l'electra
INSTAL·LACIONS

INSTAL·LACIÓ FOTOVOLTAICA PER AUTOCONSUM SOBRE LA COBERTA D'UNES NAUS INDUSTRIALS

DOCUMENT: PROJECTE

SITUACIÓ: c/ Jordi Camp, 101

(Pol. Ind. Jordi Camp)

08403 Granollers

PROMOTOR: ANEM, SA

DATA: Novembre 2025

Índex

Índex 1

01_MEMÒRIA

02_PLÀNOLS

03_FITXES TÈCNIQUES

04_ANNEX I: MESURA DE LA POTÈNCIA INSTAL·LADA

05_ANNEX II: CONSUM DELS SERVEIS AUXILIARS

06_ANNEX III: ESTUDI BÀSIC DE SEGURETAT I SALUT

07_ANNEX IV: GESTIÓ DE RESIDUS

08_ANNEX V: CERTIFICAT DE SOLIDESA ESTRUCTURAL

INSTAL·LACIÓ FOTOVOLTAICA PER AUTOCONSUM SOBRE LA COBERTA D'UNES NAUS INDUSTRIALS

DOCUMENT: MEMÒRIA

SITUACIÓ: c/ Jordi Camp, 101

(Pol. Ind. Jordi Camp)

08403 Granollers

PROMOTOR: ANEM, SA

DATA: Novembre 2025

Índex

Índex 1
1 DADES GENERALS DEL PROJECTE 3
1.1 OBJECTE 3
1.2 ANTECEDENTS 3
1.3 DADES DEL PROJECTE 4
2 INTRODUCCIÓ 5
2.1. INSTAL·LACIÓ D'ENERGIA SOLAR FOTOVOLTAICA PROPOSADA 5
2.1.1. ENERGIA SOLAR FOTOVOLTAICA 5
2.1.2. DEFINICIONS 6
2.1.3. DESCRIPCIÓ DE LA INSTAL·LACIÓ FOTOVOLTAICA PROPOSADA 6
3. DESCRIPCIÓ TÈCNICA DE LA SOLUCIÓ ADOPTADA 7
3.1 EMPLAÇAMENT DE LA INSTAL·LACIÓ 7
3.2 DESCRIPCIÓ DELS ELEMENTS DE LA INSTAL·LACIÓ 8
3.2.1 EL CAMP FOTOVOLTAIC 8
3.2.2 INSTAL·LACIÓ ELÈCTRICA 13
3.2.3 JUSTIFICACIÓ DE LA INSTAL·LACIÓ A LA INTEMPÈRIE 17
3.3 ESTUDI D'OMBRES 17
3.4 VERIFICACIONS I INSPECCIONS PRÈVIES A LA POSADA EN SERVEI 18
3.5 MANTENIMENT I GARANTIES 18
3.5.1 MANTENIMENT 18
3.5.2 ACCÉS A LA INSTAL·LACIÓ, ZONES DE PAS I SEGURETAT EN COBERTA 19
4. RENDIMENT ENERGÈTIC DE LA INSTAL·LACIÓ 19
4.1 DIMENSIONAMENT DE LA INSTAL·LACIÓ 19
4.2 PRODUCCIÓ DEL CAMP GENERADOR 20
5. PREVENCIÓ D'INCENDIS 21
5.1 ZONA INVERSORS ELÈCTRICS 22
5.2 CAMP FOTOVOLTAIC A COBERTA 22

6. IMPACTE AMBIENTAL DE LA INSTAL·LACIÓ 22
6.1 AFECTACIÓ MEDIAMBIENTAL A LA FASE CONSTRUCTIVA 23
6.2 AFECTACIÓ MEDIAMBIENTAL A LA FASE D'EXPLOTACIÓ 23
6.2.1 AFECTACIÓ SOBRE EL CICLE DE L'AIGUA 23
6.2.2 PRODUCCIÓ I GESTIÓ DE RESIDUS 23
6.2.3 RECICLATGE DE LA INSTAL·LACIÓ 23
6.3 ESTALVI D'EMISSIONS CONTAMINANTS A L'ATMOSFERA 24
6.4 INTEGRACIÓ ARQUITECTÒNICA I PAISATGÍSTICA 25
7. SERVEIS URBANÍSTICS 25
8. NORMATIVA I MARC LEGAL 25
9. PRESSUPOST 28

1 DADES GENERALS DEL PROJECTE

1.1 OBJECTE

L'objecte del present document és definir el Projecte Tècnic d'una instal·lació solar fotovoltaica de **99,9kW** nominals per autoconsum individual ubicada sobre la coberta d'una nau industrial.

El Projecte contempla la definició de la instal·lació, així com la seva afectació a nivell arquitectònic, paisatgístic i mediambiental, com també l'estalvi energètic que li suposarà a l'usuari.

1.2 ANTECEDENTS

El peticionari del projecte és la societat mercantil **ANEM, SA,** que serà també l'encarregat de l'explotació energètica de la instal·lació fotovoltaica en qualitat de titular d'aquesta. La instal·lació es realitzarà en la nau propietat de la societat **MULTINAU VALLÈS, SL**, al carrer Jordi Camp núm. 101 de Granollers, on el peticionari desenvolupa la seva activitat industrial.

La instal·lació a realitzar serà per a la producció d'energia elèctrica a partir de fonts d'energia renovable, en aquest cas solar fotovoltaica mitjançant panells connectats a la xarxa interna del subministrament propi de l'activitat, en modalitat d'autoconsum individual amb compensació d'excedents.

Aquesta activitat es regeix pel Reial Decret 1699/2011, pel qual es regula la connexió a xarxa de les instal·lacions de producció d'energia elèctrica de petita potència, i pel Reial Decret 244/2019, el qual regula les condicions de les modalitats de subministrament i producció amb autoconsum.

Aquesta instal·lació, segons la Llei 24/2013 i el RD 244/2019 es classifica com una INSTAL·LACIÓ GENERADORA FOTOVOLTAICA D'AUTOCONSUM INDIVIDUAL AMB COMPENSACIÓ D'EXCEDENTS DE FINS A 100kW

1.3 DADES DEL PROJECTE

TÍTOL DEL PROJECTE	INSTAL·LACIÓ FOTOVOLTAICA PER AUTOCONSUM SOBRE LA COBERTA D'UNES NAUS INDUSTRIALS
Emplaçament	carrer Jordi Camp, núm. 101
	(Pol. Ind. Jordi Camp)
	08403 Granollers
Propietari immoble	MULTINAU VALLÈS, SL
Coordenades UTM instal·lació (ETRS89)	X = 439810; Y = 4605910 (fus 31)
Referència cadastral	9961109DG3096F0001QK
Promotor	ANEM, SA
NIF/CIF	A08355323
Domicili	c/ Jordi Camp, núm. 101 (Pol. Ind. Jordi Camp)
Població	08403 Granollers
e-mail de contacte	administración@anemgroup.com
Titular instal·lació FV	ANEM, SA
NIF/CIF	A08355323
Domicili	c/ Jordi Camp, núm. 101 (Pol. Ind. Jordi Camp)
Població	08403 Granollers
Adreça subministrament associat:	c/ Jordi Camp, núm. 101 - GRANOLLERS
Titular subministrament elèctric	ANEM, SA
NIF/CIF	A08355323
Codi CUPS	ES0031405008291001ZT
Potència contractada	P1=P2=P3=P4=P5=P6=103kW; (Tarifa 3.0 TD)
Tensió del punt frontera	BT (<1kV); Trifàsic 230/400V
Autor del projecte	Oriol Xalabarder Anglí
Col·legi	COEIC
Núm. Col·legiat	11662
Adreça professional	Plaça Catalunya, núm. 6, 08140 - Caldes de Montbui
Telèfon	93 865 05 85
Empresa	Comercial Vallesana de Suministros S.A.
CIF	A08217556
Potència nominal	99,9kWn
Potència pic	123,2kWp
Núm. de plaques	207
Superfície coberta	2.711m^2
Superfície de captació solar	535m^2
Producció anual estimada	152.458kWh/any
Pressupost TOTAL	67.124,92 € (valor sense IVA)

2 INTRODUCCIÓ

2.1. INSTAL·LACIÓ D'ENERGIA SOLAR FOTOVOLTAICA PROPOSADA

2.1.1. ENERGIA SOLAR FOTOVOLTAICA

Les instal·lacions solars fotovoltaiques converteixen la radiació solar en energia elèctrica, la qual es pot fer servir per qualsevol consum d'energia elèctrica tant en monofàsic com en trifàsic així com en qualsevol tensió que es necessiti.

Les instal·lacions fotovoltaiques són instal·lacions de funcionament senzill però que requereixen d'un dimensionat acurat pel seu correcte funcionament. Per tal de dimensionar correctament una instal·lació fotovoltaica d'autoconsum, que és el cas que ens ocupa, el primer pas és fer un estudi del potencial fotovoltaic a instal·lar per tal d'optimitzar la superfície disponible i per tant, la potència a instal·lar.

El segon factor important és el correcte disseny de la instal·lació per tal d'escollir els equips més adequats tant en qualitats com en característiques d'operació, optimitzant el funcionament elèctric de la instal·lació mitjançant la minimització de les pèrdues en tots els components que la conformen.



Figura 1:Exemple de camp solar amb panells fotovoltaics.

L'element més important per a la producció elèctrica solar és el **mòdul fotovoltaic**. El mòdul està format per cèl·lules fabricades a partir de silici. A l'arribar-li radiació solar, els fotons reaccionen amb les cèl·lules que composen el mòdul, generant electricitat en corrent continu. La seva potència varia en funció del nombre de cèl·lules que el formen, de les seves característiques i de la insolació que estiguin rebent, és a dir, de la radiació, així com de la temperatura ambient. En aquest cas, es proposa l'ús de panells monocristal·lins, els quals, actualment, disposen de la millor relació eficiència-preu.

L'electricitat que es genera al camp solar alimenta directament els consums que existeixen després d'haver passar per un **inversor** que converteix l'electricitat generada en corrent continu a corrent altern i l'adapta a la tensió de la xarxa a la què s'injectarà aquesta electricitat.

El manteniment d'aquest tipus d'instal·lació consisteix normalment en tasques que principalment són: netejar els mòduls fotovoltaics, comprovar que tots els components es troben en bon estat i verificar que el funcionament de l'inversor i de tots els elements electrònics són correctes (comprovar el valor dels indicadors i de les alarmes).

2.1.2. DEFINICIONS

Potència pic: Es mesura en watts pic (W_p). Potència instal·lada del generador fotovoltaic. Aquesta potència es la potència que donaria un panell solar fotovoltaic en les següents condicions:

- Radiació de: 1.000W/m^2.
- Temperatura de les cèl·lules: 25ºC

Amb qualsevol altra radiació i temperatura, les condicions de generació canvien, sent aquesta potència pic la necessària per tal de poder comparar diferents tecnologies i fabricants de sistemes solars fotovoltaics.

Potència nominal: Es mesura en watts (W). Considerarem aquesta la potència nominal de sortida de l'inversor o del conjunt d'inversors. És la potència a considerar en el moment de legalització de la instal·lació, sent també la potència màxima que pot generar la instal·lació.

2.1.3. DESCRIPCIÓ DE LA INSTAL·LACIÓ FOTOVOLTAICA PROPOSADA

Un sistema fotovoltaic d'autoconsum, a més dels equips consumidors, consta principalment de dos components: el generador elèctric (en aquest cas els panells fotovoltaics) i l'inversor o inversors, els quals poden anar connectats a aparells auxiliars en funció del tipus d'instal·lació que es vulgui realitzar.

El present cas, el consum tindrà només connexions en corrent altern. La connexió de tots els consumidors i generadors en el costat de corrent altern presenta un avantatge decisiu: permet construir o ampliar els sistemes amb components estandarditzats de forma flexible i modular.

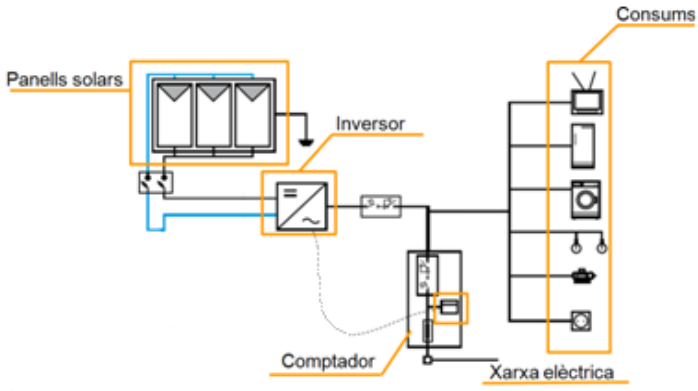


Figura 2: Esquema d'una instal·lació fotovoltaica d'autoconsum

La instal·lació es connectarà a la xarxa interior del subministrament de la nau. Es preveu que la major part de l'energia generada s'autoconsumirà a la pròpia xarxa interior i la resta, els excedents, s'abocarà a la xarxa pública. Per tant, en aquest cas no s'instal·larà cap element per fer injecció zero.

3. DESCRIPCIÓ TÈCNICA DE LA SOLUCIÓ ADOPTADA

3.1 EMPLAÇAMENT DE LA INSTAL·LACIÓ

La instal·lació s'emplaça a l'immoble en el polígon Jordi Camp de Granollers, a la cantonada entre el carrer Jordi Camp i el carrer de Sabadell, ocupant una parcel·la de 4.649m², on s'ubica la seu d'Anem Group, un grup empresarial que engloba Anem S.A. i que està especialitzat en la fabricació d'engranatges i transmissions mecàniques.

L'immoble és una edificació aïllada que es pot dividir en quatre volums, com es poden observar en la imatge inferior: tres naus adossades més un edifici d'oficines. Cada nau té una amplada de 18m, amb una porta d'accés per a vehicles. Estructuralment, les naus comparteixen la mateixa estructura, formada per pilars que suporten unes encavallades, tant els uns com les altres d'acer. No hi ha divisions interiors entre les naus, encara que sí que hi ha diferents particions i altells. El conjunt de les tres naus ocupa 2.450m² en planta. Per la seva banda, l'edifici d'oficines és de dues plantes de 277m² cadascuna, acabats en una coberta plana amb un badalot.

Tot el conjunt ha estat objecte d'una remodelació integral l'any 2017, que va incloure el canvi de coberta i els tancaments exteriors, sobreposats als tancaments d'obra existents.



Figura 3: Vista aèria de les nau d'Anem.

La principal zona d'actuació és la coberta de les naus, ja que és on aniran muntats els panells fotovoltaics. Es tracta d'una coberta no transitable, a sis aiguavessos, amb una alçada de 9m des dels careners i un pendent del 20% excepte per l'aiguavés més oriental, que té un 10% aproximadament. Està constituïda per un tancament a base de panell sandvitx, alternat amb franges de lluernes de tipus policarbonat. L'estructura de suport de les coberta, com s'ha esmentat, és a base d'encavallades d'acer, amb una llum igual a tota l'amplada de les naus i corretges també d'acer. Els panells aniran sobre els aiguavessos centrals.

La resta dels equips (inversor i quadres elèctrics associats) es muntaran dins la nau, prop del quadre general, que es troba al costat de l'entrada de vehicles més oriental de la nau.

La instal·lació que es presenta està projectada de manera que s'aprofitarà al màxim el rendiment dels panells i la resta d'elements que composen la instal·lació, tot i optimitzant l'espai disponible i minimitzant l'impacte paisatgístic que pugui ocasionar.

3.2 DESCRIPCIÓ DELS ELEMENTS DE LA INSTAL·LACIÓ

3.2.1 EL CAMP FOTOVOLTAIC

El camp fotovoltaic projectat es disposarà sobre la coberta tal i com es presenta als plànols adjunts.

El camp fotovoltaic està compost per 207 panells. Cada panell és de 595Wp. Aquesta disposició equival a una potència total instal·lada de 123.165Wp, que seran evacuats mitjançant un inversor trifàsic amb una potència de 99,9kW.

Les plaques fotovoltaiques s'instal·laran sobre tres dels aiguavessos esmentats a l'apartat anterior: dos orientats a l'oest i un a l'est. Així mateix, les plaques es col·locaran seguint els eixos principals de l'edifici, pel que quedaran amb una orientació aproximadament est-oest i coplanars amb les cobertes. Aquesta distribució permet un elevat aprofitament de la superfície disponible, així com una bona integració visual de les plaques amb l'entorn.

La següent taula resumeix les característiques més importants del camp fotovoltaic.

DESCRIPCIÓ DEL CAMP FOTOVOLTAIC		
Potència nominal instal·lada	99,9	kWn
Potència pic instal·lada	123,,16	kWp
Nombre total de panells	207	unitats
Potència dels panells	595	Wp/unitat (STC)
Número d'inversors	1	unitats
Potència dels inversors	100	kW/unitat
Aiguavés oest I		
Orientació panells	96º	S->O
Inclinació panells	11º	respecte l'horitzontal
Nombre de panells	63	Unitats
Aiguavés est		
Orientació panells	84º	S->E
Inclinació panells	11º	respecte l'horitzontal
Nombre de panells	72	Unitats
Aiguavessos oest II		
Orientació panells	96º	S->O
Inclinació panells	11º	respecte l'horitzontal
Nombre de panells	72	unitats
Estructura de suport (tots)	Coplanar	fixa, de perfils d'alumini

3.2.1.1 PANELLS FOTOVOLTAICS

Els panells fotovoltaics opacs són els encarregats de la conversió d'energia radiant en energia elèctrica. Els panells escollits per aquesta instal·lació són del fabricant JA Solar, model JAM72D40 595 DE de 595Wp. Són panells de tipus monocristal·lí i bifacials amb doble vidre, per bé que el funcionament serà monofacial ja que es munten a pocs centímetres del pla de la coberta.

Les principals característiques tècniques, en condicions normals de funcionament (radiació de 1.000 W/m^{2,} temperatura de 25ºC i irradiació per la cara superior) són:

CARACTERÍSTIQUES ELÈCTRIQUES		
Potència màxima nominal	595	Wp
Tolerància	0/+3	W
Tensió en el punt de màxima potència	44,54	V
Intensitat en el punt de màxima potència	13,33	A
Tensió de circuit obert	52,58	V
Intensitat de curtcircuit	13,99	A
Eficiència del mòdul	23,0	%
Bifacialitat	80	%
Producció específica	230	W/m2
CARACTERÍSTIQUES FÍSIQUES		
Longitud total dels mòduls	2.278	mm
Amplada	1.134	mm
Gruix	39	mm
Pes	31,8	kg

El mòduls compleixen tota la normativa actual vigent; IEC-61215, referent a homologació, IEC-61730, a seguretat.

Dimensions del panell:

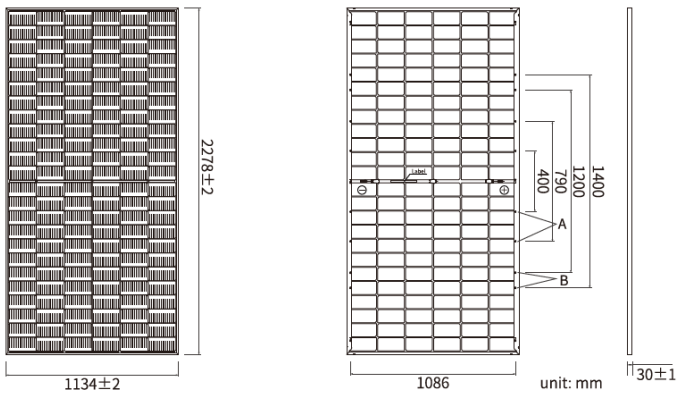


Figura 4: Panell JA Solar JAM 72D40

Els panells s'enllaçaran a terra en els forats del marc expressament senyalats amb un símbol de terra, mitjançant un cargol especial com el de la imatge o equivalent, evitant materials que puguin originar corrosió galvànica en contacte amb l'alumini.

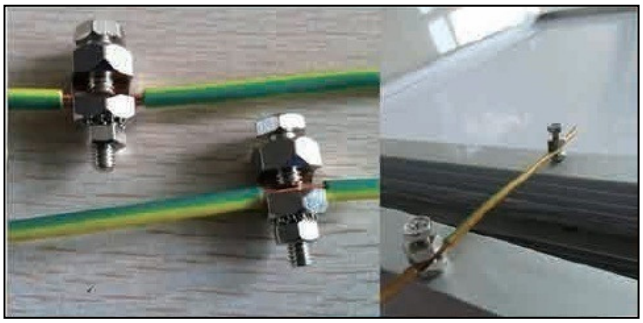


Figura 5: Connexió dels marcs dels panells fotovoltaics a terra.

S'evitaran tant com sigui possible els bucles en el connexionat dels diferents panells (veure figura 6), per tal de minimitzar les corrents induïdes per descàrregues de llamps properes.

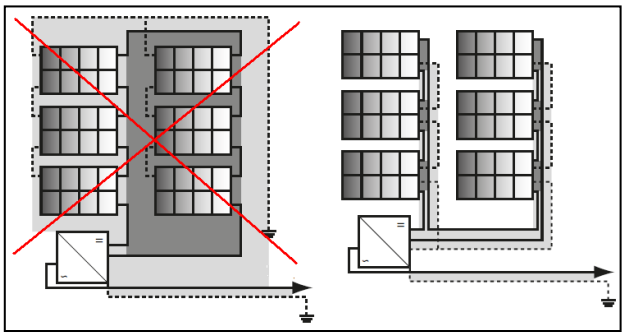


Figura 6: Connexió correcta del terra dels panells a la instal·lació fotovoltaica.

3.2.1.2 INVERSOR

S'ha previst la instal·lació d'un inversor trifàsic de la marca Huawei, model SUN2000 100 KTL M1 de 100kW de potència nominal. Aquests inversors disposen de microprocessadors de control i d'un sistema de comunicacions que permeten extreure dades de la instal·lació a temps real, per poder ser analitzats posteriorment des d'un ordinador.

L'equip inversor treballa connectat, al costat del corrent continu, als panells i pel costat de corrent altern a la xarxa elèctrica, adaptant la tensió de sortida de l'inversor. El microprocessador que incorporen aquests equips s'encarrega de garantir una ona sinusoidal amb la menor distorsió, a fi de no injectar harmònics a la xarxa elèctrica. També incorporen sistemes de seguiment del punt de màxima potència (MPPT), per maximitzar la potència obtinguda en diversos subconjunts dels panells en cada moment de manera independent.

Els inversors s'instal·laran a una zona habilitada per a tal efecte i es mantindran les distàncies mínimes que recomana el fabricant per garantir el bon funcionament dels equips, evitant així els reescalfaments.

Les característiques d'aquests equips són les següents:

CARACTERÍSTIQUES ELÈCTRIQUES	SUN2000 100KTL M1	
Valors d'entrada		
Tensió nominal (a 400VAC)	600	V
Tensió màxima	1.100	V
Rang de tensió de màx potència	200-1000	V
Intensitat màxima per seguidor	26	A
Núm. Seguidors MPP	10	
Núm. entrades CC per seguidor	2	
Valors de sortida		
Potència nominal	100	kWn
Connexió	3F+N+PE	
Tensió nominal	230/400 V	V
Freqüència nominal de xarxa	50	Hz
Intensitat màxima	144,4	A
Factor de potència nominal (rang)	1 (0,8-0,8)	Ind/cap
Euroeficiència	98,4	%
Rendiment màxim	98,6	%
CARACTERÍSTIQUES GENERALS		
Rang de temperatura ambient	-30 a +60	ºC
Grau de protecció	IP66	
Pes	90	Kg
Dimensions(ample x alt x fons)	1035x700x365	mm



Figura 7: Huawei SUN2000 100 KTL M1

3.2.1.3 ESTRUCTURA DE SUPORT DELS PANELLS

Com ja s'ha comentat en el punt 3.2.1, els panells es muntaran sobre una estructura coplanar a la coberta. El tancament de la coberta està constituït per panell sandvitx amb un nervat principal que té una separació d'un metre i, entremig, un nervat de relleu més baix.

El sistema triat és a base de perfils d'alumini formant un raïls continus, com es mostra en la imatge inferior. Aquest sistema està dissenyat basat en perfils d'alumini extruït d'alta resistència segons norma EN-AW.



Figura 8: Estructura de suport tipus rail sobre panell sandvitx

Els raïls van fixats a la xapa en el punt més alt dels nervis principals, sobre unes juntes de goma EPDM que impedeixen la filtració d'aigua. Els cargols són auto-trepants i auto-fixats d'acer inoxidable tipus A2. Els punts de fixació estaran distribuïts com s'indica en els plànols d'estructura, seguint les instruccions de disseny donades pel fabricant en compliment de les normes aplicables.

Els panells aniran subjectes als raïls mitjançant unes grapes o brides de posició ajustable, en funció de les dimensions dels panells, i proporcionades pel mateix fabricant, com les que es veuen en el detall de la imatge inferior. S'utilitzen 4 punts de subjecció per panell amb dos tipus de grapes: unes per a la posició entre panells adjacents i les altres per als punts inicials i finals.

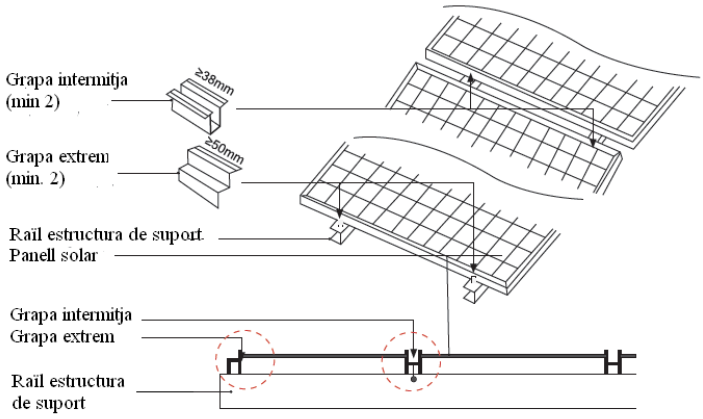


Figura 9: Detall de les grapes de subjecció dels panells

L'estructura serà subministrada per una empresa especialitzada en estructures per a panells fotovoltaics i comptarà amb la certificació del fabricant.

3.2.1.4 ELEMENTS I SISTEMA D'EMMAGATZEMATGE ELÈCTRIC

Aquesta instal·lació no contempla la instal·lació de bateries ni cap altre sistema per emmagatzemar energia elèctrica.

3.2.1.5 SISTEMA DE MONITORITZACIÓ

Amb l'objectiu de que els propietaris i els responsables del manteniment de la instal·lació estiguin al corrent de l'estat de funcionament d'aquesta, es disposarà d'un sistema de control de dades via web on es podran veure les dades de producció del camp fotovoltaic com també la comparativa d'estalvi d'emissions de CO_2 equivalents a la producció amb altres fonts d'energia convencionals. També permet configurar unes alarmes que envien missatges via SMS o correu electrònic en cas d'activar-se

El portal d'accés a les dades Fusion Solar del fabricant Huawei permetrà rebre les dades que s'han descrit prèviament i personalitzar la forma en què es mostren, així com la freqüència de recollida d'informació. El portal és accessible via web o app mòbil.

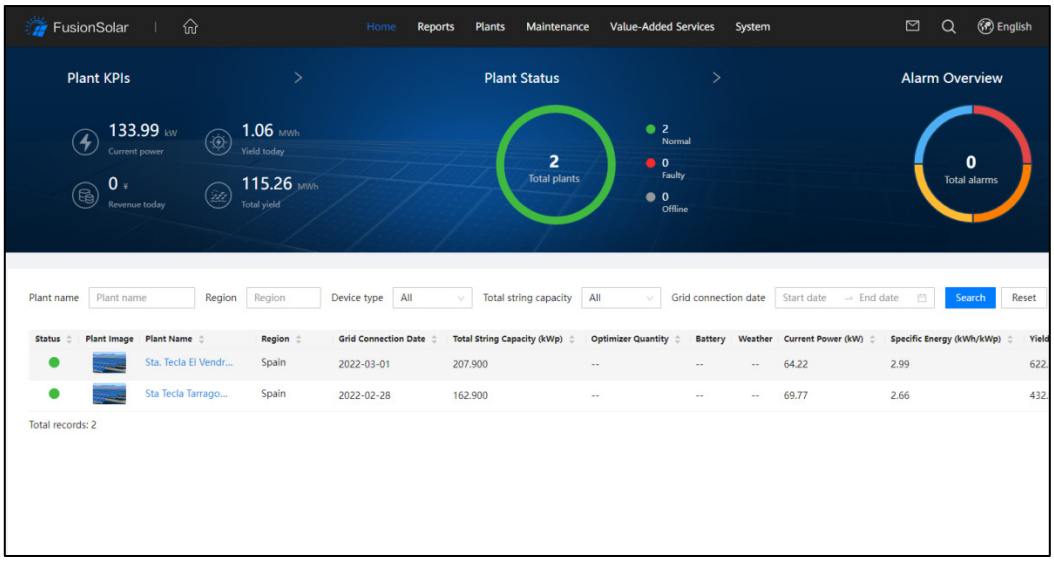


Figura 10: Portal de monitorització Fusion Solar.

3.2.2 INSTAL·LACIÓ ELÈCTRICA

Tota la instal·lació complirà el que estableix el Reglament Electrotècnic de la Baixa Tensió (REBT), el RD 1699/2011 i el RD 244/2019. A continuació es detallen els principals elements de protecció i mesura de la instal·lació.

3.2.2.1 EQUIPS DE MESURA I PROTECCIÓ

Tota la instal·lació complirà el que estableix el RD 1699/2011.

- Protector contra sobretensions transitòries i protector contra sobretensions permanents, en cas de ser necessari.
- Element de tall general: Un interruptor-seccionador amb clau de bloqueig. Aquest interruptor serà accessible per l'empresa distribuïdora en qualsevol moment, per poder actuar en el punt frontera en cas d'efectuar treballs a la xarxa de distribució.
- Interruptor automàtic diferencial: Interruptor diferencial capaç de detectar fuites de corrent superiors a 30 mA i tallar el subministrament de la instal·lació per tal d'evitar electrocucions per contactes indirectes.
- Interruptor automàtic d'interconnexió, controlador permanent d'aïllament, aïllament galvànic i protecció contra el funcionament "en illa": Tots aquests elements de protecció estan disposats en el mateix inversor seleccionat per al projecte.
- Aïllament classe II: vàlid per a tots els components en CC excepte els panells.

Per la seva banda es garantirà que l'accés als elements de servei de la instal·lació quedi restringit a personal autoritzat.

3.2.2.2 SISTEMA DE SEGURETAT I PROTECCIÓ DE LA INSTAL·LACIÓ. CONNEXIÓ DE TERRA

Seguint les especificacions de la ITC-BT-18 del REBT, amb la finalitat de protegir la instal·lació de possibles electrocucions per contacte indirecte i de sobrecàrregues d'origen atmosfèric, es realitzarà una connexió a terra, tant dels marcs dels panells fotovoltaics, com de la mateixa estructura. Segons determina el RD 1699/2011, la instal·lació disposa en el propi inversor d'un mecanisme de separació galvànica entre la xarxa de distribució de baixa tensió i la instal·lació fotovoltaica, de manera que no es puguin transmetre els defectes d'un circuit a l'altre.

La connexió a terra de tota la instal·lació s'estableix amb l'objectiu de limitar la tensió, respecte al terra, que poden presentar en un moment determinat les masses metàl·liques, assegurant l'actuació de les proteccions i eliminar o disminuir els riscos d'avaria.

Mitjançant la connexió a terra, s'ha d'aconseguir que entre el conjunt d'instal·lacions, edificis i superfícies properes no apareguin diferències de potencial perilloses.

El valor de la resistència de posada a terra està dissenyat amb les normes de protecció i de funcionament de la instal·lació, tenint en compte els requisits generals indicats en la ICT-BT-24.

Els inversors disposen d'un microcontrolador que controla constantment i en paral·lel els següents paràmetres:

- Màxima i mínima tensió de la banda de corrent altern.
- Màxima i mínima freqüència de la xarxa
- Sobreescalfaments
- Vigilància d'aïllament a terra en el costat de corrent continu.
- Protecció contra el funcionament en illa.

Quan detecta qualsevol d'aquests errors s'interromp immediatament l'alimentació i l'inversor es desconnecta de la xarxa activant un relé.

A la banda de la xarxa i del generador FV els inversors disposen, a més, dels següents dispositius de protecció:

- Protector de sobretensions pel costat de xarxa: Protegeixen als semiconductors de potència en cas de pics de tensió intensos i limitats en el temps, garantint l'eliminació de l'energia en la bobina en cas de desconnexió de xarxa. S'instal·laran en cas de no disposar-ne la instal·lació existent.
- Protector de sobretensions pel costat del camp FV: Protegeixen contra sobretensions atmosfèriques (p. ex. llamps) que entrin a través dels cables de CC.

Les canalitzacions metàl·liques de serveis no s'utilitzaran com a presa a terra. El diàmetre dels conductors de terra vindrà determinat per les especificacions tècniques de la ITC-BT-18 i haurà d'estar protegit contra deteriorament mecànic, químic i electrolític.

Les masses de la instal·lació de generació estaran connectades a una terra independent a la del neutre de l'empresa distribuïdora i compliran el que s'indica en els reglaments de seguretat i qualitat industrial vigents.

3.2.2.3 HARMÒNICS I COMPATIBILITAT ELECTROMAGNÈTICA

La instal·lació complirà el RD 842/2002 en el que s'aprova el Reglament Electrotècnic de la Baixa Tensió (ITC-BT-40) i el RD 1699/2011 (article 16) sobre harmònics i compatibilitat electromagnètica en instal·lacions fotovoltaiques connectades a la xarxa elèctrica de baixa tensió.

La distorsió harmònica total de l'inversor és menor del 3%.

3.2.2.4 CONDUCTORS

Tots els conductors seran de coure amb secció suficient per assegurar que les pèrdues de tensió dels cables i caixes de connexió siguin inferiors a l'1,5% de la tensió de treball. Tots els cables seran adequats per al seu ús a la intempèrie o enterrats, tal i com s'especifica a la ITC-BT-19 del REBT.

- La xarxa de distribució de DC es farà mitjançant conductors de coure unipolars H1Z2Z2-K de tensió nominal 1,5/1,5 kV CC, amb aïllament i coberta de goma reticulada, garantint un bon comportament enfront de les condicions ambientals adverses com el fred, la pluja i els rajos ultraviolats, així com el compliment de les normes de seguretat aplicables. Classe de reacció al foc segons CRP: E_{ca}.

- La xarxa de distribució de AC es farà fins al punt d'enllaç amb la xarxa interior mitjançant cables unipolars de coure a través de la canalitzacions dedicades. El cablejat serà tipus RZ1-K-(AS) 0,6/1 kV de tensió nominal, amb aïllament de material termoestable i coberta de poliolefina, lliure d'halògens, amb baixa emissió de gasos corrosius i fums. Classe de reacció al foc segons CRP: C_{ca}-s1b,d1,a1.

Les seccions del cablejat quedaran totalment definides per les intensitats màximes que poden circular pels conductors. Aquestes intensitats màximes admissibles es regeixen per la norma UNE-HD 60364-5-52 i el REBT.

Es calcula la potència d'un tram sumant la potència instal·lada dels receptors que alimenta, aplicant la simultaneïtat adequada i els coeficients imposats pel REBT.

Es determinarà la intensitat de distribució a partir de les següents expressions:

- Distribució monofàsica:

$$I = \frac{P}{V \cdot \cos \varphi}$$

- Distribució trifàsica:

$$I = \frac{P}{\sqrt{3} \cdot V \cdot \cos\varphi}$$

Per determinar la secció dels cables, es realitzarà mitjançant tres metodologies: per escalfament, limitació de la caiguda de tensió en la instal·lació i limitació de la caiguda de tensió en cada tram. S'adoptarà la caiguda de tensió més desfavorable dels tres càlculs.

Les seccions dels conductors neutre i de protecció seran les especificades en la ITC-BT-07 i ITC-BT-18, respectivament, en funció de la secció dels conductors de fase de la instal·lació.

3.2.2.5 CANALITZACIÓ DE CABLEJAT

Els tubs, canalitzacions i safates que conduiran el cablejat elèctric compliran amb totes les especificacions requerides en la ITC-BT-21 del REBT.

Els tubs tindran un diàmetre exterior mínim en funció del nombre i secció dels conductors dels cables que condueixin, i compliran la norma UNE-EN 61.386-1. El diàmetre haurà de ser tal que permeti un fàcil allotjament i extracció dels cables o conductors aïllats. El dimensionat dels tubs es realitzarà a seguint les especificacions mínimes exigides a la ITC-BT-21, en funció del tipus d'instal·lació.

Les canals protectores estaran formades per un perfil de parets perforades o no, amb una tapa protectora superior desmuntable i estaran destinades a la conducció del cablejat. Les canalitzacions compliran la norma UNE-EN 50.085-1. La tapa de les canals protectores sempre serà accessible i el seu dimensionament es realitzarà seguint les prescripcions de l'esmentada instrucció tècnica del REBT.

Les safates estaran formades per un perfil de parets perforades o no, sense tapa protectora superior i seran destinades a la conducció del cablejat. Normalment, aquest tipus d'instal·lació només s'emprarà en instal·lacions elèctriques a l'interior d'edificis, no sotmeses a la intempèrie, i on l'accés quedi restringit al personal autoritzat o habilitat per a la seva manipulació. Les seves característiques i dimensionament seguiran l'establert en el REBT.

3.2.2.6 PUNT DE CONNEXIÓ

La instal·lació es connectarà a la xarxa interior de la nau, concretament, al quadre general, des del quadre de sortida de l'inversor.

No es comptarà amb cap equip específic de mesura de l'energia generada per part de la companyia distribuïdora, tal com permet el RD 244/2019.

En el punt frontera es mantindrà el comptador existent, que mesurarà el consum d'energia neta horària, i al qual la companyia distribuïdora podrà accedir amb normalitat per fer les inspeccions corresponents i la presa de mesures. La xarxa de distribució en aquest punt és la d'E-Distribución (Endesa).

Es considera que el mateix punt d'escomesa del subministrament suportarà el punt de connexió proposat atès que la instal·lació es connectarà a la xarxa interior d'aquest subministrament amb una potència contractada superior al de la potència de generació.

Com s'ha detallat en el punt 3.2.1.5, el seguiment de la generació per part de l'usuari es farà a través del mateixos inversors i equips auxiliars associats.

L'esquema de connexió està detallat al diagrama unifilar.

3.2.3 JUSTIFICACIÓ DE LA INSTAL·LACIÓ A LA INTEMPÈRIE

Les instal·lacions realitzades a la intempèrie, sobre la coberta de l'edifici, compliran en tot cas l'especificat a la norma ITC-BT-30 en el punt 2:

"Les canalitzacions seran estanques, utilitzant-se com a terminals, entroncaments i connexions de les mateixes, sistemes i dispositius que presentin el grau de protecció corresponent a les projeccions d'aigua, IPX4. Les canalitzacions prefabricades tindran el mateix grau de protecció IPX4".

"Els aparells de comandament i protecció i preses de corrent situats a coberta seran del tipus protegit contra les projeccions d'aigua, IPX4, o bé s'instal·laran a l'interior de caixes que els proporcionin un grau de protecció equivalent".

D'acord amb el que estableix la ITC-BT-22, s'instal·larà, en qualsevol cas, un dispositiu de protecció a l'origen de cada circuit derivat d'un altre que procedeixi de la coberta.

Tota la instal·lació compleix el que estableix el Reglament Electrotècnic per a Baixa Tensió (REBT) i el RD 1699/2011.

3.3 ESTUDI D'OMBRES

Els tancaments laterals de la nau pel costat nord sobresurten del pla de la teulada però l'afectació és menor pel fet d'estar al nord dels panells.

Sobre la coberta hi ha xemeneies de ventilació als careners.

S'ha deixat una distància als elements generadors d'ombres suficient per evitar les afectacions esmentades en la major part.

Les ombres a l'horitzó estan incloses dins el model de radiació solar utilitzat.

3.4 VERIFICACIONS I INSPECCIONS PRÈVIES A LA POSADA EN SERVEI

En acabar l'execució de la instal·lació, l'instal·lador autoritzat realitzarà les verificacions oportunes seguint la metodologia de la norma UNE20-460-6-61.

Cal realitzar una primera verificació per examen on es comprovarà que la instal·lació s'ha realitzat d'acord amb el present projecte i d'acord amb el REBT, i que els materials no presentin cap dany visible que pugui afectar a la seva seguretat.

Es comprovarà en particular:

a) l'existència de tots els dispositius de protecció indicats
b) l'existència d'elements de protecció contra contactes directes de les parts actives com són aïllaments, barreres, obstacles, etc.
c) la correcta execució de les connexions dels conductors
d) l'accessibilitat per a l'operació i manteniment de la instal·lació
e) la correcta identificació de circuits i elements

Es realitzaran també les verificacions següents:

a) mesura de la continuïtat dels conductors de protecció
b) mesura de la resistència de posada a terra, que haurà de ser prou baixa per a garantir una tensió de contacte de 50V.
c) mesura de la resistència d'aïllament dels conductors, que haurà de ser d' almenys 0,5MΩ per cada 100m d'instal·lació, a una tensió de prova de 500V CC. Es farà la mesura entre els conductors actius i el terra i entre els conductors actius entre sí.
d) mesura de la rigidesa dielèctrica, a una tensió de prova de 1500V CA, per a cadascuna de les parts de la instal·lació que derivin d'un mateix interruptor diferencial. La mesura haurà de ser inferior a la sensibilitat de l'interruptor diferencial corresponent.
e) mesura dels corrents de fuita, per a cadascuna de les parts de la instal·lació que derivin d'un mateix interruptor diferencial, a la tensió de servei i amb tots els interruptors connectats. La mesura haurà de ser inferior a la meitat de la sensibilitat de l'interruptor diferencial del que es tracta.
f) comprovació de la correcta intensitat de salt dels diferencials.

Si els materials van acompanyats d'instruccions i/o informació relativa a la seguretat, es guardaran i es lliuraran al titular de la instal·lació a l'acabar l'obra.

3.5 MANTENIMENT I GARANTIES

3.5.1 MANTENIMENT

El manteniment de la instal·lació s'estableix a tres nivells:

- Manteniment operatiu: consta d'un seguiment continuat mitjançant la monitorització de la instal·lació per assegurar el bon rendiment d'aquesta. Per altra banda s'hauran de realitzar neteges periòdiques dels panells per evitar pèrdues de rendiment per brutícia o pols acumulada sobre les plaques.
- Manteniment preventiu: Es realitzarà mitjançant una visita periòdica a la planta, en la qual es seguirà un protocol d'inspecció i verificació que permeti detectar anomalies i, en cas d'haver-n'hi, s'hauran de corregir.
- Manteniment correctiu: Se segueixen pautes molt similars i compleix les prescripcions del PCT-C de l'IDAE, serà objecte, juntament amb el manteniment preventiu, a un contracte de manteniment de la instal·lació.

3.5.2 ACCÉS A LA INSTAL·LACIÓ, ZONES DE PAS I SEGURETAT EN COBERTA

El personal accedirà a la coberta de treball per mitjà d'una escala de mà des del terrat de l'edifici d'oficines adossat a la nau. S'accedirà al terrat per un badalot existent a l'edifici.

El material es pujarà a la coberta des del pati de les naus amb l'ajut d' un camió-grua.

Els aiguavessos de treball disposaran d'una línia de vida homologada, a la que els operaris es lligaran mitjançant un arnès de seguretat durant la realització dels treballs. Es muntarà una xarxa de protecció anticaiguda i una passarel·la de tràmex a cada lluerna per part d'una empresa especialitzada.

El personal que efectuï la instal·lació haurà d'estar preparat per a treballar en alçada.

S'evitarà l'acumulació de material en una zona reduïda de la coberta. No s'excedirà en cap cas la sobrecàrrega especificada a l'estudi de solidesa estructural annex al projecte.

Es deixaran suficients zones de pas a la coberta entre panells i al voltant d'aquests per operacions de manteniment.

4. RENDIMENT ENERGÈTIC DE LA INSTAL·LACIÓ

4.1 DIMENSIONAMENT DE LA INSTAL·LACIÓ

El dimensionament de la instal·lació s'ha fet per a una previsió de consum anual de 211.998kWh i amb la condició de poder-se acollir a la modalitat d'autoconsum amb compensació d'excedents en factura. Aquesta segona condició limita la potència de la instal·lació a 100kW, que és la que s'ha triat

Amb la configuració escollida es preveu obtenir les següents xifres el primer any:

Previsió energètica anual (1er any)					
Ener. Consumida	kWh	%	Ener. Generada	kWh	%
Autoconsumida	114.019	53,0	Autoconsumida	114.953	75,4
de Xarxa	97.979	47,0	Excedentària	37.505	24,6
Total	211.998	100,0	Total	152.458	100,0

4.2 PRODUCCIÓ DEL CAMP GENERADOR

Una superfície rebrà diferent radiació en funció de la seva ubicació, col·locació (orientació i inclinació) i si té alguna afectació per ombres.

Per obtenir la radiació que es pot donar en el punt de la instal·lació, objecte del present projecte, s'han utilitzat les dades que posa a disposició la Comissió Europea a traves del "Joint Research Centre" mitjançant el programa informàtic de consulta de dades "PVGIS" (Photovoltaic Geographica Information System).

En les següents taules i gràfiques es poden veure les dades de generació elèctrica previstes al llarg de l'any.

PERÍODE		RADIACIÓ INCIDENT		ENERGIA GENERADA			
MES	DIES	kWh/m²(A)	kWh/m²dia	kWh/kWp(B)	kWh/kWpdia	PR (B/A)	kWh
Gener	31	68,86	2,22	52,98	1,709	0,769	6.525,71
Febrer	28	86,24	3,08	67,61	2,415	0,784	8.327,24
Març	31	129,99	4,19	101,76	3,282	0,783	12.532,84
Abril	30	158,50	5,28	122,37	4,079	0,772	15.071,86
Maig	31	196,49	6,34	148,94	4,805	0,758	18.344,25
Juny	30	211,44	7,05	157,00	5,233	0,743	19.337,49
Juliol	31	220,51	7,11	161,87	5,222	0,734	19.936,50
Agost	31	190,40	6,14	140,38	4,528	0,737	17.289,96
Setembre	30	141,43	4,71	106,03	3,534	0,750	13.059,18
Octubre	31	103,53	3,34	78,78	2,541	0,761	9.702,40
Novembre	30	70,52	2,35	53,55	1,785	0,759	6.595,70
Desembre	31	61,60	1,99	46,56	1,502	0,756	5.735,15
Anual	**365**	**1.639,5**	**4,49**	**1.237,8**	**3,391**	**0,755**	**152.458,3**

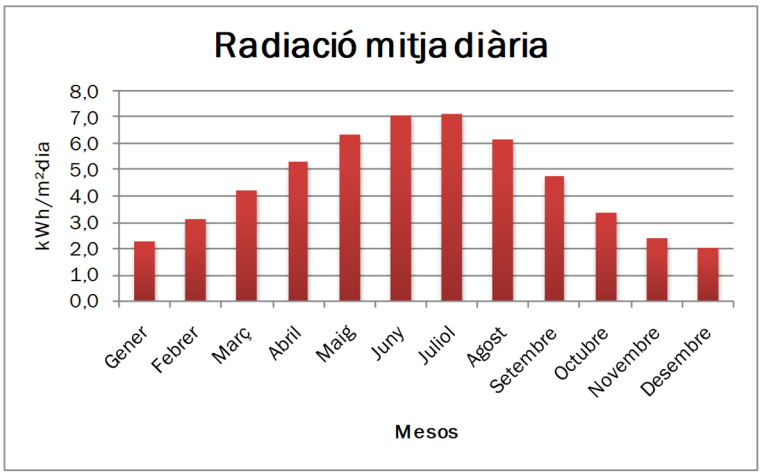
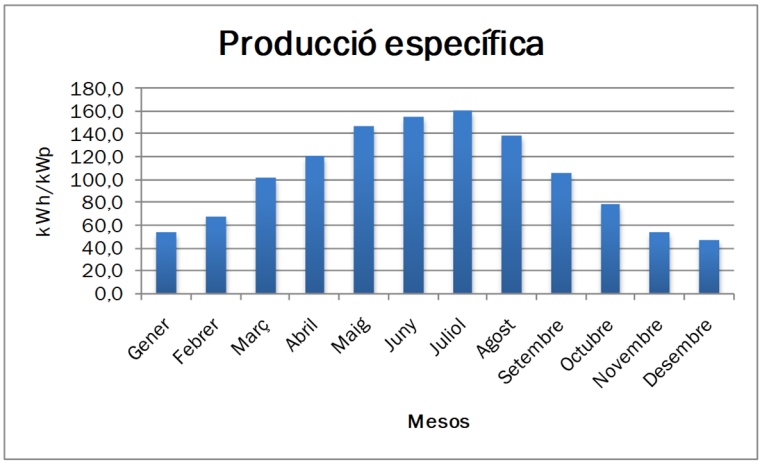


Figura 11: Radiació en kWh/m² dia de la instal·lació fotovoltaica.



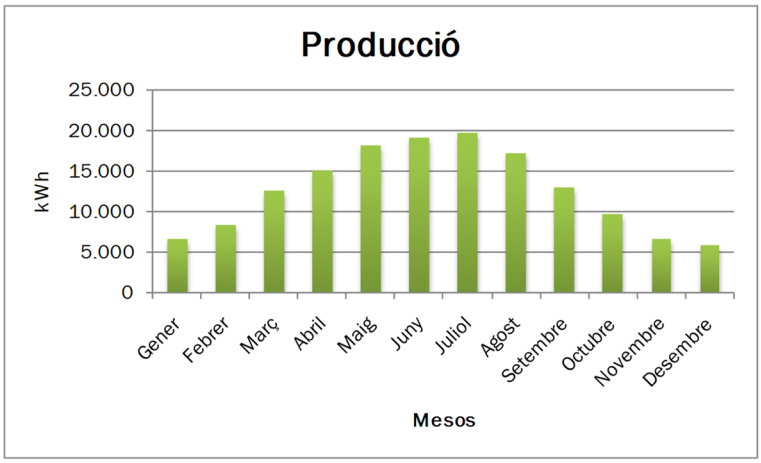


Figura 12: Producció específica i total de la instal·lació fotovoltaica.

5. PREVENCIÓ D'INCENDIS

La normativa especifica d'aplicació als edificis industrials és el Reglament de Seguretat Contra Incendis en Establiments Industrials (RSCIEI) i el reglament d'instal·lacions de protecció contra incendis. En aplicació facultativa de la Disposició Transitòria Segona del Reial Decret 164/2025, de 4 de març, en el present projecte s'aplicarà el RSCIEI aprovat pel Reial Decret 2267/2004.

Tanmateix, el RSCIEI no inclou exigències bàsiques enfocades a limitar el risc d'incendi dels equips instal·lats, sinó que defineix unes tipologies d'edificis industrials, uns sector d'incendis, un nivell de risc intrínsec de l'activitat i, en funció d'aquests, determina unes mesures de protecció passiva i activa contra incendis.

En aquest cas, ni els panells fotovoltaics ni els inversors comporten cap modificació dels paràmetres esmentats.

Les mesures contra incendis dels propis equips estan en tot cas regulades per la pròpia normativa que els sigui d'aplicació. Aquesta normativa pot dividir-se en normativa de seguretat dels equips i en normativa sobre les condicions d'instal·lació.

La normativa de seguretat dels equips, inclosa la seguretat contra incendis, ve regulada en el cas present per l'anomenada Directiva Europea de Baixa Tensió, sobre material elèctric destinat a utilitzar-se dins de determinats límits de tensió (Directiva 2014/35/EU, transposada pel RD 187/2016). El compliment en el cas dels instal·ladors consisteix en assegurar-se que els equips instal·lats tinguin el marcat CE que acredita aquest compliment.

Tots els equips instal·lats compleixen amb aquesta condició.

Pel que fa a les condicions d'instal·lació, la normativa genèrica d'aplicació és el REBT. Aquest reglament no inclou mesures específiques contra incendis ni pels panells solars, ni pels inversors. Les normatives específiques d'aplicació, com el RD 1699/2011 i el RD 244/2019, no contenen tampoc mesures concretes contra el risc incendi.

5.1 ZONA INVERSORS ELÈCTRICS

L'inversor i quadres elèctrics associats es muntaran a l'interior de la nau, prop del quadre general que està just a costat d'una de les entrades de vehicles de l'edifici.

S'assegurarà que els equips es muntin a una distància suficient de qualsevol element fix o de construcció tal que aquest element, en condicions normals d'operació dels equips, no quedi subjecte a temperatures perilloses, com és una temperatura superior a la seva temperatura d'ignició.

5.2 CAMP FOTOVOLTAIC A COBERTA

El camp fotovoltaic queda integrat en un sol sector d'incendi que comprèn tota la nau.

Es deixen distàncies de més d'un metre entre els panells fotovoltaics i les lluernes, així com també respecte el perímetre exterior de la nau.

Els panells estan agrupats en illes, la més gran de les quals és de 70m^2 de superfície i fa 11m pel seu costat més llarg.

Tant l'estructura de suport com els mòduls fotovoltaics, estan fabricats bàsicament amb materials incombustibles. En especial, cal remarcar que els panells muntats són de doble vidre, això és, amb vidre per les dues cares, cosa que elimina el risc d'incendi de la part posterior dels panells que tenen els panells tradicionals.

6. IMPACTE AMBIENTAL DE LA INSTAL·LACIÓ

La instal·lació fotovoltaica s'ha dissenyat tant en la fase constructiva com en el desenvolupament normal de la seva activitat, tenint en compte i reduint al màxim les possibles afectacions mediambientals.

A continuació es realitza una breu descripció de l'afecció mediambiental de la instal·lació objecte d'estudi.

6.1 AFECTACIÓ MEDIAMBIENTAL A LA FASE CONSTRUCTIVA

Tots els elements constructius seran reciclables i no tindran cap reacció ni afectació sobre el medi ambient. En la mesura del possible, els elements i materials necessaris en la fase de construcció seguiran el mateix principi.

Els residus generats en l'obra (plàstics, cartró, etc.), seran recollits i gestionats als abocadors corresponents d'acord amb el que estableix la legislació vigent en matèria de residus.

No es generarà cap tipus de runes durant la instal·lació dels components.

6.2 AFECTACIÓ MEDIAMBIENTAL A LA FASE D'EXPLOTACIÓ

La fase d'explotació no tindrà cap afectació negativa des del punt de vista mediambiental, ans al contrari, contribuirà a la reducció d'emissions de gasos contaminants degut al consum de petroli, carbó i gas natural en centrals tèrmiques convencionals.

6.2.1 AFECTACIÓ SOBRE EL CICLE DE L'AIGUA

L'aigua no intervindrà, en cap cas, en la fase d'explotació de la instal·lació fotovoltaica. Cal destacar que el rentat de les plaques, que es realitza de forma periòdica dins el manteniment preventiu de la instal·lació, serà mitjançant productes especials per netejar en sec. Així doncs, no es necessitaran ni escomesa d'aigua ni sistemes de recollida i abocament.

Pel que fa a les aigües de pluja, la instal·lació no té cap afectació i les aigües es recolliran i conduiran cap al col·lector corresponent de forma normal, tal i com el sistema està dissenyat.

6.2.2 PRODUCCIÓ I GESTIÓ DE RESIDUS

No es preveu la producció de residus en la fase constructiva, més enllà de cartonatges i embolcalls de plàstic dels panells.

L'activitat normal del camp fotovoltaic no produirà cap residu. En el cas puntual d'avaries que pugui ocasionar algun element de rebuig, aquest es gestionarà d'acord amb la normativa vigent de gestió de residus.

6.2.3 RECICLATGE DE LA INSTAL·LACIÓ

El camp fotovoltaic té una vida útil d'uns 30 anys i en el moment que es procedeixi a la seva retirada, tots els elements seran reciclables. Cal destacar que els panells, que constitueixen el 90% de la instal·lació, estan fabricats amb silici, material que es troba de forma natural a la terra i que es tritura i es recicla de la mateixa manera que el vidre. Existeixen actualment cicles de reciclatge d'instal·lacions fotovoltaiques, patentats i totalment normalitzats.

6.3 ESTALVI D'EMISSIONS CONTAMINANTS A L'ATMOSFERA

La instal·lació solar fotovoltaica per a autoconsum connectada a la xarxa elèctrica contribuirà de forma notable a la reducció de les emissions contaminants a l'atmosfera. En la següent taula es pot veure l'estalvi tant en kilograms de CO_2 (kg eqCO2) com en kilograms equivalents de petroli (kg eqP).

El valors utilitzats pel càlcul han estat:

- 0,140 kg eqCO2/kWh: Valor mig de la xarxa elèctrica peninsular a l'any 2022.
- 1.000 kg eqP = 11.630 kWh.

ESTALVI EMISSIONS CONTAMINANTS		
	Kg $EqCO_2$	Kg eqP
Gener	914	561
Febrer	1.166	716
Març	1.755	1.078
Abril	2.110	1.296
Maig	2.568	1.577
Juny	2.707	1.663
Juliol	2.791	1.714
Agost	2.421	1.487
Setembre	1.828	1.123
Octubre	1.358	834
Novembre	923	567
Desembre	803	493
Total	**21.344**	**13.109**

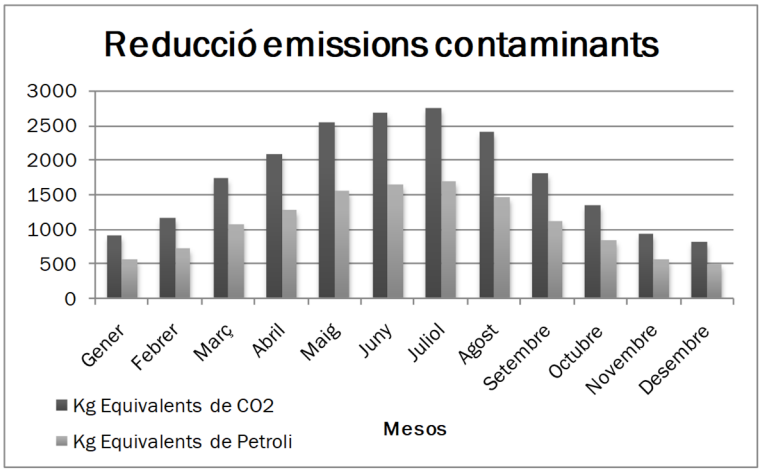


Figura 13: Reducció d'emissions de gasos contaminants a l'instal·lar la planta fotovoltaica.

6.4INTEGRACIÓ ARQUITECTÒNICA I PAISATGÍSTICA

L'estratègia d'integració de les paques fotovoltaiques sobre coberta consisteix en la superposició sobre aquesta, de manera que es garanteixi que la implantació dels captadors solars sobre l'edifici no suposi un impacte visual inadmissible.

Els panells sobre coberta inclinada no sobresortiran de la coberta més enllà d'uns 15cm respecte aquesta i no seran visibles des del carrer.

7. SERVEIS URBANÍSTICS

Pel funcionament de la instal·lació no serà necessari cap tipus de servei urbanístic addicional als existents.

No es requerirà d'una nova escomesa elèctrica donat que la instal·lació es connectarà a la xarxa interior de l'edifici existent.

No es necessària cap escomesa d'aigua ni sistemes de recollida i abocament.

8. NORMATIVA I MARC LEGAL

L'activitat a realitzar serà la de producció d'energia elèctrica a partir de fonts d'energia renovable, en aquest cas solar fotovoltaica, mitjançant panells connectats a la xarxa interna del subministrament propi de la nau, en modalitat d'autoconsum individual amb compensació d'excedents. Aquesta activitat es regeix principalment pel Reial Decret 1699/2011, pel qual es regula la connexió a xarxa de les instal·lacions de producció d'energia elèctrica de petita potència, i pel Reial Decret 244/2019, el qual regula les condicions de les modalitats de subministrament i producció amb autoconsum. Segons aquest darrer reial decret, la instal·lació es classifica com:

INSTAL·LACIÓ GENERADORA FOTOVOLTAICA D'AUTOCONSUM INDIVIDUAL AMB COMPENSACIÓ D'EXCEDENTS DE FINS A 100kW.

La instal·lació elèctrica complirà amb les normes i reglaments següents:

De caràcter elèctric:

- **Llei 24/2013**, de 26 de desembre, del Sector Elèctric.

- **Reial Decret 1955/2000**, d'1 de desembre, pel qual es regulen les activitats de transport, distribució, comercialització, subministrament i procediments d'autorització d'instal·lacions d'energia elèctrica.

- **Reial Decret 842/2002**, de 2 d'agost, pel qual s'aprova el Reglament electrotècnic per a baixa tensió (REBT) i les seves Instruccions Tècniques Complementàries (ITC-BT). Addicionalment, s'ha tingut en compte les Guies Tècniques d'Aplicació del REBT, editades pel Ministerio de Ciencia y Tecnología. (Guia ITC).

- **Reial Decret 1110/2007**, de 24 d'agost, pel qual s'aprova el Reglament unificat de punts de mesura del sistema elèctric.

- **Reial Decret 1699/2011**, de 18 de novembre, pel qual es regula la connexió a xarxa d'instal·lacions de producció d'energia elèctrica de petita potència.

- **Reial Decret 219/2013**, sobre restriccions a la utilització de determinades substàncies perilloses en aparells elèctrics i electrònics, i que transposa la Directiva 2011/65/UE de la Unió Europea.

- **Reial Decret 413/2014**, de 6 de juny, pel qual es regula l'activitat de producció d'energia elèctrica a partir de fonts d'energia renovables, cogeneració i residus.

- **Reial Decret 186/2016** pel que es regula la compatibilitat electromagnètica dels equips elèctrics i electrònics i que transposa la Directiva 2014/30/UE de la Unió Europea.

- **Reial Decret 187/2016** pel qual es regulen les exigències de seguretat del material elèctric destinat a ser utilitzat en determinats límits de tensió i que transposa la Directiva 2014/35/UE de la Unió Europea.

- **Real Decret 244/2019**, pel que es regulen les condicions administratives, tècniques i econòmiques de les modalitats d'autoconsum d'energia elèctrica.

- **Reglament UE 2016/631** , pel què s'estableix un codi per a la connexió de generadors a la xarxa

- **Reial Decret. 647/2020** d'implementació del codi de xarxa de connexió de determinades instal·lacions elèctriques.

- **Reial Decret 1183/2020**, d'accés i connexió a les xarxes de distribució i transport d'energia elèctrica.

- **Resolució de 31 de maig de 2001**, de la Direcció general de Política Energètica i Mines, per la qual s'estableixen model de contracte tipus i model de factura per a instal·lacions solars fotovoltaiques connectades a la xarxa de baixa tensió.
- Normes i informes tècnics de la **companyia distribuïdora** d'energia elèctrica.

- **Normes UNE / EN** que siguin d'aplicació. Es tindrà especialment en compte la UNE EN 60364-7-712 sobre instal·lacions solars fotovoltaiques.

De caràcter constructiu:

- En aplicació facultativa de la Disposició Transitòria Segona del **Reial Decret 164/2025,** de 4 de març**,** pel qual s'aprova el nou Reglament de Seguretat Contra Incendis en els Establiments Industrials (RSCIEI), en el present projecte s'aplicarà l'anterior RSCIEI, aprovat pel **Reial Decret 2267/2004.**

- **Reial Decret 314/2006**, de 17 de març, pel qual s'aprova el Codi Tècnic de l'Edificació.

- **Codi Tècnic de l'Edificació (CTE).Document Bàsic DB SE-AE** de Seguretat Estructural, Accions en l'Edificació.
- **Codi Tècnic de l'Edificació (CTE). Document Bàsic DB SI** de Seguretat en cas d'Incendi.

- **Reial Decret 105/2008**, d'1 de febrer, pel qual es regula la producció i gestió dels residus de construcció i demolició.

- **Reial Decret 1247/2008**, de 18 de juliol, pel qual s'aprova la instrucció de formigó estructural (EHE-08).

- **Reial Decret 513/2017**, del 22 de maig, pel qual s'aprova el Reglament d'instal·lacions de protecció contra incendis.

De caràcter professional:

- **Llei 31/1995**, de 8 de novembre, de prevenció de riscos laborals.

- **Reial Decret 614/2001**, de 8 de juny, sobre disposicions mínimes per a la protecció de la salut i seguretat dels treballadors enfront del risc elèctric.

- **Reial Decret 1627/1997**, de 24 d'octubre, pel qual s'estableixen disposicions mínimes de seguretat i de salut en les obres de construcció.

- **Reial Decret 1381/2008**, d'1 d'agost, pel qual s'estableixen dos certificats de professionalitat de la família professional Energia i aigua que s'inclouen en el Repertori nacional de certificats de professionalitat.

De caràcter urbanístic:

- **Reial Decret Legislatiu 7/2015,** de 30 de octubre, pel què s'aprova el text refós de la Ley del Suelo y Rehabilitación Urbana**.**

- **Decret Legislatiu 1/2010**, de 3 d'agost, pel qual s'aprova el Text Refós de la Llei d'Urbanisme.

- **Decret 305/2006,** de 18 de juliol, pel qual s'aprova el Reglament de la Llei d'Urbanisme.

- **Decret 64/2014** de 13 de maig, pel qual s'aprova el Reglament de Protecció de la Legalitat Urbanística.

Ordenances municipals i normes d'organismes públics afectats.

9. PRESSUPOST

El pressupost total de la instal·lació (inclosos els equips) és de SEIXANTA SET MIL CENT VINT-I QUATRE EUROS amb NORANTA DOS CÈNTIMS (67.124,92 €) + IVA.

PRESSUPOST EXECUCIÓ INSTAL·LACIÓ FV : ANEM, SA				
Núm.	**Conceptes**	**Unitats**	**Preu PVP (€/u)**	**Preu PVP (€)**
1	Panell solar fotovoltaic JA Solar model JAM72D40 de 595Wp.	207	76,67	15.870,01
2	Inversor trifàsic Huawei SUN2000-100KTL-M1 de 100 kWn	1	4.124,23	4.124,23
3	Equip de mesura Smart Power Sensor Huawei DTSU666-HW 80 A	1	170,42	170,42
4	Sistema de monitorització Huawei Smartlogger 3000A-01	1	415,78	415,78
5	Estructura coplanar de suport dels panells de perfils d'alumini i cargolaria d'acer inoxidable	1	7.048,72	7.048,72
6	Mà d'obra operaris	1	16.773,04	16.773,04
7	Instal·lació - cablejat CC / CA + canal + caixes de protecció + equips de proteccions	1	9.179,94	9.179,94
8	Transport i descàrrega del material	1	1.031,83	1.031,83
9	Seguretat i salut - Mesures de prevenció de la seguretat i la salut necessàries per la realització de l'obra	1	10.141,17	10.141,17
10	Enginyeria - realització del projecte + direcció d'obra + tràmits legalització	1	2.369,78	2.369,78
			Total sense IVA	**67.124,92 €**

Caldes de Montbui, novembre de 2025

77309550H ORIOL XALABARDER (R: A08217556)

Firmado digitalmente por 77309550H ORIOL XALABARDER (R: A08217556)
Fecha: 2025.11.07 14:08:30 +01'00'

Oriol Xalabarder Anglí

Enginyer Industrial

Col·legiat núm. COEIC 11662

l'electra
INSTAL·LACIONS

INSTAL·LACIÓ FOTOVOLTAICA PER AUTOCONSUM SOBRE LA COBERTA D'UNES NAUS INDUSTRIALS

DOCUMENT: PLÀNOLS

SITUACIÓ: c/ Jordi Camp, 101

(Pol. Ind. Jordi Camp)

08403 Granollers

PROMOTOR: ANEM, SA

DATA: Novembre 2025

Índex

Índex 1

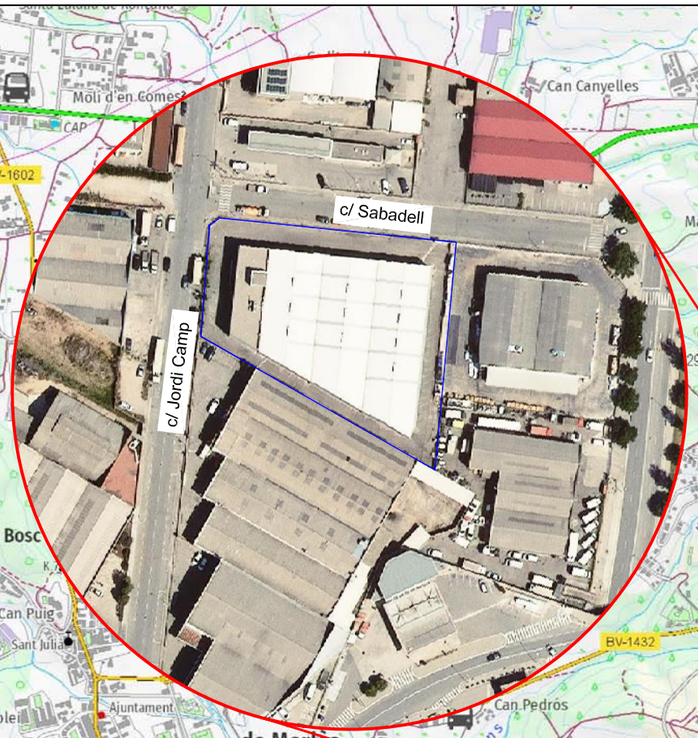
01_EMPLAÇAMENT

02_DISTRIBUCIÓ PANELLS

03-01_SECCIÓ 1

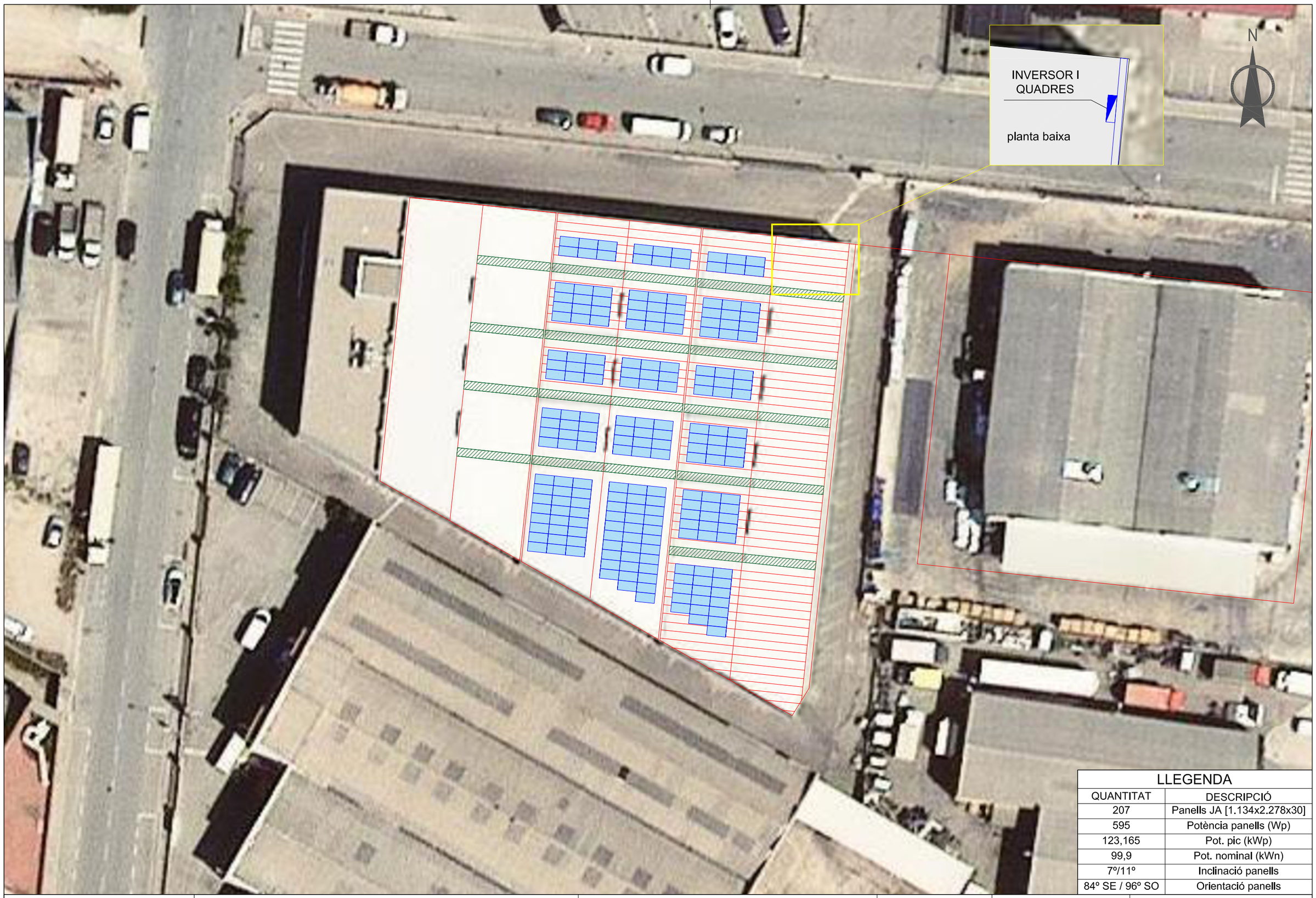
03-02_SECCIÓ 1

04_ESQUEMA UNIFILAR



COMERCIAL VALLESANA DE SUMINISTROS, S.A. Plaça Catalunya, 6 08140 Caldes de Montbui (Bcn) Tel. 93 865 08 85 www.electracaldense.com info@electracaldense.com

l'electra INSTAL·LACIONS	Projecte: INSTAL·LACIÓ SOLAR FOTOVOLTAICA DE 99,9 kWn PER AUTOCONSUM INDIVIDUAL: ANEM, SA	Descripció: EMPLAÇAMENT	Escala: 1:20.000 1:2.000	Referència: PBA	Enginyer Industrial: Oriol Xalabarder i Anglí Col·legiat nº 11.662
		Ubicació: C/ Jordi Camp, núm. 101 08403 Granollers	Data: 14/06/2025	Mod.: 01 / Plànol: 01	



LLEGENDA	
QUANTITAT	DESCRIPCIÓ
207	Panells JA [1.134x2.278x30]
595	Potència panells (Wp)
123,165	Pot. pic (kWp)
99,9	Pot. nominal (kWn)
7º/11º	Inclinació panells
84º SE / 96º SO	Orientació panells

l'electra INSTAL·LACIONS

Projecte:
INSTAL·LACIÓ SOLAR FOTOVOLTAICA DE 99,9 kWn PER AUTOCONSUM INDIVIDUAL - ANEM S.A.

Descripció: DISTRIBUCIÓ

Ubicació: C/ Jordi Camp, núm. 101
08403 - Granollers

Escala: 1:400

Data: 03/11/2025

Referència: PBA

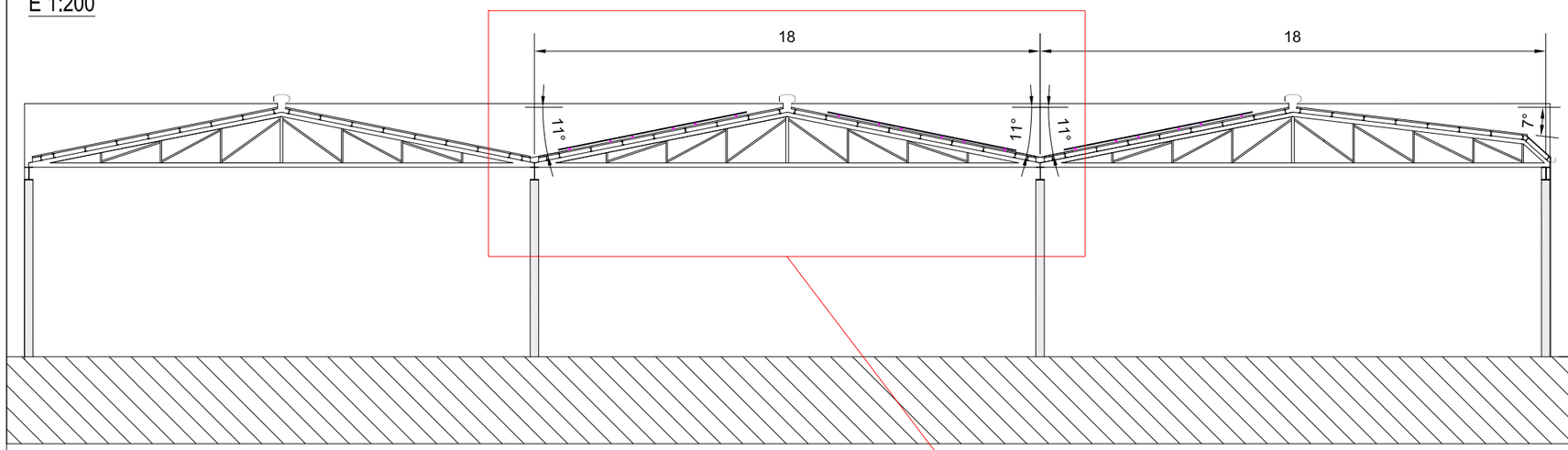
Mod.: 03

Plànol: 02

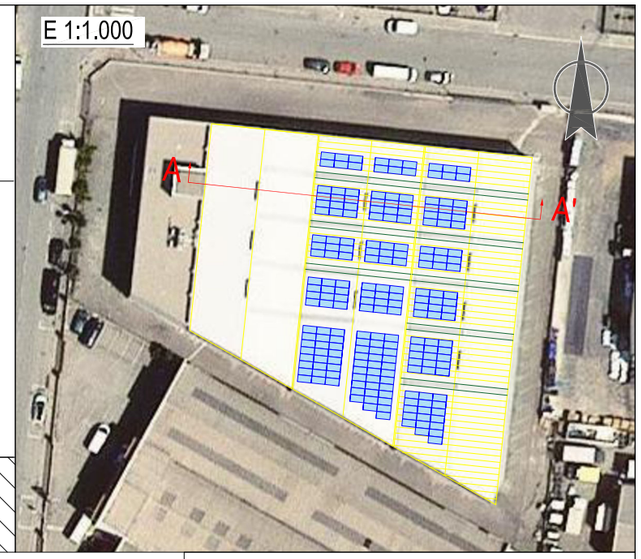
Enginyer Industrial:
Oriol Xalabarder i Anglí
CoHegiat nº 11.662

COMERCIAL VALLESANA DE SUMINISTROS, S.A. Plaça Catalunya, 6 08140 Caldes de Montbui (Bcn) Tel. 93 865 08 85 www.electracaldense.com info@electracaldense.com

Secció A-A'
E 1:200

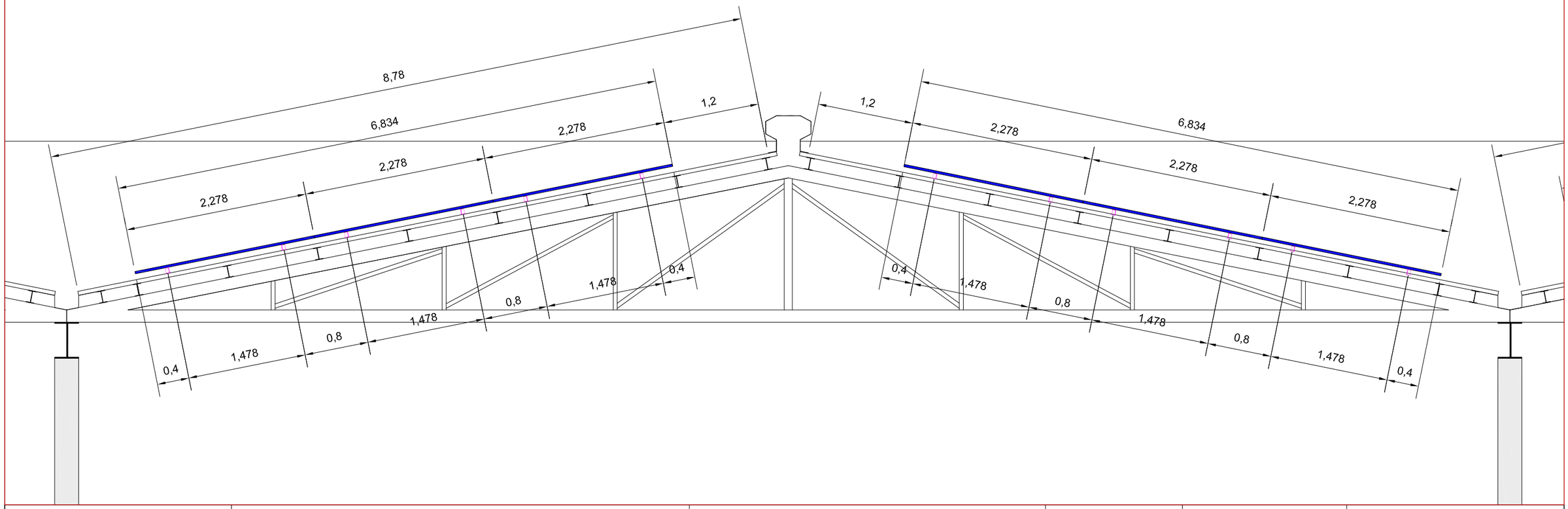


E 1:1.000



LLEGENDA	
QUANTITAT	DESCRIPCIÓ
207	Panells JA [1.134x2.278x30]
595	Potència panells (Wp)
123,165	Pot. pic (kWp)
99,9	Pot. nominal (kWn)
7º/11º	Inclinació panells
84º SE / 96º SO	Orientació panells

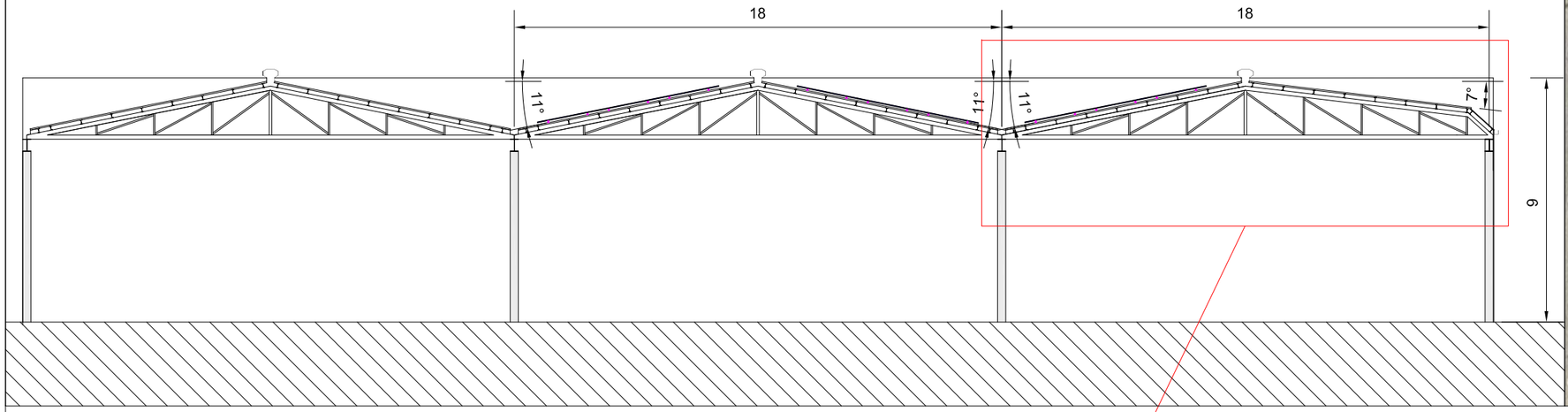
E 1:50



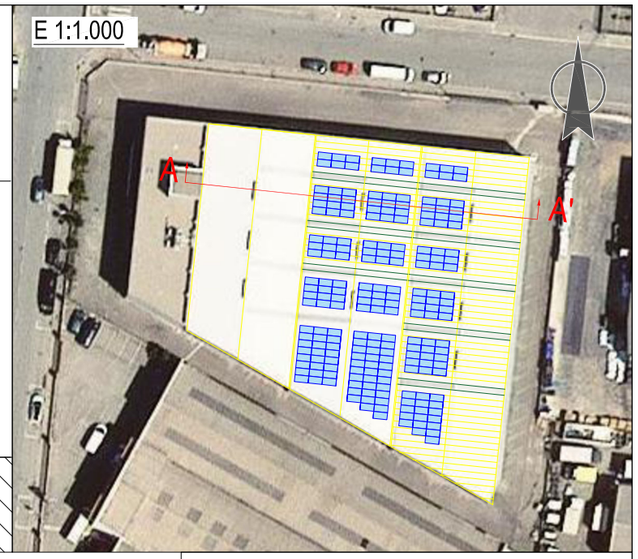
l'electra INSTAL·LACIONS	Projecte: INSTAL·LACIÓ SOLAR FOTOVOLTAICA DE 99,9 kWn PER AUTOCONSUM INDIVIDUAL - ANEM SA	Descripció: SECCIÓ 1	Escala: –	Referència: PBA	Enginyer Industrial: Oriol Xalabarder i Anglí CoHegiat nº 11.662
		Ubicació: C/ Jordi Camp, núm. 101 09403 Granollers	Data: 03/11/2025	Mod.: 03 / Plànol: 03-01	

COMERCIAL VALLESANA DE SUMINISTROS, S.A. Plaça Catalunya, 6 08140 Caldes de Montbui (Bcn) Tel. 93 865 08 85 www.electracaldense.com info@electracaldense.com

Secció A-A'
E 1:200

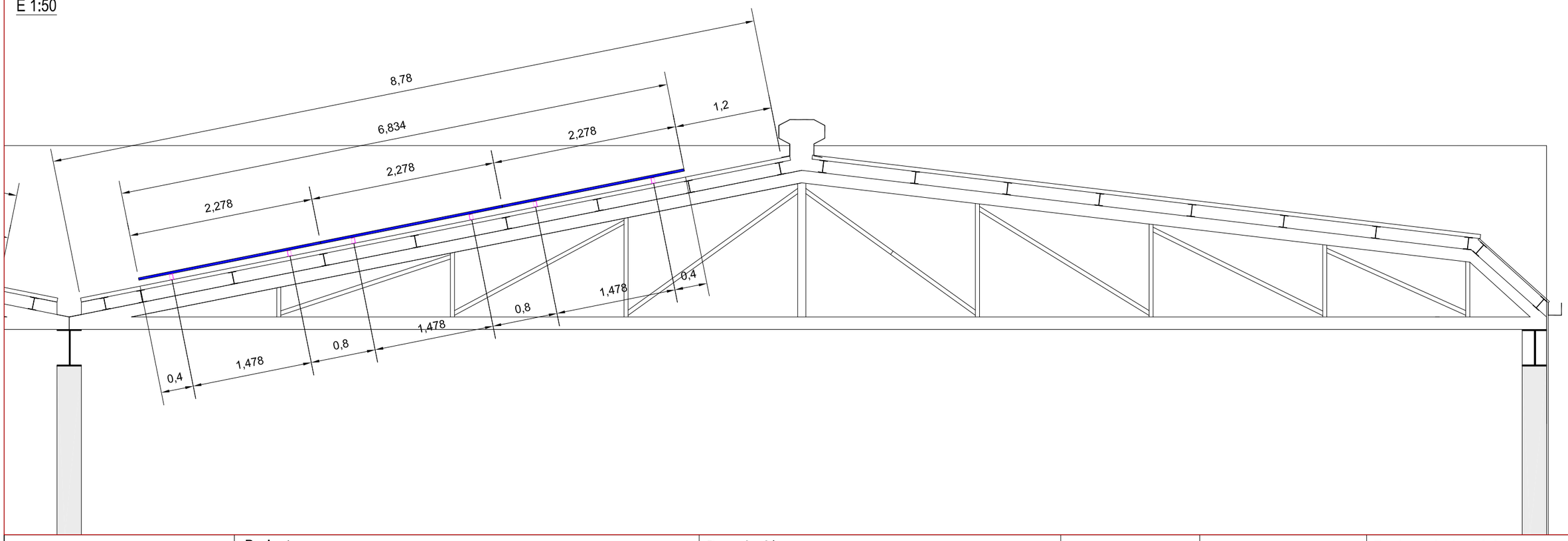


E 1:1.000



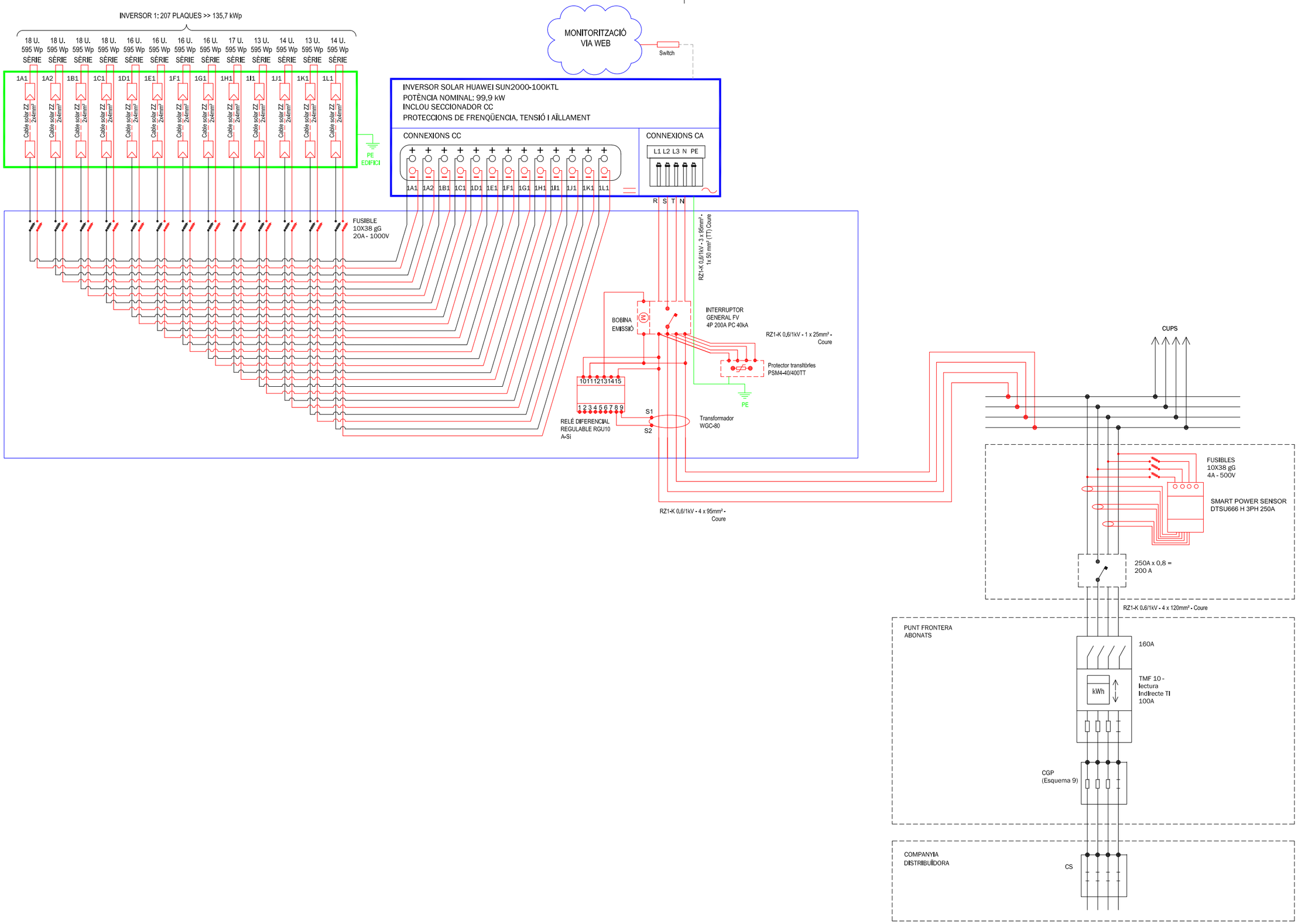
LLEGENDA	
QUANTITAT	DESCRIPCIÓ
207	Panells JA [1.134x2.278x30]
595	Potència panells (Wp)
123,165	Pot. pic (kWp)
99,9	Pot. nominal (kWn)
7º/11º	Inclinació panells
84º SE / 96º SO	Orientació panells

E 1:50



l'electra INSTAL·LACIONS	Projecte: INSTAL·LACIÓ SOLAR FOTOVOLTAICA DE 99,9 kWn PER AUTOCONSUM INDIVIDUAL - ANEM SA	Descripció: SECCIÓ 2	Escala: –	Referència: PBA	Enginyer Industrial: Oriol Xalabarder i Anglí Col·legiat nº 11.662
		Ubicació: C/ Jordi Camp, núm. 101 09403 Granollers	Data: 03/11/2025	Mod.: 03 / Plànol: 03-02	

COMERCIAL VALLESANA DE SUMINISTROS, S.A. Plaça Catalunya, 6 08140 Caldes de Montbui (Bcn) Tel. 93 865 08 85 www.electracaldense.com info@electracaldense.com



COMERCIAL VALLESANA DE SUMINISTROS, S.A. Plaça Catalunya, 6 08140 Caldes de Montbui (Bcn) Tel. 93 865 08 85 www.electracaldense.com info@electracaldense.com
Ruta | Arxiu | Layout :

l'electra INSTAL·LACIONS

Projecte: INSTAL·LACIÓ SOLAR FOTOVOLTAICA DE 99,9 kWn PER AUTOCONSUM INDIVIDUAL- ANEM S.A.	Descripció: ESQUEMA UNIFILAR	Escala: -	Referència: PBA	Enginyer Industrial: Oriol Xalabarder i Anglí Col·legiat nº 11.662
	Ubicació: C/ Jordi Camp, núm. 101 08403 - Granollers	Data: 09/10/2025	Mod.: 01 / Plànol: 04	

INSTAL·LACIÓ FOTOVOLTAICA PER AUTOCONSUM SOBRE LA COBERTA D'UNES NAUS INDUSTRIALS

DOCUMENT: Fitxes tècniques d'equips a instal·lar

SITUACIÓ: c/ Jordi Camp, 101

(Pol. Ind. Jordi Camp)

08403 Granollers

PROMOTOR: ANEM, SA

DATA: Novembre 2025

Índex

Índex 1

1 PANELLS FOTOVOLTAICS 2

2 INVERSORS 3

1 PANELLS FOTOVOLTAICS

JA SOLAR

Harvest the Sunshine

605W

JAM72D40 MB

n-type Double Glass Bifacial Modules

Premium Cells

n-Bycium+ 16BB

MBB Half-Cell Technology

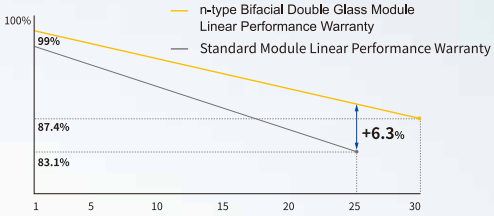
26%

Up To

Cell Conversion Efficiency

Premium Modules

- Higher power generation better LCOE
- n-type with very Lower LID
- Better Temperature Coefficient
- Better low irradiance response



1% 1st-year Degradation

0.4% Annual Degradation Over 30 years

- 12-year product warranty
- 30-year linear power output warranty

Comprehensive Certificates

- IEC 61215, IEC 61730, UL 61215, UL 61730
- ISO 9001: 2015 Quality management systems
- ISO 14001: 2015 Environmental management systems
- ISO 45001: 2018 Occupational health and safety management systems
- IEC 62941: 2019 Terrestrial photovoltaic (PV) modules - Quality system for PV module manufacturing

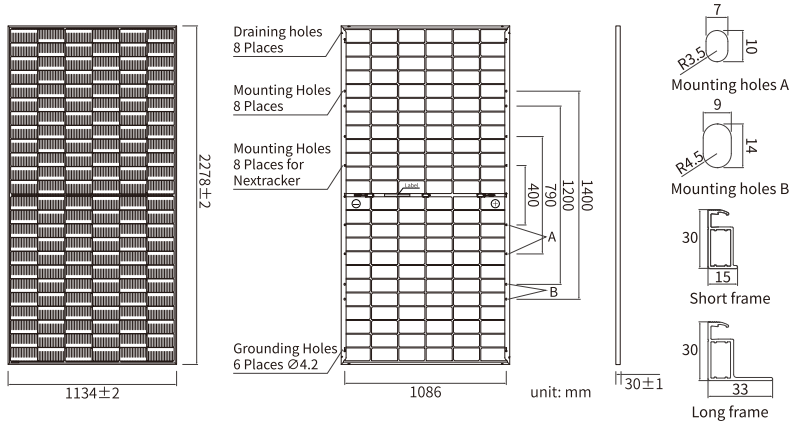


DEEP BLUE 4.0 Pro

JAM72D40 MB

n-type Double Glass Bifacial Modules

DEEP BLUE 4.0 Pro



MECHANICAL PARAMETERS

Cell	Mono
Weight	31.8kg
Dimensions	2278±2mm×1134±2mm×30±1mm
Cable Cross Section Size	4mm²(IEC), 12 AWG(UL)
No. of cells	144(6×24)
Junction Box	IP68, 3diodes
Connector	QC 4.10-351/ MC4-EVO2A
Cable Length (Including Connector)	Portrait: 300mm(+)/400mm(-) Landscape: 1300mm(+)/1300mm(-)
Front Glass/Back Glass	2.0mm/2.0mm
Packaging Configuration	36pcs/Pallet, 720pcs/40HQ Container

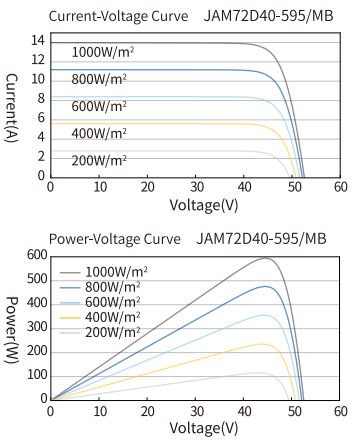
Remark: customized frame color and cable length available upon request

ELECTRICAL PARAMETERS AT STC

TYPE	JAM72D40 -580/MB	JAM72D40 -585/MB	JAM72D40 -590/MB	JAM72D40 -595/MB	JAM72D40 -600/MB	JAM72D40 -605/MB
Rated Maximum Power(Pmax) [W]	580	585	590	595	600	605
Open Circuit Voltage (Voc) [V]	51.95	52.16	52.37	52.58	52.79	53.00
Maximum Power Voltage(Vmp) [V]	44.02	44.22	44.43	44.64	44.85	45.05
Short Circuit Current(Isc) [A]	13.84	13.89	13.94	13.99	14.04	14.09
Maximum Power Current(Imp) [A]	13.17	13.23	13.28	13.33	13.38	13.43
Module Efficiency [%]	22.5	22.6	22.8	23.0	23.2	23.4
Power Tolerance	0~+3%					
Temperature Coefficient of Isc(α_Isc)	+0.045%/°C					
Temperature Coefficient of Voc (β_Voc)	-0.250%/°C					
Temperature Coefficient of Pmax(γ_Pmp)	-0.290%/°C					
STC	Irradiance 1000W/m², cell temperature 25°C, AM1.5G					

Remark: Electrical data in this catalog do not refer to a single module and they are not part of the offer.
They only serve for comparison among different module types.

CHARACTERISTICS



ELECTRICAL CHARACTERISTICS WITH 10% SOLAR IRRADIATION RATIO

TYPE	JAM72D40 -580/MB	JAM72D40 -585/MB	JAM72D40 -590/MB	JAM72D40 -595/MB	JAM72D40 -600/MB	JAM72D40 -605/MB
Rated Max Power(Pmax) [W]	626	632	637	643	648	653
Open Circuit Voltage(Voc) [V]	51.95	52.16	52.37	52.58	52.79	53.00
Max Power Voltage(Vmp) [V]	44.02	44.22	44.43	44.64	44.85	45.05
Short Circuit Current(Isc) [A]	14.95	15.00	15.06	15.11	15.16	15.22
Max Power Current(Imp) [A]	14.23	14.29	14.34	14.40	14.45	14.50
Irradiation Ratio (rear/front)	10%					

* For Nextracker installations, maximum static load please take compatibility approve letter between JA Solar and Nextracker for reference.

OPERATING CONDITIONS

Maximum System Voltage	1500V DC
Operating Temperature	-40°C~+85°C
Maximum Series Fuse Rating	30A
Maximum Static Load, Front*	5400Pa(112 lb/ft²)
Maximum Static Load, Back*	2400Pa(50 lb/ft²)
NOCT	45±2°C
Bifaciality	80%±5%
Safety Class	Class II
Fire Performance	UL Type 29/Class C

JA SOLAR

Headquarters No. 8 Building, Nuode Center, No.1 Courtyard, East Auto Museum Road, Fengtai District, Beijing
Tel: +86 10 6361 1888 Fax: +86 10 6361 1999
E-mail: sales@jasolar.com marketing@jasolar.com www.jasolar.com

Specifications subject to technical changes and tests.
JA Solar reserves the right of final interpretation.

Version No. : Global-EN-20241105A

2 INVERSORS

SUN2000-100KTL-M1

Smart String Inverter



10
MPP. Seguidor

98.8% (@ 480V)
Max. Eficiencia

Gestión de
nivel de cadena

Diagnóstico inteligente
de curvas I-V admitido

MBUS
Soportado

Diseño
Sin fusible

Protección contra rayos
Para DC y AC

IP66
Proteccion

Curva de eficiencia

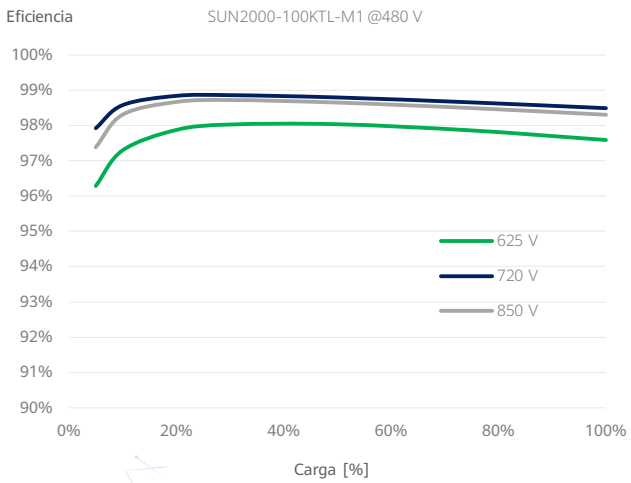
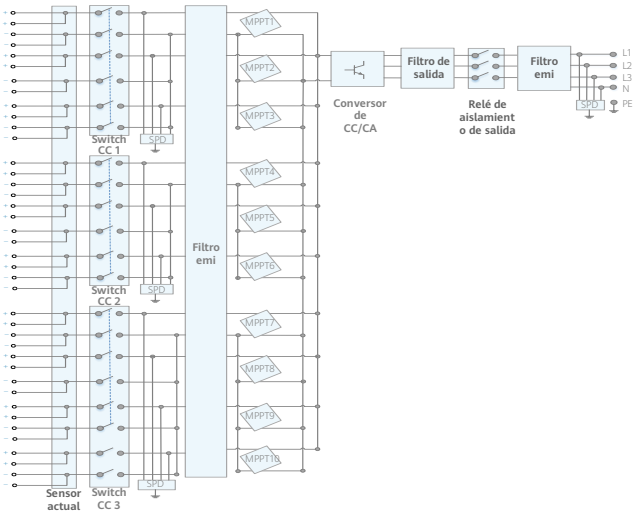


Diagrama de circuito



Especificaciones técnicas

Especificaciones técnicas	SUN2000-100KTL-M1
	Eficiencia
Máxima eficiencia	98.8% @480 V, 98.6% @380 V / 400 V
Eficiencia europea ponderada	98.6% @480 V, 98.4% @380 V / 400 V
	Entrada
Tensión máxima de entrada [1]	1,100 V
Corriente de entrada máxima por MPPT	26 A
Corriente de cortocircuito máxima	40 A
Tensión de arranque	200 V
Tensión de funcionamiento MPPT [2]	200 V ~ 1,000 V
Tensión nominal de entrada	720 V @480 Vac, 600 V @400 Vac, 570 V @380 Vac
Cantidad de MPPTs	10
Cantidad máxima de entradas por MPPT	2
	Salida
Potencia activa	100,000 W
Max. Potencia aparante de CA	110,000 VA
Max. Potencia activa de CA (cosϕ = 1)	110,000 W
Tensión nominal de salida	480 V/ 400 V/ 380 V, 3W+(N)+PE
Frecuencia nominal de red de CA	50 Hz / 60 Hz
Intensidad nominal de salida	120.3 A @480 V, 144.4 A @400 V, 152.0 A @380 V
Max. intensidad de salida	133.7 A @480 V, 160.4 A @400 V, 168.8 A @380 V
Factor de potencia ajustable	0,8 capacitivo ... 0,8 inductivo
Distorsión armónica total máxima	< 3%
	Protecciones
Dispositivo de desconexión del lado de entrada	Sí
Protección anti-isla	Sí
Protección contra sobreintensidad de CA	Sí
Protección contra polaridad inversa CC	Sí
Monitorización a nivel de string	Sí
Descargador de sobretensiones de CC	Type II
Descargador de sobretensiones de CA	Type II
Detección de resistencia de aislamiento CC	Sí
Monitorización de corriente residual	Sí
	Comunicación
Display	Indicadores LED, Bluetooth + APP
RS485	Sí
USB	Sí
Monitorización de BUS (MBUS)	Sí (transformador de aislamiento requerido)
	Datos generales
Dimensiones (W x H x D)	1,035 x 700 x 365 mm
Peso (incluida ménsula de montaje)	90 kg
Rango de temperatura de operación	-25°C ~ 60°C
Enfriamiento	Enfriamiento de aire inteligente
Max. Altitud de operación	4,000 m
Humedad de operación relativa	0 ~ 100%
Conector CC	Staubli MC4
Conector CA	Terminal PG impermeable + conector OT/DT
Grado de protección	IP66
Topología	Sin transformador
Consumo de energía durante la noche	< 3.5 W
	Cumplimiento de estándares (más opciones disponibles previa solicitud)
Seguridad	EN 62109-1/-2, IEC 62109-1/-2, EN 50530, IEC 62116, IEC 61727, IEC 60068, IEC 61683
Estándares de conexión a red eléctrica	VDE-AR-N4105, EN 50549-1, EN 50549-2, RD 661, RD 1699, C10/11

* 1 El voltaje de entrada máximo es el límite superior del voltaje de CC. Cualquier voltaje DC de entrada más alto probablemente dañaría el inversor.
* 2 Cualquier voltaje de entrada de CC más allá del rango de voltaje de funcionamiento puede provocar un funcionamiento incorrecto del inversor.

INSTAL·LACIÓ FOTOVOLTAICA PER AUTOCONSUM SOBRE LA COBERTA D'UNES NAUS INDUSTRIALS

DOCUMENT: Annex I: Mesura de la potència instal·lada

SITUACIÓ: c/ Jordi Camp, 101

(Pol. Ind. Jordi Camp)

08403 Granollers

PROMOTOR: ANEM, SA

DATA: Novembre 2025

Índex

Índex 1

1 INTRODUCCIÓ 2

2 PROCEDIMENT DE MESURA 2

3 EXEMPLE 5

1 INTRODUCCIÓ

Es defineix la potència instal·lada en corrent alterna (CA) d'una central fotovoltaica (FV) connectada a la xarxa com la potència de corrent alterna a l'entrada de la xarxa elèctrica per un camp fotovoltaic amb tots els seus mòduls en un mateix pla i que funciona, sense ombres, en les condicions normals de mesura (CEM).

La potència instal·lada en CA d'una central fotovoltaica es pot obtenir utilitzant instruments de mesura i procediment adequats de correcció d'unes condicions de treball sota d'uns determinats valors d'irradiància solar i temperatura en altres condicions d'operació diferents. Quan aquest sistema no és possible, es pot determinar la potència instal·lada utilitzant dades de catàleg i de la instal·lació, i realitzant algunes mesures senzilles amb una cèl·lula solar calibrada, un termòmetre, un voltímetre i una pinça amperimètrica. Si tampoc es disposés d'aquesta instrumentació, es pot utilitzar el propi comptador d'energia. En aquest mateix ordre, l'error possible estimat serà cada vegada més gran.

2 PROCEDIMENT DE MESURA

A continuació es descriuen els equips necessaris per calcular la potència instal·lada:

- 1 cèl·lula solar calibrada de tecnologia equivalent.
- 1 termòmetre de mercuri de temperatura ambient.
- 1 multímetre de corren continua (CC) i corren alterna (CA).
- 1 pinça amperimètrica de CC i CA.

El propi inversor actuarà de càrrega del propi camp fotovoltaic en el punt de màxima potència.

Les mesures es realitzaran en un dia sense núvols, amb un marge de ± 2 del migdia solar.

Es realitzarà la mesura amb l'inversor encès perquè el punt d'operació sigui el de màxima potència.

Es mesurarà amb la pinça amperimèrtica la intensitat de CC de l'entrada a l'inversor i amb un multímetre la tensió de CC en el mateix punt. El seu producte es $P_{cc,inv}$.

El valor obtingut es corregeix amb la temperatura i la irradiància utilitzant les equacions (2) i (3).

La temperatura ambient es mesura amb un termòmetre de mercuri, a l'ombra, en una zona pròxima als mòduls FV. La irradiància es mesura amb la cèl·lula (CTE) situada al costat dels mòduls i en el mateix pla.

Finalment, es corregeix la potència actual amb les pèrdues.

Equacions:

$$P_{cc,inv} = P_{cc,fob}(1 - L_{cab}) \quad (1)$$

$$P_{cc,inv} = P_o R_{to,\text{var}}[1 - g(T_c - 25)]E/1000 \quad (2)$$

$$T_c = T_{amb} + /(TONC - 20)E/800 \quad (3)$$

$P_{cc,fob}$ Potència de CC immediatament a la sortida dels panells FV, e W.

L_{cab} Pèrdues de potència en el cablejat de CC entre els panells FV i l'entrada de l'inversor, incloïen, a més, les pèrdues en els fusibles, interruptors, connexions, díodes, etc.

E Irradiància Solar, en W m^2, mesura amb la CTE calibrada.

G Coeficient de temperatura de la potencia, en $1/^oC$.

T_c Temperatura de les cèl·lules solars, en ^oC .

T_{amb} Temperatura ambient a l'ombra, en ^oC, mesura amb el termòmetre.

TONC Temperatura nominal del mòdul.

P_o Potencia nominal del generador en CEM, en W.

$R_{to,\text{var}}$ Rendiment, que inclou els percentatges de pèrdues degudes a que els mòduls fotovoltaics funcionen, normalment, en condicions diferents de las CEM.

L_{tem} Pèrdues mitjanes anuals per temperatura. En la equació (2) es pot substituir el terme $[1 - g(T_c - 25)]por(1 - L_{tem})$.

$$R_{to,\text{var}} = (1 - L_{pol})(1 - L_{dis})(1 - L_{ref}) \quad (4)$$

L_{pol} Pèrdues de potencia degudes a la pols situada a sobre dels mòduls FV.

L_{dis} Pèrdues de potència per dispersió de paràmetres entre els mòduls.

L_{ref} Pèrdues de potència per reflectància angular espectral, quan s'utilitza un piranòmetre com a referència de mesura. Si s'utilitza una cèl·lula de tecnologia equivalent (CTE), el terme L_{ref} es zero.

A continuació s'indiquen els valors dels diferents coeficients:

Tots els valors indicats es poden obtenir de les mesures directes. Si no es possible realitzar mesures, es poden obtenir dels catàlegs de característiques tècniques dels fabricants.

Quan no disposem de cap informació més precisa podem utilitzar els valors utilitzats en la taula III.

Tabla III

Parámetro	*Valor estimado, media anual*	*Valor estimado, día despejado (*)*	*Ver observación*
L_{cab}	0,02	0,02	(1)
g (1/°C)	–	0,0035 (**)	–
TONC (°C)	–	45	–
L_{tem}	0,08	–	(2)
L_{pol}	0,03	–	(3)
L_{dis}	0,02	0,02	–
L_{ref}	0,03	0,01	(4)

(*) Al migdia solar $\pm$ 2 h d'un dia sense núvols.

(**) Vàlid per a silici cristal·lí.

Observacions:

Les pèrdues principals de cablejat es poden calcular coneixen la secció dels cables i la seva longitud, per l'equació:

$$L_{cab} = RI^2 \quad (5)$$

$$R = 0{,}000002\,L / S \quad (6)$$

R es el valor de la resistència elèctrica de tots els cables, en ohms.

L es la longitud de tots els cables (sumant l'anada i la tornada), en cm.

S es la secció de cada cable, en cm^2.

Normalment les pèrdues en commutadors, fusibles i díodes són molt petites i no és necessari considerar-les. Les caigudes en el cablejat poden ser molt importants degut a la seva longitud. Les pèrdues per cablejat en % solen ser inferiors en plantes de gran potència que en plantes de petita

potencia. En aquest cas, d'acord amb les especificacions, el valor màxim admissible per la part de CC és 1,5 %.

Les pèrdues per temperatura depenen de la diferència de temperatura en els mòduls i els 25 ^{o}C de les CEM, del tipus de cèl·lula, encapsulat i del vent. Si els mòduls estan convenientment airejats per darrera, aquesta diferencia es de l'ordre de 30 ^{o}C sobre la temperatura ambient, per una irradiància de 1000 W/m2. En el cas d'integració en els edificis on els mòduls no estan separats de les parets o teulats, aquesta diferencia es podria incrementar entre un 5 ^{o}C i 15 ^{o}C .

Les pèrdues per la pols en un dia determinat poden ser del 0% després d'un dia de pluja i arribar al 8% quan els mòduls estan bruts. Aquestes pèrdues depenen de la inclinació dels mòduls, propers a carreteres, etc. Una causa important de les pèrdues passa quan els mòduls FV que tenen marc tenen cèl·lules solars molt pròximes al marc situat a la part inferior del mòdul. Altres vegades són les estructures de suport que sobresurten dels mòduls i actuen com a emmagatzemament de pols.

Les pèrdues per reflectància angular i espectral poden desestimar quan es mesura el camp FV al migdia solar ($\pm$ 2 h), i també quan es mesura la radiació solar amb una cèl·lula calibrada de tecnologia equivalent (CTE) al mòdul FV. Les pèrdues anuals son més grans en cèl·lules amb capes antireflexives que en cèl·lules texturitzades. Són més grans a l'hivern que a l'estiu. També són mes grans en localitats de major latitud. Poden oscil·lar al llarg d'un dia entre un 2 % i 6%.

3 EXEMPLE

Tabla IV

Parámetro	*Unidades*	*Valor*	*Comentario*
$TONC$	°C	45	Obtenido del catálogo
E	W/m^2	850	Irradiancia medida con la CTE calibrada
T_{amb}	°C	22	Temperatura ambiente en sombra
T_c	°C	47	Temperatura de las células $T_c = T_{amb} + (TONC - 20)\,E/800$
$P_{cc,\,inv}$ (850 W/m^2, 47 °C)	W	1200	Medida con pinza amperimétrica y voltímetro a la entrada del inversor
$1 - g(T_c - 25)$		0,923	$1 - 0{,}0035 \times (47 - 25)$
$1 - L_{cab}$		0,98	Valor tabla
$1 - L_{pol}$		0,97	Valor tabla
$1 - L_{dis}$		0,98	Valor tabla
$1 - L_{ref}$		0,97	Valor tabla
$R_{to,\,var}$		0,922	$0{,}97 \times 0{,}98 \times 0{,}97$
$P_{cc,\,fov}$	W	1224,5	$P_{cc,\,fov} = P_{cc,\,inv}/(1 - L_{cab})$
P_o	W	1693	$P_o = \dfrac{P_{cc,fov} \times 1000}{R_{to,var}\left[1 - g\left(T_c - 25\right)\right] E}$

Potència total aproximada del camp fotovoltaic en CEM = 1693 W.

Si, a més, s'admet una desviació del fabricant (per exemple, 5%), s'inclouria en l'aproximació com una pèrdua

Finalment, i després de sumar totes les pèrdues incloent la desviació de la potència dels mòduls respecte del seu valor nominal, es comparará la potència estimada amb la potència declarada del camp fotovoltaic.

INSTAL·LACIÓ FOTOVOLTAICA PER AUTOCONSUM SOBRE LA COBERTA D'UNES NAUS INDUSTRIALS

DOCUMENT: Annex II: Consum serveis auxiliars de producció

SITUACIÓ: c/ Jordi Camp, 101

(Pol. Ind. Jordi Camp)

08403 Granollers

PROMOTOR: ANEM, SA

DATA: Novembre 2025

Índex

Índex 1

1 SERVEIS AUXILIARS DE PRODUCCIÓ 2

2 CONSUMS SERVEIS AUXILIARS 2

1 SERVEIS AUXILIARS DE PRODUCCIÓ

D'acord a l'article 3 del *Reglament unificat de punts de mesura del sistema elèctric*, aprovat pel Reial Decret 1110/2007 s'entén com a serveis auxiliars de producció, els subministraments d'energia elèctrica necessaris per abastir el servei bàsic en qualsevol règim de funcionament de la central.

En el punt j), apartat iii de l'article 3 del Reial Decret 244/2019, es diu que els **serveis auxiliars de producció** seran menyspreables, i per tant, no requeriran d'un contracte de subministrament particular per als serveis auxiliars, quan:

a) siguin instal·lacions properes en xarxa interior.
b) siguin instal·lacions d'energia renovable de menys de 100kW per autoconsum.
c) l'energia consumida per aquests serveis auxiliars de producció, al llarg d'un any, sigui inferior a l'1% de l'energia neta generada per la instal·lació.

Els punts a) i b) es compleixen per disseny, i per tant només queda comprovar el c).

2 CONSUMS SERVEIS AUXILIARS

Tots els equips de la instal·lació fotovoltaica s'alimenten amb la seva mateixa energia generada, només requerint del consum de xarxa durant la nit per mantenir-se en *standby*. Segons la documentació del fabricant (veure annex de fitxes tècniques), aquests consums són els següents:

Equip	Unitats	Consum nocturn o típic
Inversor Huawei SUN2000 100KTL M1	1	<3,5W

Per la instal·lació fotovoltaica objecte del projecte, l'estimació d'energia generada anual és de **152.458 kWh/any.**

Considerant el valor màxim de la taula anterior i un funcionament diari mitjà de 12 hores, el consum dels serveis auxiliars serà el següent:

$$(3{,}5W \cdot 1\ inversor) \cdot \frac{365dies}{any} \cdot \frac{12h}{dia} = \frac{15{,}33kWh}{any};\ \frac{15.33kWh/any}{152.458kWh/any} = 0{,}01\%$$

Per tant, el consum dels serveis auxiliars representa el 0,01% del total de l'estimació de generació i no es requereix un contracte de subministrament particular.

INSTAL·LACIÓ FOTOVOLTAICA PER AUTOCONSUM SOBRE LA COBERTA D'UNES NAUS INDUSTRIALS

DOCUMENT: Annex III: Estudi bàsic de seguretat i salut

SITUACIÓ: c/ Jordi Camp, 101

(Pol. Ind. Jordi Camp)

08403 Granollers

PROMOTOR: ANEM, SA

DATA: Novembre 2025

Índex

Índex 1
1 OBJECTE 2
2 DADES DE L'OBRA 3
2.1 ZONES DE TREBALL I ACCESSOS 3
2.2 LLISTAT DE TASQUES I EQUIPS TÈCNICS A UTILITZAR 3
3 GESTIÓ PREVENTIVA 4
4 IDENTIFICACIÓ DELS RISCOS A L'OBRA I MESURES PREVENTIVES 4
4.1 INSTAL·LACIÓ MECÀNICA 4
4.2 INSTAL·LACIÓ ELÈCTRICA 5
4.3 TREBALLS AMB RISCOS ESPECIALS 6
4.4 RISCOS DESTACABLES 6
5 IDENTIFICACIÓ DELS RISCOS PER A TREBALLS POSTERIORS 7
6 ANÀLISI I PREVENCIÓ DELS RISCOS EN ELS MITJANS I MAQUINÀRIA 7
6.1 MITJANS AUXILIARS 7
6.1.1 ESCALES DE MÀ 7
6.2 CAMIÓ-GRUA 7
6.3 MAQUINÀRIES I EINES 9
7 RECURSOS PREVENTIUS 10
8 NORMATIVA APLICABLE 10

1 OBJECTE

Aquet estudi ha de servir per donar unes directrius bàsiques al contractista principal per part del promotor per a dur a terme les seves obligacions en el terreny de la prevenció de riscos professionals, facilitant el seu desenvolupament, d'acord amb el Reial Decret 1627/1997 de 24 d'octubre, pel qual s'estableixen disposicions mínimes de seguretat i de salut a les obres de construcció.

Segons les condicions establertes a l'apartat 1 de l'article 4. de l'esmentat decret, no és preceptiva la redacció d'un Estudi de Seguretat i Salut, essent suficient la redacció d'un Estudi Bàsic.

D'acord a l'apartat 2 de l'article 6, l'Estudi Bàsic de Seguretat i Salut ha de precisar:

- Les normes de seguretat i salut aplicables a l'obra.
- La identificació dels riscos laborals que puguin ser evitats, indicant-ne les mesures tècniques necessàries.
- La relació de riscos laborals que no puguin ser eliminats d'acord a allò establert anteriorment, especificant les mesures preventives i proteccions tècniques orientades a controlar i reduir els riscos valorant-ne l'eficàcia, en especial quan es proposin mesures alternatives.
- Previsions i informacions útils per efectuar treballs posteriors previsibles.

Les empreses que executen l'obra o instal·lació, en funció de l'estudi, hauran d'adequar la seva activitat als riscs aquí indicats i a tots aquells que, en funció de les particularitats de l'obra o instal·lació s'hagin d'eliminar o minimitzar.

Cada contractista elaborarà un pla de seguretat i salut en el que es desenvoluparan les previsions contingudes en aquest estudi bàsic, en funció del seu propi sistema d'execució de l'obra. Aquest pla haurà de ser aprovat abans del començament de l'obra pel coordinador de seguretat i salut o, en el seu defecte, per la direcció facultativa. El contractista principal ha d'assegurar que els riscos establerts en aquest document es troben identificats i avaluats al Pla de Prevenció de l'empresa.

En cas que hi hagués subcontractació per part del contractista principal, cal comunicar els riscos identificats a l'empresa subcontractada.

D'acord a l'art. 15è del Reial Decret, els contractistes i sots-contractistes hauran de garantir que els treballadors rebin la informació adequada de totes les mesures de seguretat i salut a l'obra.

Es comunicarà l'apertura del centre de treball al departament de treball de la Generalitat abans del començament de l'obra.

2 DADES DE L'OBRA

Tipus d'obra	Instal·lació solar fotovoltaica de 99,9kWn sobre coberta inclinada
Emplaçament	carrer Jordi Camp, núm.101 08403 Granollers
Superfície de captació solar	535m²
Promotor	ANEM,SA
Tècnic redactor de l'EBSIS	Oriol Xalabarder i Anglí
Termini d'execució	20 dies
Màxim nombre de persones a l'obra simultàniament	3 treballadors
Total jornades previstes	60 persones*dia

2.1 ZONES DE TREBALL I ACCESSOS

La principal zona de treball serà la coberta de les naus, que es troben a una alçada de 9m respecte el carrer mesurat des dels careners. El personal accedirà a la coberta de treball per mitjà d'una escala de mà des del terrat de l'edifici d'oficines adossat a la nau. S'accedirà al terrat per un badalot existent a l'edifici.

El material es pujarà a la coberta des del pati de les naus amb l'ajut d' un camió-grua.

La resta dels equips (inversor i quadres elèctrics associats) es muntaran dins de la nau sobre paret, prop del quadre general.

2.2 LLISTAT DE TASQUES I EQUIPS TÈCNICS A UTILITZAR

Les tasques previstes i els equips tècnics són les següents:

- Instal·lació de línia de vida i protecció de lluernes per part d'una empresa especialitzada.
- Descàrrega de materials. El material pesant es descarregarà directament sobre la teulada amb l'ajut d'un camió grua. Si hi ha equips específics; el camió grua utilitzat, serà l'homologat per aquest tipus de treball.
- Col·locació i muntatge de l'estructura de suport dels panells.
- Fixació dels panells sobre les estructures.
- Instal·lació inversor i quadres elèctrics associats. Equips específics: bastida mòbil.
- Connexionat de panells i estesa de cables entre aquests i els quadres de l'inversor i entre l'inversor i la centralització.
- Posada en marxa i comprovacions finals.

Equips per als treballs en coberta: línies de vida.

Altres eines a utilitzar en l'obra: eines manuals i elèctriques diverses. escales de mà.

3 GESTIÓ PREVENTIVA

La prevenció passa a ser un aspecte important a tenir en compte per tots els estaments de l'empresa constructora, ja que és tasca, de tots els nivells de la mateixa, involucrar-se en aconseguir millorar les condicions de treball, la seguretat i la protecció de la salut dels treballadors. El desenvolupament de l'acció preventiva per part de l'empresa contractista s'ha de basar en l'organització de la documentació per Llei.

4 IDENTIFICACIÓ DELS RISCOS A L'OBRA I MESURES PREVENTIVES

Segons l'art. 16 de la LPR, l'acció preventiva en l'obra es planificarà per l'instal·lador a partir d'una identificació inicial de riscos per a la seguretat i salut dels treballadors, que es realitzarà amb caràcter general, tenint en compte la naturalesa de l'obra, i en relació amb aquells que estiguin exposats a riscos especials.

S'identificaran els possibles perills que puguin aparèixer en cadascuna de les tasques, per a posteriorment anar elaborant una sèrie de mesures preventives per a evitar aquests perills en l'execució del treball.

4.1 INSTAL·LACIÓ MECÀNICA

Riscos detectables:

- Caiguda de persones al mateix nivell.
- Caiguda de persones a diferent nivell.
- Atropellament per vehicles.
- Caiguda d'objectes.
- Trepitjada d'objectes.
- Cops per objectes
- Talls i burxades per maneig de fils conductors.
- Cremades per utilització d'equips de soldadura (acetilè i oxigeno).
- Electrocució per ús d'equips de soldadura elèctrica.
- Risc de cremades en els ulls per intensitat lumínica.
- Projeccions de material en la utilització de martells pneumàtics, serres de disc, tronçadores, trepants, escarpa i martell, etc.
- Cops amb objectes i eines.
- Inhalació de pols.
- Caiguda de material i rebots.
- Sobreesforços per manipulació de càrregues.
- Altres.

Normes de seguretat:

- Recopilació d'informació prèvia sobre la coberta (pes màxim que resisteix la coberta, dimensions i el pendent de la coberta, accessos a la coberta).
- Identificació de possibles serveis afectats o propers (línies elèctriques, canonades de gas, etc.).
- Identificació de possibles zones fràgils com claraboies, lluernes o teulades postisses...
- Normativa de prevenció dirigida i entregada als operaris de les màquines i eines per la seva aplicació en tot el funcionament.
- El personal que manipuli camions, grues,... serà especialista en la manipulació d'aquests vehicles, i haurà de disposar de la documentació de capacitació acreditativa.
- Compliment de la normativa vigent en:
  - Manipulació de màquines i eines.
  - Moviment de materials i càrregues.
  - Utilització dels mitjans auxiliars.
- Mantenir els mitjans auxiliars i les eines en bon estat de conservació.
- Senyalització de l'obra d'acord amb la normativa vigent.
- Ordre i neteja en l'obra.
- No s'apilaran materials en zones de pas o de trànsit, retirant aquells que puguin impedir el pas.
- Es prohibeix a tot el personal de trobar-se sota de càrregues suspeses.
- Es fitarà la zona en la qual pugui caure material, mitjançant cintes i rètols de "PROHIBIT".
- Els treballs de coberta es suspendran en cas de fort vent, pluja o gelades.
- Les escales de mà que s'utilitzaran seran de tipus tisora.

Protecció individual:

- Casc de polietilè.
- Roba de treball.
- Ulleres de seguretat.
- Protecció ulls i pantalla soldadura
- Botes de seguretat.
- Guants aïllants.
- Cinturó de seguretat.
- Banqueta de maniobra.
- Guants de goma o PVC.
- Guants de cuir per la manipulació de material.
- Botes impermeables.
- Caixa de taps auditius.
- Mascares P2 d'us diari.
- Cinturons de seguretat anticaiguda

4.2 INSTAL·LACIÓ ELÈCTRICA

Riscos detectables:

- Electrocució o cremades per la insuficient protecció de quadres elèctrics.

- Electrocució o cremades per maniobres incorrectes en les línies.
- Electrocució o cremades per ús d'eines sense aïllament.
- Electrocució o cremades per punteig dels mecanismes de protecció.
- Electrocució o cremades per connexions directes sense clavilles mascle-femella.
- Incendi per incorrecta instal·lació de la xarxa elèctrica.
- Altres

Normes de seguretat:

- El muntatge d'aparells elèctrics (magneto tèrmics, diferencials,...), serà executat per personal especialista.
- La il·luminació en els talls no serà inferior a 100 lux.
- Es prohibeix la connexió de cables als quadres sense la utilització de clavilles mascle-femella.
- Les eines a utilitzar pels electricistes estaran protegides amb material aïllant normalitzat contra contactes amb l'energia elèctrica.
- En la relació del cablejat i connexions de la instal·lació elèctrica en escales, quan s'utilitzin escales de mà, es protegirà el buit de l'escala contra caigudes.
- En la relació del cablejat i connexions de la instal·lació elèctrica en balconades, terrasses, etc., quan s'utilitzin escales de mà, es protegirà el buit entre les plantes amb barana de 90 cm des de la superfície de treball.
- Per a evitar la connexió accidental a la xarxa de la instal·lació elèctrica, l'últim cablejat que s'executarà serà el qual va al quadre general de la companyia subministradora.
- Es fitarà la zona en la qual pugui caure material mitjançant cintes i rètol de "PROHIBIT".
- Per a la realització de treballs d'altura superior de 2 m serà imprescindible la protecció del treballador davant el risc de caiguda, bé de protecció col·lectiva o individual.

Protecció individual:

- Casc de polietilè.
- Roba de treball.
- Botes aïllants de l'electricitat.
- Guants aïllants.
- Cinturó de seguretat.
- Banqueta de maniobra.
- Comprovadors de tensió.
- Eines aïllants.

4.3 TREBALLS AMB RISCOS ESPECIALS

No es preveuen riscos especials en el sentit dels riscos inclosos en l'annex II del R.D. 1.627/1.997, de disposicions mínimes de seguretat i salut en obres de la construcció.

4.4 RISCOS DESTACABLES

La coberta inclinada disposarà d'una línia de vida fixa homologada, a la que els operaris es lligaran mitjançant un arnès de seguretat durant la realització dels treballs.

Es muntarà una xarxa tèxtil de protecció anticaiguda a cada lluerna. També es muntarà una passarel·la de tràmex a cada lluerna per a facilitar el pas per sobre d'aquestes.

S'evitarà l'acumulació de material en una zona reduïda de la coberta, seguint les instruccions de l'estudi de càrregues sobre la coberta annex al projecte.

El personal que efectuï la instal·lació haurà d'estar preparat per a treballar en alçada.

5 IDENTIFICACIÓ DELS RISCOS PER A TREBALLS POSTERIORS

Els riscos en treballs posteriors són els mateixos que els riscos inicials.

6 ANÀLISI I PREVENCIÓ DELS RISCOS EN ELS MITJANS I MAQUINÀRIA

6.1 MITJANS AUXILIARS

6.1.1 ESCALES DE MÀ

- S'usaran escales metàl·liques telescòpiques on els perills aniran soldats als travessers.
- Aniran proveïts de sabates de suport antilliscants que es donaran suport sobre superfícies planes. S'ancoraran fermament en el seu extrem superior.
- No s'utilitzaran per a treballs allunyats d'elles.
- No han de pujar dos o més operaris simultàniament sobre ella.
- La seva inclinació serà tal que la seva projecció sobre el sòl serà una quarta part de la projecció de l'escala sobre el paviment vertical i haurà de sobresortir 1 m sobre el forjat o lloc d'accés.
- La realització de treballs d'altura s'empraran escales de tisora, proveïdes de cadenes per a impedir la seva obertura. No s'ha de treballar sobre elements allunyats d'elles.
- Les escales es col·locaran apartades dels elements mòbils que puguin derrocar-les i fora dels llocs de passada.
- S'usaran per a comunicar dos nivells diferents de dues plantes o com mitjà auxiliar en els treballs d'ofici de paleta: no tindran una altura superior a 3 m. Es realitzarà l'ascens i descens de cara a l'escala i amb càrregues no superiors a 25 kg.

6.2 CAMIÓ-GRUA

Riscos detectables més comuns

- Bolcada del camió.
- Atrapament.
- Caiguda a diferent nivell.
- Atropellament.
- Caiguda de materials (enfonsament de la càrrega).

- Cops per o contra objectes, materials o màquines.

Mesures preventives

A) Mesures de seguretat generals

- Abans d'iniciar les maniobres de càrrega s'instal·laran falques immobilitzadores a les quatre rodes i els cric estabilitzadors.
- Les maniobres de càrrega i descàrrega seran dirigides per un especialista en prevenció dels riscos per maniobres incorrectes.
- Els ganxos de penjar estaran dotats de pestells de seguretat.
- Es prohibeix expressament sobrepassar la càrrega màxima admissible fixada pel fabricant del camió en funció de l'extensió del braç grua.
- El gruista tindrà en tot moment a la vista la càrrega suspesa. Si això no fos possible, les maniobres seran expressament dirigides per un senyalista, en previsió dels riscos per maniobres incorrectes.
- Es prohibeix fer suspensió de càrregues de forma lateral quan la superfície de suport del camió estigui inclinada cap al costat de la càrrega, per evitar el bolcada.
- Es prohibeix estacionar o circular amb el camió grua a distàncies que puguin afectar l'estabilitat de les terres per risc d'esllavissada.
- Es prohibeix realitzar estirades esbiaixades de la càrrega.
- Es prohibeix arrossegar càrregues amb el camió grua (el remolcat s'efectuarà segons característiques del camió).
- Les càrregues en suspensió, per tal d'evitar cops i balancejos, es guiaran mitjançant cordes de govern.
- Es prohibeix la permanència de persones al voltant del camió grua a distàncies inferiors a 5 metres.
- Es prohibeix la permanència sota les càrregues en suspensió.
- El conductor del camió grua estarà capacitat per fer aquestes operacions.

B) Normes de seguretat per als operadors del camió grua

- Mantenir la màquina allunyada de terrenys insegurs, propensos a enfonsaments.
- Evitar passar el braç de la grua, amb càrrega o sense sobre el personal.
- No fer marxa enrere sense l'ajuda d'un senyalista. Darrere la màquina hi pot haver operaris i objectes que desconeix en iniciar la maniobra.
- Pujar i baixar del camió grua pels llocs previstos per fer-ho.
- No saltar mai directament a terra des de la màquina si no és per un imminent risc.
- Si s'entra en contacte amb una línia elèctrica, demanar auxili amb el clàxon i esperar rebre instruccions. No intenteu abandonar la cabina encara que el contacte amb la energia elèctrica hagi cessat. Sobretot, no permetre que ningú toqui el camió grua.
- No fer per si mateix maniobres en espais estrets. Demaneu l'ajuda d'un senyalista.
- Abans de creuar un "pont provisional d'obra" assegurar-se que té la resistència necessària per suportar el pes de la màquina.
- Assegurar la immobilitat del braç de la grua abans d'iniciar cap desplaçament. Posar-lo a la posició de viatge.
- No permetre que ningú s'enfili sobre la càrrega.
- No fer mai arrossegaments de càrrega o estrebades esbiaixades. La grua pot bolcar i en el millor dels casos, la pressió i esforços realitzats poden danyar els sistemes hidràulics del braç.

- No intentar sobrepassar la càrrega màxima autoritzada per ser aixecada.
- Aixecar una sola càrrega cada vegada. La càrrega de diversos objectes diferents pot resultar problemàtica i difícil de governar.
- Assegurar-se que la màquina està estabilitzada abans d'aixecar càrregues.
- Posar en servei els crics estabilitzadors totalment estesos, és la posició més segura.
- No abandonar la màquina amb una càrrega suspesa.
- No permetre que hi hagi operaris sota les càrregues suspeses.
- Abans d'enlairar una càrrega, comprovar a la taula de càrregues de la cabina la distància d'extensió màxima del braç. No sobrepassar el límit marcat a ella.
- Respectar sempre les taules, rètols i senyals adherits a la màquina i fer que les respecti la resta del personal.
- Evitar el contacte amb el braç telescòpic en servei, es poden patir atrapaments.
- Abans de posar en servei la màquina, comprovar tots els dispositius de frenada.
- No permetre que la resta del personal accedeixi a la cabina o manegi els comandaments.
- No consentir que s'utilitzin aparells, balancins o eslingues defectuosos o danyats.
- Assegurar-se que tots els ganxos dels aparells, balancins o eslingues tinguin un pestell de seguretat que eviti el desenganxament fortuït.

Equip de protecció individual

- Casc de seguretat.
- Guants de seguretat.
- Calçat de seguretat amb sola antilliscant.
- Botes de goma

6.3 MAQUINÀRIES I EINES

La maquinària prevista a utilitzar en aquesta obra és la següent:

- Camió grua per a tasques d'elevació de materials a la coberta

La previsió d'utilització d'eines és:

- Eines manuals diverses
- Eines elèctriques diverses

La prevenció sobre la utilització d'aquestes màquines i eines es desenvoluparà en el Pla de Seguretat i Salut d'acord amb els següents principis:

1. Reglamentació oficial

Es complirà el que indica el Reglament de màquines, les I.T.C corresponents i en les especificacions dels fabricants.

2. Les màquines i eines a utilitzar en l'obra disposaran de les instruccions de manipulació corresponents que inclouen:

- Riscos
- Normes de seguretat

3. No es preveu la utilització de màquines sense reglamentar.

7 RECURSOS PREVENTIUS

La legislació que s'ha de complir respecte a la presència de recursos preventius a les obres de construcció està contemplada a la llei 54/2003.

D'acord amb aquesta llei, la presència dels recursos preventius a les obres de construcció serà preceptiva en els següents casos:

a. Quan els riscos es puguin veure agreujats o modificats en el desenvolupament del procés o l'activitat, per la concurrència d'operacions diverses que es desenvolupen successivament o simultàniament i que facin precís el control de la correcta aplicació dels mètodes de treball. La presència de recursos preventius de cada contractista serà necessari quan, durant l'obra, es desenvolupin treballs amb riscos especials, com es defineixen en el real decret 1627/97.

b. Quan es realitzin activitats o processos que reglamentàriament es considerin perillosos o amb riscos especials.

c. Quan la necessitat d'aquesta presència sigui requerida per la Inspecció de Treball i Seguretat Social, si les circumstàncies del cas ho exigissin degut a les condicions de treball detectades.

Quan a les obres de construcció coexisteixen contractistes i subcontractistes que, de manera successiva o simultània, puguin constituir un risc especial per interferència d'activitats, la presència dels 'Recursos preventius' és, en aquests casos, necessària.

Els recursos preventius són necessaris quan es desenvolupin treballs amb riscos especials, definits a l'annex II del RD 1627/97.

8 NORMATIVA APLICABLE

En aquest punt es relaciona la Normativa espanyola que inclou apartats relacionats amb la seguretat en el centre de treball. Aquestes Normes s'han utilitzat per a posar les mesures preventives en la present avaluació amb la finalitat d'eliminar els riscos detectats, aquestes es detallen a continuació:

Reial Decret 1627/97 Sobre condicions de seguretat en obres de construcció.

Llei 31/95 de Prevenció de Riscs Laborals.

Reial Decret 39/97 que desenvolupa el Reglament dels Serveis de Prevenció.

Reial Decret 485/97 sobre senyalització de seguretat en el lloc de treball.

Reial Decret 486/97 sobre seguretat i salut en els llocs de treball.

Reial Decret 487/97 sobre manipulació manual de càrregues.

Reial Decret 773/97 sobre la utilització d'elements de protecció individual.

Reial Decret 1215/97 sobre la utilització segura d'equips de treball

Decret 2413 que desenvolupa el reglament de Baixa Tensió.

Reial Decret 668/80 que desenvolupa el reglament sobre Emmagatzematge de Productes Químics i les seves instruccions tècniques complementaries.

Reial Decret 1316/89 sobre protecció dels treballadors enfront el soroll.

Reial Decret 2291/85 que desenvolupa el reglament d'aparells elevadors i les seves Instruccions Tècniques Complementaries.

Ordre del 23/5/77 que desenvolupa el reglament d'aparells elevadors a les obres.

Es tindrà en compte totes les modificacions sobre aquesta normativa.

Caldes de Montbui, novembre de 2025

Oriol Xalabarder Anglí

Enginyer Industrial

Col·legiat núm. COEIC 11662

INSTAL·LACIÓ FOTOVOLTAICA PER AUTOCONSUM SOBRE LA COBERTA D'UNES NAUS INDUSTRIALS

DOCUMENT: Annex IV: Gestió de residus

DOCUMENT: PROJECTE

SITUACIÓ: c/ Jordi Camp, 101

(Pol. Ind. Jordi Camp)

08403 Granollers

PROMOTOR: ANEM, SA

DATA: Novembre 2025

Índex

Índex 1

1 CONTRACTE EMPRESA GESTORA 2

2 CODI GESTOR 3

1 CONTRACTE EMPRESA GESTORA

A continuació es mostra el contracte que l'empresa Comercial Vallesana de Suministros, S.A. té signat amb l'empresa Ferros Cristòbal, S.A. per la gestió dels residus generats en les diferents obres i instal·lacions.

Conforme al Real Decreto 553/2020, de 2 de junio, por el que se regula el traslado de residuos en el interior del territorio del Estado. «BOE» núm. 171, de 19 de junio de 2020Referencia: BOE-A-2020-6422

CONTRATO DE TRATAMIENTO DE RESIDUOS N.º 20230006

	OPERADOR	DESTINATARIO (Gestor)
RAZON SOCIAL	CIAL. VALLESANA DE SUMINISTROS S.A.	FERROS CRISTOBAL, S.A.
REGISTRO Nº	P-67747.1	E-697.00
RESPONSABLE	David Bassa Gascón	Jordi Hernandez Enríquez
DIRECCION	P. I. LA BORDA - C/ BORGES BLANQUES, S/N	Garbi 5. Pol.Ind. Can Volart
LOCALIDAD	CALDES DE MONTBUI	PARETS DEL VALLES
C.P.	08140	08150
CCAA.	CATALUNYA	CATALUNYA

CARACTERISTICAS DEL RESIDUO QUE SE TRASLADA - RESIDUO 1 -			
CODIGO LER	200140	DENOMINACION	FERRALLA I METALLS
TRATAMIENTO.:	R1201	Vía de Gestión	V41
Fecha si PUNTUAL.:	----	Peso Estimado Productor.:	----
Periodicidad	INDEFINIDA	Peso estimado.:	VARIABLE
NP O FA	No precisa	Peligrosidad	No Peligroso. No necesita
OTRAS INFORMACIONES RELEVANTES:			
CARACTERISTICAS DEL RESIDUO QUE SE TRASLADA - RESIDUO 2 -			
CODIGO LER	170411	DENOMINACION	CABLES
TRATAMIENTO.:	R0401	Vía de Gestión	V41
Fecha si PUNTUAL.:	----	Peso Estimado Productor.:	----
Periodicidad	INDEFINIDA	Peso estimado.:	VARIABLE
NP O FA	No precisa	Peligrosidad	No Peligroso. No necesita
OTRAS INFORMACIONES RELEVANTES:			
CARACTERISTICAS DEL RESIDUO QUE SE TRASLADA - RESIDUO 3 -			
CODIGO LER	200101	DENOMINACION	CARTRO
TRATAMIENTO.:	R1303	Vía de Gestión	T62
Fecha si PUNTUAL.:	----	Peso Estimado Productor.:	----
Periodicidad	INDEFINIDA	Peso estimado.:	VARIABLE
NP O FA	No precisa	Peligrosidad	No Peligroso. No necesita
OTRAS INFORMACIONES RELEVANTES:			
CARACTERISTICAS DEL RESIDUO QUE SE TRASLADA - RESIDUO 4 -			
CODIGO LER	200301	DENOMINACION	BANAL
TRATAMIENTO.:	D1501	Vía de Gestión	T62
Fecha si PUNTUAL.:	----	Peso Estimado Productor.:	----
Periodicidad	INDEFINIDA	Peso estimado.:	VARIABLE
NP O FA	NP-2190333	Peligrosidad	No Peligroso. No necesita
OTRAS INFORMACIONES RELEVANTES:			

CARACTERISTICAS DEL RESIDUO QUE SE TRASLADA - RESIDUO 5 -			
CODIGO LER	160601	DENOMINACION	BAT. PLOM
TRATAMIENTO.:	R0414	Vía de Gestión	V44
Fecha si PUNTUAL.:	----	Peso Estimado Productor.:	----
Periodicidad	INDEFINIDA	Peso estimado.:	VARIABLE
NP O FA	NP-2399702	Peligrosidad	HP8 / HP10
OTRAS INFORMACIONES RELEVANTES:			
CARACTERISTICAS DEL RESIDUO QUE SE TRASLADA - RESIDUO 6 -			
CODIGO LER	160602	DENOMINACION	Acum. Ni.
TRATAMIENTO.:	R1301	Vía de Gestión	T62
Fecha si PUNTUAL.:	----	Peso Estimado Productor.:	----
Periodicidad	INDEFINIDA	Peso estimado.:	VARIABLE
NP O FA	NP-2224957	Peligrosidad	HP14
OTRAS INFORMACIONES RELEVANTES:			
CARACTERISTICAS DEL RESIDUO QUE SE TRASLADA - RESIDUO 7 -			
CODIGO LER	120109	DENOMINACION	Taladrina
TRATAMIENTO.:	R1303	Vía de Gestión	T62
Fecha si PUNTUAL.:	----	Peso Estimado Productor.:	----
Periodicidad	INDEFINIDA	Peso estimado.:	VARIABLE
NP O FA	NP-2190470	Peligrosidad	HP14
OTRAS INFORMACIONES RELEVANTES:			
CARACTERISTICAS DEL RESIDUO QUE SE TRASLADA - RESIDUO 8 -			
CODIGO LER	200123	DENOMINACION	Raees
TRATAMIENTO.:	R1201	Vía de Gestión	V41
Fecha si PUNTUAL.:	----	Peso Estimado Productor.:	----
Periodicidad	INDEFINIDA	Peso estimado.:	VARIABLE
NP O FA	NP-2423887	Peligrosidad	HP14
OTRAS INFORMACIONES RELEVANTES:			

OBLIGACIONES DE LAS PARTES (el acuerdo aquí suscrito conlleva la valorización o eliminación de los residuos notificados y será efectivo en el momento de la notificación y durante todo el traslado).

-*El OPERADOR* tendrá que volver a hacerse cargo de los residuos si por su responsabilidad el traslado se efectúa de forma ilícita o si no es completado de forma satisfactoria.
Sé consideran traslados *ILICITOS* los supuestos donde el *material* recogido *no corresponda con lo documentado vía SDR*, o bien no se haya tramitado o *no* se haya hecho *correctamente* dicha documentación necesaria. Así mismo como todos aquellos *envases* que *contengan un 10% o más de producto aun en el interior*. Por este motivo EL OPERADOR deberá asegurar la correcta cumplimentación de dichos requisitos vía SDR y prever el almacenamiento de los residuos hasta poder realizar el transporte de forma correcta. No obstante, EL DESTINATARIO, podrá ofrecer, en caso de dudas, asesoramiento en dichos tramites.

- El DESTINATARIO valorizará o eliminará los residuos de forma ambientalmente correcta si por su responsabilidad el traslado es ilícito.

- EL DESTINATARIO entregará un cargo de los residuos si por su responsabilidad el traslado se efectúa de forma ilícita o si no es completado de forma satisfactoria (en este caso deberá asegurar la valorización o eliminación mediante otras alternativas) y prever su almacenamiento.

El presente contrato tiene vigencia de un año a partir de la firma del mismo. Llegada la finalización del período de vigencia del contrato, éste se prorrogará de forma automática, por períodos anuales sucesivos, salvo comunicación en contra de alguna de las partes, notificada por escrito a la otra parte con tres meses de antelación a la expiración del plazo inicial o de cualquier de sus prórrogas.

Parets del Valles, 1 de Enero de 2022

Firmado por el Operador

Firmado por destinatario



2 CODI GESTOR

A continuació es mostra el document amb el Codi de l'empresa Ferros Cristòbal, S.A. per poder desenvolupar les tasques de gestors de residus.

Generalitat de Catalunya
Departament de Medi Ambient
Junta de Residus

Generalitat de Catalunya
Departament de Medi Ambient
Junta de Residus

24284 18.04.00 12:24
Núm. Data Hora
Registre General de Sortides

FERROS CRISTOBAL, S.A.
Garbí, s/n. Polígon Indl."Can Volart"
08150 Parets del vllès

(Ref.:99/920)
Assumpte: Notificació Codi **E-697.00**

Benvolgut/da senyor/a,

D'acord amb la Resolució de data 25 de gener de2000 per la qual s'autoritza l'activitat de la planta de valorització de ferrallai d'emmagatzematge de bateries de plom i acumuladors de níquel-cadmi (humits), a desenvolupar en unes instal.lacions ubicades al terme municipal de Parets del vallès, us comuniquem que la Junta de Residus us ha concedit el següent codi: **E-697.00**

Aquest número de codi assignat haurà de figurar en els documents de seguiment i altres documents de control relatius a l'activitat autoritzada.

Així mateix, us informem que seran tècnics de l'empresa PAYMASA els que efectuaran els controls periòdics de la vostra activitat, independentment de les visites d'inspecció que realitza la Junta de Residus, i per tant caldria que els facilitéssiu l'entrada a les vostres instal·lacions prèvia acreditació, tot garantint-vos la confidencialitat respecte les dades que s'obtinguin de la vostra empresa.

Cordialment,

Cap del Departament d'Assessoria de Contractació

Marta Cervantes i Aragón

Barcelona, 17 d'abril de 2000

H:\ACTUACIO\PLANAS\AUTORITZACIONS\OFICIS\NUM-E\INDUSTRIALS\CODI E-.DOC
nsf

Provença, 204-208
08036 Barcelona
Telèfon 93 451 41 35
Telefax 93 451 59 54

PAPER RECICLA

l'electra
INSTAL·LACIONS

INSTAL·LACIÓ FOTOVOLTAICA PER AUTOCONSUM SOBRE LA COBERTA D'UNES NAUS INDUSTRIAL

DOCUMENT: Annex V: Certificat de solidesa estructural

SITUACIÓ: c/ Jordi Camp, 101

(Pol. Ind. Jordi Camp)

08403 Granollers

PROMOTOR: ANEM, SA

DATA: Novembre 2025

Índex

Índex 1

1 CERTIFICAT DE SOLIDESA ESTRUCTURAL DELS EDIFICIS 2

1 CERTIFICAT DE SOLIDESA ESTRUCTURAL DELS EDIFICIS

A continuació s'annexa un certificat de solidesa estructural de les naus respecte la sobrecàrrega que suposa la instal·lació fotovoltaica objecte del present projecte.

CERTIFICAT DE SOLIDESA ESTRUCTURAL
COBERTA ANEM GROUP

25ELE01.09
COBERTA ANEM GROUP
Carrer de Jordi Camp,
101, 103, 08403
Granollers, Barcelona

SOL·LICITANT: COMERCIAL VALLESANA DE SUMINISTROS S.A.

Carles León Esteban
COEIC nº12776
Miquel Padrós Ferret
COEIC nº14538

octubre del 2025

ÍNDEX

1. CONTEXT 3
1.1. DESCRIPCIÓ DE L'ESTRUCTURA 4
2. ANÀLISI DE L'ESTRUCTURA I RESULTATS 6
2.1. ANÀLISI DE L'ESTRUCTURA I HIPÒTESIS DE CÀLCUL ADOPTADES 6
2.2. RESULTATS I CONCLUSIONS A L'ANÀLISI 8
2.3. LIMITACIÓ D'ACOPI EN COBERTA 9
3. CONCLUSIONS 12
ANNEX A. LLISTAT DE CÀLCUL – ENCAVALLADES 13
A.1. GEOMETRIA 13
A.2. CÀRREGUES 112
A.3. RESULTATS 146
ANNEX B. LLISTAT DE CÀLCUL – CORRETGES 200
B.1. MODELO ESTRUCTURAL 200
B.2. RESULTADOS DEL ANÁLISIS 215
B.3. VERIFICACIÓN SEGÚN NORMATIVA 216
ANNEX C. PANELL SANDVITX - FITXA TÈCNICA 275
ANNEX D. REFERÈNCIES LLISTATS DE CÀLCUL 277
D.1. ESTRUCTURA PRINCIPAL 277
D.2. CORRETGES 284
ANNEX E. DISTRIBUCIÓ DE LA INSTAL·LACIÓ FOTOVOLTAICA 285

1. CONTEXT

Miquel Padrós i Ferret, Enginyer Industrial col·legiat núm. 14538 al Col·legi d'Enginyers Industrials de Catalunya i Carles León Esteban Enginyer Industrial col·legiat núm. 12776, amb domicili professional al C/Xaloc, 1 (Edifici CNV) 2º del Terme Municipal de Parets del Vallès, a petició de l'interessat, COMERCIAL VALLESANA DE SUMINISTROS S.A. amb CIF A08217556.

EXPOSEM

Que havent reconegut detingudament, durant la visita realitzada el dia 16 d'octubre de 2025, les cobertes de la nau industrial que ANEM, S.A. disposa al Carrer de Jordi Camp, 101, 103, al terme municipal de Granollers, província de Barcelona, s'han considerat els pesos propis de l'estructura de coberta existent, juntament amb les càrregues normatives per a determinar el marge que aquestes disposen per a la col·locació de mòduls fotovoltaics.

Que COMERCIAL VALLESANA DE SUMINISTROS S.A., com interessat, sol·licita la verificació estructural de la coberta, ubicada al Carrer de Jordi Camp, 101, 103, al terme municipal de Granollers, província de Barcelona, per al recolzament d'una nova instal·lació de plaques fotovoltaiques.

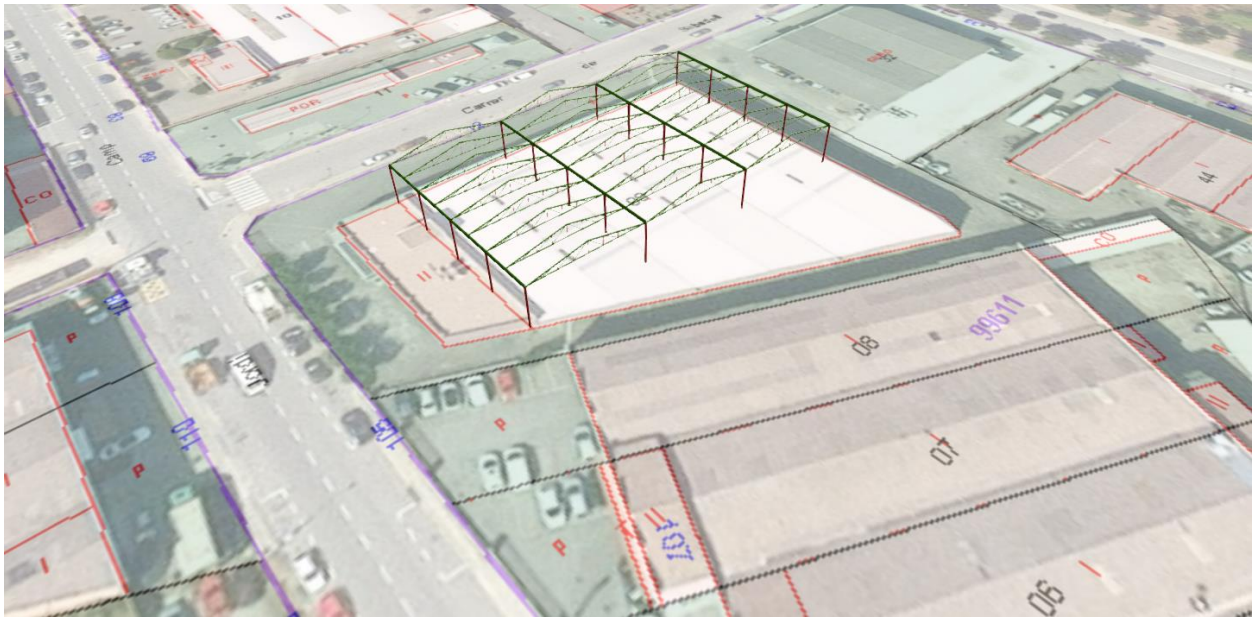


Figura 1-1: Ubicació de la nau industrial analitzada

S'ha analitzat la proposta d'instal·lació fotovoltaica "INSTAL·LACIÓ SOLAR FOTOVOLTAICA DE 99,9 kWn PER AUOOTCONSUM INDIVIDUAL - ANEM S.A." realitzada per COMERCIAL VALLESANA DE SUMINISTROS S.A., amb data 29 d'octubre de 2025 formada per mòduls del fabricant *JA Solar*(segons especificació adjunta) disposats plans sobre els vessants de la coberta a dues aigües que conforma l'estructura.

S'ha realitzat una inspecció visual per recopilar dades sobre les estructures existents i afectades per a la nova instal·lació, així com l'estat d'aquestes.

A la visita del dia 16 d'octubre de 2025 es prenen les dimensions de les estructures existents per a poder simular l'estructura.

Per tant, es disposa de la informació necessària per poder estudiar l'estructura i així poder emetre el certificat de solidesa sol·licitat.

1.1. Descripció de l'estructura

Les vessants de la coberta a dues aigües estan formades per encavalldes de perfils tubulars, les quals conformen els pòrtics principals. Els pòrtics tenen una separació de 4 metres, que és la llum de les corretges Z125x2 conformades en fred. Cada dos pòrtics les encavallades recolzen sobre pilars de perfil obert laminat en calent i la solució adoptada per subjectar l'encavallada del mig és una biga IPE400 de 8 metre de llum.



Figura 1-2: Imatge de l'estructura de coberta

Les dimensions de l'estructura s'han obtingut segons les dades obtingudes en la visita del dia 16 d'octubre de 2025.

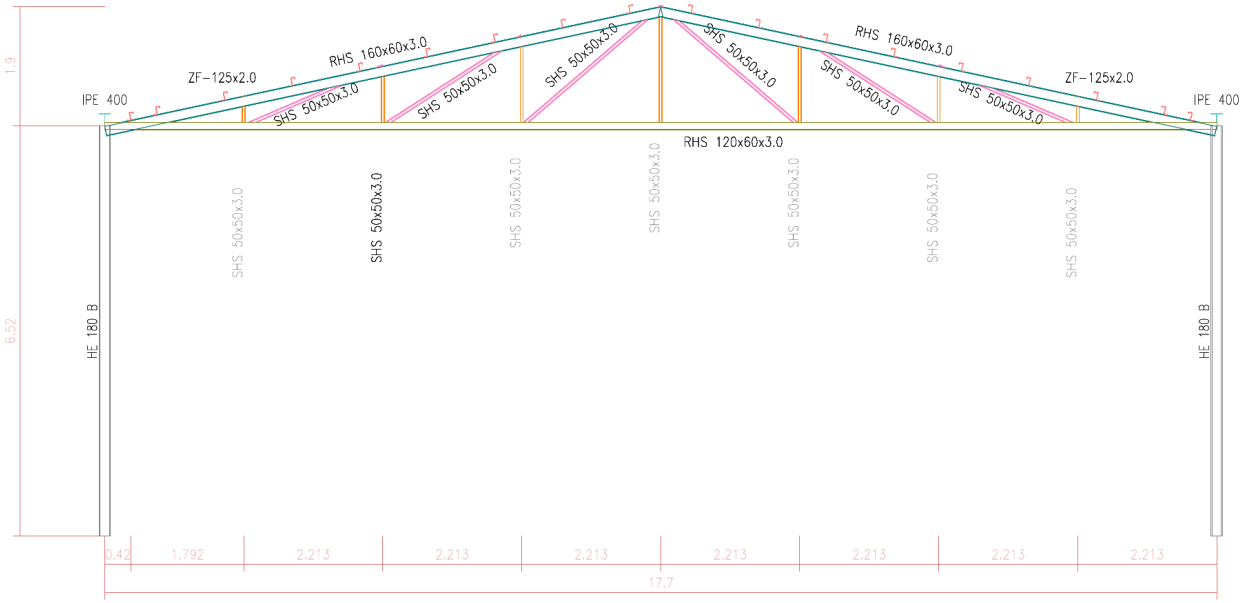


Figura 1-3: Secció de l'estructura analitzada

En la visita d'obra no es perceben patologies ni danys estructurals que deterioren l'estructura tal com va ser dissenyada.

2. ANÀLISI DE L'ESTRUCTURA I RESULTATS

2.1. Anàlisi de l'estructura i hipòtesis de càlcul adoptades

L'objectiu d'aquest informe és comprovar que es poden afegir mòduls fotovoltaics, per tant, s'ha dut a terme la següent anàlisi al respecte:

- Les accions considerades per a les cobertes, són:
  - Càrregues permanents

Taula 2-1: Càrregues permanents

Coberta	Gruix [mm]	Càrrega superficial [kN/m^2]
Panell sandvitx; e = 50 mm		0,11
Fotovoltaica coplanar		0,15
Càrrega permanent total		0,26

  - Sobrecàrregues d'ús

Taula 2-2: Sobrecàrregues d'ús

Element	Tipologia	Categoria de sobrecàrrega d'ús	Subcategoria de sobrecàrrega d'ús	Càrrega superficial [kN/m^2]	Càrrega concentrada [kN]
Coberta	Coberta a dues aigües	G Cobertes accessibles únicament per a conservació	G1-2 Cobertes lleugeres sobre corretges (sense forjat)	0,40	1,00

  - Càrrega de vent

Taula 2-3: Dades geogràfiques i paràmetres de càlcul per a càrregues de vent

Dades geogràfiques		Paràmetres de càlcul	
Província	Barcelona	**Densitat del vent [kg/m^3]**	1,25

Dades geogràfiques		Paràmetres de càlcul	
Comarca	Vallès Oriental	**Zona de vent**	C
Estació Meteorològica	Granollers	**Velocitat bàsica del vent [m/s]**	29
Municipi	Granollers	**Grau d'aspror**	IV Zona urbana en general, industrial o forestal
Altitud de Referència	145	**Alçada considerada [m]**	8,4
Altitud Concreta (OPCIONAL)	133	**Referència**	CTE DB SE AE Taula D.2
Zona Climàtica CTE DB HE	C2	**Pressió dinàmica [kN/m^2]**	0,53
		Coeficient d'exposició	1,67

- Càrrega de neu

Taula 2-4: Càrrega de neu

Zona	Altitud	Càrrega superficial [kN/m^2]
2	133	0,47

- Resum

Taula 2-5: Resum de càrregues aplicades

Element	Càrrega permanent [kN/m^2]	Sobrecàrrega d'ús [kN/m^2]	Vent ponderat [kN/m^2]	Neu [kN/m^2]	Total
Coberta	0,26	0,40	0,12	0,47	0,85

- (*) Seguint l'especificat en el Codi Tècnic de l'Edificació en el seu apartat CTE-DB-SE-AE-3.11, la sobrecàrrega d'ús no es considera concomitant amb la resta d'accions variables, en considerar-se un ús de manteniment sobre coberta lleugera.

Tabla 3.1. Valores característicos de las sobrecargas de uso

Categoría de uso		Subcategorías de uso		Carga uniforme [kN/m^2]	Carga concentrada [kN]
A	Zonas residenciales	A1	Viviendas y zonas de habitaciones en, hospitales y hoteles	2	2
		A2	Trasteros	3	2
B	Zonas administrativas			2	2
C	Zonas de acceso al público (con la excepción de las superficies pertenecientes a las categorías A, B, y D)	C1	Zonas con mesas y sillas	3	4
		C2	Zonas con asientos fijos	4	4
		C3	Zonas sin obstáculos que impidan el libre movimiento de las personas como vestíbulos de edificios públicos, administrativos, hoteles; salas de exposición en museos; etc.	5	4
		C4	Zonas destinadas a gimnasio u actividades físicas	5	7
		C5	Zonas de aglomeración (salas de conciertos, estadios, etc)	5	4
D	Zonas comerciales	D1	Locales comerciales	5	4
		D2	Supermercados, hipermercados o grandes superficies	5	7
E	Zonas de tráfico y de aparcamiento para vehículos ligeros (peso total < 30 kN)			2	20 (1)
F	Cubiertas transitables accesibles sólo privadamente (2)			1	2
G	Cubiertas accesibles únicamente para conservación (3)	G1(7)	Cubiertas con inclinación inferior a 20º	1(4) (6)	2
			Cubiertas ligeras sobre correas (sin forjado) (5)	0,4(4)	1
		G2	Cubiertas con inclinación superior a 40º	0	2

(5) Se entiende por cubierta ligera aquella cuya carga permanente debida únicamente a su cerramiento no excede de 1 kN/m^2.
(6) Se puede adoptar un área tributaria inferior a la total de la cubierta, no menor que 10 m^2 y situada en la parte más desfavorable de la misma, siempre que la solución adoptada figure en el plan de mantenimiento del edificio.
(7) Esta sobrecarga de uso no se considera concomitante con el resto de acciones variables.

- L'acció del vent s'ha considerat segons la normativa actual (CTE-DB_SE-AE en el seu Annex D: "Acción del Viento") i la combinatòria d'accions respecte els coeficients de simultaneïtat exigits per la comentada normativa (CTE-DB-SE).
- No s'ha considerat l'efecte de la succió sobre la coberta perquè les càrregues afegides són gravitacionals i, a la pràctica i segons combinacions normatives, afegint càrregues del tipus gravitatòries sobre la coberta en cap cas s'augmentarà el valor global de la succió, sinó que se'n reduirà l'afectació estructural sobre la mateixa coberta analitzada.
    - Si els mòduls fotovoltaics a col·locar no fossin coplanars, s'hauria d'estudiar l'efecte de la succió global de la coberta juntament amb la provocada per la inclinació dels panells.
- Pel càlcul de les corretges laminades en fred, s'ha considerat la rigidesa a tallant otorgada pel tancament de panell sandvitx.

2.2. ***Resultats i conclusions a l'anàlisi***

Havent realitzat l'anàlisi de la coberta es conclou que:

- La coberta compleix amb les sol·licitacions exigides per a ús de tasques de muntatge i manteniment.
- Els càlculs realitzats figuren en els annexos de càlcul d'aquest projecte.
- Per la geometria de la coberta, l'única vessant que rep esforços de pressió del vent és la de l'extrem orientat a l'oest, provocant que estigui més carregada que la resta de vessants i impedint que puguin assimilar més càrrega permanent.
- Segons els resultats obtinguts, es pot afirmar que la coberta existent és apta per les noves càrregues a adoptar, sempre que es distribueixi la instal·lació tal com s'indica al projecte fotovoltaic.
- Qualsevol alteració o dany en la impermeabilització de la coberta serà d'exclusiva responsabilitat de l'empresa instal·ladora.

- Segons els resultats obtinguts es pot certificar que **la coberta existent disposa d'un marge de 15 kg/m²** (0.15 kN/m²) complint amb l'exigit per la normativa actual. Aquesta càrrega es considera:
    - Coplanar sobre la coberta, ja que la instal·lació de panells del mateix pes amb una inclinació suposen un increment de càrrega eòlica sobre l'estructura de coberta que s'hauria d'estudiar en funció de la geometria final.
    - Distribuïda tal com s'indica al projecte fotovoltaic (consultar Annex E).

2.3. Limitació d'acopi en coberta

- Referent a l'acopi del material, es donen un seguit d'indicacions i s'han de respectar unes premisses MOLT importants:
    - Qualsevol material descarregat a coberta ha de recolzar com a mínim sobre dues corretges contigües. En cas que la separació de les corretges sigui superior a la longitud del material descarregat s'ha de plantejar alguna solució que garanteixi la correcta transmissió de la càrrega a les corretges.
    - Per cada parella de corretges només pot haver-hi un palet que compleixi les condicions de càrrega superficial. En cap cas es col·locaran dos o més palets sobre corretges que ja estan suportant material descarregat.
    - En cas de nevada no es deixarà cap tipus de material a coberta. En cas que ja s'hagi descarregat material i comenci a nevar es baixarà immediatament el material de l'estructura de coberta. En cas que no sigui possible, es distribuirà de tal manera que la repercussió superficial sigui la mínima possible, tractant de replicar les condicions que hi haurà una vegada finalitzada la instal·lació o donant prioritat a les zones més properes a les bigues principals on es recolzen les corretges.
- S'han calculat diferents valors de càrrega superficial admissible per descarregar material en funció de les condicions en les que s'ubiqui el material.
    - Paral·lelament i a sobre de les bigues principals. Es considera una possible excentricitat de la càrrega respecte la biga principal i es donen dos valors de càrrega admissible: un si el material descarregat sobresurt menys de 1,20 metres i un altre si el material descarregat sobresurt menys de 2,50 metres.
    - Paral·lelament a les bigues principals i en qualsevol punt de la coberta. Sempre s'haurà de recolzar en dues corretges i es donen dos valors de càrrega superficial admissible en funció de l'ample ocupat a cada corretja: inferior a 1,20 o inferior a 2,50 metres.
- En cas de no poder garantir el recolzament en dues corretges de la coberta o sobrepassar el valor de càrrega superficial admissible especificat en el present informe cal consultar a l'empresa redactora del certificat alternatives i en cap cas descarregar material fins a tenir una solució viable i aprovada.

Taula 2-6: Càrregues superficials admissibles per descarregar material a coberta

Càrrega superficial màxima [kg/m2]	Extrem de la corretja	Qualsevol punt de coberta
Amplada màxima d'1,2 metres (OPCIÓ A)	237	121

Càrrega superficial màxima [kg/m2]	Extrem de la corretja	Qualsevol punt de coberta
Amplada màxima d'2,5 metres (OPCIÓ B)	83	72

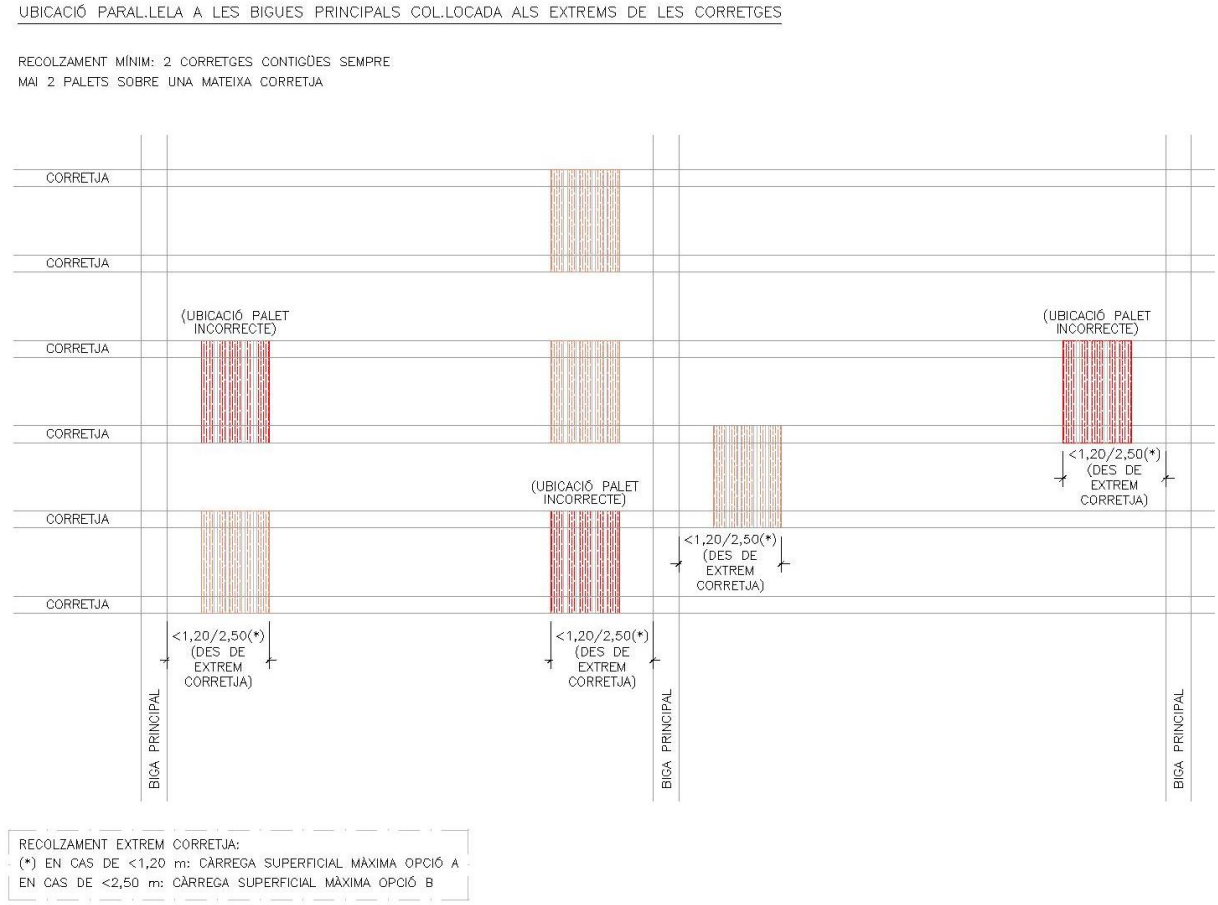


Figura 2-1: Esquema d'acopi de càrregues sobre estructura de coberta (Recolzament extrem de la corretja)

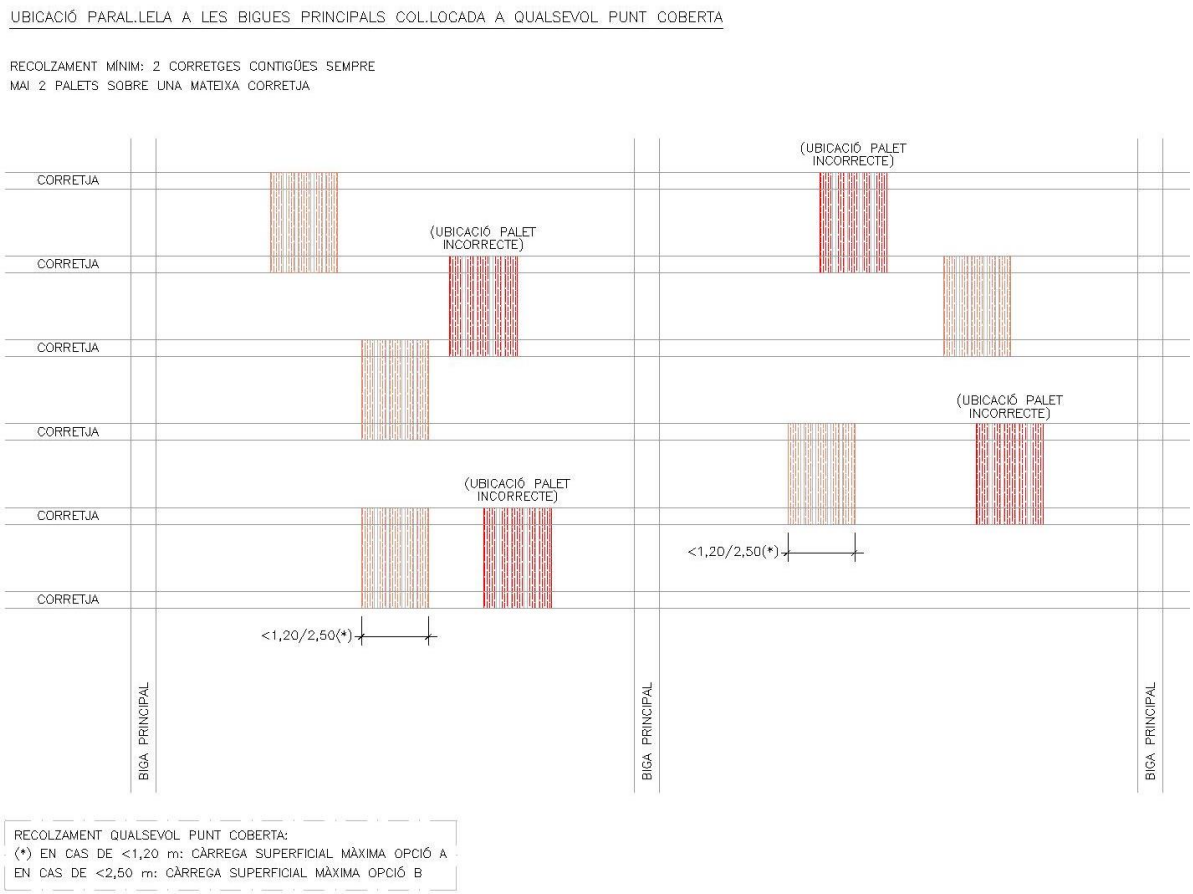


Figura 2-2: Esquema d'acopi de càrregues sobre estructura de coberta (Recolzament qualsevol punt de coberta)

3. CONCLUSIONS

CERTIFIQUEM:

Que no essent notificats i no havent observat, en tots els elements estructurals del conjunt, lesions o degradacions aparents que pressuposin un deficient comportament de l'estructura, segons allò que es requereix a la seva tipologia. Per la qual cosa, llevat de vici ocult o causa sobrevinguda, es pot afirmar que tot el conjunt reuneix les condicions de solidesa i seguretat suficients per al fi al qual se'l pretén destinar.

Que l'estructura actualment és apta segons la normativa vigent i disposa d'un marge de 15 kg/m² per a col·locar-hi mòduls fotovoltaics coplanars.

Amb tot el que antecedeix i els annexos de càlcul adjunts, podem concloure i certifiquem que el projecte d'instal·lació de plaques sobre l'estructura estudiada és apta, pel que fa a estabilitat i resistència del conjunt d'estructura portant estudiat, sempre que no sobrepassem els 15 kg/m² uniformement distribuïts.

I perquè consti, i als efectes oportuns, signem aquest certificat a Parets del Vallès, a 30 de octubre del 2025.

Enginyer Industrial
Associació / CoHegi d'Enginyers Industrials de Catalunya

Miquel Padrós Ferret

NºCol.14538

Carles León Esteban

NºCol. 12776

Annex A. Llistat de càlcul – Encavallades

A.1. GEOMETRIA

A.1.1. Nusos

Referències:

Δ_x, Δ_y, Δ_z: Desplaçaments prescrits en eixos globals.

θ_x, θ_y, θ_z: Girs prescrits en eixos globals.

Ux, Uy, Uz: Vector director de la recta o vector normal al pla de dependència

Cada grau de llibertat es marca amb 'X' si està coaccionat i, en cas contrari, amb '-'.

Nusos

Referència	Coordenades			Vinculació exterior										Vinculació interior
	X (m)	Y (m)	Z (m)	Δ_x	Δ_y	Δ_z	θ_x	θ_y	θ_z	Dependències	Ux	Uy	Uz	
N846	0.000	32.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N848	17.700	32.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N849	2.212	32.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N850	4.425	32.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N851	6.637	32.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N852	8.850	32.000	8.420	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N853	15.487	32.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N854	13.275	32.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N855	11.062	32.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N856	2.212	32.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N857	4.425	32.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N858	6.637	32.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N859	11.062	32.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N860	13.275	32.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N861	15.487	32.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N863	35.400	32.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N864	19.912	32.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N865	22.125	32.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N866	24.337	32.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N867	26.550	32.000	8.420	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N868	33.187	32.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N869	30.975	32.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N870	28.762	32.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N871	19.912	32.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N872	22.125	32.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N873	24.337	32.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N874	28.762	32.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N875	30.975	32.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N876	33.187	32.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N893	0.000	28.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat

Nusos														
Referència	Coordenades			Vinculació exterior										Vinculació interior
	X (m)	Y (m)	Z (m)	Δ_x	Δ_y	Δ_z	θ_x	θ_y	θ_z	Dependències	Ux	Uy	Uz	
N895	17.700	28.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N896	2.212	28.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N897	4.425	28.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N898	6.637	28.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N899	8.850	28.000	8.420	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N900	15.487	28.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N901	13.275	28.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N902	11.062	28.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N903	2.212	28.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N904	4.425	28.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N905	6.637	28.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N906	11.062	28.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N907	13.275	28.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N908	15.487	28.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N910	35.400	28.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N911	19.912	28.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N912	22.125	28.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N913	24.337	28.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N914	26.550	28.000	8.420	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N915	33.187	28.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N916	30.975	28.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N917	28.762	28.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N918	19.912	28.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N919	22.125	28.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N920	24.337	28.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N921	28.762	28.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N922	30.975	28.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N923	33.187	28.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N940	0.000	24.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N942	17.700	24.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N943	2.212	24.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N944	4.425	24.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N945	6.637	24.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N946	8.850	24.000	8.420	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N947	15.487	24.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N948	13.275	24.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N949	11.062	24.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N950	2.212	24.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N951	4.425	24.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N952	6.637	24.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N953	11.062	24.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N954	13.275	24.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N955	15.487	24.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N957	35.400	24.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N958	19.912	24.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat

Nusos															
Referència	Coordenades			Vinculació exterior											Vinculació interior
	X (m)	Y (m)	Z (m)	Δ_x	Δ_y	Δ_z	θ_x	θ_y	θ_z	Dependències	Ux	Uy	Uz	
N959	22.125	24.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N960	24.337	24.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N961	26.550	24.000	8.420	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N962	33.187	24.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N963	30.975	24.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N964	28.762	24.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N965	19.912	24.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N966	22.125	24.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N967	24.337	24.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N968	28.762	24.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N969	30.975	24.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N970	33.187	24.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N987	0.000	20.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N989	17.700	20.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N990	2.212	20.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N991	4.425	20.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N992	6.637	20.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N993	8.850	20.000	8.420	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N994	15.487	20.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N995	13.275	20.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N996	11.062	20.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N997	2.212	20.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N998	4.425	20.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N999	6.637	20.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1000	11.062	20.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1001	13.275	20.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1002	15.487	20.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1004	35.400	20.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1005	19.912	20.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1006	22.125	20.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1007	24.337	20.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1008	26.550	20.000	8.420	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1009	33.187	20.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1010	30.975	20.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1011	28.762	20.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1012	19.912	20.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1013	22.125	20.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1014	24.337	20.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1015	28.762	20.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1016	30.975	20.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1017	33.187	20.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1034	0.000	16.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1036	17.700	16.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1037	2.212	16.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1038	4.425	16.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat

Nusos														
Referència	Coordenades			Vinculació exterior										Vinculació interior
	X (m)	Y (m)	Z (m)	Δ_x	Δ_y	Δ_z	θ_x	θ_y	θ_z	Dependències	Ux	Uy	Uz	
N1039	6.637	16.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1040	8.850	16.000	8.420	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1041	15.487	16.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1042	13.275	16.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1043	11.062	16.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1044	2.212	16.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1045	4.425	16.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1046	6.637	16.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1047	11.062	16.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1048	13.275	16.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1049	15.487	16.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1051	35.400	16.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1052	19.912	16.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1053	22.125	16.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1054	24.337	16.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1055	26.550	16.000	8.420	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1056	33.187	16.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1057	30.975	16.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1058	28.762	16.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1059	19.912	16.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1060	22.125	16.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1061	24.337	16.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1062	28.762	16.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1063	30.975	16.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1064	33.187	16.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1081	0.000	12.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1083	17.700	12.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1084	2.212	12.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1085	4.425	12.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1086	6.637	12.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1087	8.850	12.000	8.420	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1088	15.487	12.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1089	13.275	12.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1090	11.062	12.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1091	2.212	12.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1092	4.425	12.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1093	6.637	12.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1094	11.062	12.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1095	13.275	12.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1096	15.487	12.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1098	35.400	12.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1099	19.912	12.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1100	22.125	12.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1101	24.337	12.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1102	26.550	12.000	8.420	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat

Nusos

Referència	Coordenades			Vinculació exterior										Vinculació interior
	X (m)	Y (m)	Z (m)	Δ_x	Δ_y	Δ_z	θ_x	θ_y	θ_z	Dependències	Ux	Uy	Uz	
N1103	33.187	12.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1104	30.975	12.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1105	28.762	12.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1106	19.912	12.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1107	22.125	12.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1108	24.337	12.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1109	28.762	12.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1110	30.975	12.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1111	33.187	12.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1128	0.000	8.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1130	17.700	8.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1131	2.212	8.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1132	4.425	8.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1133	6.637	8.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1134	8.850	8.000	8.420	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1135	15.487	8.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1136	13.275	8.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1137	11.062	8.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1138	2.212	8.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1139	4.425	8.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1140	6.637	8.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1141	11.062	8.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1142	13.275	8.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1143	15.487	8.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1145	35.400	8.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1146	19.912	8.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1147	22.125	8.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1148	24.337	8.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1149	26.550	8.000	8.420	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1150	33.187	8.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1151	30.975	8.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1152	28.762	8.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1153	19.912	8.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1154	22.125	8.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1155	24.337	8.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1156	28.762	8.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1157	30.975	8.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1158	33.187	8.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1175	0.000	4.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1177	17.700	4.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1178	2.212	4.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1179	4.425	4.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1180	6.637	4.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1181	8.850	4.000	8.420	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1182	15.487	4.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat

Nusos															
Referència	Coordenades			Vinculació exterior											Vinculació interior
	X (m)	Y (m)	Z (m)	Δ_x	Δ_y	Δ_z	θ_x	θ_y	θ_z	Dependències	Ux	Uy	Uz	
N1183	13.275	4.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1184	11.062	4.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1185	2.212	4.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1186	4.425	4.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1187	6.637	4.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1188	11.062	4.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1189	13.275	4.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1190	15.487	4.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1192	35.400	4.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1193	19.912	4.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1194	22.125	4.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1195	24.337	4.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1196	26.550	4.000	8.420	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1197	33.187	4.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1198	30.975	4.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1199	28.762	4.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1200	19.912	4.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1201	22.125	4.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1202	24.337	4.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1203	28.762	4.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1204	30.975	4.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1205	33.187	4.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1222	0.000	0.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1224	17.700	0.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1225	2.212	0.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1226	4.425	0.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1227	6.637	0.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1228	8.850	0.000	8.420	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1229	15.487	0.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1230	13.275	0.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1231	11.062	0.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1232	2.212	0.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1233	4.425	0.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1234	6.637	0.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1235	11.062	0.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1236	13.275	0.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1237	15.487	0.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1239	35.400	0.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1240	19.912	0.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1241	22.125	0.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1242	24.337	0.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1243	26.550	0.000	8.420	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1244	33.187	0.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1245	30.975	0.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1246	28.762	0.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat

Nusos															
Referència	Coordenades			Vinculació exterior											Vinculació interior
	X (m)	Y (m)	Z (m)	Δ_x	Δ_y	Δ_z	θ_x	θ_y	θ_z	Dependències	Ux	Uy	Uz	
N1247	19.912	0.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1248	22.125	0.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1249	24.337	0.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1250	28.762	0.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1251	30.975	0.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1252	33.187	0.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1268	8.850	0.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1269	8.850	4.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1270	8.850	8.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1271	8.850	12.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1272	8.850	16.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1273	8.850	20.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1274	8.850	24.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1275	8.850	28.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1276	8.850	32.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1277	26.550	0.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1278	26.550	4.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1279	26.550	8.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1280	26.550	12.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1281	26.550	16.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1282	26.550	20.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1283	26.550	24.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1284	26.550	28.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1285	26.550	32.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1295	0.420	0.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1296	0.420	4.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1311	1.916	0.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1312	1.916	4.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1313	2.992	0.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1314	2.992	4.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1315	4.067	0.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1316	4.067	4.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1317	5.143	0.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1318	5.143	4.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1319	6.218	0.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1320	6.218	4.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1321	7.294	0.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1322	7.294	4.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1323	8.369	0.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1324	8.369	4.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1325	0.841	0.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1326	0.841	4.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1327	17.280	0.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1328	17.280	4.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1329	15.784	0.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat

Nusos

Referència	Coordenades			Vinculació exterior										Vinculació interior
	X (m)	Y (m)	Z (m)	Δ_x	Δ_y	Δ_z	θ_x	θ_y	θ_z	Dependències	Ux	Uy	Uz	
N1330	15.784	4.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1331	14.708	0.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1332	14.708	4.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1333	13.633	0.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1334	13.633	4.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1335	12.557	0.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1336	12.557	4.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1337	11.482	0.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1338	11.482	4.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1339	10.406	0.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1340	10.406	4.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1341	9.331	0.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1342	9.331	4.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1343	16.859	0.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1344	16.859	4.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1345	34.980	0.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1346	34.980	4.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1347	34.559	0.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1348	34.559	4.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1349	18.120	0.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1350	18.120	4.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1351	19.616	0.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1352	19.616	4.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1353	20.692	0.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1354	20.692	4.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1355	21.767	0.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1356	21.767	4.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1357	22.843	0.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1358	22.843	4.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1359	23.918	0.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1360	23.918	4.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1361	24.994	0.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1362	24.994	4.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1363	26.069	0.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1364	26.069	4.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1365	18.541	0.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1366	18.541	4.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1367	33.484	0.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1368	33.484	4.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1369	32.408	0.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1370	32.408	4.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1371	31.333	0.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1372	31.333	4.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1373	30.257	0.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1374	30.257	4.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat

Nusos														
Referència	Coordenades			Vinculació exterior										Vinculació interior
	X (m)	Y (m)	Z (m)	Δ_x	Δ_y	Δ_z	θ_x	θ_y	θ_z	Dependències	Ux	Uy	Uz	
N1375	29.182	0.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1376	29.182	4.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1377	28.106	0.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1378	28.106	4.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1379	27.031	0.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1380	27.031	4.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1417	0.420	8.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1418	0.420	12.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1419	1.916	8.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1420	1.916	12.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1421	2.992	8.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1422	2.992	12.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1423	4.067	8.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1424	4.067	12.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1425	5.143	8.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1426	5.143	12.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1427	6.218	8.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1428	6.218	12.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1429	7.294	8.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1430	7.294	12.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1431	8.369	8.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1432	8.369	12.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1433	0.841	8.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1434	0.841	12.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1435	17.280	8.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1436	17.280	12.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1437	15.784	8.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1438	15.784	12.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1439	14.708	8.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1440	14.708	12.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1441	13.633	8.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1442	13.633	12.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1443	12.557	8.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1444	12.557	12.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1445	11.482	8.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1446	11.482	12.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1447	10.406	8.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1448	10.406	12.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1449	9.331	8.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1450	9.331	12.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1451	16.859	8.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1452	16.859	12.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1453	34.980	8.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1454	34.980	12.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1455	34.559	8.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat

Nusos															
Referència	Coordenades			Vinculació exterior											Vinculació interior
	X (m)	Y (m)	Z (m)	Δ_x	Δ_y	Δ_z	θ_x	θ_y	θ_z	Dependències	Ux	Uy	Uz	
N1456	34.559	12.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1457	18.120	8.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1458	18.120	12.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1459	19.616	8.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1460	19.616	12.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1461	20.692	8.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1462	20.692	12.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1463	21.767	8.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1464	21.767	12.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1465	22.843	8.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1466	22.843	12.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1467	23.918	8.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1468	23.918	12.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1469	24.994	8.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1470	24.994	12.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1471	26.069	8.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1472	26.069	12.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1473	18.541	8.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1474	18.541	12.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1475	33.484	8.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1476	33.484	12.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1477	32.408	8.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1478	32.408	12.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1479	31.333	8.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1480	31.333	12.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1481	30.257	8.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1482	30.257	12.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1483	29.182	8.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1484	29.182	12.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1485	28.106	8.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1486	28.106	12.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1487	27.031	8.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1488	27.031	12.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1525	0.420	16.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1526	1.916	16.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1527	2.992	16.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1528	4.067	16.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1529	5.143	16.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1530	6.218	16.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1531	7.294	16.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1532	8.369	16.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1533	0.841	16.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1534	17.280	16.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1535	15.784	16.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1536	14.708	16.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat

Nusos															
Referència	Coordenades			Vinculació exterior											Vinculació interior
	X (m)	Y (m)	Z (m)	Δ_x	Δ_y	Δ_z	θ_x	θ_y	θ_z	Dependències	Ux	Uy	Uz	
N1537	13.633	16.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1538	12.557	16.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1539	11.482	16.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1540	10.406	16.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1541	9.331	16.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1542	16.859	16.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1543	34.980	16.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1544	34.559	16.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1545	18.120	16.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1546	19.616	16.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1547	20.692	16.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1548	21.767	16.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1549	22.843	16.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1550	23.918	16.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1551	24.994	16.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1552	26.069	16.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1553	18.541	16.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1554	33.484	16.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1555	32.408	16.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1556	31.333	16.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1557	30.257	16.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1558	29.182	16.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1559	28.106	16.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1560	27.031	16.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1579	0.420	20.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1580	1.916	20.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1581	2.992	20.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1582	4.067	20.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1583	5.143	20.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1584	6.218	20.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1585	7.294	20.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1586	8.369	20.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1587	0.841	20.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1588	17.280	20.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1589	15.784	20.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1590	14.708	20.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1591	13.633	20.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1592	12.557	20.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1593	11.482	20.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1594	10.406	20.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1595	9.331	20.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1596	16.859	20.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1597	34.980	20.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1598	34.559	20.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1599	18.120	20.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat

Nusos														
Referència	Coordenades			Vinculació exterior										Vinculació interior
	X (m)	Y (m)	Z (m)	Δ_x	Δ_y	Δ_z	θ_x	θ_y	θ_z	Dependències	Ux	Uy	Uz	
N1600	19.616	20.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1601	20.692	20.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1602	21.767	20.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1603	22.843	20.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1604	23.918	20.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1605	24.994	20.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1606	26.069	20.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1607	18.541	20.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1608	33.484	20.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1609	32.408	20.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1610	31.333	20.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1611	30.257	20.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1612	29.182	20.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1613	28.106	20.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1614	27.031	20.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1633	0.420	24.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1634	1.916	24.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1635	2.992	24.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1636	4.067	24.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1637	5.143	24.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1638	6.218	24.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1639	7.294	24.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1640	8.369	24.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1641	0.841	24.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1642	17.280	24.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1643	15.784	24.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1644	14.708	24.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1645	13.633	24.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1646	12.557	24.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1647	11.482	24.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1648	10.406	24.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1649	9.331	24.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1650	16.859	24.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1651	34.980	24.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1652	34.559	24.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1653	18.120	24.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1654	19.616	24.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1655	20.692	24.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1656	21.767	24.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1657	22.843	24.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1658	23.918	24.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1659	24.994	24.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1660	26.069	24.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1661	18.541	24.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1662	33.484	24.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat

Nusos															
Referència	Coordenades			Vinculació exterior											Vinculació interior
	X (m)	Y (m)	Z (m)	Δ_x	Δ_y	Δ_z	θ_x	θ_y	θ_z	Dependències	Ux	Uy	Uz	
N1663	32.408	24.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1664	31.333	24.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1665	30.257	24.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1666	29.182	24.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1667	28.106	24.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1668	27.031	24.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1687	0.420	28.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1688	1.916	28.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1689	2.992	28.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1690	4.067	28.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1691	5.143	28.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1692	6.218	28.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1693	7.294	28.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1694	8.369	28.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1695	0.841	28.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1696	17.280	28.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1697	15.784	28.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1698	14.708	28.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1699	13.633	28.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1700	12.557	28.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1701	11.482	28.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1702	10.406	28.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1703	9.331	28.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1704	16.859	28.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1705	34.980	28.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1706	34.559	28.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1707	18.120	28.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1708	19.616	28.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1709	20.692	28.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1710	21.767	28.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1711	22.843	28.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1712	23.918	28.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1713	24.994	28.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1714	26.069	28.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1715	18.541	28.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1716	33.484	28.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1717	32.408	28.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1718	31.333	28.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1719	30.257	28.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1720	29.182	28.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1721	28.106	28.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1722	27.031	28.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1741	0.420	32.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1742	1.916	32.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1743	2.992	32.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat

Nusos															
Referència	Coordenades			Vinculació exterior											Vinculació interior
	X (m)	Y (m)	Z (m)	Δ_x	Δ_y	Δ_z	θ_x	θ_y	θ_z	Dependències	Ux	Uy	Uz	
N1744	4.067	32.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1745	5.143	32.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1746	6.218	32.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1747	7.294	32.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1748	8.369	32.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1749	0.841	32.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1750	17.280	32.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1751	15.784	32.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1752	14.708	32.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1753	13.633	32.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1754	12.557	32.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1755	11.482	32.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1756	10.406	32.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1757	9.331	32.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1758	16.859	32.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1759	34.980	32.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1760	34.559	32.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1761	18.120	32.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1762	19.616	32.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1763	20.692	32.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1764	21.767	32.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1765	22.843	32.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1766	23.918	32.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1767	24.994	32.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1768	26.069	32.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1769	18.541	32.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1770	33.484	32.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1771	32.408	32.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1772	31.333	32.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1773	30.257	32.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1774	29.182	32.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1775	28.106	32.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1776	27.031	32.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1796	53.100	32.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1797	35.820	32.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1798	36.241	32.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1799	37.316	32.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1800	37.612	32.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1801	38.392	32.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1802	39.467	32.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1803	39.825	32.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1804	40.543	32.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1805	41.618	32.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1806	42.037	32.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1807	42.694	32.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat

Nusos															
Referència	Coordenades			Vinculació exterior											Vinculació interior
	X (m)	Y (m)	Z (m)	Δ_x	Δ_y	Δ_z	θ_x	θ_y	θ_z	Dependències	Ux	Uy	Uz	
N1808	43.769	32.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1809	44.250	32.000	8.420	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1810	52.680	32.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1811	52.259	32.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1812	51.184	32.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1813	50.887	32.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1814	50.108	32.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1815	49.033	32.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1816	48.675	32.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1817	47.957	32.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1818	46.882	32.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1819	46.462	32.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1820	45.806	32.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1821	44.731	32.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1822	37.612	32.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1823	39.825	32.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1824	42.037	32.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1825	44.250	32.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1826	46.462	32.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1827	48.675	32.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1828	50.887	32.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1829	35.820	28.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1830	36.241	28.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1831	37.316	28.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1832	37.612	28.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1833	38.392	28.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1834	39.467	28.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1835	39.825	28.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1836	40.543	28.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1837	41.618	28.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1838	42.037	28.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1839	42.694	28.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1840	43.769	28.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1841	44.250	28.000	8.420	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1842	53.100	28.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1843	52.680	28.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1844	52.259	28.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1845	51.184	28.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1846	50.887	28.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1847	50.108	28.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1848	49.033	28.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1849	48.675	28.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1850	47.957	28.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1851	46.882	28.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1852	46.462	28.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat

Nusos															
Referència	Coordenades			Vinculació exterior											Vinculació interior
	X (m)	Y (m)	Z (m)	Δ_x	Δ_y	Δ_z	θ_x	θ_y	θ_z	Dependències	Ux	Uy	Uz	
N1853	45.806	28.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1854	44.731	28.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1855	37.612	28.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1856	39.825	28.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1857	42.037	28.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1858	44.250	28.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1859	46.462	28.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1860	48.675	28.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1861	50.887	28.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1863	53.100	24.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1864	35.820	24.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1865	36.241	24.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1866	37.316	24.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1867	37.612	24.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1868	38.392	24.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1869	39.467	24.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1870	39.825	24.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1871	40.543	24.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1872	41.618	24.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1873	42.037	24.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1874	42.694	24.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1875	43.769	24.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1876	44.250	24.000	8.420	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1877	52.680	24.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1878	52.259	24.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1879	51.184	24.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1880	50.887	24.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1881	50.108	24.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1882	49.033	24.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1883	48.675	24.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1884	47.957	24.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1885	46.882	24.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1886	46.462	24.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1887	45.806	24.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1888	44.731	24.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1889	37.612	24.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1890	39.825	24.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1891	42.037	24.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1892	44.250	24.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1893	46.462	24.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1894	48.675	24.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1895	50.887	24.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1896	35.820	20.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1897	36.241	20.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1898	37.316	20.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat

Nusos															
Referència	Coordenades			Vinculació exterior											Vinculació interior
	X (m)	Y (m)	Z (m)	Δ_x	Δ_y	Δ_z	θ_x	θ_y	θ_z	Dependències	Ux	Uy	Uz	
N1899	37.612	20.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1900	38.392	20.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1901	39.467	20.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1902	39.825	20.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1903	40.543	20.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1904	41.618	20.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1905	42.037	20.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1906	42.694	20.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1907	43.769	20.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1908	44.250	20.000	8.420	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1909	53.100	20.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1910	52.680	20.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1911	52.259	20.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1912	51.184	20.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1913	50.887	20.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1914	50.108	20.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1915	49.033	20.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1916	48.675	20.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1917	47.957	20.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1918	46.882	20.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1919	46.462	20.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1920	45.806	20.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1921	44.731	20.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1922	37.612	20.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1923	39.825	20.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1924	42.037	20.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1925	44.250	20.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1926	46.462	20.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1927	48.675	20.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1928	50.887	20.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1930	53.100	16.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1931	35.820	16.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1932	36.241	16.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1933	37.316	16.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1934	37.612	16.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1935	38.392	16.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1936	39.467	16.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1937	39.825	16.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1938	40.543	16.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1939	41.618	16.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1940	42.037	16.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1941	42.694	16.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1942	43.769	16.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1943	44.250	16.000	8.420	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1944	52.680	16.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat

Nusos															
Referència	Coordenades			Vinculació exterior											Vinculació interior
	X (m)	Y (m)	Z (m)	Δ_x	Δ_y	Δ_z	θ_x	θ_y	θ_z	Dependències	Ux	Uy	Uz	
N1945	52.259	16.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1946	51.184	16.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1947	50.887	16.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1948	50.108	16.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1949	49.033	16.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1950	48.675	16.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1951	47.957	16.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1952	46.882	16.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1953	46.462	16.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1954	45.806	16.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1955	44.731	16.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1956	37.612	16.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1957	39.825	16.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1958	42.037	16.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1959	44.250	16.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1960	46.462	16.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1961	48.675	16.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1962	50.887	16.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1963	35.820	12.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1964	36.241	12.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1965	37.316	12.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1966	37.612	12.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1967	38.392	12.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1968	39.467	12.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1969	39.825	12.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1970	40.543	12.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1971	41.618	12.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1972	42.037	12.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1973	42.694	12.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1974	43.769	12.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1975	44.250	12.000	8.420	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1976	53.100	12.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1977	52.680	12.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1978	52.259	12.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1979	51.184	12.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1980	50.887	12.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1981	50.108	12.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1982	49.033	12.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1983	48.675	12.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1984	47.957	12.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1985	46.882	12.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1986	46.462	12.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1987	45.806	12.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1988	44.731	12.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1989	37.612	12.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat

Nusos															
Referència	Coordenades			Vinculació exterior											Vinculació interior
	X (m)	Y (m)	Z (m)	Δ_x	Δ_y	Δ_z	θ_x	θ_y	θ_z	Dependències	Ux	Uy	Uz	
N1990	39.825	12.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1991	42.037	12.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1992	44.250	12.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1993	46.462	12.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1994	48.675	12.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1995	50.887	12.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1997	53.100	8.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1998	35.820	8.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N1999	36.241	8.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2000	37.316	8.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2001	37.612	8.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2002	38.392	8.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2003	39.467	8.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2004	39.825	8.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2005	40.543	8.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2006	41.618	8.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2007	42.037	8.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2008	42.694	8.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2009	43.769	8.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2010	44.250	8.000	8.420	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2011	52.680	8.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2012	52.259	8.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2013	51.184	8.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2014	50.887	8.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2015	50.108	8.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2016	49.033	8.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2017	48.675	8.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2018	47.957	8.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2019	46.882	8.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2020	46.462	8.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2021	45.806	8.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2022	44.731	8.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2023	37.612	8.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2024	39.825	8.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2025	42.037	8.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2026	44.250	8.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2027	46.462	8.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2028	48.675	8.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2029	50.887	8.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2030	35.820	4.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2031	36.241	4.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2032	37.316	4.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2033	37.612	4.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2034	38.392	4.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2035	39.467	4.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat

Nusos

Referència	Coordenades			Vinculació exterior										Vinculació interior
	X (m)	Y (m)	Z (m)	Δ_x	Δ_y	Δ_z	θ_x	θ_y	θ_z	Dependències	Ux	Uy	Uz	
N2036	39.825	4.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2037	40.543	4.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2038	41.618	4.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2039	42.037	4.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2040	42.694	4.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2041	43.769	4.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2042	44.250	4.000	8.420	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2043	53.100	4.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2044	52.680	4.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2045	52.259	4.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2046	51.184	4.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2047	50.887	4.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2048	50.108	4.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2049	49.033	4.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2050	48.675	4.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2051	47.957	4.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2052	46.882	4.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2053	46.462	4.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2054	45.806	4.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2055	44.731	4.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2056	37.612	4.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2057	39.825	4.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2058	42.037	4.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2059	44.250	4.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2060	46.462	4.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2061	48.675	4.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2062	50.887	4.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2064	53.100	0.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2065	35.820	0.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2066	36.241	0.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2067	37.316	0.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2068	37.612	0.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2069	38.392	0.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2070	39.467	0.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2071	39.825	0.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2072	40.543	0.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2073	41.618	0.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2074	42.037	0.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2075	42.694	0.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2076	43.769	0.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2077	44.250	0.000	8.420	-	X	-	-	-	-	Pla	0.000	1.000	0.000	Encastat
N2078	52.680	0.000	6.610	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2079	52.259	0.000	6.701	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2080	51.184	0.000	6.931	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2081	50.887	0.000	6.995	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat

Nusos														
Referència	Coordenades			Vinculació exterior										Vinculació interior
	X (m)	Y (m)	Z (m)	Δ_x	Δ_y	Δ_z	θ_x	θ_y	θ_z	Dependències	Ux	Uy	Uz	
N2082	50.108	0.000	7.162	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2083	49.033	0.000	7.393	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2084	48.675	0.000	7.470	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2085	47.957	0.000	7.624	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2086	46.882	0.000	7.855	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2087	46.462	0.000	7.945	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2088	45.806	0.000	8.086	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2089	44.731	0.000	8.317	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2090	37.612	0.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2091	39.825	0.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2092	42.037	0.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2093	44.250	0.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2094	46.462	0.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2095	48.675	0.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat
N2096	50.887	0.000	6.520	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	Encastat

A.1.2. Barres

A.1.2.1. Materials utilitzats

Materials utilitzats							
Material		E (MPa)	ν	G (MPa)	f_y (MPa)	$\alpha_{\cdot t}$ (m/m°C)	γ (kN/m³)
Tipus	Designació						
Acer laminat	S275 (UNE-EN 10025-2)	210000.00	0.300	81000.00	275.00	0.000012	77.01

Notació:
E: Mòdul d'elasticitat
ν: Mòdul de Poisson
G: Mòdul de tall
f_y: Límit elàstic
$\alpha_{\cdot t}$: Coeficient de dilatació
γ: Pes específic

A.1.2.2. Descripció

Descripció										
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
Acer laminat	S275 (UNE-EN 10025-2)	N846/N1741	N846/N852	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1741/N1749	N846/N852	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1749/N1742	N846/N852	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1742/N849	N846/N852	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N849/N1743	N846/N852	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1743/N1744	N846/N852	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1744/N850	N846/N852	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N850/N1745	N846/N852	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1745/N1746	N846/N852	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1746/N851	N846/N852	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N851/N1747	N846/N852	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1747/N1748	N846/N852	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1748/N852	N846/N852	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N848/N1750	N848/N852	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1750/N1758	N848/N852	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1758/N1751	N848/N852	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1751/N853	N848/N852	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N853/N1752	N848/N852	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1752/N1753	N848/N852	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1753/N854	N848/N852	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N854/N1754	N848/N852	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1754/N1755	N848/N852	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1755/N855	N848/N852	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N855/N1756	N848/N852	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1756/N1757	N848/N852	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1757/N852	N848/N852	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N846/N856	N846/N848	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N856/N857	N846/N848	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N857/N858	N846/N848	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N858/N1276	N846/N848	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1276/N859	N846/N848	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N859/N860	N846/N848	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N860/N861	N846/N848	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N861/N848	N846/N848	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N856/N849	N856/N849	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N856/N850	N856/N850	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N857/N850	N857/N850	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N857/N851	N857/N851	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N858/N851	N858/N851	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N858/N852	N858/N852	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N861/N853	N861/N853	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N861/N854	N861/N854	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N860/N854	N860/N854	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N860/N855	N860/N855	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N859/N855	N859/N855	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N859/N852	N859/N852	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N848/N1761	N848/N867	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1761/N1769	N848/N867	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1769/N1762	N848/N867	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1762/N864	N848/N867	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N864/N1763	N848/N867	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1763/N1764	N848/N867	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1764/N865	N848/N867	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N865/N1765	N848/N867	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1765/N1766	N848/N867	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1766/N866	N848/N867	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N866/N1767	N848/N867	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1767/N1768	N848/N867	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1768/N867	N848/N867	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N863/N1759	N863/N867	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1759/N1760	N863/N867	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1760/N1770	N863/N867	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1770/N868	N863/N867	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N868/N1771	N863/N867	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1771/N1772	N863/N867	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1772/N869	N863/N867	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N869/N1773	N863/N867	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1773/N1774	N863/N867	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1774/N870	N863/N867	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N870/N1775	N863/N867	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1775/N1776	N863/N867	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1776/N867	N863/N867	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N848/N871	N848/N863	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N871/N872	N848/N863	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N872/N873	N848/N863	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N873/N1285	N848/N863	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1285/N874	N848/N863	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N874/N875	N848/N863	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N875/N876	N848/N863	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N876/N863	N848/N863	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N871/N864	N871/N864	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N871/N865	N871/N865	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N872/N865	N872/N865	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N872/N866	N872/N866	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N873/N866	N873/N866	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N873/N867	N873/N867	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N876/N868	N876/N868	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N876/N869	N876/N869	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N875/N869	N875/N869	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N875/N870	N875/N870	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N874/N870	N874/N870	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N874/N867	N874/N867	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N893/N1687	N893/N899	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1687/N1695	N893/N899	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1695/N1688	N893/N899	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1688/N896	N893/N899	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N896/N1689	N893/N899	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1689/N1690	N893/N899	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1690/N897	N893/N899	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N897/N1691	N893/N899	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1691/N1692	N893/N899	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1692/N898	N893/N899	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N898/N1693	N893/N899	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1693/N1694	N893/N899	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1694/N899	N893/N899	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N895/N1696	N895/N899	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1696/N1704	N895/N899	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1704/N1697	N895/N899	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1697/N900	N895/N899	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N900/N1698	N895/N899	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1698/N1699	N895/N899	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1699/N901	N895/N899	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N901/N1700	N895/N899	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1700/N1701	N895/N899	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1701/N902	N895/N899	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N902/N1702	N895/N899	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1702/N1703	N895/N899	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1703/N899	N895/N899	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N893/N903	N893/N895	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N903/N904	N893/N895	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N904/N905	N893/N895	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N905/N1275	N893/N895	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1275/N906	N893/N895	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N906/N907	N893/N895	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N907/N908	N893/N895	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N908/N895	N893/N895	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N903/N896	N903/N896	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N903/N897	N903/N897	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N904/N897	N904/N897	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N904/N898	N904/N898	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N905/N898	N905/N898	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N905/N899	N905/N899	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N908/N900	N908/N900	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N908/N901	N908/N901	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N907/N901	N907/N901	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N907/N902	N907/N902	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N906/N902	N906/N902	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N906/N899	N906/N899	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N895/N1707	N895/N914	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1707/N1715	N895/N914	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1715/N1708	N895/N914	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1708/N911	N895/N914	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N911/N1709	N895/N914	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1709/N1710	N895/N914	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1710/N912	N895/N914	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N912/N1711	N895/N914	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1711/N1712	N895/N914	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1712/N913	N895/N914	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N913/N1713	N895/N914	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1713/N1714	N895/N914	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1714/N914	N895/N914	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N910/N1705	N910/N914	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1705/N1706	N910/N914	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1706/N1716	N910/N914	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1716/N915	N910/N914	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N915/N1717	N910/N914	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1717/N1718	N910/N914	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1718/N916	N910/N914	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N916/N1719	N910/N914	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1719/N1720	N910/N914	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1720/N917	N910/N914	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N917/N1721	N910/N914	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1721/N1722	N910/N914	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1722/N914	N910/N914	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N895/N918	N895/N910	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N918/N919	N895/N910	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N919/N920	N895/N910	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N920/N1284	N895/N910	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1284/N921	N895/N910	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N921/N922	N895/N910	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N922/N923	N895/N910	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N923/N910	N895/N910	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N918/N911	N918/N911	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N918/N912	N918/N912	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N919/N912	N919/N912	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N919/N913	N919/N913	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N920/N913	N920/N913	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N920/N914	N920/N914	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N923/N915	N923/N915	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N923/N916	N923/N916	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N922/N916	N922/N916	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N922/N917	N922/N917	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N921/N917	N921/N917	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N921/N914	N921/N914	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N940/N1633	N940/N946	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1633/N1641	N940/N946	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1641/N1634	N940/N946	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1634/N943	N940/N946	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N943/N1635	N940/N946	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1635/N1636	N940/N946	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1636/N944	N940/N946	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N944/N1637	N940/N946	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1637/N1638	N940/N946	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1638/N945	N940/N946	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N945/N1639	N940/N946	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1639/N1640	N940/N946	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1640/N946	N940/N946	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N942/N1642	N942/N946	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1642/N1650	N942/N946	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1650/N1643	N942/N946	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1643/N947	N942/N946	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N947/N1644	N942/N946	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1644/N1645	N942/N946	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1645/N948	N942/N946	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N948/N1646	N942/N946	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1646/N1647	N942/N946	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1647/N949	N942/N946	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N949/N1648	N942/N946	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1648/N1649	N942/N946	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1649/N946	N942/N946	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N940/N950	N940/N942	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N950/N951	N940/N942	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N951/N952	N940/N942	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N952/N1274	N940/N942	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1274/N953	N940/N942	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N953/N954	N940/N942	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N954/N955	N940/N942	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N955/N942	N940/N942	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N950/N943	N950/N943	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N950/N944	N950/N944	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N951/N944	N951/N944	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N951/N945	N951/N945	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N952/N945	N952/N945	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N952/N946	N952/N946	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N955/N947	N955/N947	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N955/N948	N955/N948	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N954/N948	N954/N948	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N954/N949	N954/N949	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N953/N949	N953/N949	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N953/N946	N953/N946	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N942/N1653	N942/N961	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1653/N1661	N942/N961	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1661/N1654	N942/N961	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1654/N958	N942/N961	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N958/N1655	N942/N961	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1655/N1656	N942/N961	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1656/N959	N942/N961	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N959/N1657	N942/N961	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1657/N1658	N942/N961	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1658/N960	N942/N961	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N960/N1659	N942/N961	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1659/N1660	N942/N961	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1660/N961	N942/N961	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N957/N1651	N957/N961	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1651/N1652	N957/N961	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1652/N1662	N957/N961	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1662/N962	N957/N961	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N962/N1663	N957/N961	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1663/N1664	N957/N961	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1664/N963	N957/N961	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N963/N1665	N957/N961	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1665/N1666	N957/N961	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1666/N964	N957/N961	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N964/N1667	N957/N961	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1667/N1668	N957/N961	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1668/N961	N957/N961	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N942/N965	N942/N957	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N965/N966	N942/N957	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N966/N967	N942/N957	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N967/N1283	N942/N957	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1283/N968	N942/N957	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N968/N969	N942/N957	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N969/N970	N942/N957	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N970/N957	N942/N957	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N965/N958	N965/N958	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N965/N959	N965/N959	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N966/N959	N966/N959	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N966/N960	N966/N960	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N967/N960	N967/N960	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N967/N961	N967/N961	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N970/N962	N970/N962	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N970/N963	N970/N963	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N969/N963	N969/N963	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N969/N964	N969/N964	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N968/N964	N968/N964	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N968/N961	N968/N961	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N987/N1579	N987/N993	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1579/N1587	N987/N993	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1587/N1580	N987/N993	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1580/N990	N987/N993	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N990/N1581	N987/N993	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1581/N1582	N987/N993	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1582/N991	N987/N993	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N991/N1583	N987/N993	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1583/N1584	N987/N993	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1584/N992	N987/N993	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N992/N1585	N987/N993	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1585/N1586	N987/N993	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1586/N993	N987/N993	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N989/N1588	N989/N993	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1588/N1596	N989/N993	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1596/N1589	N989/N993	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1589/N994	N989/N993	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N994/N1590	N989/N993	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1590/N1591	N989/N993	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1591/N995	N989/N993	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N995/N1592	N989/N993	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1592/N1593	N989/N993	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1593/N996	N989/N993	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N996/N1594	N989/N993	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1594/N1595	N989/N993	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1595/N993	N989/N993	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N987/N997	N987/N989	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N997/N998	N987/N989	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N998/N999	N987/N989	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N999/N1273	N987/N989	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1273/N1000	N987/N989	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1000/N1001	N987/N989	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1001/N1002	N987/N989	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1002/N989	N987/N989	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N997/N990	N997/N990	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N997/N991	N997/N991	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N998/N991	N998/N991	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N998/N992	N998/N992	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N999/N992	N999/N992	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N999/N993	N999/N993	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N1002/N994	N1002/N994	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N1002/N995	N1002/N995	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N1001/N995	N1001/N995	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N1001/N996	N1001/N996	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N1000/N996	N1000/N996	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N1000/N993	N1000/N993	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N989/N1599	N989/N1008	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1599/N1607	N989/N1008	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1607/N1600	N989/N1008	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1600/N1005	N989/N1008	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N1005/N1601	N989/N1008	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1601/N1602	N989/N1008	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1602/N1006	N989/N1008	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N1006/N1603	N989/N1008	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1603/N1604	N989/N1008	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1604/N1007	N989/N1008	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N1007/N1605	N989/N1008	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1605/N1606	N989/N1008	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1606/N1008	N989/N1008	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N1004/N1597	N1004/N1008	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1597/N1598	N1004/N1008	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1598/N1608	N1004/N1008	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1608/N1009	N1004/N1008	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N1009/N1609	N1004/N1008	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1609/N1610	N1004/N1008	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1610/N1010	N1004/N1008	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N1010/N1611	N1004/N1008	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1611/N1612	N1004/N1008	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1612/N1011	N1004/N1008	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N1011/N1613	N1004/N1008	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1613/N1614	N1004/N1008	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1614/N1008	N1004/N1008	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N989/N1012	N989/N1004	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1012/N1013	N989/N1004	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1013/N1014	N989/N1004	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1014/N1282	N989/N1004	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1282/N1015	N989/N1004	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1015/N1016	N989/N1004	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1016/N1017	N989/N1004	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1017/N1004	N989/N1004	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1012/N1005	N1012/N1005	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N1012/N1006	N1012/N1006	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N1013/N1006	N1013/N1006	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N1013/N1007	N1013/N1007	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N1014/N1007	N1014/N1007	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1014/N1008	N1014/N1008	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N1017/N1009	N1017/N1009	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N1017/N1010	N1017/N1010	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N1016/N1010	N1016/N1010	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N1016/N1011	N1016/N1011	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N1015/N1011	N1015/N1011	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N1015/N1008	N1015/N1008	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N1034/N1525	N1034/N1040	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1525/N1533	N1034/N1040	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1533/N1526	N1034/N1040	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1526/N1037	N1034/N1040	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N1037/N1527	N1034/N1040	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1527/N1528	N1034/N1040	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1528/N1038	N1034/N1040	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N1038/N1529	N1034/N1040	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1529/N1530	N1034/N1040	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1530/N1039	N1034/N1040	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1039/N1531	N1034/N1040	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1531/N1532	N1034/N1040	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1532/N1040	N1034/N1040	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N1036/N1534	N1036/N1040	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1534/N1542	N1036/N1040	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1542/N1535	N1036/N1040	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1535/N1041	N1036/N1040	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N1041/N1536	N1036/N1040	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1536/N1537	N1036/N1040	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1537/N1042	N1036/N1040	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N1042/N1538	N1036/N1040	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1538/N1539	N1036/N1040	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1539/N1043	N1036/N1040	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N1043/N1540	N1036/N1040	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1540/N1541	N1036/N1040	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1541/N1040	N1036/N1040	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N1034/N1044	N1034/N1036	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1044/N1045	N1034/N1036	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1045/N1046	N1034/N1036	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1046/N1272	N1034/N1036	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1272/N1047	N1034/N1036	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1047/N1048	N1034/N1036	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1048/N1049	N1034/N1036	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1049/N1036	N1034/N1036	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1044/N1037	N1044/N1037	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N1044/N1038	N1044/N1038	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N1045/N1038	N1045/N1038	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N1045/N1039	N1045/N1039	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N1046/N1039	N1046/N1039	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N1046/N1040	N1046/N1040	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N1049/N1041	N1049/N1041	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N1049/N1042	N1049/N1042	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N1048/N1042	N1048/N1042	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N1048/N1043	N1048/N1043	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1047/N1043	N1047/N1043	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N1047/N1040	N1047/N1040	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N1036/N1545	N1036/N1055	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1545/N1553	N1036/N1055	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1553/N1546	N1036/N1055	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1546/N1052	N1036/N1055	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N1052/N1547	N1036/N1055	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1547/N1548	N1036/N1055	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1548/N1053	N1036/N1055	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N1053/N1549	N1036/N1055	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1549/N1550	N1036/N1055	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1550/N1054	N1036/N1055	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N1054/N1551	N1036/N1055	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1551/N1552	N1036/N1055	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1552/N1055	N1036/N1055	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N1051/N1543	N1051/N1055	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1543/N1544	N1051/N1055	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1544/N1554	N1051/N1055	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1554/N1056	N1051/N1055	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N1056/N1555	N1051/N1055	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1555/N1556	N1051/N1055	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1556/N1057	N1051/N1055	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N1057/N1557	N1051/N1055	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1557/N1558	N1051/N1055	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1558/N1058	N1051/N1055	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N1058/N1559	N1051/N1055	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1559/N1560	N1051/N1055	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1560/N1055	N1051/N1055	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N1036/N1059	N1036/N1051	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1059/N1060	N1036/N1051	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1060/N1061	N1036/N1051	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1061/N1281	N1036/N1051	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1281/N1062	N1036/N1051	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1062/N1063	N1036/N1051	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1063/N1064	N1036/N1051	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1064/N1051	N1036/N1051	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1059/N1052	N1059/N1052	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N1059/N1053	N1059/N1053	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N1060/N1053	N1060/N1053	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N1060/N1054	N1060/N1054	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N1061/N1054	N1061/N1054	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N1061/N1055	N1061/N1055	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N1064/N1056	N1064/N1056	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N1064/N1057	N1064/N1057	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N1063/N1057	N1063/N1057	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N1063/N1058	N1063/N1058	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N1062/N1058	N1062/N1058	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N1062/N1055	N1062/N1055	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N1081/N1418	N1081/N1087	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1418/N1434	N1081/N1087	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1434/N1420	N1081/N1087	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1420/N1084	N1081/N1087	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N1084/N1422	N1081/N1087	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1422/N1424	N1081/N1087	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1424/N1085	N1081/N1087	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N1085/N1426	N1081/N1087	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1426/N1428	N1081/N1087	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1428/N1086	N1081/N1087	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N1086/N1430	N1081/N1087	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1430/N1432	N1081/N1087	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1432/N1087	N1081/N1087	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N1083/N1436	N1083/N1087	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1436/N1452	N1083/N1087	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1452/N1438	N1083/N1087	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1438/N1088	N1083/N1087	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N1088/N1440	N1083/N1087	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1440/N1442	N1083/N1087	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1442/N1089	N1083/N1087	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1089/N1444	N1083/N1087	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1444/N1446	N1083/N1087	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1446/N1090	N1083/N1087	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N1090/N1448	N1083/N1087	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1448/N1450	N1083/N1087	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1450/N1087	N1083/N1087	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N1081/N1091	N1081/N1083	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1091/N1092	N1081/N1083	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1092/N1093	N1081/N1083	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1093/N1271	N1081/N1083	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1271/N1094	N1081/N1083	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1094/N1095	N1081/N1083	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1095/N1096	N1081/N1083	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1096/N1083	N1081/N1083	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1091/N1084	N1091/N1084	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N1091/N1085	N1091/N1085	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N1092/N1085	N1092/N1085	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1092/N1086	N1092/N1086	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N1093/N1086	N1093/N1086	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N1093/N1087	N1093/N1087	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N1096/N1088	N1096/N1088	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N1096/N1089	N1096/N1089	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N1095/N1089	N1095/N1089	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N1095/N1090	N1095/N1090	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N1094/N1090	N1094/N1090	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N1094/N1087	N1094/N1087	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N1083/N1458	N1083/N1102	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1458/N1474	N1083/N1102	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1474/N1460	N1083/N1102	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1460/N1099	N1083/N1102	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N1099/N1462	N1083/N1102	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1462/N1464	N1083/N1102	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1464/N1100	N1083/N1102	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N1100/N1466	N1083/N1102	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1466/N1468	N1083/N1102	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1468/N1101	N1083/N1102	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N1101/N1470	N1083/N1102	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1470/N1472	N1083/N1102	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1472/N1102	N1083/N1102	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N1098/N1454	N1098/N1102	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1454/N1456	N1098/N1102	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1456/N1476	N1098/N1102	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1476/N1103	N1098/N1102	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N1103/N1478	N1098/N1102	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1478/N1480	N1098/N1102	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1480/N1104	N1098/N1102	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N1104/N1482	N1098/N1102	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1482/N1484	N1098/N1102	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1484/N1105	N1098/N1102	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N1105/N1486	N1098/N1102	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1486/N1488	N1098/N1102	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1488/N1102	N1098/N1102	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N1083/N1106	N1083/N1098	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1106/N1107	N1083/N1098	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1107/N1108	N1083/N1098	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1108/N1280	N1083/N1098	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1280/N1109	N1083/N1098	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1109/N1110	N1083/N1098	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1110/N1111	N1083/N1098	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1111/N1098	N1083/N1098	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1106/N1099	N1106/N1099	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N1106/N1100	N1106/N1100	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N1107/N1100	N1107/N1100	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N1107/N1101	N1107/N1101	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N1108/N1101	N1108/N1101	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N1108/N1102	N1108/N1102	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N1111/N1103	N1111/N1103	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N1111/N1104	N1111/N1104	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1110/N1104	N1110/N1104	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N1110/N1105	N1110/N1105	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N1109/N1105	N1109/N1105	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N1109/N1102	N1109/N1102	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N1128/N1417	N1128/N1134	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1417/N1433	N1128/N1134	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1433/N1419	N1128/N1134	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1419/N1131	N1128/N1134	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N1131/N1421	N1128/N1134	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1421/N1423	N1128/N1134	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1423/N1132	N1128/N1134	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N1132/N1425	N1128/N1134	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1425/N1427	N1128/N1134	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1427/N1133	N1128/N1134	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N1133/N1429	N1128/N1134	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1429/N1431	N1128/N1134	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1431/N1134	N1128/N1134	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1130/N1435	N1130/N1134	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1435/N1451	N1130/N1134	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1451/N1437	N1130/N1134	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1437/N1135	N1130/N1134	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N1135/N1439	N1130/N1134	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1439/N1441	N1130/N1134	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1441/N1136	N1130/N1134	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N1136/N1443	N1130/N1134	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1443/N1445	N1130/N1134	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1445/N1137	N1130/N1134	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N1137/N1447	N1130/N1134	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1447/N1449	N1130/N1134	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1449/N1134	N1130/N1134	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N1128/N1138	N1128/N1130	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1138/N1139	N1128/N1130	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1139/N1140	N1128/N1130	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1140/N1270	N1128/N1130	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1270/N1141	N1128/N1130	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1141/N1142	N1128/N1130	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1142/N1143	N1128/N1130	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1143/N1130	N1128/N1130	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1138/N1131	N1138/N1131	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N1138/N1132	N1138/N1132	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N1139/N1132	N1139/N1132	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N1139/N1133	N1139/N1133	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N1140/N1133	N1140/N1133	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N1140/N1134	N1140/N1134	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N1143/N1135	N1143/N1135	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N1143/N1136	N1143/N1136	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N1142/N1136	N1142/N1136	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N1142/N1137	N1142/N1137	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N1141/N1137	N1141/N1137	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N1141/N1134	N1141/N1134	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N1130/N1457	N1130/N1149	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1457/N1473	N1130/N1149	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1473/N1459	N1130/N1149	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1459/N1146	N1130/N1149	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N1146/N1461	N1130/N1149	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1461/N1463	N1130/N1149	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1463/N1147	N1130/N1149	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N1147/N1465	N1130/N1149	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1465/N1467	N1130/N1149	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1467/N1148	N1130/N1149	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N1148/N1469	N1130/N1149	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1469/N1471	N1130/N1149	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1471/N1149	N1130/N1149	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N1145/N1453	N1145/N1149	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1453/N1455	N1145/N1149	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1455/N1475	N1145/N1149	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1475/N1150	N1145/N1149	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N1150/N1477	N1145/N1149	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1477/N1479	N1145/N1149	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1479/N1151	N1145/N1149	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N1151/N1481	N1145/N1149	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1481/N1483	N1145/N1149	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1483/N1152	N1145/N1149	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N1152/N1485	N1145/N1149	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1485/N1487	N1145/N1149	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1487/N1149	N1145/N1149	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N1130/N1153	N1130/N1145	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1153/N1154	N1130/N1145	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1154/N1155	N1130/N1145	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1155/N1279	N1130/N1145	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1279/N1156	N1130/N1145	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1156/N1157	N1130/N1145	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1157/N1158	N1130/N1145	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1158/N1145	N1130/N1145	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1153/N1146	N1153/N1146	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1153/N1147	N1153/N1147	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N1154/N1147	N1154/N1147	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N1154/N1148	N1154/N1148	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N1155/N1148	N1155/N1148	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N1155/N1149	N1155/N1149	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N1158/N1150	N1158/N1150	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N1158/N1151	N1158/N1151	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N1157/N1151	N1157/N1151	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N1157/N1152	N1157/N1152	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N1156/N1152	N1156/N1152	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N1156/N1149	N1156/N1149	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N1175/N1296	N1175/N1181	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1296/N1326	N1175/N1181	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1326/N1312	N1175/N1181	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1312/N1178	N1175/N1181	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N1178/N1314	N1175/N1181	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1314/N1316	N1175/N1181	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1316/N1179	N1175/N1181	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N1179/N1318	N1175/N1181	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1318/N1320	N1175/N1181	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1320/N1180	N1175/N1181	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N1180/N1322	N1175/N1181	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1322/N1324	N1175/N1181	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1324/N1181	N1175/N1181	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N1177/N1328	N1177/N1181	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1328/N1344	N1177/N1181	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1344/N1330	N1177/N1181	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1330/N1182	N1177/N1181	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N1182/N1332	N1177/N1181	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1332/N1334	N1177/N1181	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1334/N1183	N1177/N1181	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N1183/N1336	N1177/N1181	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1336/N1338	N1177/N1181	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1338/N1184	N1177/N1181	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1184/N1340	N1177/N1181	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1340/N1342	N1177/N1181	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1342/N1181	N1177/N1181	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N1175/N1185	N1175/N1177	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1185/N1186	N1175/N1177	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1186/N1187	N1175/N1177	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1187/N1269	N1175/N1177	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1269/N1188	N1175/N1177	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1188/N1189	N1175/N1177	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1189/N1190	N1175/N1177	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1190/N1177	N1175/N1177	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1185/N1178	N1185/N1178	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N1185/N1179	N1185/N1179	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N1186/N1179	N1186/N1179	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N1186/N1180	N1186/N1180	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N1187/N1180	N1187/N1180	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N1187/N1181	N1187/N1181	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1190/N1182	N1190/N1182	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N1190/N1183	N1190/N1183	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N1189/N1183	N1189/N1183	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N1189/N1184	N1189/N1184	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N1188/N1184	N1188/N1184	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N1188/N1181	N1188/N1181	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N1177/N1350	N1177/N1196	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1350/N1366	N1177/N1196	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1366/N1352	N1177/N1196	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1352/N1193	N1177/N1196	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N1193/N1354	N1177/N1196	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1354/N1356	N1177/N1196	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1356/N1194	N1177/N1196	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N1194/N1358	N1177/N1196	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1358/N1360	N1177/N1196	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1360/N1195	N1177/N1196	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N1195/N1362	N1177/N1196	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1362/N1364	N1177/N1196	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1364/N1196	N1177/N1196	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N1192/N1346	N1192/N1196	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1346/N1348	N1192/N1196	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1348/N1368	N1192/N1196	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1368/N1197	N1192/N1196	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N1197/N1370	N1192/N1196	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1370/N1372	N1192/N1196	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1372/N1198	N1192/N1196	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N1198/N1374	N1192/N1196	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1374/N1376	N1192/N1196	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1376/N1199	N1192/N1196	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N1199/N1378	N1192/N1196	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1378/N1380	N1192/N1196	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1380/N1196	N1192/N1196	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N1177/N1200	N1177/N1192	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1200/N1201	N1177/N1192	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1201/N1202	N1177/N1192	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1202/N1278	N1177/N1192	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1278/N1203	N1177/N1192	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1203/N1204	N1177/N1192	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1204/N1205	N1177/N1192	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1205/N1192	N1177/N1192	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1200/N1193	N1200/N1193	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N1200/N1194	N1200/N1194	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N1201/N1194	N1201/N1194	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N1201/N1195	N1201/N1195	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N1202/N1195	N1202/N1195	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N1202/N1196	N1202/N1196	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N1205/N1197	N1205/N1197	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N1205/N1198	N1205/N1198	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N1204/N1198	N1204/N1198	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N1204/N1199	N1204/N1199	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N1203/N1199	N1203/N1199	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1203/N1196	N1203/N1196	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N1222/N1295	N1222/N1228	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1295/N1325	N1222/N1228	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1325/N1311	N1222/N1228	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1311/N1225	N1222/N1228	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N1225/N1313	N1222/N1228	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1313/N1315	N1222/N1228	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1315/N1226	N1222/N1228	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N1226/N1317	N1222/N1228	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1317/N1319	N1222/N1228	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1319/N1227	N1222/N1228	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N1227/N1321	N1222/N1228	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1321/N1323	N1222/N1228	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1323/N1228	N1222/N1228	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N1224/N1327	N1224/N1228	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1327/N1343	N1224/N1228	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1343/N1329	N1224/N1228	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1329/N1229	N1224/N1228	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N1229/N1331	N1224/N1228	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1331/N1333	N1224/N1228	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1333/N1230	N1224/N1228	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N1230/N1335	N1224/N1228	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1335/N1337	N1224/N1228	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1337/N1231	N1224/N1228	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N1231/N1339	N1224/N1228	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1339/N1341	N1224/N1228	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1341/N1228	N1224/N1228	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N1222/N1232	N1222/N1224	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1232/N1233	N1222/N1224	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1233/N1234	N1222/N1224	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1234/N1268	N1222/N1224	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1268/N1235	N1222/N1224	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1235/N1236	N1222/N1224	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1236/N1237	N1222/N1224	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1237/N1224	N1222/N1224	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1232/N1225	N1232/N1225	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N1232/N1226	N1232/N1226	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N1233/N1226	N1233/N1226	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N1233/N1227	N1233/N1227	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N1234/N1227	N1234/N1227	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N1234/N1228	N1234/N1228	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N1237/N1229	N1237/N1229	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N1237/N1230	N1237/N1230	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N1236/N1230	N1236/N1230	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N1236/N1231	N1236/N1231	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N1235/N1231	N1235/N1231	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N1235/N1228	N1235/N1228	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N1224/N1349	N1224/N1243	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1349/N1365	N1224/N1243	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1365/N1351	N1224/N1243	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1351/N1240	N1224/N1243	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1240/N1353	N1224/N1243	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1353/N1355	N1224/N1243	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1355/N1241	N1224/N1243	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N1241/N1357	N1224/N1243	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1357/N1359	N1224/N1243	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1359/N1242	N1224/N1243	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N1242/N1361	N1224/N1243	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1361/N1363	N1224/N1243	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1363/N1243	N1224/N1243	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N1239/N1345	N1239/N1243	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1345/N1347	N1239/N1243	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1347/N1367	N1239/N1243	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1367/N1244	N1239/N1243	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N1244/N1369	N1239/N1243	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1369/N1371	N1239/N1243	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1371/N1245	N1239/N1243	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N1245/N1373	N1239/N1243	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1373/N1375	N1239/N1243	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1375/N1246	N1239/N1243	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N1246/N1377	N1239/N1243	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1377/N1379	N1239/N1243	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1379/N1243	N1239/N1243	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N1224/N1247	N1224/N1239	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1247/N1248	N1224/N1239	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1248/N1249	N1224/N1239	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1249/N1277	N1224/N1239	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1277/N1250	N1224/N1239	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1250/N1251	N1224/N1239	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1251/N1252	N1224/N1239	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1252/N1239	N1224/N1239	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1247/N1240	N1247/N1240	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N1247/N1241	N1247/N1241	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N1248/N1241	N1248/N1241	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N1248/N1242	N1248/N1242	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1249/N1242	N1249/N1242	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N1249/N1243	N1249/N1243	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N1252/N1244	N1252/N1244	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N1252/N1245	N1252/N1245	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N1251/N1245	N1251/N1245	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N1251/N1246	N1251/N1246	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N1250/N1246	N1250/N1246	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N1250/N1243	N1250/N1243	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N1239/N1192	N1239/N1145	IPE 400 (IPE)	4.000	1.00	1.00	-	-
		N1192/N1145	N1239/N1145	IPE 400 (IPE)	4.000	1.00	1.00	-	-
		N1145/N1098	N1145/N1051	IPE 400 (IPE)	4.000	1.00	1.00	-	-
		N1098/N1051	N1145/N1051	IPE 400 (IPE)	4.000	1.00	1.00	-	-
		N1051/N1004	N1051/N957	IPE 400 (IPE)	4.000	1.00	1.00	-	-
		N1004/N957	N1051/N957	IPE 400 (IPE)	4.000	1.00	1.00	-	-
		N957/N910	N957/N863	IPE 400 (IPE)	4.000	1.00	1.00	-	-
		N910/N863	N957/N863	IPE 400 (IPE)	4.000	1.00	1.00	-	-
		N1224/N1177	N1224/N1130	IPE 400 (IPE)	4.000	1.00	1.00	-	-
		N1177/N1130	N1224/N1130	IPE 400 (IPE)	4.000	1.00	1.00	-	-
		N1130/N1083	N1130/N1036	IPE 400 (IPE)	4.000	1.00	1.00	-	-
		N1083/N1036	N1130/N1036	IPE 400 (IPE)	4.000	1.00	1.00	-	-
		N1036/N989	N1036/N942	IPE 400 (IPE)	4.000	1.00	1.00	-	-
		N989/N942	N1036/N942	IPE 400 (IPE)	4.000	1.00	1.00	-	-
		N942/N895	N942/N848	IPE 400 (IPE)	4.000	1.00	1.00	-	-
		N895/N848	N942/N848	IPE 400 (IPE)	4.000	1.00	1.00	-	-
		N1222/N1175	N1222/N1128	IPE 400 (IPE)	4.000	1.00	1.00	-	-
		N1175/N1128	N1222/N1128	IPE 400 (IPE)	4.000	1.00	1.00	-	-
		N1128/N1081	N1128/N1034	IPE 400 (IPE)	4.000	1.00	1.00	-	-
		N1081/N1034	N1128/N1034	IPE 400 (IPE)	4.000	1.00	1.00	-	-
		N1034/N987	N1034/N940	IPE 400 (IPE)	4.000	1.00	1.00	-	-
		N987/N940	N1034/N940	IPE 400 (IPE)	4.000	1.00	1.00	-	-
		N940/N893	N940/N846	IPE 400 (IPE)	4.000	1.00	1.00	-	-
		N893/N846	N940/N846	IPE 400 (IPE)	4.000	1.00	1.00	-	-

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1268/N1228	N1268/N1228	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.900	1.00	1.00	-	-
		N1269/N1181	N1269/N1181	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.900	1.00	1.00	-	-
		N1270/N1134	N1270/N1134	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.900	1.00	1.00	-	-
		N1271/N1087	N1271/N1087	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.900	1.00	1.00	-	-
		N1272/N1040	N1272/N1040	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.900	1.00	1.00	-	-
		N1273/N993	N1273/N993	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.900	1.00	1.00	-	-
		N1274/N946	N1274/N946	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.900	1.00	1.00	-	-
		N1275/N899	N1275/N899	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.900	1.00	1.00	-	-
		N1276/N852	N1276/N852	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.900	1.00	1.00	-	-
		N1277/N1243	N1277/N1243	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.900	1.00	1.00	-	-
		N1278/N1196	N1278/N1196	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.900	1.00	1.00	-	-
		N1279/N1149	N1279/N1149	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.900	1.00	1.00	-	-
		N1280/N1102	N1280/N1102	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.900	1.00	1.00	-	-
		N1281/N1055	N1281/N1055	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.900	1.00	1.00	-	-
		N1282/N1008	N1282/N1008	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.900	1.00	1.00	-	-
		N1283/N961	N1283/N961	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.900	1.00	1.00	-	-
		N1284/N914	N1284/N914	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.900	1.00	1.00	-	-

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1285/N867	N1285/N867	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.900	1.00	1.00	-	-
		N863/N1797	N863/N1809	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1797/N1798	N863/N1809	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1798/N1799	N863/N1809	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1799/N1800	N863/N1809	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N1800/N1801	N863/N1809	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1801/N1802	N863/N1809	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1802/N1803	N863/N1809	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N1803/N1804	N863/N1809	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1804/N1805	N863/N1809	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1805/N1806	N863/N1809	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N1806/N1807	N863/N1809	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1807/N1808	N863/N1809	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1808/N1809	N863/N1809	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N1796/N1810	N1796/N1809	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1810/N1811	N1796/N1809	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1811/N1812	N1796/N1809	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1812/N1813	N1796/N1809	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N1813/N1814	N1796/N1809	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1814/N1815	N1796/N1809	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1815/N1816	N1796/N1809	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N1816/N1817	N1796/N1809	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1817/N1818	N1796/N1809	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1818/N1819	N1796/N1809	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N1819/N1820	N1796/N1809	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1820/N1821	N1796/N1809	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1821/N1809	N1796/N1809	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N863/N1822	N863/N1796	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1822/N1823	N863/N1796	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1823/N1824	N863/N1796	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1824/N1825	N863/N1796	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1825/N1826	N863/N1796	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1826/N1827	N863/N1796	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1827/N1828	N863/N1796	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1828/N1796	N863/N1796	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1822/N1800	N1822/N1800	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N1822/N1803	N1822/N1803	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N1823/N1803	N1823/N1803	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N1823/N1806	N1823/N1806	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N1824/N1806	N1824/N1806	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N1824/N1809	N1824/N1809	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N1828/N1813	N1828/N1813	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N1828/N1816	N1828/N1816	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N1827/N1816	N1827/N1816	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N1827/N1819	N1827/N1819	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N1826/N1819	N1826/N1819	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N1826/N1809	N1826/N1809	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N910/N1829	N910/N1841	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1829/N1830	N910/N1841	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1830/N1831	N910/N1841	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1831/N1832	N910/N1841	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1832/N1833	N910/N1841	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1833/N1834	N910/N1841	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1834/N1835	N910/N1841	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N1835/N1836	N910/N1841	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1836/N1837	N910/N1841	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1837/N1838	N910/N1841	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N1838/N1839	N910/N1841	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1839/N1840	N910/N1841	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1840/N1841	N910/N1841	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N1842/N1843	N1842/N1841	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1843/N1844	N1842/N1841	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1844/N1845	N1842/N1841	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1845/N1846	N1842/N1841	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N1846/N1847	N1842/N1841	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1847/N1848	N1842/N1841	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1848/N1849	N1842/N1841	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N1849/N1850	N1842/N1841	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1850/N1851	N1842/N1841	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1851/N1852	N1842/N1841	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N1852/N1853	N1842/N1841	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1853/N1854	N1842/N1841	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1854/N1841	N1842/N1841	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N910/N1855	N910/N1842	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1855/N1856	N910/N1842	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1856/N1857	N910/N1842	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1857/N1858	N910/N1842	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1858/N1859	N910/N1842	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1859/N1860	N910/N1842	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1860/N1861	N910/N1842	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1861/N1842	N910/N1842	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1855/N1832	N1855/N1832	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N1855/N1835	N1855/N1835	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N1856/N1835	N1856/N1835	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N1856/N1838	N1856/N1838	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1857/N1838	N1857/N1838	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N1857/N1841	N1857/N1841	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N1861/N1846	N1861/N1846	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N1861/N1849	N1861/N1849	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N1860/N1849	N1860/N1849	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N1860/N1852	N1860/N1852	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N1859/N1852	N1859/N1852	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N1859/N1841	N1859/N1841	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N957/N1864	N957/N1876	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1864/N1865	N957/N1876	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1865/N1866	N957/N1876	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1866/N1867	N957/N1876	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N1867/N1868	N957/N1876	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1868/N1869	N957/N1876	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1869/N1870	N957/N1876	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N1870/N1871	N957/N1876	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1871/N1872	N957/N1876	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1872/N1873	N957/N1876	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N1873/N1874	N957/N1876	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1874/N1875	N957/N1876	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1875/N1876	N957/N1876	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N1863/N1877	N1863/N1876	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1877/N1878	N1863/N1876	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1878/N1879	N1863/N1876	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1879/N1880	N1863/N1876	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N1880/N1881	N1863/N1876	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1881/N1882	N1863/N1876	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1882/N1883	N1863/N1876	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N1883/N1884	N1863/N1876	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1884/N1885	N1863/N1876	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1885/N1886	N1863/N1876	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N1886/N1887	N1863/N1876	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1887/N1888	N1863/N1876	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1888/N1876	N1863/N1876	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N957/N1889	N957/N1863	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1889/N1890	N957/N1863	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1890/N1891	N957/N1863	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1891/N1892	N957/N1863	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1892/N1893	N957/N1863	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1893/N1894	N957/N1863	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1894/N1895	N957/N1863	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1895/N1863	N957/N1863	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1889/N1867	N1889/N1867	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N1889/N1870	N1889/N1870	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N1890/N1870	N1890/N1870	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N1890/N1873	N1890/N1873	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N1891/N1873	N1891/N1873	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N1891/N1876	N1891/N1876	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N1895/N1880	N1895/N1880	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N1895/N1883	N1895/N1883	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N1894/N1883	N1894/N1883	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1894/N1886	N1894/N1886	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N1893/N1886	N1893/N1886	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N1893/N1876	N1893/N1876	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N1004/N1896	N1004/N1908	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1896/N1897	N1004/N1908	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1897/N1898	N1004/N1908	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1898/N1899	N1004/N1908	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N1899/N1900	N1004/N1908	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1900/N1901	N1004/N1908	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1901/N1902	N1004/N1908	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N1902/N1903	N1004/N1908	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1903/N1904	N1004/N1908	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1904/N1905	N1004/N1908	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N1905/N1906	N1004/N1908	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1906/N1907	N1004/N1908	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1907/N1908	N1004/N1908	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N1909/N1910	N1909/N1908	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1910/N1911	N1909/N1908	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1911/N1912	N1909/N1908	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1912/N1913	N1909/N1908	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N1913/N1914	N1909/N1908	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1914/N1915	N1909/N1908	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1915/N1916	N1909/N1908	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N1916/N1917	N1909/N1908	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1917/N1918	N1909/N1908	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1918/N1919	N1909/N1908	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N1919/N1920	N1909/N1908	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1920/N1921	N1909/N1908	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1921/N1908	N1909/N1908	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N1004/N1922	N1004/N1909	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1922/N1923	N1004/N1909	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1923/N1924	N1004/N1909	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1924/N1925	N1004/N1909	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1925/N1926	N1004/N1909	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1926/N1927	N1004/N1909	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1927/N1928	N1004/N1909	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1928/N1909	N1004/N1909	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1922/N1899	N1922/N1899	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N1922/N1902	N1922/N1902	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N1923/N1902	N1923/N1902	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N1923/N1905	N1923/N1905	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N1924/N1905	N1924/N1905	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N1924/N1908	N1924/N1908	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N1928/N1913	N1928/N1913	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N1928/N1916	N1928/N1916	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N1927/N1916	N1927/N1916	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N1927/N1919	N1927/N1919	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N1926/N1919	N1926/N1919	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N1926/N1908	N1926/N1908	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N1051/N1931	N1051/N1943	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1931/N1932	N1051/N1943	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1932/N1933	N1051/N1943	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1933/N1934	N1051/N1943	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N1934/N1935	N1051/N1943	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1935/N1936	N1051/N1943	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1936/N1937	N1051/N1943	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N1937/N1938	N1051/N1943	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1938/N1939	N1051/N1943	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1939/N1940	N1051/N1943	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N1940/N1941	N1051/N1943	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1941/N1942	N1051/N1943	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1942/N1943	N1051/N1943	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N1930/N1944	N1930/N1943	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1944/N1945	N1930/N1943	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1945/N1946	N1930/N1943	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1946/N1947	N1930/N1943	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N1947/N1948	N1930/N1943	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1948/N1949	N1930/N1943	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1949/N1950	N1930/N1943	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N1950/N1951	N1930/N1943	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1951/N1952	N1930/N1943	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1952/N1953	N1930/N1943	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N1953/N1954	N1930/N1943	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1954/N1955	N1930/N1943	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1955/N1943	N1930/N1943	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N1051/N1956	N1051/N1930	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1956/N1957	N1051/N1930	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1957/N1958	N1051/N1930	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1958/N1959	N1051/N1930	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1959/N1960	N1051/N1930	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1960/N1961	N1051/N1930	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1961/N1962	N1051/N1930	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1962/N1930	N1051/N1930	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1956/N1934	N1956/N1934	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N1956/N1937	N1956/N1937	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1957/N1937	N1957/N1937	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N1957/N1940	N1957/N1940	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N1958/N1940	N1958/N1940	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N1958/N1943	N1958/N1943	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N1962/N1947	N1962/N1947	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N1962/N1950	N1962/N1950	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N1961/N1950	N1961/N1950	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N1961/N1953	N1961/N1953	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N1960/N1953	N1960/N1953	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N1960/N1943	N1960/N1943	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N1098/N1963	N1098/N1975	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1963/N1964	N1098/N1975	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1964/N1965	N1098/N1975	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1965/N1966	N1098/N1975	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N1966/N1967	N1098/N1975	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1967/N1968	N1098/N1975	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1968/N1969	N1098/N1975	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1969/N1970	N1098/N1975	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1970/N1971	N1098/N1975	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1971/N1972	N1098/N1975	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N1972/N1973	N1098/N1975	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N1973/N1974	N1098/N1975	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1974/N1975	N1098/N1975	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N1976/N1977	N1976/N1975	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1977/N1978	N1976/N1975	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1978/N1979	N1976/N1975	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1979/N1980	N1976/N1975	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N1980/N1981	N1976/N1975	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N1981/N1982	N1976/N1975	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1982/N1983	N1976/N1975	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N1983/N1984	N1976/N1975	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N1984/N1985	N1976/N1975	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1985/N1986	N1976/N1975	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N1986/N1987	N1976/N1975	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1987/N1988	N1976/N1975	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N1988/N1975	N1976/N1975	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N1098/N1989	N1098/N1976	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1989/N1990	N1098/N1976	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1990/N1991	N1098/N1976	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1991/N1992	N1098/N1976	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1992/N1993	N1098/N1976	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1993/N1994	N1098/N1976	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1994/N1995	N1098/N1976	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1995/N1976	N1098/N1976	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N1989/N1966	N1989/N1966	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N1989/N1969	N1989/N1969	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N1990/N1969	N1990/N1969	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N1990/N1972	N1990/N1972	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N1991/N1972	N1991/N1972	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N1991/N1975	N1991/N1975	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N1995/N1980	N1995/N1980	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1995/N1983	N1995/N1983	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N1994/N1983	N1994/N1983	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N1994/N1986	N1994/N1986	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N1993/N1986	N1993/N1986	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N1993/N1975	N1993/N1975	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N1145/N1998	N1145/N2010	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1998/N1999	N1145/N2010	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N1999/N2000	N1145/N2010	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N2000/N2001	N1145/N2010	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N2001/N2002	N1145/N2010	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N2002/N2003	N1145/N2010	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N2003/N2004	N1145/N2010	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N2004/N2005	N1145/N2010	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N2005/N2006	N1145/N2010	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N2006/N2007	N1145/N2010	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N2007/N2008	N1145/N2010	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N2008/N2009	N1145/N2010	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N2009/N2010	N1145/N2010	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N1997/N2011	N1997/N2010	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N2011/N2012	N1997/N2010	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N2012/N2013	N1997/N2010	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N2013/N2014	N1997/N2010	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N2014/N2015	N1997/N2010	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N2015/N2016	N1997/N2010	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N2016/N2017	N1997/N2010	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N2017/N2018	N1997/N2010	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N2018/N2019	N1997/N2010	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N2019/N2020	N1997/N2010	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N2020/N2021	N1997/N2010	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N2021/N2022	N1997/N2010	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N2022/N2010	N1997/N2010	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N1145/N2023	N1145/N1997	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N2023/N2024	N1145/N1997	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N2024/N2025	N1145/N1997	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N2025/N2026	N1145/N1997	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N2026/N2027	N1145/N1997	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N2027/N2028	N1145/N1997	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N2028/N2029	N1145/N1997	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N2029/N1997	N1145/N1997	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N2023/N2001	N2023/N2001	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N2023/N2004	N2023/N2004	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N2024/N2004	N2024/N2004	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N2024/N2007	N2024/N2007	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N2025/N2007	N2025/N2007	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N2025/N2010	N2025/N2010	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N2029/N2014	N2029/N2014	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N2029/N2017	N2029/N2017	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N2028/N2017	N2028/N2017	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N2028/N2020	N2028/N2020	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N2027/N2020	N2027/N2020	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N2027/N2010	N2027/N2010	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1192/N2030	N1192/N2042	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N2030/N2031	N1192/N2042	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N2031/N2032	N1192/N2042	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N2032/N2033	N1192/N2042	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N2033/N2034	N1192/N2042	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N2034/N2035	N1192/N2042	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N2035/N2036	N1192/N2042	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N2036/N2037	N1192/N2042	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N2037/N2038	N1192/N2042	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N2038/N2039	N1192/N2042	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N2039/N2040	N1192/N2042	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N2040/N2041	N1192/N2042	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N2041/N2042	N1192/N2042	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N2043/N2044	N2043/N2042	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N2044/N2045	N2043/N2042	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N2045/N2046	N2043/N2042	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N2046/N2047	N2043/N2042	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N2047/N2048	N2043/N2042	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N2048/N2049	N2043/N2042	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N2049/N2050	N2043/N2042	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N2050/N2051	N2043/N2042	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N2051/N2052	N2043/N2042	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N2052/N2053	N2043/N2042	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N2053/N2054	N2043/N2042	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N2054/N2055	N2043/N2042	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N2055/N2042	N2043/N2042	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N1192/N2056	N1192/N2043	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N2056/N2057	N1192/N2043	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N2057/N2058	N1192/N2043	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N2058/N2059	N1192/N2043	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N2059/N2060	N1192/N2043	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N2060/N2061	N1192/N2043	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N2061/N2062	N1192/N2043	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N2062/N2043	N1192/N2043	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N2056/N2033	N2056/N2033	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N2056/N2036	N2056/N2036	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N2057/N2036	N2057/N2036	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N2057/N2039	N2057/N2039	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N2058/N2039	N2058/N2039	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N2058/N2042	N2058/N2042	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N2062/N2047	N2062/N2047	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N2062/N2050	N2062/N2050	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N2061/N2050	N2061/N2050	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N2061/N2053	N2061/N2053	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N2060/N2053	N2060/N2053	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N2060/N2042	N2060/N2042	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N1239/N2065	N1239/N2077	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N2065/N2066	N1239/N2077	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N2066/N2067	N1239/N2077	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N2067/N2068	N1239/N2077	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N2068/N2069	N1239/N2077	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N2069/N2070	N1239/N2077	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N2070/N2071	N1239/N2077	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N2071/N2072	N1239/N2077	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N2072/N2073	N1239/N2077	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N2073/N2074	N1239/N2077	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N2074/N2075	N1239/N2077	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N2075/N2076	N1239/N2077	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N2076/N2077	N1239/N2077	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N2064/N2078	N2064/N2077	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N2078/N2079	N2064/N2077	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.430	1.00	1.00	17.700	0.430
		N2079/N2080	N2064/N2077	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N2080/N2081	N2064/N2077	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.303	1.00	1.00	17.700	0.303
		N2081/N2082	N2064/N2077	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.797	1.00	1.00	17.700	0.797
		N2082/N2083	N2064/N2077	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N2083/N2084	N2064/N2077	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.366	1.00	1.00	17.700	0.366
		N2084/N2085	N2064/N2077	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.734	1.00	1.00	17.700	0.734
		N2085/N2086	N2064/N2077	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N2086/N2087	N2064/N2077	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.429	1.00	1.00	17.700	0.429
		N2087/N2088	N2064/N2077	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.671	1.00	1.00	17.700	0.671
		N2088/N2089	N2064/N2077	RHS 160x60x3.0 (RHS)	1.100	1.00	1.00	17.700	1.100
		N2089/N2077	N2064/N2077	RHS 160x60x3.0 (RHS)	0.492	1.00	1.00	17.700	0.492
		N1239/N2090	N1239/N2064	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N2090/N2091	N1239/N2064	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N2091/N2092	N1239/N2064	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N2092/N2093	N1239/N2064	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N2093/N2094	N1239/N2064	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N2094/N2095	N1239/N2064	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N2095/N2096	N1239/N2064	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N2096/N2064	N1239/N2064	RHS 120x60x3.0 (RHS)	2.213	1.00	1.00	2.213	2.213
		N2090/N2068	N2090/N2068	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N2090/N2071	N2090/N2071	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N2091/N2071	N2091/N2071	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N2091/N2074	N2091/N2074	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N2092/N2074	N2092/N2074	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N2092/N2077	N2092/N2077	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N2096/N2081	N2096/N2081	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.475	1.00	1.00	0.475	0.475
		N2096/N2084	N2096/N2084	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.408	1.00	1.00	2.408	2.408
		N2095/N2084	N2095/N2084	SHS 50x50x3.0 (SHS)	0.950	1.00	1.00	0.950	0.950
		N2095/N2087	N2095/N2087	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.632	1.00	1.00	2.632	2.632
		N2094/N2087	N2094/N2087	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.425	1.00	1.00	1.425	1.425
		N2094/N2077	N2094/N2077	SHS 50x50x3.0 (SHS)	2.916	1.00	1.00	2.916	2.916
		N2064/N2043	N2064/N1997	IPE 400 (IPE)	4.000	1.00	1.00	-	-
		N2043/N1997	N2064/N1997	IPE 400 (IPE)	4.000	1.00	1.00	-	-
		N1997/N1976	N1997/N1930	IPE 400 (IPE)	4.000	1.00	1.00	-	-
		N1976/N1930	N1997/N1930	IPE 400 (IPE)	4.000	1.00	1.00	-	-
		N1930/N1909	N1930/N1863	IPE 400 (IPE)	4.000	1.00	1.00	-	-
		N1909/N1863	N1930/N1863	IPE 400 (IPE)	4.000	1.00	1.00	-	-
		N1863/N1842	N1863/N1796	IPE 400 (IPE)	4.000	1.00	1.00	-	-
		N1842/N1796	N1863/N1796	IPE 400 (IPE)	4.000	1.00	1.00	-	-
		N2093/N2077	N2093/N2077	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.900	1.00	1.00	-	-
		N2059/N2042	N2059/N2042	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.900	1.00	1.00	-	-
		N2026/N2010	N2026/N2010	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.900	1.00	1.00	-	-
		N1992/N1975	N1992/N1975	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.900	1.00	1.00	-	-
		N1959/N1943	N1959/N1943	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.900	1.00	1.00	-	-
		N1925/N1908	N1925/N1908	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.900	1.00	1.00	-	-
		N1892/N1876	N1892/N1876	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.900	1.00	1.00	-	-

Descripció									
Material		Barra (Ni/Nf)	Peça (Ni/Nf)	Perfil(Sèrie)	Longitud (m)	β_{xy}	β_{xz}	$Lb_{Sup.}$ (m)	$Lb_{Inf.}$ (m)
Tipus	Designació								
		N1858/N1841	N1858/N1841	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.900	1.00	1.00	-	-
		N1825/N1809	N1825/N1809	SHS 50x50x3.0 (SHS)	1.900	1.00	1.00	-	-

Notació:
Ni: Nus inicial
Nf: Nus final
β_{xy}: Coeficient de vinclament en el pla 'XY'
β_{xz}: Coeficient de vinclament en el pla 'XZ'
$Lb_{Sup.}$: Separació entre traves de l'ala superior
$Lb_{Inf.}$: Separació entre traves de l'ala inferior

A.1.2.3. Característiques mecàniques

Tipus de peça	
Ref.	Peces
1	N846/N852, N848/N852, N848/N867, N863/N867, N893/N899, N895/N899, N895/N914, N910/N914, N940/N946, N942/N946, N942/N961, N957/N961, N987/N993, N989/N993, N989/N1008, N1004/N1008, N1034/N1040, N1036/N1040, N1036/N1055, N1051/N1055, N1081/N1087, N1083/N1087, N1083/N1102, N1098/N1102, N1128/N1134, N1130/N1134, N1130/N1149, N1145/N1149, N1175/N1181, N1177/N1181, N1177/N1196, N1192/N1196, N1222/N1228, N1224/N1228, N1224/N1243, N1239/N1243, N863/N1809, N1796/N1809, N910/N1841, N1842/N1841, N957/N1876, N1863/N1876, N1004/N1908, N1909/N1908, N1051/N1943, N1930/N1943, N1098/N1975, N1976/N1975, N1145/N2010, N1997/N2010, N1192/N2042, N2043/N2042, N1239/N2077 i N2064/N2077
2	N846/N848, N848/N863, N893/N895, N895/N910, N940/N942, N942/N957, N987/N989, N989/N1004, N1034/N1036, N1036/N1051, N1081/N1083, N1083/N1098, N1128/N1130, N1130/N1145, N1175/N1177, N1177/N1192, N1222/N1224, N1224/N1239, N863/N1796, N910/N1842, N957/N1863, N1004/N1909, N1051/N1930, N1098/N1976, N1145/N1997, N1192/N2043 i N1239/N2064

Tipus de peça	
Ref.	Peces
3	N856/N849, N856/N850, N857/N850, N857/N851, N858/N851, N858/N852, N861/N853, N861/N854, N860/N854, N860/N855, N859/N855, N859/N852, N871/N864, N871/N865, N872/N865, N872/N866, N873/N866, N873/N867, N876/N868, N876/N869, N875/N869, N875/N870, N874/N870, N874/N867, N903/N896, N903/N897, N904/N897, N904/N898, N905/N898, N905/N899, N908/N900, N908/N901, N907/N901, N907/N902, N906/N902, N906/N899, N918/N911, N918/N912, N919/N912, N919/N913, N920/N913, N920/N914, N923/N915, N923/N916, N922/N916, N922/N917, N921/N917, N921/N914, N950/N943, N950/N944, N951/N944, N951/N945, N952/N945, N952/N946, N955/N947, N955/N948, N954/N948, N954/N949, N953/N949, N953/N946, N965/N958, N965/N959, N966/N959, N966/N960, N967/N960, N967/N961, N970/N962, N970/N963, N969/N963, N969/N964, N968/N964, N968/N961, N997/N990, N997/N991, N998/N991, N998/N992, N999/N992, N999/N993, N1002/N994, N1002/N995, N1001/N995, N1001/N996, N1000/N996, N1000/N993, N1012/N1005, N1012/N1006, N1013/N1006, N1013/N1007, N1014/N1007, N1014/N1008, N1017/N1009, N1017/N1010, N1016/N1010, N1016/N1011, N1015/N1011, N1015/N1008, N1044/N1037, N1044/N1038, N1045/N1038, N1045/N1039, N1046/N1039, N1046/N1040, N1049/N1041, N1049/N1042, N1048/N1042, N1048/N1043, N1047/N1043, N1047/N1040, N1059/N1052, N1059/N1053, N1060/N1053, N1060/N1054, N1061/N1054, N1061/N1055, N1064/N1056, N1064/N1057, N1063/N1057, N1063/N1058, N1062/N1058, N1062/N1055, N1091/N1084, N1091/N1085, N1092/N1085, N1092/N1086, N1093/N1086, N1093/N1087, N1096/N1088, N1096/N1089, N1095/N1089, N1095/N1090, N1094/N1090, N1094/N1087, N1106/N1099, N1106/N1100, N1107/N1100, N1107/N1101, N1108/N1101, N1108/N1102, N1111/N1103, N1111/N1104, N1110/N1104, N1110/N1105, N1109/N1105, N1109/N1102, N1138/N1131, N1138/N1132, N1139/N1132, N1139/N1133, N1140/N1133, N1140/N1134, N1143/N1135, N1143/N1136, N1142/N1136, N1142/N1137, N1141/N1137, N1141/N1134, N1153/N1146, N1153/N1147, N1154/N1147, N1154/N1148, N1155/N1148, N1155/N1149, N1158/N1150, N1158/N1151, N1157/N1151, N1157/N1152, N1156/N1152, N1156/N1149, N1185/N1178, N1185/N1179, N1186/N1179, N1186/N1180, N1187/N1180, N1187/N1181, N1190/N1182, N1190/N1183, N1189/N1183, N1189/N1184, N1188/N1184, N1188/N1181, N1200/N1193, N1200/N1194, N1201/N1194, N1201/N1195, N1202/N1195, N1202/N1196, N1205/N1197, N1205/N1198, N1204/N1198, N1204/N1199, N1203/N1199, N1203/N1196, N1232/N1225, N1232/N1226, N1233/N1226, N1233/N1227, N1234/N1227, N1234/N1228, N1237/N1229, N1237/N1230, N1236/N1230, N1236/N1231, N1235/N1231, N1235/N1228, N1247/N1240, N1247/N1241, N1248/N1241, N1248/N1242, N1249/N1242, N1249/N1243, N1252/N1244, N1252/N1245, N1251/N1245, N1251/N1246, N1250/N1246, N1250/N1243, N1268/N1228, N1269/N1181, N1270/N1134, N1271/N1087, N1272/N1040, N1273/N993, N1274/N946, N1275/N899, N1276/N852, N1277/N1243, N1278/N1196, N1279/N1149, N1280/N1102, N1281/N1055, N1282/N1008, N1283/N961, N1284/N914, N1285/N867, N1822/N1800, N1822/N1803, N1823/N1803, N1823/N1806, N1824/N1806, N1824/N1809, N1828/N1813, N1828/N1816, N1827/N1816, N1827/N1819, N1826/N1819, N1826/N1809, N1855/N1832, N1855/N1835, N1856/N1835, N1856/N1838, N1857/N1838, N1857/N1841, N1861/N1846, N1861/N1849, N1860/N1849, N1860/N1852, N1859/N1852, N1859/N1841, N1889/N1867, N1889/N1870, N1890/N1870, N1890/N1873, N1891/N1873, N1891/N1876, N1895/N1880, N1895/N1883, N1894/N1883, N1894/N1886, N1893/N1886, N1893/N1876, N1922/N1899, N1922/N1902, N1923/N1902, N1923/N1905, N1924/N1905, N1924/N1908, N1928/N1913, N1928/N1916, N1927/N1916, N1927/N1919, N1926/N1919, N1926/N1908, N1956/N1934, N1956/N1937, N1957/N1937, N1957/N1940, N1958/N1940, N1958/N1943, N1962/N1947, N1962/N1950, N1961/N1950, N1961/N1953, N1960/N1953, N1960/N1943, N1989/N1966, N1989/N1969, N1990/N1969, N1990/N1972, N1991/N1972, N1991/N1975, N1995/N1980, N1995/N1983, N1994/N1983, N1994/N1986, N1993/N1986, N1993/N1975, N2023/N2001, N2023/N2004, N2024/N2004, N2024/N2007, N2025/N2007, N2025/N2010, N2029/N2014, N2029/N2017, N2028/N2017, N2028/N2020, N2027/N2020, N2027/N2010, N2056/N2033, N2056/N2036, N2057/N2036, N2057/N2039, N2058/N2039, N2058/N2042, N2062/N2047, N2062/N2050, N2061/N2050, N2061/N2053, N2060/N2053, N2060/N2042, N2090/N2068, N2090/N2071, N2091/N2071, N2091/N2074, N2092/N2074, N2092/N2077, N2096/N2081, N2096/N2084, N2095/N2084, N2095/N2087, N2094/N2087, N2094/N2077, N2093/N2077, N2059/N2042, N2026/N2010, N1992/N1975, N1959/N1943, N1925/N1908, N1892/N1876, N1858/N1841 i N1825/N1809

Tipus de peça	
Ref.	Peces
4	N1239/N1145, N1145/N1051, N1051/N957, N957/N863, N1224/N1130, N1130/N1036, N1036/N942, N942/N848, N1222/N1128, N1128/N1034, N1034/N940, N940/N846, N2064/N1997, N1997/N1930, N1930/N1863 i N1863/N1796

Característiques mecàniques

Material		Ref.	Descripció	A (cm²)	Avy (cm²)	Avz (cm²)	Iyy (cm4)	Izz (cm4)	It (cm4)
Tipus	Designació								
Acer laminat	S275 (UNE-EN 10025-2)	1	RHS 160x60x3.0, (RHS)	12.60	2.85	7.85	389.32	83.74	228.08
		2	RHS 120x60x3.0, (RHS)	10.20	2.85	5.85	189.10	64.40	156.27
		3	SHS 50x50x3.0, (SHS)	5.40	2.35	2.35	19.50	19.50	32.08
		4	IPE 400, (IPE)	84.50	36.45	28.87	23130.00	1318.00	51.28

Notació:
Ref.: Referència
A: Àrea de la secció transversal
Avy: Àrea de tallant de la secció segons l'eix local 'Y'
Avz: Àrea de tallant de la secció segons l'eix local 'Z'
Iyy: Inèrcia de la secció al voltant de l'eix local 'Y'
Izz: Inèrcia de la secció al voltant de l'eix local 'Z'
It: Inèrcia a torsió
Les característiques mecàniques de les peces corresponen a la secció en el punt mig de les mateixes.

A.1.2.4. Resum d'amidament

Resum d'amidament

Material		Sèrie	Perfil	Longitud			Volum			Pes		
Tipus	Designació			Perfil (m)	Sèrie (m)	Material (m)	Perfil (m³)	Sèrie (m³)	Material (m³)	Perfil (kg)	Sèrie (kg)	Material (kg)
			RHS 160x60x3.0	488.789			0.616			4835.69		
			RHS 120x60x3.0	477.900			0.488			3827.59		
		RHS			966.689			1.104			8663.28	
			SHS 50x50x3.0	634.818			0.343			2692.38		
		SHS			634.818			0.343			2692.38	
			IPE 400	128.000			1.082			8490.56		
		IPE			128.000			1.082			8490.56	
Acer laminat	S275 (UNE-EN 10025-2)					1729.507			2.528			19846.22

A.1.2.5. Amidament de superfícies

Acer laminat: Amidament de les superfícies a pintar

Sèrie	Perfil	Superfície unitària (m²/m)	Longitud (m)	Superfície (m²)
RHS	RHS 160x60x3.0	0.429	488.789	209.909
	RHS 120x60x3.0	0.349	477.900	167.001
SHS	SHS 50x50x3.0	0.189	634.818	120.264
IPE	IPE 400	1.503	128.000	192.358

Acer laminat: Amidament de les superfícies a pintar				
Sèrie	Perfil	Superfície unitària (m²/m)	Longitud (m)	Superfície (m²)
			Total	**689.532**

A.2. CÀRREGUES

A.2.1. Barres

Referències:

'P1', 'P2':

- Càrregues puntuals, uniformes, en faixa i moments puntuals: 'P1' és el valor de la càrrega. 'P2' no s'utilitza.
- Càrregues trapezoïdals: 'P1' és el valor de la càrrega en el punt on comença (L1) i 'P2' és el valor de la càrrega en el punt on acaba (L2).
- Càrregues triangulars: 'P1' és el valor màxim de la càrrega. 'P2' no s'utilitza.
- Increments de temperatura: 'P1' i 'P2' són els valors de la temperatura a les cares exteriors o paraments de la peça. L'orientació de la variació de l'increment de temperatura sobre la secció transversal dependrà de la direcció seleccionada.

'L1', 'L2':

- Càrregues i moments puntuals: 'L1' és la distància entre el nus inicial de la barra i la posició on s'aplica la càrrega. 'L2' no s'utilitza.
- Càrregues trapezoïdals, en faixa, i triangulars: 'L1' és la distància entre el nus inicial de la barra i la posició on comença la càrrega, 'L2' és la distància entre el nus inicial de la barra i la posició on acaba la càrrega.

Unitats:

- Càrregues puntuals: kN
- Moments puntuals: kN·m.
- Càrregues uniformes, en faixa, triangulars i trapezoïdals: kN/m.
- Increments de temperatura: °C.

Càrregues en barres										
Barra	Hipòtesi	Tipus	Valors		Posició		Direcció			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Eixos	X	Y	Z
N846/N1741	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1741/N1749	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1749/N1742	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1742/N849	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N849/N1743	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1743/N1744	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1744/N850	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N850/N1745	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1745/N1746	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1746/N851	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N851/N1747	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1747/N1748	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1748/N852	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N848/N1750	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000

Càrregues en barres										
Barra	Hipòtesi	Tipus	Valors		Posició		Direcció			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Eixos	X	Y	Z
N1750/N1758	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1758/N1751	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1751/N853	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N853/N1752	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1752/N1753	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1753/N854	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N854/N1754	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1754/N1755	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1755/N855	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N855/N1756	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1756/N1757	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1757/N852	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N846/N856	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N856/N857	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N857/N858	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N858/N1276	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1276/N859	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N859/N860	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N860/N861	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N861/N848	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N856/N849	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N856/N850	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N857/N850	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N857/N851	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N858/N851	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N858/N852	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N861/N853	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N861/N854	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N860/N854	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N860/N855	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N859/N855	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N859/N852	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N848/N1761	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1761/N1769	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1769/N1762	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1762/N864	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N864/N1763	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1763/N1764	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1764/N865	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N865/N1765	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1765/N1766	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1766/N866	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N866/N1767	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1767/N1768	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1768/N867	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000

Càrregues en barres										
Barra	Hipòtesi	Tipus	Valors		Posició		Direcció			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Eixos	X	Y	Z
N863/N1759	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1759/N1760	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1760/N1770	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1770/N868	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N868/N1771	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1771/N1772	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1772/N869	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N869/N1773	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1773/N1774	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1774/N870	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N870/N1775	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1775/N1776	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1776/N867	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N848/N871	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N871/N872	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N872/N873	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N873/N1285	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1285/N874	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N874/N875	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N875/N876	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N876/N863	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N871/N864	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N871/N865	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N872/N865	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N872/N866	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N873/N866	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N873/N867	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N876/N868	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N876/N869	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N875/N869	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N875/N870	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N874/N870	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N874/N867	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N893/N1687	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1687/N1695	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1695/N1688	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1688/N896	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N896/N1689	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1689/N1690	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1690/N897	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N897/N1691	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1691/N1692	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1692/N898	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N898/N1693	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1693/N1694	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000

Càrregues en barres										
Barra	Hipòtesi	Tipus	Valors		Posició		Direcció			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Eixos	X	Y	Z
N1694/N899	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N895/N1696	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1696/N1704	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1704/N1697	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1697/N900	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N900/N1698	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1698/N1699	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1699/N901	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N901/N1700	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1700/N1701	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1701/N902	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N902/N1702	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1702/N1703	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1703/N899	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N893/N903	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N903/N904	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N904/N905	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N905/N1275	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1275/N906	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N906/N907	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N907/N908	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N908/N895	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N903/N896	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N903/N897	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N904/N897	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N904/N898	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N905/N898	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N905/N899	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N908/N900	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N908/N901	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N907/N901	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N907/N902	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N906/N902	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N906/N899	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N895/N1707	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1707/N1715	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1715/N1708	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1708/N911	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N911/N1709	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1709/N1710	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1710/N912	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N912/N1711	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1711/N1712	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1712/N913	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N913/N1713	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000

Càrregues en barres										
Barra	Hipòtesi	Tipus	Valors		Posició		Direcció			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Eixos	X	Y	Z
N1713/N1714	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1714/N914	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N910/N1705	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1705/N1706	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1706/N1716	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1716/N915	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N915/N1717	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1717/N1718	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1718/N916	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N916/N1719	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1719/N1720	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1720/N917	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N917/N1721	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1721/N1722	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1722/N914	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N895/N918	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N918/N919	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N919/N920	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N920/N1284	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1284/N921	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N921/N922	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N922/N923	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N923/N910	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N918/N911	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N918/N912	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N919/N912	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N919/N913	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N920/N913	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N920/N914	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N923/N915	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N923/N916	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N922/N916	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N922/N917	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N921/N917	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N921/N914	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N940/N1633	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1633/N1641	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1641/N1634	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1634/N943	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N943/N1635	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1635/N1636	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1636/N944	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N944/N1637	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1637/N1638	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1638/N945	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000

Càrregues en barres										
Barra	Hipòtesi	Tipus	Valors		Posició		Direcció			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Eixos	X	Y	Z
N945/N1639	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1639/N1640	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1640/N946	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N942/N1642	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1642/N1650	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1650/N1643	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1643/N947	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N947/N1644	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1644/N1645	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1645/N948	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N948/N1646	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1646/N1647	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1647/N949	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N949/N1648	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1648/N1649	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1649/N946	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N940/N950	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N950/N951	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N951/N952	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N952/N1274	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1274/N953	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N953/N954	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N954/N955	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N955/N942	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N950/N943	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N950/N944	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N951/N944	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N951/N945	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N952/N945	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N952/N946	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N955/N947	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N955/N948	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N954/N948	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N954/N949	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N953/N949	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N953/N946	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N942/N1653	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1653/N1661	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1661/N1654	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1654/N958	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N958/N1655	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1655/N1656	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1656/N959	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N959/N1657	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1657/N1658	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000

Càrregues en barres										
Barra	Hipòtesi	Tipus	Valors		Posició		Direcció			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Eixos	X	Y	Z
N1658/N960	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N960/N1659	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1659/N1660	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1660/N961	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N957/N1651	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1651/N1652	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1652/N1662	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1662/N962	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N962/N1663	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1663/N1664	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1664/N963	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N963/N1665	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1665/N1666	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1666/N964	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N964/N1667	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1667/N1668	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1668/N961	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N942/N965	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N965/N966	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N966/N967	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N967/N1283	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1283/N968	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N968/N969	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N969/N970	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N970/N957	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N965/N958	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N965/N959	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N966/N959	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N966/N960	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N967/N960	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N967/N961	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N970/N962	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N970/N963	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N969/N963	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N969/N964	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N968/N964	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N968/N961	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N987/N1579	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1579/N1587	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1587/N1580	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1580/N990	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N990/N1581	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1581/N1582	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1582/N991	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N991/N1583	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000

Càrregues en barres										
Barra	Hipòtesi	Tipus	Valors		Posició		Direcció			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Eixos	X	Y	Z
N1583/N1584	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1584/N992	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N992/N1585	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1585/N1586	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1586/N993	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N989/N1588	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1588/N1596	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1596/N1589	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1589/N994	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N994/N1590	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1590/N1591	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1591/N995	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N995/N1592	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1592/N1593	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1593/N996	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N996/N1594	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1594/N1595	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1595/N993	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N987/N997	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N997/N998	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N998/N999	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N999/N1273	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1273/N1000	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1000/N1001	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1001/N1002	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1002/N989	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N997/N990	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N997/N991	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N998/N991	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N998/N992	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N999/N992	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N999/N993	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1002/N994	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1002/N995	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1001/N995	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1001/N996	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1000/N996	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1000/N993	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N989/N1599	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1599/N1607	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1607/N1600	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1600/N1005	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1005/N1601	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1601/N1602	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1602/N1006	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000

Càrregues en barres										
Barra	Hipòtesi	Tipus	Valors		Posició		Direcció			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Eixos	X	Y	Z
N1006/N1603	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1603/N1604	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1604/N1007	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1007/N1605	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1605/N1606	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1606/N1008	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1004/N1597	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1597/N1598	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1598/N1608	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1608/N1009	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1009/N1609	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1609/N1610	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1610/N1010	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1010/N1611	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1611/N1612	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1612/N1011	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1011/N1613	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1613/N1614	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1614/N1008	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N989/N1012	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1012/N1013	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1013/N1014	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1014/N1282	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1282/N1015	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1015/N1016	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1016/N1017	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1017/N1004	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1012/N1005	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1012/N1006	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1013/N1006	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1013/N1007	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1014/N1007	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1014/N1008	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1017/N1009	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1017/N1010	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1016/N1010	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1016/N1011	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1015/N1011	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1015/N1008	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1034/N1525	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1525/N1533	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1533/N1526	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1526/N1037	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1037/N1527	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1527/N1528	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000

Càrregues en barres

Barra	Hipòtesi	Tipus	Valors		Posició		Direcció			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Eixos	X	Y	Z
N1528/N1038	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1038/N1529	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1529/N1530	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1530/N1039	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1039/N1531	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1531/N1532	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1532/N1040	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1036/N1534	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1534/N1542	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1542/N1535	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1535/N1041	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1041/N1536	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1536/N1537	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1537/N1042	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1042/N1538	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1538/N1539	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1539/N1043	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1043/N1540	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1540/N1541	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1541/N1040	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1034/N1044	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1044/N1045	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1045/N1046	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1046/N1272	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1272/N1047	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1047/N1048	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1048/N1049	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1049/N1036	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1044/N1037	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1044/N1038	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1045/N1038	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1045/N1039	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1046/N1039	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1046/N1040	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1049/N1041	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1049/N1042	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1048/N1042	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1048/N1043	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1047/N1043	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1047/N1040	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1036/N1545	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1545/N1553	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1553/N1546	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1546/N1052	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1052/N1547	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000

Càrregues en barres										
Barra	Hipòtesi	Tipus	Valors		Posició		Direcció			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Eixos	X	Y	Z
N1547/N1548	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1548/N1053	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1053/N1549	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1549/N1550	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1550/N1054	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1054/N1551	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1551/N1552	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1552/N1055	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1051/N1543	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1543/N1544	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1544/N1554	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1554/N1056	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1056/N1555	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1555/N1556	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1556/N1057	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1057/N1557	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1557/N1558	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1558/N1058	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1058/N1559	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1559/N1560	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1560/N1055	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1036/N1059	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1059/N1060	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1060/N1061	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1061/N1281	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1281/N1062	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1062/N1063	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1063/N1064	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1064/N1051	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1059/N1052	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1059/N1053	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1060/N1053	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1060/N1054	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1061/N1054	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1061/N1055	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1064/N1056	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1064/N1057	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1063/N1057	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1063/N1058	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1062/N1058	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1062/N1055	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1081/N1418	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1418/N1434	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1434/N1420	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1420/N1084	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000

Càrregues en barres

Barra	Hipòtesi	Tipus	Valors		Posició		Direcció			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Eixos	X	Y	Z
N1084/N1422	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1422/N1424	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1424/N1085	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1085/N1426	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1426/N1428	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1428/N1086	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1086/N1430	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1430/N1432	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1432/N1087	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1083/N1436	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1436/N1452	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1452/N1438	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1438/N1088	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1088/N1440	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1440/N1442	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1442/N1089	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1089/N1444	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1444/N1446	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1446/N1090	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1090/N1448	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1448/N1450	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1450/N1087	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1081/N1091	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1091/N1092	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1092/N1093	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1093/N1271	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1271/N1094	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1094/N1095	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1095/N1096	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1096/N1083	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1091/N1084	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1091/N1085	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1092/N1085	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1092/N1086	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1093/N1086	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1093/N1087	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1096/N1088	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1096/N1089	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1095/N1089	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1095/N1090	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1094/N1090	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1094/N1087	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1083/N1458	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1458/N1474	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1474/N1460	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000

Càrregues en barres										
Barra	Hipòtesi	Tipus	Valors		Posició		Direcció			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Eixos	X	Y	Z
N1460/N1099	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1099/N1462	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1462/N1464	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1464/N1100	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1100/N1466	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1466/N1468	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1468/N1101	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1101/N1470	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1470/N1472	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1472/N1102	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1098/N1454	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1454/N1456	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1456/N1476	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1476/N1103	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1103/N1478	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1478/N1480	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1480/N1104	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1104/N1482	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1482/N1484	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1484/N1105	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1105/N1486	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1486/N1488	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1488/N1102	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1083/N1106	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1106/N1107	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1107/N1108	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1108/N1280	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1280/N1109	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1109/N1110	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1110/N1111	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1111/N1098	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1106/N1099	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1106/N1100	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1107/N1100	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1107/N1101	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1108/N1101	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1108/N1102	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1111/N1103	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1111/N1104	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1110/N1104	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1110/N1105	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1109/N1105	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1109/N1102	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1128/N1417	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1417/N1433	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000

Càrregues en barres

Barra	Hipòtesi	Tipus	Valors		Posició		Direcció			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Eixos	X	Y	Z
N1433/N1419	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1419/N1131	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1131/N1421	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1421/N1423	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1423/N1132	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1132/N1425	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1425/N1427	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1427/N1133	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1133/N1429	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1429/N1431	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1431/N1134	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1130/N1435	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1435/N1451	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1451/N1437	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1437/N1135	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1135/N1439	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1439/N1441	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1441/N1136	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1136/N1443	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1443/N1445	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1445/N1137	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1137/N1447	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1447/N1449	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1449/N1134	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1128/N1138	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1138/N1139	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1139/N1140	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1140/N1270	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1270/N1141	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1141/N1142	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1142/N1143	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1143/N1130	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1138/N1131	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1138/N1132	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1139/N1132	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1139/N1133	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1140/N1133	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1140/N1134	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1143/N1135	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1143/N1136	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1142/N1136	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1142/N1137	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1141/N1137	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1141/N1134	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1130/N1457	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000

Càrregues en barres

Barra	Hipòtesi	Tipus	Valors		Posició		Direcció			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Eixos	X	Y	Z
N1457/N1473	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1473/N1459	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1459/N1146	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1146/N1461	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1461/N1463	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1463/N1147	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1147/N1465	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1465/N1467	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1467/N1148	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1148/N1469	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1469/N1471	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1471/N1149	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1145/N1453	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1453/N1455	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1455/N1475	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1475/N1150	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1150/N1477	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1477/N1479	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1479/N1151	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1151/N1481	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1481/N1483	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1483/N1152	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1152/N1485	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1485/N1487	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1487/N1149	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1130/N1153	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1153/N1154	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1154/N1155	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1155/N1279	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1279/N1156	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1156/N1157	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1157/N1158	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1158/N1145	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1153/N1146	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1153/N1147	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1154/N1147	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1154/N1148	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1155/N1148	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1155/N1149	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1158/N1150	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1158/N1151	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1157/N1151	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1157/N1152	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1156/N1152	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1156/N1149	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000

Càrregues en barres										
Barra	Hipòtesi	Tipus	Valors		Posició		Direcció			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Eixos	X	Y	Z
N1175/N1296	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1296/N1326	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1326/N1312	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1312/N1178	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1178/N1314	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1314/N1316	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1316/N1179	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1179/N1318	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1318/N1320	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1320/N1180	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1180/N1322	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1322/N1324	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1324/N1181	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1177/N1328	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1328/N1344	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1344/N1330	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1330/N1182	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1182/N1332	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1332/N1334	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1334/N1183	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1183/N1336	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1336/N1338	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1338/N1184	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1184/N1340	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1340/N1342	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1342/N1181	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1175/N1185	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1185/N1186	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1186/N1187	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1187/N1269	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1269/N1188	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1188/N1189	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1189/N1190	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1190/N1177	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1185/N1178	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1185/N1179	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1186/N1179	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1186/N1180	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1187/N1180	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1187/N1181	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1190/N1182	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1190/N1183	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1189/N1183	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1189/N1184	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1188/N1184	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000

Càrregues en barres

Barra	Hipòtesi	Tipus	Valors		Posició		Direcció			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Eixos	X	Y	Z
N1188/N1181	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1177/N1350	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1350/N1366	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1366/N1352	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1352/N1193	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1193/N1354	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1354/N1356	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1356/N1194	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1194/N1358	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1358/N1360	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1360/N1195	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1195/N1362	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1362/N1364	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1364/N1196	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1192/N1346	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1346/N1348	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1348/N1368	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1368/N1197	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1197/N1370	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1370/N1372	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1372/N1198	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1198/N1374	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1374/N1376	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1376/N1199	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1199/N1378	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1378/N1380	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1380/N1196	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1177/N1200	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1200/N1201	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1201/N1202	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1202/N1278	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1278/N1203	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1203/N1204	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1204/N1205	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1205/N1192	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1200/N1193	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1200/N1194	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1201/N1194	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1201/N1195	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1202/N1195	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1202/N1196	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1205/N1197	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1205/N1198	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1204/N1198	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1204/N1199	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000

Càrregues en barres										
Barra	Hipòtesi	Tipus	Valors		Posició		Direcció			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Eixos	X	Y	Z
N1203/N1199	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1203/N1196	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1222/N1295	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1295/N1325	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1325/N1311	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1311/N1225	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1225/N1313	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1313/N1315	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1315/N1226	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1226/N1317	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1317/N1319	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1319/N1227	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1227/N1321	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1321/N1323	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1323/N1228	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1224/N1327	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1327/N1343	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1343/N1329	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1329/N1229	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1229/N1331	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1331/N1333	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1333/N1230	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1230/N1335	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1335/N1337	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1337/N1231	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1231/N1339	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1339/N1341	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1341/N1228	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1222/N1232	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1232/N1233	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1233/N1234	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1234/N1268	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1268/N1235	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1235/N1236	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1236/N1237	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1237/N1224	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1232/N1225	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1232/N1226	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1233/N1226	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1233/N1227	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1234/N1227	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1234/N1228	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1237/N1229	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1237/N1230	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1236/N1230	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000

Càrregues en barres

Barra	Hipòtesi	Tipus	Valors		Posició		Direcció			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Eixos	X	Y	Z
N1236/N1231	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1235/N1231	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1235/N1228	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1224/N1349	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1349/N1365	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1365/N1351	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1351/N1240	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1240/N1353	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1353/N1355	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1355/N1241	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1241/N1357	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1357/N1359	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1359/N1242	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1242/N1361	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1361/N1363	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1363/N1243	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1239/N1345	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1345/N1347	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1347/N1367	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1367/N1244	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1244/N1369	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1369/N1371	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1371/N1245	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1245/N1373	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1373/N1375	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1375/N1246	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1246/N1377	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1377/N1379	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1379/N1243	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1224/N1247	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1247/N1248	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1248/N1249	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1249/N1277	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1277/N1250	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1250/N1251	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1251/N1252	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1252/N1239	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1247/N1240	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1247/N1241	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1248/N1241	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1248/N1242	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1249/N1242	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1249/N1243	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1252/N1244	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1252/N1245	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000

Càrregues en barres

Barra	Hipòtesi	Tipus	Valors		Posició		Direcció			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Eixos	X	Y	Z
N1251/N1245	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1251/N1246	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1250/N1246	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1250/N1243	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1239/N1192	Pes propi	Uniforme	0.651	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1239/N1192	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1239/N1192	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1239/N1192	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1239/N1192	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1239/N1192	N(R) 1	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1239/N1192	N(R) 1	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1239/N1192	N(R) 2	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1239/N1192	N(R) 2	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1192/N1145	Pes propi	Uniforme	0.651	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1192/N1145	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1192/N1145	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1192/N1145	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1192/N1145	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1192/N1145	N(R) 1	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1192/N1145	N(R) 1	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1192/N1145	N(R) 2	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1192/N1145	N(R) 2	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1145/N1098	Pes propi	Uniforme	0.651	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1145/N1098	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1145/N1098	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1145/N1098	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1145/N1098	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1145/N1098	N(R) 1	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1145/N1098	N(R) 1	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1145/N1098	N(R) 2	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1145/N1098	N(R) 2	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1098/N1051	Pes propi	Uniforme	0.651	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1098/N1051	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1098/N1051	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1098/N1051	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1098/N1051	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1098/N1051	N(R) 1	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1098/N1051	N(R) 1	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1098/N1051	N(R) 2	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1098/N1051	N(R) 2	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1051/N1004	Pes propi	Uniforme	0.651	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1051/N1004	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1051/N1004	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1051/N1004	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1051/N1004	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000

Càrregues en barres										
Barra	Hipòtesi	Tipus	Valors		Posició		Direcció			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Eixos	X	Y	Z
N1051/N1004	N(R) 1	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1051/N1004	N(R) 1	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1051/N1004	N(R) 2	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1051/N1004	N(R) 2	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1004/N957	Pes propi	Uniforme	0.651	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1004/N957	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1004/N957	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1004/N957	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1004/N957	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1004/N957	N(R) 1	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1004/N957	N(R) 1	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1004/N957	N(R) 2	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1004/N957	N(R) 2	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N957/N910	Pes propi	Uniforme	0.651	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N957/N910	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N957/N910	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N957/N910	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N957/N910	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N957/N910	N(R) 1	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N957/N910	N(R) 1	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N957/N910	N(R) 2	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N957/N910	N(R) 2	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N910/N863	Pes propi	Uniforme	0.651	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N910/N863	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N910/N863	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N910/N863	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N910/N863	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N910/N863	N(R) 1	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N910/N863	N(R) 1	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N910/N863	N(R) 2	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N910/N863	N(R) 2	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1224/N1177	Pes propi	Uniforme	0.651	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1224/N1177	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1224/N1177	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1224/N1177	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1224/N1177	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1224/N1177	N(R) 1	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1224/N1177	N(R) 1	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1224/N1177	N(R) 2	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1224/N1177	N(R) 2	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1177/N1130	Pes propi	Uniforme	0.651	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1177/N1130	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1177/N1130	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1177/N1130	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1177/N1130	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000

Càrregues en barres

Barra	Hipòtesi	Tipus	Valors		Posició		Direcció			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Eixos	X	Y	Z
N1177/N1130	N(R) 1	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1177/N1130	N(R) 1	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1177/N1130	N(R) 2	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1177/N1130	N(R) 2	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1130/N1083	Pes propi	Uniforme	0.651	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1130/N1083	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1130/N1083	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1130/N1083	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1130/N1083	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1130/N1083	N(R) 1	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1130/N1083	N(R) 1	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1130/N1083	N(R) 2	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1130/N1083	N(R) 2	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1083/N1036	Pes propi	Uniforme	0.651	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1083/N1036	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1083/N1036	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1083/N1036	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1083/N1036	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1083/N1036	N(R) 1	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1083/N1036	N(R) 1	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1083/N1036	N(R) 2	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1083/N1036	N(R) 2	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1036/N989	Pes propi	Uniforme	0.651	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1036/N989	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1036/N989	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1036/N989	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1036/N989	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1036/N989	N(R) 1	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1036/N989	N(R) 1	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1036/N989	N(R) 2	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1036/N989	N(R) 2	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N989/N942	Pes propi	Uniforme	0.651	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N989/N942	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N989/N942	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N989/N942	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N989/N942	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N989/N942	N(R) 1	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N989/N942	N(R) 1	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N989/N942	N(R) 2	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N989/N942	N(R) 2	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N942/N895	Pes propi	Uniforme	0.651	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N942/N895	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N942/N895	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N942/N895	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N942/N895	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000

Càrregues en barres

Barra	Hipòtesi	Tipus	Valors		Posició		Direcció			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Eixos	X	Y	Z
N942/N895	N(R) 1	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N942/N895	N(R) 1	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N942/N895	N(R) 2	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N942/N895	N(R) 2	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N895/N848	Pes propi	Uniforme	0.651	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N895/N848	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N895/N848	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N895/N848	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N895/N848	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N895/N848	N(R) 1	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N895/N848	N(R) 1	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N895/N848	N(R) 2	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N895/N848	N(R) 2	Uniforme	0.138	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1222/N1175	Pes propi	Uniforme	0.651	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1222/N1175	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1222/N1175	V(0°) H4	Uniforme	0.027	-	-	-	Globals	0.210	0.000	-0.978
N1222/N1175	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1222/N1175	N(R) 1	Uniforme	0.049	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1222/N1175	N(R) 2	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1175/N1128	Pes propi	Uniforme	0.651	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1175/N1128	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1175/N1128	V(0°) H4	Faixa	0.027	-	0.000	0.210	Globals	0.210	0.000	-0.978
N1175/N1128	V(0°) H4	Faixa	0.027	-	0.210	4.000	Globals	0.210	0.000	-0.978
N1175/N1128	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1175/N1128	N(R) 1	Uniforme	0.049	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1175/N1128	N(R) 2	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1128/N1081	Pes propi	Uniforme	0.651	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1128/N1081	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1128/N1081	V(0°) H4	Uniforme	0.027	-	-	-	Globals	0.210	0.000	-0.978
N1128/N1081	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1128/N1081	N(R) 1	Uniforme	0.049	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1128/N1081	N(R) 2	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1081/N1034	Pes propi	Uniforme	0.651	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1081/N1034	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1081/N1034	V(0°) H4	Uniforme	0.027	-	-	-	Globals	0.210	0.000	-0.978
N1081/N1034	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1081/N1034	N(R) 1	Uniforme	0.049	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1081/N1034	N(R) 2	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1034/N987	Pes propi	Uniforme	0.651	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1034/N987	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1034/N987	V(0°) H4	Uniforme	0.027	-	-	-	Globals	0.210	0.000	-0.978
N1034/N987	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1034/N987	N(R) 1	Uniforme	0.049	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1034/N987	N(R) 2	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N987/N940	Pes propi	Uniforme	0.651	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000

Càrregues en barres

Barra	Hipòtesi	Tipus	Valors		Posició		Direcció			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Eixos	X	Y	Z
N987/N940	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N987/N940	V(0°) H4	Uniforme	0.027	-	-	-	Globals	0.210	0.000	-0.978
N987/N940	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N987/N940	N(R) 1	Uniforme	0.049	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N987/N940	N(R) 2	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N940/N893	Pes propi	Uniforme	0.651	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N940/N893	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N940/N893	V(0°) H4	Faixa	0.027	-	3.790	4.000	Globals	0.210	0.000	-0.978
N940/N893	V(0°) H4	Faixa	0.027	-	0.000	3.790	Globals	0.210	0.000	-0.978
N940/N893	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N940/N893	N(R) 1	Uniforme	0.049	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N940/N893	N(R) 2	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N893/N846	Pes propi	Uniforme	0.651	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N893/N846	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N893/N846	V(0°) H4	Uniforme	0.027	-	-	-	Globals	0.210	0.000	-0.978
N893/N846	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N893/N846	N(R) 1	Uniforme	0.049	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N893/N846	N(R) 2	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1268/N1228	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1269/N1181	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1270/N1134	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1271/N1087	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1272/N1040	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1273/N993	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1274/N946	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1275/N899	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1276/N852	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1277/N1243	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1278/N1196	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1279/N1149	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1280/N1102	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1281/N1055	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1282/N1008	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1283/N961	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1284/N914	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1285/N867	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N863/N1797	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1797/N1798	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1798/N1799	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1799/N1800	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1800/N1801	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1801/N1802	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1802/N1803	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1803/N1804	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1804/N1805	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000

Càrregues en barres

Barra	Hipòtesi	Tipus	Valors		Posició		Direcció			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Eixos	X	Y	Z
N1805/N1806	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1806/N1807	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1807/N1808	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1808/N1809	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1796/N1810	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1810/N1811	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1811/N1812	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1812/N1813	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1813/N1814	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1814/N1815	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1815/N1816	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1816/N1817	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1817/N1818	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1818/N1819	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1819/N1820	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1820/N1821	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1821/N1809	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N863/N1822	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1822/N1823	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1823/N1824	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1824/N1825	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1825/N1826	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1826/N1827	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1827/N1828	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1828/N1796	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1822/N1800	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1822/N1803	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1823/N1803	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1823/N1806	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1824/N1806	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1824/N1809	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1828/N1813	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1828/N1816	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1827/N1816	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1827/N1819	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1826/N1819	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1826/N1809	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N910/N1829	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1829/N1830	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1830/N1831	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1831/N1832	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1832/N1833	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1833/N1834	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1834/N1835	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1835/N1836	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000

Càrregues en barres

Barra	Hipòtesi	Tipus	Valors		Posició		Direcció			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Eixos	X	Y	Z
N1836/N1837	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1837/N1838	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1838/N1839	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1839/N1840	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1840/N1841	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1842/N1843	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1843/N1844	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1844/N1845	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1845/N1846	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1846/N1847	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1847/N1848	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1848/N1849	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1849/N1850	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1850/N1851	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1851/N1852	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1852/N1853	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1853/N1854	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1854/N1841	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N910/N1855	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1855/N1856	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1856/N1857	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1857/N1858	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1858/N1859	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1859/N1860	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1860/N1861	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1861/N1842	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1855/N1832	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1855/N1835	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1856/N1835	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1856/N1838	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1857/N1838	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1857/N1841	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1861/N1846	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1861/N1849	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1860/N1849	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1860/N1852	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1859/N1852	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1859/N1841	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N957/N1864	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1864/N1865	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1865/N1866	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1866/N1867	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1867/N1868	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1868/N1869	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1869/N1870	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000

Càrregues en barres										
Barra	Hipòtesi	Tipus	Valors		Posició		Direcció			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Eixos	X	Y	Z
N1870/N1871	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1871/N1872	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1872/N1873	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1873/N1874	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1874/N1875	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1875/N1876	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1863/N1877	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1877/N1878	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1878/N1879	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1879/N1880	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1880/N1881	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1881/N1882	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1882/N1883	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1883/N1884	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1884/N1885	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1885/N1886	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1886/N1887	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1887/N1888	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1888/N1876	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N957/N1889	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1889/N1890	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1890/N1891	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1891/N1892	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1892/N1893	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1893/N1894	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1894/N1895	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1895/N1863	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1889/N1867	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1889/N1870	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1890/N1870	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1890/N1873	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1891/N1873	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1891/N1876	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1895/N1880	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1895/N1883	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1894/N1883	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1894/N1886	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1893/N1886	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1893/N1876	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1004/N1896	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1896/N1897	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1897/N1898	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1898/N1899	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1899/N1900	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1900/N1901	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000

Càrregues en barres										
Barra	Hipòtesi	Tipus	Valors		Posició		Direcció			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Eixos	X	Y	Z
N1901/N1902	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1902/N1903	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1903/N1904	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1904/N1905	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1905/N1906	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1906/N1907	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1907/N1908	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1909/N1910	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1910/N1911	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1911/N1912	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1912/N1913	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1913/N1914	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1914/N1915	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1915/N1916	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1916/N1917	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1917/N1918	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1918/N1919	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1919/N1920	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1920/N1921	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1921/N1908	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1004/N1922	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1922/N1923	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1923/N1924	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1924/N1925	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1925/N1926	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1926/N1927	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1927/N1928	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1928/N1909	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1922/N1899	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1922/N1902	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1923/N1902	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1923/N1905	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1924/N1905	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1924/N1908	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1928/N1913	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1928/N1916	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1927/N1916	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1927/N1919	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1926/N1919	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1926/N1908	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1051/N1931	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1931/N1932	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1932/N1933	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1933/N1934	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1934/N1935	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000

Càrregues en barres										
Barra	Hipòtesi	Tipus	Valors		Posició		Direcció			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Eixos	X	Y	Z
N1935/N1936	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1936/N1937	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1937/N1938	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1938/N1939	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1939/N1940	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1940/N1941	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1941/N1942	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1942/N1943	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1930/N1944	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1944/N1945	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1945/N1946	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1946/N1947	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1947/N1948	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1948/N1949	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1949/N1950	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1950/N1951	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1951/N1952	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1952/N1953	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1953/N1954	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1954/N1955	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1955/N1943	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1051/N1956	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1956/N1957	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1957/N1958	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1958/N1959	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1959/N1960	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1960/N1961	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1961/N1962	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1962/N1930	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1956/N1934	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1956/N1937	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1957/N1937	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1957/N1940	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1958/N1940	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1958/N1943	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1962/N1947	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1962/N1950	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1961/N1950	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1961/N1953	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1960/N1953	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1960/N1943	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1098/N1963	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1963/N1964	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1964/N1965	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1965/N1966	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000

Càrregues en barres

Barra	Hipòtesi	Tipus	Valors		Posició		Direcció			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Eixos	X	Y	Z
N1966/N1967	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1967/N1968	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1968/N1969	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1969/N1970	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1970/N1971	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1971/N1972	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1972/N1973	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1973/N1974	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1974/N1975	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1976/N1977	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1977/N1978	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1978/N1979	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1979/N1980	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1980/N1981	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1981/N1982	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1982/N1983	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1983/N1984	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1984/N1985	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1985/N1986	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1986/N1987	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1987/N1988	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1988/N1975	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1098/N1989	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1989/N1990	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1990/N1991	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1991/N1992	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1992/N1993	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1993/N1994	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1994/N1995	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1995/N1976	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1989/N1966	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1989/N1969	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1990/N1969	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1990/N1972	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1991/N1972	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1991/N1975	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1995/N1980	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1995/N1983	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1994/N1983	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1994/N1986	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1993/N1986	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1993/N1975	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1145/N1998	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1998/N1999	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1999/N2000	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000

Càrregues en barres										
Barra	Hipòtesi	Tipus	Valors		Posició		Direcció			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Eixos	X	Y	Z
N2000/N2001	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2001/N2002	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2002/N2003	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2003/N2004	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2004/N2005	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2005/N2006	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2006/N2007	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2007/N2008	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2008/N2009	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2009/N2010	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1997/N2011	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2011/N2012	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2012/N2013	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2013/N2014	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2014/N2015	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2015/N2016	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2016/N2017	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2017/N2018	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2018/N2019	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2019/N2020	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2020/N2021	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2021/N2022	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2022/N2010	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1145/N2023	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2023/N2024	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2024/N2025	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2025/N2026	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2026/N2027	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2027/N2028	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2028/N2029	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2029/N1997	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2023/N2001	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2023/N2004	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2024/N2004	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2024/N2007	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2025/N2007	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2025/N2010	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2029/N2014	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2029/N2017	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2028/N2017	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2028/N2020	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2027/N2020	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2027/N2010	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1192/N2030	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2030/N2031	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000

Càrregues en barres										
Barra	Hipòtesi	Tipus	Valors		Posició		Direcció			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Eixos	X	Y	Z
N2031/N2032	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2032/N2033	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2033/N2034	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2034/N2035	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2035/N2036	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2036/N2037	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2037/N2038	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2038/N2039	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2039/N2040	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2040/N2041	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2041/N2042	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2043/N2044	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2044/N2045	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2045/N2046	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2046/N2047	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2047/N2048	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2048/N2049	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2049/N2050	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2050/N2051	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2051/N2052	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2052/N2053	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2053/N2054	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2054/N2055	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2055/N2042	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1192/N2056	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2056/N2057	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2057/N2058	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2058/N2059	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2059/N2060	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2060/N2061	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2061/N2062	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2062/N2043	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2056/N2033	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2056/N2036	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2057/N2036	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2057/N2039	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2058/N2039	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2058/N2042	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2062/N2047	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2062/N2050	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2061/N2050	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2061/N2053	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2060/N2053	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2060/N2042	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1239/N2065	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000

Càrregues en barres

Barra	Hipòtesi	Tipus	Valors		Posició		Direcció			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Eixos	X	Y	Z
N2065/N2066	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2066/N2067	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2067/N2068	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2068/N2069	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2069/N2070	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2070/N2071	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2071/N2072	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2072/N2073	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2073/N2074	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2074/N2075	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2075/N2076	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2076/N2077	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2064/N2078	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2078/N2079	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2079/N2080	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2080/N2081	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2081/N2082	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2082/N2083	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2083/N2084	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2084/N2085	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2085/N2086	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2086/N2087	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2087/N2088	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2088/N2089	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2089/N2077	Pes propi	Uniforme	0.097	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1239/N2090	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2090/N2091	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2091/N2092	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2092/N2093	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2093/N2094	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2094/N2095	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2095/N2096	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2096/N2064	Pes propi	Uniforme	0.079	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2090/N2068	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2090/N2071	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2091/N2071	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2091/N2074	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2092/N2074	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2092/N2077	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2096/N2081	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2096/N2084	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2095/N2084	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2095/N2087	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2094/N2087	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2094/N2077	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000

Càrregues en barres

Barra	Hipòtesi	Tipus	Valors		Posició		Direcció			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Eixos	X	Y	Z
N2064/N2043	Pes propi	Uniforme	0.651	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2064/N2043	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2064/N2043	V(180°) H4	Uniforme	0.027	-	-	-	Globals	-0.210	-0.000	-0.978
N2064/N2043	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2064/N2043	N(R) 1	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2064/N2043	N(R) 2	Uniforme	0.049	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2043/N1997	Pes propi	Uniforme	0.651	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2043/N1997	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2043/N1997	V(180°) H4	Faixa	0.027	-	0.000	0.210	Globals	-0.210	-0.000	-0.978
N2043/N1997	V(180°) H4	Faixa	0.027	-	0.210	4.000	Globals	-0.210	-0.000	-0.978
N2043/N1997	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2043/N1997	N(R) 1	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2043/N1997	N(R) 2	Uniforme	0.049	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1997/N1976	Pes propi	Uniforme	0.651	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1997/N1976	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1997/N1976	V(180°) H4	Uniforme	0.027	-	-	-	Globals	-0.210	-0.000	-0.978
N1997/N1976	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1997/N1976	N(R) 1	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1997/N1976	N(R) 2	Uniforme	0.049	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1976/N1930	Pes propi	Uniforme	0.651	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1976/N1930	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1976/N1930	V(180°) H4	Uniforme	0.027	-	-	-	Globals	-0.210	-0.000	-0.978
N1976/N1930	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1976/N1930	N(R) 1	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1976/N1930	N(R) 2	Uniforme	0.049	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1930/N1909	Pes propi	Uniforme	0.651	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1930/N1909	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1930/N1909	V(180°) H4	Uniforme	0.027	-	-	-	Globals	-0.210	-0.000	-0.978
N1930/N1909	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1930/N1909	N(R) 1	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1930/N1909	N(R) 2	Uniforme	0.049	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1909/N1863	Pes propi	Uniforme	0.651	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1909/N1863	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1909/N1863	V(180°) H4	Uniforme	0.027	-	-	-	Globals	-0.210	-0.000	-0.978
N1909/N1863	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1909/N1863	N(R) 1	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1909/N1863	N(R) 2	Uniforme	0.049	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1863/N1842	Pes propi	Uniforme	0.651	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1863/N1842	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1863/N1842	V(180°) H4	Faixa	0.027	-	3.790	4.000	Globals	-0.210	-0.000	-0.978
N1863/N1842	V(180°) H4	Faixa	0.027	-	0.000	3.790	Globals	-0.210	-0.000	-0.978
N1863/N1842	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1863/N1842	N(R) 1	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1863/N1842	N(R) 2	Uniforme	0.049	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1842/N1796	Pes propi	Uniforme	0.651	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000

Càrregues en barres										
Barra	Hipòtesi	Tipus	Valors		Posició		Direcció			
			P1	P2	L1 (m)	L2 (m)	Eixos	X	Y	Z
N1842/N1796	CM 1	Uniforme	0.030	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1842/N1796	V(180°) H4	Uniforme	0.027	-	-	-	Globals	-0.210	-0.000	-0.978
N1842/N1796	N(EI)	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1842/N1796	N(R) 1	Uniforme	0.098	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1842/N1796	N(R) 2	Uniforme	0.049	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2093/N2077	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2059/N2042	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N2026/N2010	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1992/N1975	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1959/N1943	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1925/N1908	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1892/N1876	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1858/N1841	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000
N1825/N1809	Pes propi	Uniforme	0.042	-	-	-	Globals	0.000	0.000	-1.000

A.3. RESULTATS

A.3.1. Barres

A.3.1.1. Fletxes

Referències:

Pos.: Valor de la coordenada sobre l'eix 'X' local del grup de fletxa en el punt on es produeix el valor pèssim de la fletxa.
L.: Distància entre dos punts de tall consecutius de la deformada amb la recta que uneix els nusos extrems del grup de fletxa.

Fletxes								
Grup	Fletxa màxima absoluta xy Fletxa màxima relativa xy		Fletxa màxima absoluta xz Fletxa màxima relativa xz		Fletxa activa absoluta xy Fletxa activa relativa xy		Fletxa activa absoluta xz Fletxa activa relativa xz	
	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)
N846/N852	4.893 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	8.90 L/(>1000)	4.893 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	5.80 L/(>1000)
N848/N852	5.443 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	8.42 L/(>1000)	5.443 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	5.32 L/(>1000)
N846/N848	6.822 -	0.00 L/(>1000)	7.191 7.191	17.75 L/997.4	6.822 -	0.00 L/(>1000)	7.006 7.006	11.37 L/(>1000)
N856/N849	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N856/N850	1.806 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	1.806 -	0.00 L/(>1000)	1.003 -	0.00 L/(>1000)
N857/N850	0.238 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.238 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)
N857/N851	2.068 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	2.068 -	0.00 L/(>1000)	2.068 -	0.00 L/(>1000)
N858/N851	0.713	0.00	0.891	0.00	0.713	0.00	0.891	0.00

Fletxes								
Grup	Fletxa màxima absoluta xy Fletxa màxima relativa xy		Fletxa màxima absoluta xz Fletxa màxima relativa xz		Fletxa activa absoluta xy Fletxa activa relativa xy		Fletxa activa absoluta xz Fletxa activa relativa xz	
	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)
	-	L/(>1000)	-	L/(>1000)	-	L/(>1000)	-	L/(>1000)
N858/N852	1.875 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	2.083 -	0.00 L/(>1000)	1.458 -	0.00 L/(>1000)
N861/N853	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N861/N854	1.605 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	1.605 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N860/N854	0.238 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.238 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)
N860/N855	1.880 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	2.444 -	0.00 L/(>1000)	2.068 -	0.00 L/(>1000)
N859/N855	0.534 -	0.00 L/(>1000)	1.247 -	0.00 L/(>1000)	0.534 -	0.00 L/(>1000)	1.247 -	0.00 L/(>1000)
N859/N852	2.708 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	2.708 -	0.00 L/(>1000)	2.500 -	0.00 L/(>1000)
N848/N867	1.227 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	8.11 L/(>1000)	1.227 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	5.02 L/(>1000)
N863/N867	7.827 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	8.11 L/(>1000)	7.827 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	5.02 L/(>1000)
N848/N863	10.141 -	0.00 L/(>1000)	10.325 10.325	16.53 L/(>1000)	10.141 -	0.00 L/(>1000)	10.325 10.325	10.18 L/(>1000)
N871/N864	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N871/N865	2.207 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	2.207 -	0.00 L/(>1000)	2.207 -	0.00 L/(>1000)
N872/N865	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.475 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.475 -	0.00 L/(>1000)
N872/N866	1.316 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	1.316 -	0.00 L/(>1000)	0.940 -	0.00 L/(>1000)
N873/N866	0.356 -	0.00 L/(>1000)	1.247 -	0.00 L/(>1000)	1.069 -	0.00 L/(>1000)	1.247 -	0.00 L/(>1000)
N873/N867	0.625 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	0.625 -	0.00 L/(>1000)	2.500 -	0.00 L/(>1000)
N876/N868	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N876/N869	2.007 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	2.007 -	0.00 L/(>1000)	1.605 -	0.00 L/(>1000)
N875/N869	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N875/N870	2.444 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	2.444 -	0.00 L/(>1000)	1.504 -	0.00 L/(>1000)
N874/N870	0.356 -	0.00 L/(>1000)	0.178 -	0.00 L/(>1000)	0.356 -	0.00 L/(>1000)	0.891 -	0.00 L/(>1000)
N874/N867	1.250 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	1.250 -	0.00 L/(>1000)	2.291 -	0.00 L/(>1000)
N893/N899	4.893 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	16.55 L/547.1	4.893 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	11.58 L/781.5

Fletxes								
Grup	Fletxa màxima absoluta xy Fletxa màxima relativa xy		Fletxa màxima absoluta xz Fletxa màxima relativa xz		Fletxa activa absoluta xy Fletxa activa relativa xy		Fletxa activa absoluta xz Fletxa activa relativa xz	
	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)
N895/N899	5.443 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	15.59 L/580.7	5.443 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	10.63 L/851.9
N893/N895	5.716 -	0.00 L/(>1000)	7.191 7.191	32.86 L/538.7	5.716 -	0.00 L/(>1000)	7.006 7.006	22.70 L/779.9
N903/N896	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N903/N897	1.605 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	1.605 -	0.00 L/(>1000)	2.007 -	0.00 L/(>1000)
N904/N897	0.238 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.238 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)
N904/N898	2.068 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	2.068 -	0.00 L/(>1000)	1.316 -	0.00 L/(>1000)
N905/N898	0.356 -	0.00 L/(>1000)	1.069 -	0.00 L/(>1000)	0.356 -	0.00 L/(>1000)	1.069 -	0.00 L/(>1000)
N905/N899	2.083 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	2.083 -	0.00 L/(>1000)	2.500 -	0.00 L/(>1000)
N908/N900	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N908/N901	2.007 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	2.007 -	0.00 L/(>1000)	1.605 -	0.00 L/(>1000)
N907/N901	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)
N907/N902	2.444 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	2.444 -	0.00 L/(>1000)	1.128 -	0.00 L/(>1000)
N906/N902	0.713 -	0.00 L/(>1000)	1.247 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	1.247 -	0.00 L/(>1000)
N906/N899	1.666 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	1.666 -	0.00 L/(>1000)	2.291 -	0.00 L/(>1000)
N895/N914	1.227 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	14.97 L/604.7	1.227 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	10.02 L/903.1
N910/N914	7.827 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	14.97 L/604.7	8.010 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	10.02 L/903.1
N895/N910	9.956 -	0.00 L/(>1000)	10.325 10.325	30.42 L/581.8	10.141 -	0.00 L/(>1000)	10.325 10.325	20.31 L/871.6
N918/N911	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N918/N912	1.806 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	1.405 -	0.00 L/(>1000)	0.602 -	0.00 L/(>1000)
N919/N912	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)
N919/N913	2.444 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	2.444 -	0.00 L/(>1000)	1.880 -	0.00 L/(>1000)
N920/N913	0.534 -	0.00 L/(>1000)	0.356 -	0.00 L/(>1000)	0.534 -	0.00 L/(>1000)	0.356 -	0.00 L/(>1000)
N920/N914	0.208 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	1.042 -	0.00 L/(>1000)	1.458 -	0.00 L/(>1000)
N923/N915	0.000	0.00	0.000	0.00	0.000	0.00	0.000	0.00

Fletxes								
Grup	Fletxa màxima absoluta xy Fletxa màxima relativa xy		Fletxa màxima absoluta xz Fletxa màxima relativa xz		Fletxa activa absoluta xy Fletxa activa relativa xy		Fletxa activa absoluta xz Fletxa activa relativa xz	
	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)
	-	L/(>1000)	-	L/(>1000)	-	L/(>1000)	-	L/(>1000)
N923/N916	1.806 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	1.806 -	0.00 L/(>1000)	1.204 -	0.00 L/(>1000)
N922/N916	0.475 -	0.00 L/(>1000)	0.475 -	0.00 L/(>1000)	0.475 -	0.00 L/(>1000)	0.475 -	0.00 L/(>1000)
N922/N917	2.256 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	2.256 -	0.00 L/(>1000)	1.128 -	0.00 L/(>1000)
N921/N917	1.069 -	0.00 L/(>1000)	1.069 -	0.00 L/(>1000)	1.069 -	0.00 L/(>1000)	1.069 -	0.00 L/(>1000)
N921/N914	0.208 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	1.875 -	0.00 L/(>1000)	1.250 -	0.00 L/(>1000)
N940/N946	4.893 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	16.55 L/547.0	4.893 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	11.59 L/781.2
N942/N946	5.443 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	15.59 L/580.6	5.443 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	10.63 L/851.5
N940/N942	6.822 -	0.00 L/(>1000)	7.191 7.191	32.87 L/538.6	6.822 -	0.00 L/(>1000)	7.006 7.006	22.71 L/779.4
N950/N943	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N950/N944	2.207 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	2.207 -	0.00 L/(>1000)	2.207 -	0.00 L/(>1000)
N951/N944	0.238 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.238 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)
N951/N945	1.504 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	1.504 -	0.00 L/(>1000)	2.444 -	0.00 L/(>1000)
N952/N945	1.069 -	0.00 L/(>1000)	0.891 -	0.00 L/(>1000)	0.534 -	0.00 L/(>1000)	0.891 -	0.00 L/(>1000)
N952/N946	2.708 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	2.708 -	0.00 L/(>1000)	2.291 -	0.00 L/(>1000)
N955/N947	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N955/N948	2.207 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	2.207 -	0.00 L/(>1000)	1.605 -	0.00 L/(>1000)
N954/N948	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)
N954/N949	2.068 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	2.068 -	0.00 L/(>1000)	1.316 -	0.00 L/(>1000)
N953/N949	0.178 -	0.00 L/(>1000)	0.891 -	0.00 L/(>1000)	0.178 -	0.00 L/(>1000)	0.891 -	0.00 L/(>1000)
N953/N946	1.666 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	2.083 -	0.00 L/(>1000)	0.833 -	0.00 L/(>1000)
N942/N961	1.227 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	14.97 L/604.6	1.227 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	10.03 L/902.7
N957/N961	8.010 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	14.97 L/604.6	8.010 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	10.03 L/902.7
N942/N957	9.956 -	0.00 L/(>1000)	7.375 7.375	30.43 L/581.7	9.956 -	0.00 L/(>1000)	10.325 10.325	20.32 L/871.0

Fletxes								
Grup	Fletxa màxima absoluta xy Fletxa màxima relativa xy		Fletxa màxima absoluta xz Fletxa màxima relativa xz		Fletxa activa absoluta xy Fletxa activa relativa xy		Fletxa activa absoluta xz Fletxa activa relativa xz	
	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)
N965/N958	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N965/N959	1.605 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	1.605 -	0.00 L/(>1000)	1.806 -	0.00 L/(>1000)
N966/N959	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)
N966/N960	1.504 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	1.504 -	0.00 L/(>1000)	0.940 -	0.00 L/(>1000)
N967/N960	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)
N967/N961	2.291 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	2.291 -	0.00 L/(>1000)	2.083 -	0.00 L/(>1000)
N970/N962	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N970/N963	1.003 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	1.003 -	0.00 L/(>1000)	2.007 -	0.00 L/(>1000)
N969/N963	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N969/N964	0.752 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	0.752 -	0.00 L/(>1000)	1.692 -	0.00 L/(>1000)
N968/N964	1.069 -	0.00 L/(>1000)	0.534 -	0.00 L/(>1000)	1.069 -	0.00 L/(>1000)	0.534 -	0.00 L/(>1000)
N968/N961	1.458 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	2.500 -	0.00 L/(>1000)	1.875 -	0.00 L/(>1000)
N987/N993	4.893 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	16.58 L/546.0	4.893 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	11.61 L/780.0
N989/N993	5.443 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	15.62 L/579.5	5.443 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	10.65 L/850.1
N987/N989	6.084 -	0.00 L/(>1000)	7.191 7.191	32.96 L/537.0	6.084 -	0.00 L/(>1000)	7.006 7.006	22.77 L/777.4
N997/N990	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N997/N991	2.007 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	2.007 -	0.00 L/(>1000)	1.605 -	0.00 L/(>1000)
N998/N991	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N998/N992	1.692 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	1.692 -	0.00 L/(>1000)	1.880 -	0.00 L/(>1000)
N999/N992	1.247 -	0.00 L/(>1000)	0.891 -	0.00 L/(>1000)	1.247 -	0.00 L/(>1000)	0.891 -	0.00 L/(>1000)
N999/N993	2.083 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	2.083 -	0.00 L/(>1000)	0.208 -	0.00 L/(>1000)
N1002/N994	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N1002/N995	1.806 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	1.806 -	0.00 L/(>1000)	1.204 -	0.00 L/(>1000)
N1001/N995	0.713	0.00	0.713	0.00	0.713	0.00	0.713	0.00

Fletxes								
Grup	Fletxa màxima absoluta xy Fletxa màxima relativa xy		Fletxa màxima absoluta xz Fletxa màxima relativa xz		Fletxa activa absoluta xy Fletxa activa relativa xy		Fletxa activa absoluta xz Fletxa activa relativa xz	
	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)
	-	L/(>1000)	-	L/(>1000)	-	L/(>1000)	-	L/(>1000)
N1001/N996	1.880 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	1.880 -	0.00 L/(>1000)	2.256 -	0.00 L/(>1000)
N1000/N996	1.247 -	0.00 L/(>1000)	1.069 -	0.00 L/(>1000)	1.247 -	0.00 L/(>1000)	1.069 -	0.00 L/(>1000)
N1000/N993	1.666 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	1.666 -	0.00 L/(>1000)	1.458 -	0.00 L/(>1000)
N989/N1008	1.227 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	15.01 L/603.1	1.227 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	10.05 L/900.6
N1004/N1008	8.010 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	15.01 L/603.1	8.010 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	10.05 L/900.6
N989/N1004	9.956 -	0.00 L/(>1000)	7.375 7.375	30.55 L/579.4	10.141 -	0.00 L/(>1000)	7.375 7.375	20.40 L/867.8
N1012/N1005	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N1012/N1006	1.204 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	1.204 -	0.00 L/(>1000)	0.602 -	0.00 L/(>1000)
N1013/N1006	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)
N1013/N1007	2.444 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	2.444 -	0.00 L/(>1000)	1.504 -	0.00 L/(>1000)
N1014/N1007	0.891 -	0.00 L/(>1000)	0.891 -	0.00 L/(>1000)	0.356 -	0.00 L/(>1000)	0.891 -	0.00 L/(>1000)
N1014/N1008	1.458 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	2.500 -	0.00 L/(>1000)	2.500 -	0.00 L/(>1000)
N1017/N1009	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N1017/N1010	2.007 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	1.806 -	0.00 L/(>1000)	2.207 -	0.00 L/(>1000)
N1016/N1010	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.475 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.475 -	0.00 L/(>1000)
N1016/N1011	1.880 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	1.880 -	0.00 L/(>1000)	1.880 -	0.00 L/(>1000)
N1015/N1011	0.713 -	0.00 L/(>1000)	1.247 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	1.247 -	0.00 L/(>1000)
N1015/N1008	2.708 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	2.708 -	0.00 L/(>1000)	0.833 -	0.00 L/(>1000)
N1034/N1040	4.893 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	16.53 L/547.5	4.893 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	11.58 L/782.0
N1036/N1040	5.443 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	15.57 L/581.2	5.443 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	10.62 L/852.4
N1034/N1036	6.269 -	0.00 L/(>1000)	7.191 7.191	32.82 L/539.4	6.269 -	0.00 L/(>1000)	7.006 7.006	22.67 L/780.6
N1044/N1037	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N1044/N1038	2.207 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	2.207 -	0.00 L/(>1000)	2.207 -	0.00 L/(>1000)

Fletxes								
Grup	Fletxa màxima absoluta xy Fletxa màxima relativa xy		Fletxa màxima absoluta xz Fletxa màxima relativa xz		Fletxa activa absoluta xy Fletxa activa relativa xy		Fletxa activa absoluta xz Fletxa activa relativa xz	
	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)
N1045/N1038	0.475 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.475 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)
N1045/N1039	1.692 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	2.256 -	0.00 L/(>1000)	1.128 -	0.00 L/(>1000)
N1046/N1039	1.069 -	0.00 L/(>1000)	1.069 -	0.00 L/(>1000)	1.247 -	0.00 L/(>1000)	0.891 -	0.00 L/(>1000)
N1046/N1040	2.500 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	2.500 -	0.00 L/(>1000)	2.500 -	0.00 L/(>1000)
N1049/N1041	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N1049/N1042	2.207 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	2.207 -	0.00 L/(>1000)	1.405 -	0.00 L/(>1000)
N1048/N1042	0.475 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.475 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)
N1048/N1043	2.068 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	2.256 -	0.00 L/(>1000)	1.880 -	0.00 L/(>1000)
N1047/N1043	0.356 -	0.00 L/(>1000)	0.891 -	0.00 L/(>1000)	0.356 -	0.00 L/(>1000)	0.891 -	0.00 L/(>1000)
N1047/N1040	2.500 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	2.083 -	0.00 L/(>1000)	2.083 -	0.00 L/(>1000)
N1036/N1055	1.043 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	14.95 L/605.4	1.043 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	10.01 L/903.9
N1051/N1055	8.010 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	14.95 L/605.4	8.010 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	10.01 L/903.9
N1036/N1051	10.141 -	0.00 L/(>1000)	7.375 7.375	30.37 L/582.9	10.141 -	0.00 L/(>1000)	7.375 7.375	20.28 L/872.9
N1059/N1052	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N1059/N1053	1.204 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	1.204 -	0.00 L/(>1000)	1.806 -	0.00 L/(>1000)
N1060/N1053	0.238 -	0.00 L/(>1000)	0.475 -	0.00 L/(>1000)	0.238 -	0.00 L/(>1000)	0.475 -	0.00 L/(>1000)
N1060/N1054	1.504 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	2.068 -	0.00 L/(>1000)	1.316 -	0.00 L/(>1000)
N1061/N1054	1.069 -	0.00 L/(>1000)	1.069 -	0.00 L/(>1000)	1.069 -	0.00 L/(>1000)	1.069 -	0.00 L/(>1000)
N1061/N1055	1.458 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	1.458 -	0.00 L/(>1000)	2.708 -	0.00 L/(>1000)
N1064/N1056	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N1064/N1057	1.405 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	1.405 -	0.00 L/(>1000)	1.605 -	0.00 L/(>1000)
N1063/N1057	0.475 -	0.00 L/(>1000)	0.475 -	0.00 L/(>1000)	0.475 -	0.00 L/(>1000)	0.475 -	0.00 L/(>1000)
N1063/N1058	2.068 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	2.068 -	0.00 L/(>1000)	2.256 -	0.00 L/(>1000)
	0.891	0.00	0.713	0.00	0.891	0.00	0.713	0.00

Fletxes								
Grup	Fletxa màxima absoluta xy Fletxa màxima relativa xy		Fletxa màxima absoluta xz Fletxa màxima relativa xz		Fletxa activa absoluta xy Fletxa activa relativa xy		Fletxa activa absoluta xz Fletxa activa relativa xz	
	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)
N1062/N1058	-	L/(>1000)	-	L/(>1000)	-	L/(>1000)	-	L/(>1000)
N1062/N1055	1.042 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	1.042 -	0.00 L/(>1000)	2.083 -	0.00 L/(>1000)
N1081/N1087	4.893 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	16.58 L/546.0	4.893 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	11.61 L/780.0
N1083/N1087	5.443 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	15.62 L/579.5	5.443 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	10.65 L/850.1
N1081/N1083	7.375 -	0.00 L/(>1000)	7.191 7.191	32.96 L/537.0	7.375 -	0.00 L/(>1000)	7.006 7.006	22.77 L/777.4
N1091/N1084	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N1091/N1085	2.207 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	2.207 -	0.00 L/(>1000)	1.003 -	0.00 L/(>1000)
N1092/N1085	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)
N1092/N1086	1.880 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	1.880 -	0.00 L/(>1000)	1.316 -	0.00 L/(>1000)
N1093/N1086	0.356 -	0.00 L/(>1000)	1.069 -	0.00 L/(>1000)	0.356 -	0.00 L/(>1000)	1.069 -	0.00 L/(>1000)
N1093/N1087	2.291 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	2.291 -	0.00 L/(>1000)	1.875 -	0.00 L/(>1000)
N1096/N1088	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N1096/N1089	1.405 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	1.605 -	0.00 L/(>1000)	2.007 -	0.00 L/(>1000)
N1095/N1089	0.475 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.475 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N1095/N1090	2.256 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	2.256 -	0.00 L/(>1000)	2.256 -	0.00 L/(>1000)
N1094/N1090	0.534 -	0.00 L/(>1000)	1.069 -	0.00 L/(>1000)	0.534 -	0.00 L/(>1000)	1.069 -	0.00 L/(>1000)
N1094/N1087	2.500 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	2.708 -	0.00 L/(>1000)	2.083 -	0.00 L/(>1000)
N1083/N1102	1.410 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	15.01 L/603.1	1.410 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	10.05 L/900.6
N1098/N1102	7.460 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	15.01 L/603.1	7.460 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	10.05 L/900.6
N1083/N1098	9.956 -	0.00 L/(>1000)	7.375 7.375	30.55 L/579.4	9.956 -	0.00 L/(>1000)	7.375 7.375	20.40 L/867.8
N1106/N1099	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N1106/N1100	1.806 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	1.806 -	0.00 L/(>1000)	1.003 -	0.00 L/(>1000)
N1107/N1100	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.475 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.475 -	0.00 L/(>1000)
	0.564	0.00	1.316	0.54	0.564	0.00	2.256	0.00

Fletxes								
Grup	Fletxa màxima absoluta xy Fletxa màxima relativa xy		Fletxa màxima absoluta xz Fletxa màxima relativa xz		Fletxa activa absoluta xy Fletxa activa relativa xy		Fletxa activa absoluta xz Fletxa activa relativa xz	
	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)
N1107/N1101	-	L/(>1000)	1.316	L/(>1000)	-	L/(>1000)	-	L/(>1000)
N1108/N1101	1.069 -	0.00 L/(>1000)	0.356 -	0.00 L/(>1000)	1.069 -	0.00 L/(>1000)	1.247 -	0.00 L/(>1000)
N1108/N1102	2.708 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	2.708 -	0.00 L/(>1000)	2.291 -	0.00 L/(>1000)
N1111/N1103	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N1111/N1104	1.405 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	1.405 -	0.00 L/(>1000)	1.605 -	0.00 L/(>1000)
N1110/N1104	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)
N1110/N1105	2.256 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	2.256 -	0.00 L/(>1000)	1.316 -	0.00 L/(>1000)
N1109/N1105	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.356 -	0.00 L/(>1000)	1.069 -	0.00 L/(>1000)	0.356 -	0.00 L/(>1000)
N1109/N1102	2.708 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	2.708 -	0.00 L/(>1000)	1.875 -	0.00 L/(>1000)
N1128/N1134	4.893 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	16.55 L/547.0	4.893 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	11.59 L/781.2
N1130/N1134	5.443 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	15.59 L/580.6	5.443 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	10.63 L/851.5
N1128/N1130	6.822 -	0.00 L/(>1000)	7.191 7.191	32.87 L/538.6	6.822 -	0.00 L/(>1000)	7.006 7.006	22.71 L/779.4
N1138/N1131	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N1138/N1132	1.806 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	1.405 -	0.00 L/(>1000)	1.003 -	0.00 L/(>1000)
N1139/N1132	0.475 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.475 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)
N1139/N1133	1.692 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	2.256 -	0.00 L/(>1000)	1.316 -	0.00 L/(>1000)
N1140/N1133	1.247 -	0.00 L/(>1000)	0.891 -	0.00 L/(>1000)	0.534 -	0.00 L/(>1000)	0.891 -	0.00 L/(>1000)
N1140/N1134	1.875 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	2.500 -	0.00 L/(>1000)	2.708 -	0.00 L/(>1000)
N1143/N1135	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N1143/N1136	2.007 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	1.605 -	0.00 L/(>1000)	1.806 -	0.00 L/(>1000)
N1142/N1136	0.475 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.475 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)
N1142/N1137	2.444 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	2.444 -	0.00 L/(>1000)	1.692 -	0.00 L/(>1000)
N1141/N1137	1.247 -	0.00 L/(>1000)	1.069 -	0.00 L/(>1000)	1.069 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
	2.500	0.00	1.458	0.73	2.500	0.00	1.666	0.00

Fletxes								
Grup	Fletxa màxima absoluta xy Fletxa màxima relativa xy		Fletxa màxima absoluta xz Fletxa màxima relativa xz		Fletxa activa absoluta xy Fletxa activa relativa xy		Fletxa activa absoluta xz Fletxa activa relativa xz	
	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)
N1141/N1134	-	L/(>1000)	1.458	L/(>1000)	-	L/(>1000)	-	L/(>1000)
N1130/N1149	1.227 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	14.97 L/604.6	1.227 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	10.03 L/902.7
N1145/N1149	7.827 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	14.97 L/604.6	7.827 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	10.03 L/902.7
N1130/N1145	9.956 -	0.00 L/(>1000)	7.375 7.375	30.43 L/581.7	9.956 -	0.00 L/(>1000)	7.375 7.375	20.32 L/871.0
N1153/N1146	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N1153/N1147	1.405 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	1.405 -	0.00 L/(>1000)	1.405 -	0.00 L/(>1000)
N1154/N1147	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)
N1154/N1148	1.692 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	1.692 -	0.00 L/(>1000)	2.444 -	0.00 L/(>1000)
N1155/N1148	0.891 -	0.00 L/(>1000)	1.069 -	0.00 L/(>1000)	0.178 -	0.00 L/(>1000)	1.069 -	0.00 L/(>1000)
N1155/N1149	2.708 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	2.500 -	0.00 L/(>1000)	1.666 -	0.00 L/(>1000)
N1158/N1150	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N1158/N1151	1.806 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	1.806 -	0.00 L/(>1000)	0.803 -	0.00 L/(>1000)
N1157/N1151	0.475 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.475 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)
N1157/N1152	1.692 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	1.692 -	0.00 L/(>1000)	1.316 -	0.00 L/(>1000)
N1156/N1152	0.178 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.178 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)
N1156/N1149	2.708 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	0.625 -	0.00 L/(>1000)	2.291 -	0.00 L/(>1000)
N1175/N1181	4.893 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	16.55 L/547.1	4.893 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	11.58 L/781.5
N1177/N1181	5.076 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	15.59 L/580.7	5.076 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	10.63 L/851.9
N1175/N1177	7.375 -	0.00 L/(>1000)	7.191 7.191	32.86 L/538.7	7.375 -	0.00 L/(>1000)	7.006 7.006	22.70 L/779.9
N1185/N1178	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N1185/N1179	2.207 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	1.405 -	0.00 L/(>1000)	2.207 -	0.00 L/(>1000)
N1186/N1179	0.475 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.475 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)
N1186/N1180	2.444 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	2.068 -	0.00 L/(>1000)	1.880 -	0.00 L/(>1000)
	1.247	0.00	1.247	0.00	0.534	0.00	1.247	0.00

Fletxes								
Grup	Fletxa màxima absoluta xy Fletxa màxima relativa xy		Fletxa màxima absoluta xz Fletxa màxima relativa xz		Fletxa activa absoluta xy Fletxa activa relativa xy		Fletxa activa absoluta xz Fletxa activa relativa xz	
	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)
N1187/N1180	-	L/(>1000)	-	L/(>1000)	-	L/(>1000)	-	L/(>1000)
N1187/N1181	1.666 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	1.666 -	0.00 L/(>1000)	2.500 -	0.00 L/(>1000)
N1190/N1182	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N1190/N1183	1.405 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	2.007 -	0.00 L/(>1000)	2.207 -	0.00 L/(>1000)
N1189/N1183	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)
N1189/N1184	2.068 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	2.444 -	0.00 L/(>1000)	1.504 -	0.00 L/(>1000)
N1188/N1184	1.247 -	0.00 L/(>1000)	1.069 -	0.00 L/(>1000)	1.247 -	0.00 L/(>1000)	1.069 -	0.00 L/(>1000)
N1188/N1181	2.500 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	2.708 -	0.00 L/(>1000)	2.708 -	0.00 L/(>1000)
N1177/N1196	1.227 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	14.97 L/604.7	1.227 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	10.02 L/903.1
N1192/N1196	8.010 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	14.97 L/604.7	8.010 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	10.02 L/903.1
N1177/N1192	9.956 -	0.00 L/(>1000)	7.375 7.375	30.42 L/581.8	9.956 -	0.00 L/(>1000)	7.375 7.375	20.31 L/871.6
N1200/N1193	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N1200/N1194	2.007 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	1.605 -	0.00 L/(>1000)	1.806 -	0.00 L/(>1000)
N1201/N1194	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)
N1201/N1195	1.504 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	1.504 -	0.00 L/(>1000)	2.068 -	0.00 L/(>1000)
N1202/N1195	1.069 -	0.00 L/(>1000)	0.534 -	0.00 L/(>1000)	1.069 -	0.00 L/(>1000)	0.534 -	0.00 L/(>1000)
N1202/N1196	2.708 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	2.708 -	0.00 L/(>1000)	0.833 -	0.00 L/(>1000)
N1205/N1197	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N1205/N1198	0.803 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	0.803 -	0.00 L/(>1000)	1.605 -	0.00 L/(>1000)
N1204/N1198	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N1204/N1199	2.068 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	2.068 -	0.00 L/(>1000)	1.316 -	0.00 L/(>1000)
N1203/N1199	0.356 -	0.00 L/(>1000)	0.534 -	0.00 L/(>1000)	0.534 -	0.00 L/(>1000)	0.534 -	0.00 L/(>1000)
N1203/N1196	2.500 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	2.500 -	0.00 L/(>1000)	1.458 -	0.00 L/(>1000)
	4.893	0.00	3.243	8.90	4.893	0.00	3.243	5.80

Fletxes								
Grup	Fletxa màxima absoluta xy Fletxa màxima relativa xy		Fletxa màxima absoluta xz Fletxa màxima relativa xz		Fletxa activa absoluta xy Fletxa activa relativa xy		Fletxa activa absoluta xz Fletxa activa relativa xz	
	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)
N1222/N1228	- -	L/(>1000) L/(>1000)	3.243 3.243	L/(>1000) L/(>1000)	- -	L/(>1000) L/(>1000)	3.243 3.243	L/(>1000) L/(>1000)
N1224/N1228	5.443 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	8.42 L/(>1000)	5.443 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	5.32 L/(>1000)
N1222/N1224	7.375 -	0.00 L/(>1000)	7.191 7.191	17.75 L/997.4	7.375 -	0.00 L/(>1000)	7.006 7.006	11.37 L/(>1000)
N1232/N1225	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N1232/N1226	2.007 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	2.007 -	0.00 L/(>1000)	2.007 -	0.00 L/(>1000)
N1233/N1226	0.238 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.238 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)
N1233/N1227	1.692 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	2.068 -	0.00 L/(>1000)	1.504 -	0.00 L/(>1000)
N1234/N1227	0.534 -	0.00 L/(>1000)	1.247 -	0.00 L/(>1000)	0.534 -	0.00 L/(>1000)	0.891 -	0.00 L/(>1000)
N1234/N1228	2.708 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	2.500 -	0.00 L/(>1000)	2.708 -	0.00 L/(>1000)
N1237/N1229	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N1237/N1230	1.806 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	1.806 -	0.00 L/(>1000)	0.602 -	0.00 L/(>1000)
N1236/N1230	0.475 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)
N1236/N1231	2.068 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	2.068 -	0.00 L/(>1000)	1.128 -	0.00 L/(>1000)
N1235/N1231	0.178 -	0.00 L/(>1000)	1.069 -	0.00 L/(>1000)	0.356 -	0.00 L/(>1000)	1.247 -	0.00 L/(>1000)
N1235/N1228	2.291 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	2.083 -	0.00 L/(>1000)	0.833 -	0.00 L/(>1000)
N1224/N1243	1.227 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	8.11 L/(>1000)	1.227 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	5.02 L/(>1000)
N1239/N1243	8.010 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	8.11 L/(>1000)	8.010 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	5.02 L/(>1000)
N1224/N1239	10.141 -	0.00 L/(>1000)	7.375 7.375	16.53 L/(>1000)	9.956 -	0.00 L/(>1000)	10.325 10.325	10.18 L/(>1000)
N1247/N1240	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N1247/N1241	0.401 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	0.401 -	0.00 L/(>1000)	1.806 -	0.00 L/(>1000)
N1248/N1241	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)
N1248/N1242	2.068 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	2.068 -	0.00 L/(>1000)	2.444 -	0.00 L/(>1000)
N1249/N1242	0.356 -	0.00 L/(>1000)	0.891 -	0.00 L/(>1000)	0.356 -	0.00 L/(>1000)	0.891 -	0.00 L/(>1000)
	2.500	0.00	1.458	0.73	2.500	0.00	0.625	0.00

Fletxes								
Grup	Fletxa màxima absoluta xy Fletxa màxima relativa xy		Fletxa màxima absoluta xz Fletxa màxima relativa xz		Fletxa activa absoluta xy Fletxa activa relativa xy		Fletxa activa absoluta xz Fletxa activa relativa xz	
	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)
N1249/N1243	-	L/(>1000)	1.458	L/(>1000)	-	L/(>1000)	-	L/(>1000)
N1252/N1244	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N1252/N1245	2.007 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	1.405 -	0.00 L/(>1000)	1.405 -	0.00 L/(>1000)
N1251/N1245	0.475 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.475 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)
N1251/N1246	2.068 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	2.068 -	0.00 L/(>1000)	2.444 -	0.00 L/(>1000)
N1250/N1246	0.713 -	0.00 L/(>1000)	1.069 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	1.069 -	0.00 L/(>1000)
N1250/N1243	1.042 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	1.042 -	0.00 L/(>1000)	1.458 -	0.00 L/(>1000)
N1239/N1145	4.000 4.000	1.76 L/(>1000)	4.000 4.000	13.19 L/606.4	4.000 4.000	2.52 L/(>1000)	4.000 4.000	8.53 L/938.1
N1145/N1051	4.000 4.000	0.96 L/(>1000)	4.000 4.000	13.19 L/606.4	4.000 4.000	1.87 L/(>1000)	4.000 4.000	8.53 L/938.1
N1051/N957	4.000 4.000	0.96 L/(>1000)	4.000 4.000	13.19 L/606.4	4.000 4.000	1.87 L/(>1000)	4.000 4.000	8.53 L/938.1
N957/N863	4.000 4.000	1.76 L/(>1000)	4.000 4.000	13.19 L/606.4	4.000 4.000	2.52 L/(>1000)	4.000 4.000	8.53 L/938.1
N1224/N1130	4.000 4.000	1.76 L/(>1000)	4.000 4.000	13.19 L/606.4	4.000 4.000	2.52 L/(>1000)	4.000 4.000	8.53 L/938.1
N1130/N1036	4.000 4.000	0.96 L/(>1000)	4.000 4.000	13.19 L/606.4	4.000 4.000	1.87 L/(>1000)	4.000 4.000	8.53 L/938.1
N1036/N942	4.000 4.000	0.96 L/(>1000)	4.000 4.000	13.19 L/606.4	4.000 4.000	1.87 L/(>1000)	4.000 4.000	8.53 L/938.1
N942/N848	4.000 4.000	1.76 L/(>1000)	4.000 4.000	13.19 L/606.4	4.000 4.000	2.52 L/(>1000)	4.000 4.000	8.53 L/938.1
N1222/N1128	4.000 4.000	3.14 L/(>1000)	4.000 4.000	7.26 L/(>1000)	4.000 4.000	3.35 L/(>1000)	4.000 4.000	4.56 L/(>1000)
N1128/N1034	4.000 4.000	1.01 L/(>1000)	4.000 4.000	7.26 L/(>1000)	4.000 4.000	1.90 L/(>1000)	4.000 4.000	4.56 L/(>1000)
N1034/N940	4.000 4.000	1.01 L/(>1000)	4.000 4.000	7.26 L/(>1000)	4.000 4.000	1.90 L/(>1000)	4.000 4.000	4.56 L/(>1000)
N940/N846	4.000 4.000	3.14 L/(>1000)	4.000 4.000	7.26 L/(>1000)	4.000 4.000	3.35 L/(>1000)	4.000 4.000	4.56 L/(>1000)
N1268/N1228	1.330 -	0.00 L/(>1000)	1.330 -	0.00 L/(>1000)	1.330 -	0.00 L/(>1000)	1.330 -	0.00 L/(>1000)
N1269/N1181	0.760 -	0.00 L/(>1000)	1.330 -	0.00 L/(>1000)	0.760 -	0.00 L/(>1000)	1.330 -	0.00 L/(>1000)
N1270/N1134	1.710 -	0.00 L/(>1000)	1.140 -	0.00 L/(>1000)	0.570 -	0.00 L/(>1000)	1.140 -	0.00 L/(>1000)
N1271/N1087	1.330 -	0.00 L/(>1000)	1.710 -	0.00 L/(>1000)	1.330 -	0.00 L/(>1000)	1.710 -	0.00 L/(>1000)
	1.520	0.00	1.520	0.00	1.520	0.00	1.330	0.00

Fletxes								
Grup	Fletxa màxima absoluta xy Fletxa màxima relativa xy		Fletxa màxima absoluta xz Fletxa màxima relativa xz		Fletxa activa absoluta xy Fletxa activa relativa xy		Fletxa activa absoluta xz Fletxa activa relativa xz	
	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)
N1272/N1040	-	L/(>1000)	-	L/(>1000)	-	L/(>1000)	-	L/(>1000)
N1273/N993	1.140 -	0.00 L/(>1000)	1.710 -	0.00 L/(>1000)	1.140 -	0.00 L/(>1000)	1.710 -	0.00 L/(>1000)
N1274/N946	0.950 -	0.00 L/(>1000)	1.330 -	0.00 L/(>1000)	0.760 -	0.00 L/(>1000)	1.520 -	0.00 L/(>1000)
N1275/N899	1.520 -	0.00 L/(>1000)	1.140 -	0.00 L/(>1000)	1.140 -	0.00 L/(>1000)	1.140 -	0.00 L/(>1000)
N1276/N852	0.190 -	0.00 L/(>1000)	1.330 -	0.00 L/(>1000)	0.190 -	0.00 L/(>1000)	1.330 -	0.00 L/(>1000)
N1277/N1243	0.190 -	0.00 L/(>1000)	0.950 -	0.00 L/(>1000)	1.330 -	0.00 L/(>1000)	0.950 -	0.00 L/(>1000)
N1278/N1196	0.950 -	0.00 L/(>1000)	0.760 -	0.00 L/(>1000)	1.140 -	0.00 L/(>1000)	1.710 -	0.00 L/(>1000)
N1279/N1149	0.950 -	0.00 L/(>1000)	1.520 -	0.00 L/(>1000)	1.330 -	0.00 L/(>1000)	1.520 -	0.00 L/(>1000)
N1280/N1102	1.520 -	0.00 L/(>1000)	0.950 -	0.00 L/(>1000)	0.950 -	0.00 L/(>1000)	1.520 -	0.00 L/(>1000)
N1281/N1055	1.710 -	0.00 L/(>1000)	0.190 -	0.00 L/(>1000)	0.760 -	0.00 L/(>1000)	0.190 -	0.00 L/(>1000)
N1282/N1008	0.950 -	0.00 L/(>1000)	0.570 -	0.00 L/(>1000)	0.950 -	0.00 L/(>1000)	0.570 -	0.00 L/(>1000)
N1283/N961	0.760 -	0.00 L/(>1000)	1.710 -	0.00 L/(>1000)	0.760 -	0.00 L/(>1000)	1.710 -	0.00 L/(>1000)
N1284/N914	0.950 -	0.00 L/(>1000)	1.710 -	0.00 L/(>1000)	0.950 -	0.00 L/(>1000)	1.710 -	0.00 L/(>1000)
N1285/N867	1.710 -	0.00 L/(>1000)	1.330 -	0.00 L/(>1000)	1.710 -	0.00 L/(>1000)	1.330 -	0.00 L/(>1000)
N863/N1809	5.260 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	8.42 L/(>1000)	5.260 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	5.32 L/(>1000)
N1796/N1809	4.526 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	8.90 L/(>1000)	4.526 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	5.80 L/(>1000)
N863/N1796	9.956 -	0.00 L/(>1000)	10.509 10.509	17.75 L/997.4	9.956 -	0.00 L/(>1000)	10.694 10.694	11.37 L/(>1000)
N1822/N1800	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N1822/N1803	2.207 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	2.207 -	0.00 L/(>1000)	1.405 -	0.00 L/(>1000)
N1823/N1803	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)
N1823/N1806	2.444 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	2.444 -	0.00 L/(>1000)	2.444 -	0.00 L/(>1000)
N1824/N1806	1.247 -	0.00 L/(>1000)	1.069 -	0.00 L/(>1000)	1.247 -	0.00 L/(>1000)	1.069 -	0.00 L/(>1000)
N1824/N1809	0.833 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	2.291 -	0.00 L/(>1000)	0.625 -	0.00 L/(>1000)
	0.000	0.00	0.000	0.00	0.000	0.00	0.000	0.00

Fletxes								
Grup	Fletxa màxima absoluta xy Fletxa màxima relativa xy		Fletxa màxima absoluta xz Fletxa màxima relativa xz		Fletxa activa absoluta xy Fletxa activa relativa xy		Fletxa activa absoluta xz Fletxa activa relativa xz	
	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)
N1828/N1813	-	L/(>1000)	-	L/(>1000)	-	L/(>1000)	-	L/(>1000)
N1828/N1816	2.207 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	2.007 -	0.00 L/(>1000)	1.605 -	0.00 L/(>1000)
N1827/N1816	0.238 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.238 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)
N1827/N1819	0.940 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	1.880 -	0.00 L/(>1000)	1.692 -	0.00 L/(>1000)
N1826/N1819	0.891 -	0.00 L/(>1000)	0.534 -	0.00 L/(>1000)	0.178 -	0.00 L/(>1000)	0.534 -	0.00 L/(>1000)
N1826/N1809	0.625 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	0.625 -	0.00 L/(>1000)	2.291 -	0.00 L/(>1000)
N910/N1841	5.260 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	15.59 L/580.7	5.260 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	10.63 L/851.9
N1842/N1841	4.526 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	16.55 L/547.1	4.526 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	11.58 L/781.5
N910/N1842	9.956 -	0.00 L/(>1000)	10.509 10.509	32.86 L/538.7	9.956 -	0.00 L/(>1000)	10.694 10.694	22.70 L/779.9
N1855/N1832	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N1855/N1835	1.605 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	1.605 -	0.00 L/(>1000)	1.405 -	0.00 L/(>1000)
N1856/N1835	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)
N1856/N1838	0.376 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	0.376 -	0.00 L/(>1000)	1.692 -	0.00 L/(>1000)
N1857/N1838	0.713 -	0.00 L/(>1000)	1.069 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	1.069 -	0.00 L/(>1000)
N1857/N1841	2.291 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	2.291 -	0.00 L/(>1000)	0.208 -	0.00 L/(>1000)
N1861/N1846	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N1861/N1849	2.207 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	2.207 -	0.00 L/(>1000)	1.605 -	0.00 L/(>1000)
N1860/N1849	0.238 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.238 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N1860/N1852	0.752 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	0.752 -	0.00 L/(>1000)	1.692 -	0.00 L/(>1000)
N1859/N1852	0.713 -	0.00 L/(>1000)	1.069 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.891 -	0.00 L/(>1000)
N1859/N1841	2.291 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	2.291 -	0.00 L/(>1000)	1.458 -	0.00 L/(>1000)
N957/N1876	5.260 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	15.59 L/580.6	5.260 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	10.63 L/851.5
N1863/N1876	4.526 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	16.55 L/547.0	4.526 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	11.59 L/781.2
N957/N1863	9.956	0.00	10.509	32.87	9.956	0.00	10.694	22.71

Fletxes								
Grup	Fletxa màxima absoluta xy Fletxa màxima relativa xy		Fletxa màxima absoluta xz Fletxa màxima relativa xz		Fletxa activa absoluta xy Fletxa activa relativa xy		Fletxa activa absoluta xz Fletxa activa relativa xz	
	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)
	-	L/(>1000)	10.509	L/538.6	-	L/(>1000)	10.694	L/779.4
N1889/N1867	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N1889/N1870	2.007 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	2.007 -	0.00 L/(>1000)	1.605 -	0.00 L/(>1000)
N1890/N1870	0.475 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.475 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)
N1890/N1873	1.880 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	1.880 -	0.00 L/(>1000)	1.504 -	0.00 L/(>1000)
N1891/N1873	1.069 -	0.00 L/(>1000)	0.891 -	0.00 L/(>1000)	0.356 -	0.00 L/(>1000)	0.891 -	0.00 L/(>1000)
N1891/N1876	2.291 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	2.291 -	0.00 L/(>1000)	1.250 -	0.00 L/(>1000)
N1895/N1880	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N1895/N1883	1.605 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	1.605 -	0.00 L/(>1000)	1.405 -	0.00 L/(>1000)
N1894/N1883	0.475 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.475 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)
N1894/N1886	1.128 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	1.128 -	0.00 L/(>1000)	1.316 -	0.00 L/(>1000)
N1893/N1886	0.356 -	0.00 L/(>1000)	1.247 -	0.00 L/(>1000)	1.247 -	0.00 L/(>1000)	1.247 -	0.00 L/(>1000)
N1893/N1876	2.291 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	2.291 -	0.00 L/(>1000)	1.458 -	0.00 L/(>1000)
N1004/N1908	5.260 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	15.62 L/579.5	5.260 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	10.65 L/850.1
N1909/N1908	4.526 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	16.58 L/546.0	4.526 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	11.61 L/780.0
N1004/N1909	9.956 -	0.00 L/(>1000)	10.509 10.509	32.96 L/537.0	9.956 -	0.00 L/(>1000)	10.694 10.694	22.77 L/777.4
N1922/N1899	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N1922/N1902	2.207 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	2.007 -	0.00 L/(>1000)	2.007 -	0.00 L/(>1000)
N1923/N1902	0.475 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.475 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)
N1923/N1905	1.504 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	1.504 -	0.00 L/(>1000)	1.692 -	0.00 L/(>1000)
N1924/N1905	1.247 -	0.00 L/(>1000)	0.891 -	0.00 L/(>1000)	0.534 -	0.00 L/(>1000)	0.891 -	0.00 L/(>1000)
N1924/N1908	1.875 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	1.875 -	0.00 L/(>1000)	0.833 -	0.00 L/(>1000)
N1928/N1913	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N1928/N1916	0.803 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	0.803 -	0.00 L/(>1000)	1.003 -	0.00 L/(>1000)

Fletxes								
Grup	Fletxa màxima absoluta xy Fletxa màxima relativa xy		Fletxa màxima absoluta xz Fletxa màxima relativa xz		Fletxa activa absoluta xy Fletxa activa relativa xy		Fletxa activa absoluta xz Fletxa activa relativa xz	
	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)
N1927/N1916	0.238 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)
N1927/N1919	0.564 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	0.564 -	0.00 L/(>1000)	2.444 -	0.00 L/(>1000)
N1926/N1919	0.178 -	0.00 L/(>1000)	1.069 -	0.00 L/(>1000)	0.178 -	0.00 L/(>1000)	1.069 -	0.00 L/(>1000)
N1926/N1908	0.417 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	0.417 -	0.00 L/(>1000)	1.458 -	0.00 L/(>1000)
N1051/N1943	5.260 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	15.57 L/581.2	5.260 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	10.62 L/852.4
N1930/N1943	4.526 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	16.53 L/547.5	4.526 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	11.58 L/782.0
N1051/N1930	9.956 -	0.00 L/(>1000)	10.509 10.509	32.82 L/539.4	9.956 -	0.00 L/(>1000)	10.694 10.694	22.67 L/780.6
N1956/N1934	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N1956/N1937	2.207 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	2.207 -	0.00 L/(>1000)	1.806 -	0.00 L/(>1000)
N1957/N1937	0.238 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.238 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)
N1957/N1940	2.444 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	1.880 -	0.00 L/(>1000)	2.256 -	0.00 L/(>1000)
N1958/N1940	0.891 -	0.00 L/(>1000)	1.069 -	0.00 L/(>1000)	0.891 -	0.00 L/(>1000)	1.069 -	0.00 L/(>1000)
N1958/N1943	2.708 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	2.708 -	0.00 L/(>1000)	2.291 -	0.00 L/(>1000)
N1962/N1947	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N1962/N1950	2.007 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	2.007 -	0.00 L/(>1000)	1.605 -	0.00 L/(>1000)
N1961/N1950	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)
N1961/N1953	1.880 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	1.880 -	0.00 L/(>1000)	1.128 -	0.00 L/(>1000)
N1960/N1953	0.356 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.356 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)
N1960/N1943	0.833 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	0.833 -	0.00 L/(>1000)	2.291 -	0.00 L/(>1000)
N1098/N1975	5.260 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	15.62 L/579.5	5.260 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	10.65 L/850.1
N1976/N1975	4.526 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	16.58 L/546.0	4.526 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	11.61 L/780.0
N1098/N1976	9.956 -	0.00 L/(>1000)	10.509 10.509	32.96 L/537.0	9.956 -	0.00 L/(>1000)	10.694 10.694	22.77 L/777.4
N1989/N1966	0.238 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
	1.605	0.00	1.204	0.41	1.605	0.00	0.602	0.00

Fletxes								
Grup	Fletxa màxima absoluta xy Fletxa màxima relativa xy		Fletxa màxima absoluta xz Fletxa màxima relativa xz		Fletxa activa absoluta xy Fletxa activa relativa xy		Fletxa activa absoluta xz Fletxa activa relativa xz	
	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)
N1989/N1969	-	L/(>1000)	1.204	L/(>1000)	-	L/(>1000)	-	L/(>1000)
N1990/N1969	0.238 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)
N1990/N1972	1.504 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	1.504 -	0.00 L/(>1000)	1.316 -	0.00 L/(>1000)
N1991/N1972	1.247 -	0.00 L/(>1000)	1.247 -	0.00 L/(>1000)	1.247 -	0.00 L/(>1000)	1.247 -	0.00 L/(>1000)
N1991/N1975	1.666 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	2.500 -	0.00 L/(>1000)	1.458 -	0.00 L/(>1000)
N1995/N1980	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N1995/N1983	1.405 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	1.405 -	0.00 L/(>1000)	1.204 -	0.00 L/(>1000)
N1994/N1983	0.475 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.475 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)
N1994/N1986	1.504 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	1.504 -	0.00 L/(>1000)	2.444 -	0.00 L/(>1000)
N1993/N1986	0.891 -	0.00 L/(>1000)	1.069 -	0.00 L/(>1000)	0.891 -	0.00 L/(>1000)	1.069 -	0.00 L/(>1000)
N1993/N1975	2.291 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	2.291 -	0.00 L/(>1000)	1.458 -	0.00 L/(>1000)
N1145/N2010	5.260 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	15.59 L/580.6	5.260 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	10.63 L/851.5
N1997/N2010	4.526 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	16.55 L/547.0	4.526 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	11.59 L/781.2
N1145/N1997	9.956 -	0.00 L/(>1000)	10.509 10.509	32.87 L/538.6	9.956 -	0.00 L/(>1000)	10.694 10.694	22.71 L/779.4
N2023/N2001	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N2023/N2004	2.207 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	2.207 -	0.00 L/(>1000)	1.806 -	0.00 L/(>1000)
N2024/N2004	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)
N2024/N2007	2.444 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	2.444 -	0.00 L/(>1000)	2.444 -	0.00 L/(>1000)
N2025/N2007	1.247 -	0.00 L/(>1000)	1.247 -	0.00 L/(>1000)	1.247 -	0.00 L/(>1000)	1.247 -	0.00 L/(>1000)
N2025/N2010	2.500 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	2.708 -	0.00 L/(>1000)	1.666 -	0.00 L/(>1000)
N2029/N2014	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N2029/N2017	1.405 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	2.207 -	0.00 L/(>1000)	1.003 -	0.00 L/(>1000)
N2028/N2017	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
	1.692	0.00	1.316	0.54	1.504	0.00	1.316	0.00

Fletxes								
Grup	Fletxa màxima absoluta xy Fletxa màxima relativa xy		Fletxa màxima absoluta xz Fletxa màxima relativa xz		Fletxa activa absoluta xy Fletxa activa relativa xy		Fletxa activa absoluta xz Fletxa activa relativa xz	
	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)
N2028/N2020	-	L/(>1000)	1.316	L/(>1000)	-	L/(>1000)	-	L/(>1000)
N2027/N2020	1.069 -	0.00 L/(>1000)	0.891 -	0.00 L/(>1000)	1.069 -	0.00 L/(>1000)	0.891 -	0.00 L/(>1000)
N2027/N2010	2.500 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	2.500 -	0.00 L/(>1000)	0.833 -	0.00 L/(>1000)
N1192/N2042	5.260 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	15.59 L/580.7	5.260 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	10.63 L/851.9
N2043/N2042	4.526 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	16.55 L/547.1	4.526 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	11.58 L/781.5
N1192/N2043	9.956 -	0.00 L/(>1000)	10.509 10.509	32.86 L/538.7	9.956 -	0.00 L/(>1000)	10.694 10.694	22.70 L/779.9
N2056/N2033	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N2056/N2036	2.207 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	2.207 -	0.00 L/(>1000)	2.007 -	0.00 L/(>1000)
N2057/N2036	0.238 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.238 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)
N2057/N2039	2.256 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	2.256 -	0.00 L/(>1000)	2.068 -	0.00 L/(>1000)
N2058/N2039	0.713 -	0.00 L/(>1000)	1.247 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	1.247 -	0.00 L/(>1000)
N2058/N2042	0.417 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	2.083 -	0.00 L/(>1000)	2.708 -	0.00 L/(>1000)
N2062/N2047	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N2062/N2050	1.605 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	1.605 -	0.00 L/(>1000)	2.007 -	0.00 L/(>1000)
N2061/N2050	0.238 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.238 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N2061/N2053	1.128 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	1.128 -	0.00 L/(>1000)	1.316 -	0.00 L/(>1000)
N2060/N2053	1.069 -	0.00 L/(>1000)	1.247 -	0.00 L/(>1000)	1.069 -	0.00 L/(>1000)	1.247 -	0.00 L/(>1000)
N2060/N2042	2.500 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	2.500 -	0.00 L/(>1000)	1.458 -	0.00 L/(>1000)
N1239/N2077	5.076 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	8.42 L/(>1000)	5.076 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	5.32 L/(>1000)
N2064/N2077	4.526 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	8.90 L/(>1000)	4.526 -	0.00 L/(>1000)	3.243 3.243	5.80 L/(>1000)
N1239/N2064	9.956 -	0.00 L/(>1000)	10.509 10.509	17.75 L/997.4	9.956 -	0.00 L/(>1000)	10.694 10.694	11.37 L/(>1000)
N2090/N2068	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N2090/N2071	1.806 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	1.806 -	0.00 L/(>1000)	2.207 -	0.00 L/(>1000)
	0.475	0.00	0.713	0.00	0.000	0.00	0.713	0.00

Fletxes								
Grup	Fletxa màxima absoluta xy Fletxa màxima relativa xy		Fletxa màxima absoluta xz Fletxa màxima relativa xz		Fletxa activa absoluta xy Fletxa activa relativa xy		Fletxa activa absoluta xz Fletxa activa relativa xz	
	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)	Pos. (m)	Fletxa (mm)
N2091/N2071	-	L/(>1000)	-	L/(>1000)	-	L/(>1000)	-	L/(>1000)
N2091/N2074	2.068 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	2.068 -	0.00 L/(>1000)	2.444 -	0.00 L/(>1000)
N2092/N2074	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.891 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.891 -	0.00 L/(>1000)
N2092/N2077	2.500 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	2.500 -	0.00 L/(>1000)	2.500 -	0.00 L/(>1000)
N2096/N2081	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)	0.000 -	0.00 L/(>1000)
N2096/N2084	0.201 -	0.00 L/(>1000)	1.204 1.204	0.41 L/(>1000)	0.201 -	0.00 L/(>1000)	1.204 -	0.00 L/(>1000)
N2095/N2084	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)	0.713 -	0.00 L/(>1000)
N2095/N2087	2.444 -	0.00 L/(>1000)	1.316 1.316	0.54 L/(>1000)	2.444 -	0.00 L/(>1000)	1.692 -	0.00 L/(>1000)
N2094/N2087	0.178 -	0.00 L/(>1000)	0.356 -	0.00 L/(>1000)	0.178 -	0.00 L/(>1000)	0.891 -	0.00 L/(>1000)
N2094/N2077	2.500 -	0.00 L/(>1000)	1.458 1.458	0.73 L/(>1000)	2.500 -	0.00 L/(>1000)	2.708 -	0.00 L/(>1000)
N2064/N1997	4.000 4.000	3.14 L/(>1000)	4.000 4.000	7.26 L/(>1000)	4.000 4.000	3.35 L/(>1000)	4.000 4.000	4.56 L/(>1000)
N1997/N1930	4.000 4.000	1.01 L/(>1000)	4.000 4.000	7.26 L/(>1000)	4.000 4.000	1.90 L/(>1000)	4.000 4.000	4.56 L/(>1000)
N1930/N1863	4.000 4.000	1.01 L/(>1000)	4.000 4.000	7.26 L/(>1000)	4.000 4.000	1.90 L/(>1000)	4.000 4.000	4.56 L/(>1000)
N1863/N1796	4.000 4.000	3.14 L/(>1000)	4.000 4.000	7.26 L/(>1000)	4.000 4.000	3.35 L/(>1000)	4.000 4.000	4.56 L/(>1000)
N2093/N2077	1.710 -	0.00 L/(>1000)	1.140 -	0.00 L/(>1000)	0.570 -	0.00 L/(>1000)	1.140 -	0.00 L/(>1000)
N2059/N2042	0.570 -	0.00 L/(>1000)	1.140 -	0.00 L/(>1000)	0.570 -	0.00 L/(>1000)	1.140 -	0.00 L/(>1000)
N2026/N2010	0.950 -	0.00 L/(>1000)	1.520 -	0.00 L/(>1000)	0.950 -	0.00 L/(>1000)	1.520 -	0.00 L/(>1000)
N1992/N1975	1.140 -	0.00 L/(>1000)	1.520 -	0.00 L/(>1000)	0.380 -	0.00 L/(>1000)	1.520 -	0.00 L/(>1000)
N1959/N1943	0.190 -	0.00 L/(>1000)	1.520 -	0.00 L/(>1000)	0.190 -	0.00 L/(>1000)	1.520 -	0.00 L/(>1000)
N1925/N1908	0.950 -	0.00 L/(>1000)	1.140 -	0.00 L/(>1000)	0.950 -	0.00 L/(>1000)	1.140 -	0.00 L/(>1000)
N1892/N1876	0.950 -	0.00 L/(>1000)	1.140 -	0.00 L/(>1000)	0.950 -	0.00 L/(>1000)	0.570 -	0.00 L/(>1000)
N1858/N1841	0.190 -	0.00 L/(>1000)	1.330 -	0.00 L/(>1000)	0.190 -	0.00 L/(>1000)	1.330 -	0.00 L/(>1000)
N1825/N1809	1.710 -	0.00 L/(>1000)	0.570 -	0.00 L/(>1000)	1.520 -	0.00 L/(>1000)	0.570 -	0.00 L/(>1000)

A.3.1.2. Comprovacions E.L.U. (Resumit)

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL)														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N846/N1741	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 29.3	x: 0.43 m η = 7.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.0	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 38.8	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 38.8**
N1741/N1749	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 29.2	x: 0.43 m η = 12.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 41.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 41.8**
N1749/N1742	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 33.5	x: 1.1 m η = 13.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.1 m η = 46.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 46.0**
N1742/N849	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 28.9	x: 0 m η = 13.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 1.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 43.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 43.1**
N849/N1743	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 29.2	x: 0.797 m η = 13.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 43.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 43.8**
N1743/N1744	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 33.4	x: 0 m η = 13.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.367 m η = 46.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 46.8**
N1744/N850	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 28.8	x: 0.366 m η = 4.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 34.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 34.6**
N850/N1745	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 27.2	x: 0.734 m η = 5.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 33.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 33.9**
N1745/N1746	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 31.1	x: 0 m η = 5.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 37.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 37.6**
N1746/N851	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 26.9	x: 0 m η = 3.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 1.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 31.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 31.5**
N851/N1747	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 22.5	x: 0.671 m η = 4.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 28.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 28.1**
N1747/N1748	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 25.7	x: 0 m η = 4.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 31.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 31.1**
N1748/N852	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 22.1	x: 0.492 m η = 8.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 2.0	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 32.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 32.5**
N848/N1750	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 28.8	x: 0.43 m η = 8.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 39.2	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 39.2**
N1750/N1758	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 28.7	x: 0.43 m η = 13.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 42.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 42.4**
N1758/N1751	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 32.9	x: 0.733 m η = 13.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 46.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 46.5**
N1751/N853	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 28.4	x: 0 m η = 13.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 1.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 42.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 42.3**
N853/N1752	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 28.6	x: 0.797 m η = 12.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 42.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 42.5**
N1752/N1753	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 32.8	x: 0 m η = 12.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.0	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.183 m η = 47.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 47.1**
N1753/N854	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 28.3	x: 0.366 m η = 4.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 2.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 33.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 33.3**
N854/N1754	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 26.5	x: 0.734 m η = 4.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 32.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 32.8**
N1754/N1755	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 30.4	x: 0 m η = 4.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 36.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 36.4**
N1755/N855	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 26.2	x: 0 m η = 3.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 1.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 30.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 30.8**
N855/N1756	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 22.1	x: 0.671 m η = 4.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 27.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 27.1**
N1756/N1757	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 25.2	x: 0 m η = 3.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 30.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 30.1**
N1757/N852	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 21.8	x: 0.492 m η = 8.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 1.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 32.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 32.1**
N846/N856	x: 0.184 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 29.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 12.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.184 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 42.1	x: 0.184 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 42.1**
N856/N857	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 27.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 12.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 39.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 39.9**
N857/N858	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 22.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.659 m η = 2.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.659 m η = 24.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 24.7**
N858/N1276	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 18.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 20.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.0**
N1276/N859	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 18.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 20.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.0**
N859/N860	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 22.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0.553 m η = 1.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.553 m η = 24.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 24.2**
N860/N861	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 26.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 12.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 39.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 39.1**
N861/N848	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 29.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 12.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 41.3	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 41.3**
N856/N849	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 2.3**
N856/N850	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 4.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 6.0	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 6.0**
N857/N850	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 5.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 5.3**
N857/N851	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 10.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 12.6	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 12.6**
N858/N851	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 11.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 11.6**

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL)														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N858/N852	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 11.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 13.0	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 13.0**
N861/N853	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 2.5**
N861/N854	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 5.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 6.7	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 6.7**
N860/N854	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 4.9**
N860/N855	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 10.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 11.9	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 11.9**
N859/N855	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 10.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 10.8**
N859/N852	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 10.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 12.3	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 12.3**
N848/N1761	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 28.1	x: 0.43 m η = 8.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 38.5	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 38.5**
N1761/N1769	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 28.0	x: 0.43 m η = 13.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 41.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 41.5**
N1769/N1762	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 32.1	x: 0.55 m η = 13.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.55 m η = 44.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 44.7**
N1762/N864	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 27.7	x: 0 m η = 12.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 1.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 41.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 41.2**
N864/N1763	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 27.9	x: 0.797 m η = 12.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 41.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 41.4**
N1763/N1764	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 32.0	x: 0 m η = 12.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.0	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.183 m η = 46.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 46.0**
N1764/N865	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 27.6	x: 0.366 m η = 4.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 2.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 32.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 32.6**
N865/N1765	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 25.8	x: 0.734 m η = 4.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 32.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 32.0**
N1765/N1766	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 29.5	x: 0 m η = 4.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 35.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 35.5**
N1766/N866	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 25.5	x: 0 m η = 3.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 1.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 29.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 29.9**
N866/N1767	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 21.3	x: 0.671 m η = 4.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 26.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 26.4**
N1767/N1768	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 24.3	x: 0 m η = 3.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 29.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 29.2**
N1768/N867	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 21.0	x: 0.492 m η = 7.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 1.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 30.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 30.8**
N863/N1759	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 28.1	x: 0.43 m η = 8.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 38.5	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 38.5**
N1759/N1760	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 28.0	x: 0.43 m η = 13.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 41.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 41.5**
N1760/N1770	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 32.1	x: 0.55 m η = 13.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.55 m η = 44.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 44.7**
N1770/N868	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 27.7	x: 0 m η = 12.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 1.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 41.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 41.2**
N868/N1771	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 27.9	x: 0.797 m η = 12.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 41.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 41.4**
N1771/N1772	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 32.0	x: 0 m η = 12.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.0	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.183 m η = 46.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 46.0**
N1772/N869	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 27.6	x: 0.366 m η = 4.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 2.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 32.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 32.6**
N869/N1773	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 25.8	x: 0.734 m η = 4.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 32.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 32.0**
N1773/N1774	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 29.5	x: 0 m η = 4.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 35.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 35.5**
N1774/N870	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 25.5	x: 0 m η = 3.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 1.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 29.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 29.9**
N870/N1775	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 21.3	x: 0.671 m η = 4.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 26.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 26.4**
N1775/N1776	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 24.3	x: 0 m η = 3.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 29.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 29.2**
N1776/N867	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 21.0	x: 0.492 m η = 7.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 1.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 30.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 30.8**
N848/N871	x: 0.184 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 28.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 12.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.184 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 40.4	x: 0.184 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 40.4**
N871/N872	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 26.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 12.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 38.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 38.1**
N872/N873	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 21.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.659 m η = 1.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.659 m η = 23.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 23.5**
N873/N1285	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 17.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 19.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 19.2**
N1285/N874	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 17.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 19.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 19.2**
N874/N875	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 21.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0.553 m η = 1.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.553 m η = 23.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 23.5**
N875/N876	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 26.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 12.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 38.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 38.1**

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL)														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N876/N863	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 28.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 12.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 40.4	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 40.4**
N871/N864	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 2.4**
N871/N865	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 4.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 6.2	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 6.2**
N872/N865	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 4.9**
N872/N866	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 10.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 11.9	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 11.9**
N873/N866	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 10.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 10.6**
N873/N867	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 10.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 12.1	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 12.1**
N876/N868	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 2.4**
N876/N869	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 4.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 6.2	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 6.2**
N875/N869	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 4.9**
N875/N870	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 10.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 11.9	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 11.9**
N874/N870	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 10.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 10.6**
N874/N867	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 10.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 12.1	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 12.1**
N893/N1687	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 54.5	x: 0.43 m η = 14.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 3.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 72.9	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 72.9**
N1687/N1695	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 54.4	x: 0.43 m η = 23.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 78.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 78.5**
N1695/N1688	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 62.3	x: 1.1 m η = 24.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.1 m η = 85.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 85.9**
N1688/N896	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.8	x: 0 m η = 24.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 3.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 79.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 79.9**
N896/N1689	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 58.1	x: 0.797 m η = 25.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 85.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 85.3**
N1689/N1690	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 62.2	x: 0 m η = 25.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.367 m η = 87.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 87.4**
N1690/N897	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.7	x: 0.366 m η = 9.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 5.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 65.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 65.1**
N897/N1691	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.4	x: 0.734 m η = 10.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 3.0	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 66.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 66.3**
N1691/N1692	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 57.9	x: 0 m η = 9.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 70.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 70.4**
N1692/N898	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 50.0	x: 0 m η = 6.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 3.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 58.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 58.8**
N898/N1693	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 41.7	x: 0.671 m η = 8.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 52.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 52.6**
N1693/N1694	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 47.7	x: 0 m η = 8.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 58.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 58.1**
N1694/N899	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 41.1	x: 0.492 m η = 15.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 3.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 61.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 61.0**
N895/N1696	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.6	x: 0.43 m η = 15.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 4.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 73.7	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 73.7**
N1696/N1704	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.5	x: 0.43 m η = 25.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 79.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 79.6**
N1704/N1697	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 61.2	x: 0.367 m η = 25.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.367 m η = 85.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 85.4**
N1697/N900	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.8	x: 0 m η = 24.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 3.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 78.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 78.5**
N900/N1698	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 57.0	x: 0.797 m η = 24.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 82.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 82.5**
N1698/N1699	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 61.0	x: 0 m η = 23.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.183 m η = 87.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 87.8**
N1699/N901	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.7	x: 0.366 m η = 8.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 4.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 62.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 62.6**
N901/N1700	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.0	x: 0.734 m η = 9.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 64.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 64.1**
N1700/N1701	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 56.4	x: 0 m η = 9.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 68.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 68.1**
N1701/N902	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 48.7	x: 0 m η = 6.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 3.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 57.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 57.4**
N902/N1702	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 41.0	x: 0.671 m η = 7.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 50.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 50.7**
N1702/N1703	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 46.8	x: 0 m η = 7.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 56.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 56.1**
N1703/N899	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 40.4	x: 0.492 m η = 15.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 3.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 60.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 60.2**

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL)														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N893/N903	x: 0.184 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 55.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 23.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.184 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 78.8	x: 0.184 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 78.8**
N903/N904	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 51.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 23.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 74.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 74.7**
N904/N905	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 42.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.028 m η = 3.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.028 m η = 45.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 45.7**
N905/N1275	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 33.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 3.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 37.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 37.4**
N1275/N906	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 33.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 3.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 37.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 37.3**
N906/N907	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 41.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 3.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 44.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 44.9**
N907/N908	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 49.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 23.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 72.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 72.9**
N908/N895	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 53.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 23.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 1.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 77.2	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 77.2**
N903/N896	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 4.6**
N903/N897	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 8.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 10.0	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 10.0**
N904/N897	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 10.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 10.0**
N904/N898	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 20.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 22.1	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 22.1**
N905/N898	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 22.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 22.0**
N905/N899	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 20.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 22.7	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 22.7**
N908/N900	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 5.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 5.0**
N908/N901	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 9.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 11.4	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 11.4**
N907/N901	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 9.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 9.3**
N907/N902	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 19.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 20.7	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 20.7**
N906/N902	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 20.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 20.3**
N906/N899	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 19.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 21.2	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 21.2**
N895/N1707	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.2	x: 0.43 m η = 15.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 4.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 72.1	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 72.1**
N1707/N1715	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.0	x: 0.43 m η = 25.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 78.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 78.0**
N1715/N1708	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 59.6	x: 0 m η = 24.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 83.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 83.6**
N1708/N911	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 51.4	x: 0 m η = 24.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 3.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 76.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 76.2**
N911/N1709	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 55.5	x: 0.797 m η = 23.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 80.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 80.2**
N1709/N1710	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 59.4	x: 0 m η = 23.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.183 m η = 85.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 85.6**
N1710/N912	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 51.3	x: 0.366 m η = 7.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 4.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 61.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 61.2**
N912/N1711	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 50.4	x: 0.734 m η = 9.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 62.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 62.3**
N1711/N1712	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 54.6	x: 0 m η = 9.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 66.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 66.1**
N1712/N913	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 47.1	x: 0 m η = 6.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 3.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 55.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 55.5**
N913/N1713	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 39.5	x: 0.671 m η = 7.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 49.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 49.2**
N1713/N1714	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 45.0	x: 0 m η = 7.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 54.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 54.4**
N1714/N914	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 38.8	x: 0.492 m η = 14.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 3.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 57.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 57.6**
N910/N1705	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.2	x: 0.43 m η = 15.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 4.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 72.1	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 72.1**
N1705/N1706	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.0	x: 0.43 m η = 25.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 78.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 78.0**
N1706/N1716	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 59.6	x: 0 m η = 24.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 83.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 83.6**
N1716/N915	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 51.4	x: 0 m η = 24.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 3.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 76.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 76.2**
N915/N1717	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 55.5	x: 0.797 m η = 23.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 80.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 80.2**
N1717/N1718	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 59.4	x: 0 m η = 23.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.183 m η = 85.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 85.6**

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL)														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N1718/N916	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 51.3	x: 0.366 m η = 7.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 4.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 61.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 61.2**
N916/N1719	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 50.4	x: 0.734 m η = 9.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 62.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 62.3**
N1719/N1720	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 54.6	x: 0 m η = 9.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 66.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 66.1**
N1720/N917	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 47.1	x: 0 m η = 6.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 3.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 55.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 55.5**
N917/N1721	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 39.5	x: 0.671 m η = 7.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 49.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 49.2**
N1721/N1722	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 45.0	x: 0 m η = 7.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 54.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 54.4**
N1722/N914	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 38.8	x: 0.492 m η = 14.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 3.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 57.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 57.6**
N895/N918	x: 0.184 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 52.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 22.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.184 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 75.4	x: 0.184 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 75.4**
N918/N919	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 48.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 22.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 71.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 71.0**
N919/N920	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 39.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 3.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 43.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 43.3**
N920/N1284	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 32.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 3.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 35.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 35.7**
N1284/N921	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 32.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 3.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 35.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 35.7**
N921/N922	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 39.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 3.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 43.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 43.3**
N922/N923	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 48.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 22.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 71.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 71.0**
N923/N910	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 52.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 22.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 75.4	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 75.4**
N918/N911	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 4.8**
N918/N912	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 9.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 10.5	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 10.5**
N919/N912	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 9.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 9.3**
N919/N913	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 19.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 20.7	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.7**
N920/N913	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 20.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.0**
N920/N914	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 19.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 20.8	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.8**
N923/N915	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 4.8**
N923/N916	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 9.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 10.5	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 10.5**
N922/N916	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 9.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 9.3**
N922/N917	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 19.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 20.7	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.7**
N921/N917	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 20.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.0**
N921/N914	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 19.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 20.8	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.8**
N940/N1633	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 54.5	x: 0.43 m η = 14.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 3.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 72.9	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 72.9**
N1633/N1641	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 54.4	x: 0.43 m η = 23.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 78.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 78.5**
N1641/N1634	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 62.3	x: 1.1 m η = 24.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.1 m η = 85.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 85.9**
N1634/N943	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.8	x: 0 m η = 24.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 3.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 79.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 79.9**
N943/N1635	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 58.1	x: 0.797 m η = 25.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 85.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 85.3**
N1635/N1636	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 62.2	x: 0 m η = 25.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.367 m η = 87.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 87.4**
N1636/N944	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.7	x: 0.366 m η = 9.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 5.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 65.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 65.1**
N944/N1637	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.4	x: 0.734 m η = 10.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 3.0	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 66.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 66.3**
N1637/N1638	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 57.9	x: 0 m η = 9.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 70.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 70.4**
N1638/N945	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 50.0	x: 0 m η = 6.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 3.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 58.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 58.8**
N945/N1639	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 41.7	x: 0.671 m η = 8.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 52.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 52.6**
N1639/N1640	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 47.7	x: 0 m η = 8.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 58.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 58.1**

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL)														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N1640/N946	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 41.1	x: 0.492 m η = 15.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 3.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 61.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 61.0**
N942/N1642	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.6	x: 0.43 m η = 15.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 4.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 73.7	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 73.7**
N1642/N1650	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.5	x: 0.43 m η = 25.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 79.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 79.6**
N1650/N1643	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 61.2	x: 0.367 m η = 25.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.367 m η = 85.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 85.4**
N1643/N947	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.8	x: 0 m η = 24.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 3.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 78.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 78.5**
N947/N1644	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 57.0	x: 0.797 m η = 24.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 82.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 82.5**
N1644/N1645	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 61.0	x: 0 m η = 23.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.183 m η = 87.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 87.8**
N1645/N948	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.7	x: 0.366 m η = 8.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 4.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 62.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 62.6**
N948/N1646	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.0	x: 0.734 m η = 9.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 64.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 64.1**
N1646/N1647	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 56.4	x: 0 m η = 9.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 68.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 68.1**
N1647/N949	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 48.7	x: 0 m η = 6.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 3.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 57.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 57.4**
N949/N1648	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 41.0	x: 0.671 m η = 7.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 50.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 50.7**
N1648/N1649	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 46.8	x: 0 m η = 7.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 56.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 56.1**
N1649/N946	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 40.4	x: 0.492 m η = 15.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 3.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 60.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 60.2**
N940/N950	x: 0.184 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 55.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 23.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.184 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 78.8	x: 0.184 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 78.8**
N950/N951	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 51.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 23.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 74.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 74.7**
N951/N952	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 42.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.028 m η = 3.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.028 m η = 45.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 45.8**
N952/N1274	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 33.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 3.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 37.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 37.4**
N1274/N953	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 33.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 3.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 37.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 37.3**
N953/N954	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 41.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 3.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 44.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 44.9**
N954/N955	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 49.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 23.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 72.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 72.9**
N955/N942	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 53.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 23.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 1.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 77.2	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 77.2**
N950/N943	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 4.6**
N950/N944	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 8.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 10.0	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 10.0**
N951/N944	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 10.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 10.0**
N951/N945	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 20.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 22.1	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 22.1**
N952/N945	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 22.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 22.0**
N952/N946	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 20.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 22.7	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 22.7**
N955/N947	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 5.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 5.0**
N955/N948	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 9.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 11.4	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 11.4**
N954/N948	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 9.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 9.3**
N954/N949	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 19.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 20.7	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.7**
N953/N949	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 20.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.3**
N953/N946	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 19.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 21.2	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 21.2**
N942/N1653	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.2	x: 0.43 m η = 15.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 4.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 72.1	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 72.1**
N1653/N1661	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.0	x: 0.43 m η = 25.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 78.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 78.0**
N1661/N1654	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 59.6	x: 0 m η = 24.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 83.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 83.6**
N1654/N958	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 51.4	x: 0 m η = 24.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 3.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 76.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 76.2**
N958/N1655	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 55.5	x: 0.797 m η = 23.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 80.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 80.2**

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL)														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N1655/N1656	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 59.4	x: 0 m η = 23.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.183 m η = 85.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 85.6**
N1656/N959	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 51.3	x: 0.366 m η = 7.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 4.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 61.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 61.2**
N959/N1657	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 50.4	x: 0.734 m η = 9.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 62.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 62.3**
N1657/N1658	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 54.6	x: 0 m η = 9.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 66.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 66.1**
N1658/N960	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 47.1	x: 0 m η = 6.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 3.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 55.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 55.5**
N960/N1659	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 39.5	x: 0.671 m η = 7.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 49.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 49.2**
N1659/N1660	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 45.0	x: 0 m η = 7.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 54.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 54.4**
N1660/N961	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 38.8	x: 0.492 m η = 14.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 3.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 57.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 57.6**
N957/N1651	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.2	x: 0.43 m η = 15.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 4.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 72.1	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 72.1**
N1651/N1652	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.0	x: 0.43 m η = 25.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 78.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 78.0**
N1652/N1662	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 59.6	x: 0 m η = 24.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 83.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 83.6**
N1662/N962	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 51.4	x: 0 m η = 24.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 3.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 76.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 76.2**
N962/N1663	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 55.5	x: 0.797 m η = 23.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 80.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 80.2**
N1663/N1664	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 59.4	x: 0 m η = 23.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.183 m η = 85.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 85.6**
N1664/N963	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 51.3	x: 0.366 m η = 7.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 4.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 61.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 61.2**
N963/N1665	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 50.4	x: 0.734 m η = 9.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 62.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 62.3**
N1665/N1666	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 54.6	x: 0 m η = 9.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 66.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 66.1**
N1666/N964	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 47.1	x: 0 m η = 6.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 3.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 55.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 55.5**
N964/N1667	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 39.5	x: 0.671 m η = 7.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 49.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 49.2**
N1667/N1668	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 45.0	x: 0 m η = 7.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 54.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 54.4**
N1668/N961	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 38.8	x: 0.492 m η = 14.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 3.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 57.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 57.6**
N942/N965	x: 0.184 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 52.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 22.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.184 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 75.4	x: 0.184 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 75.4**
N965/N966	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 48.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 22.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 71.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 71.0**
N966/N967	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 39.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 3.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 43.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 43.3**
N967/N1283	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 32.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 3.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 35.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 35.7**
N1283/N968	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 32.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 3.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 35.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 35.7**
N968/N969	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 39.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 3.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 43.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 43.3**
N969/N970	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 48.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 22.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 71.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 71.0**
N970/N957	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 52.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 22.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 75.4	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 75.4**
N965/N958	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 4.8**
N965/N959	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 9.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 10.5	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 10.5**
N966/N959	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 9.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 9.3**
N966/N960	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 19.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 20.7	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.7**
N967/N960	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 20.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.0**
N967/N961	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 19.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 20.8	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.8**
N970/N962	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 4.8**
N970/N963	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 9.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 10.5	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 10.5**
N969/N963	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 9.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 9.3**
N969/N964	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 19.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 20.7	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.7**

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL)														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N968/N964	N.P.[8]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 20.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	N.P.[9]	N.P.[10]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 20.0**
N968/N961	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 19.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.[4]	x: 1.458 m η = 20.8	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 20.8**
N987/N1579	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 54.5	x: 0.43 m η = 14.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 3.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.[4]	x: 0.43 m η = 72.9	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 72.9**
N1579/N1587	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 54.4	x: 0.43 m η = 23.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 2.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0.215 m η = 78.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 78.5**
N1587/N1580	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 62.3	x: 1.1 m η = 24.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 1.1 m η = 85.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 85.9**
N1580/N990	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 53.8	x: 0 m η = 24.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0.303 m η = 3.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0.151 m η = 79.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 79.9**
N990/N1581	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 58.1	x: 0.797 m η = 25.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0.399 m η = 85.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 85.4**
N1581/N1582	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 62.1	x: 0 m η = 25.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 1.1 m η = 1.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0.367 m η = 87.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 87.4**
N1582/N991	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 53.7	x: 0.366 m η = 9.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0.366 m η = 5.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0.366 m η = 65.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 65.1**
N991/N1583	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 53.4	x: 0.734 m η = 10.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 3.0	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0.734 m η = 66.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 66.3**
N1583/N1584	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 57.9	x: 0 m η = 9.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 1.1 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0 m η = 70.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 70.4**
N1584/N992	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 50.0	x: 0 m η = 6.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0.429 m η = 3.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0 m η = 58.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 58.8**
N992/N1585	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 41.7	x: 0.671 m η = 8.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 2.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0.671 m η = 52.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 52.7**
N1585/N1586	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 47.7	x: 0 m η = 8.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 1.1 m η = 0.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0 m η = 58.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 58.1**
N1586/N993	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 41.1	x: 0.492 m η = 15.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0.492 m η = 3.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0.492 m η = 61.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 61.0**
N989/N1588	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 53.6	x: 0.43 m η = 15.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 4.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.[4]	x: 0.43 m η = 73.7	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 73.7**
N1588/N1596	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 53.5	x: 0.43 m η = 25.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0.215 m η = 79.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 79.6**
N1596/N1589	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 61.2	x: 0.367 m η = 25.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0.367 m η = 85.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 85.4**
N1589/N994	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 52.8	x: 0 m η = 24.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0.303 m η = 3.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0.151 m η = 78.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 78.5**
N994/N1590	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 57.0	x: 0.797 m η = 24.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0.399 m η = 82.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 82.5**
N1590/N1591	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 61.0	x: 0 m η = 23.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 1.1 m η = 1.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0.183 m η = 87.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 87.8**
N1591/N995	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 52.7	x: 0.366 m η = 8.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0.366 m η = 4.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0.366 m η = 62.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 62.5**
N995/N1592	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 52.0	x: 0.734 m η = 9.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 2.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0.734 m η = 64.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 64.1**
N1592/N1593	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 56.4	x: 0 m η = 9.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 1.1 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0 m η = 68.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 68.1**
N1593/N996	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 48.7	x: 0 m η = 6.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0.429 m η = 3.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0 m η = 57.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 57.4**
N996/N1594	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 41.0	x: 0.671 m η = 7.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 2.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0.671 m η = 50.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 50.8**
N1594/N1595	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 46.8	x: 0 m η = 7.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 1.1 m η = 0.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0 m η = 56.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 56.1**
N1595/N993	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 40.4	x: 0.492 m η = 15.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0.492 m η = 3.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0.492 m η = 60.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 60.2**
N987/N997	x: 0.184 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 55.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 2.213 m η = 23.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 1.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	x: 0.184 m η < 0.1	N.P.[4]	x: 2.213 m η = 79.1	x: 0.184 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 79.1**
N997/N998	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 51.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 0 m η = 23.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 2.213 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0 m η = 75.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 75.0**
N998/N999	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 42.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 2.028 m η = 3.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 2.028 m η = 46.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 46.1**
N999/N1273	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 33.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 0 m η = 3.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 2.213 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0 m η = 37.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 37.7**
N1273/N1000	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 33.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 2.213 m η = 3.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 2.213 m η = 37.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 37.6**
N1000/N1001	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 41.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 0 m η = 3.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 2.213 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0 m η = 45.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 45.2**
N1001/N1002	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 49.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 2.213 m η = 23.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 2.213 m η = 73.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 73.3**
N1002/N989	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 54.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 0 m η = 23.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 2.213 m η = 1.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	x: 0 m η < 0.1	N.P.[4]	x: 0 m η = 77.5	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 77.5**
N997/N990	N.P.[8]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 4.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	N.P.[9]	N.P.[10]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 4.6**
N997/N991	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 8.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.[4]	x: 1.204 m η = 9.9	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 9.9**
N998/N991	N.P.[8]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 10.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	N.P.[9]	N.P.[10]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 10.0**
N998/N992	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 20.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.[4]	x: 1.316 m η = 22.1	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 22.1**

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL)														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N999/N992	N.P.[8]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 22.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	N.P.[9]	N.P.[10]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 22.0**
N999/N993	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 20.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.[4]	x: 1.458 m η = 22.7	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 22.7**
N1002/N994	N.P.[8]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 5.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	N.P.[9]	N.P.[10]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 5.0**
N1002/N995	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 9.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.[4]	x: 1.204 m η = 11.4	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 11.4**
N1001/N995	N.P.[8]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 9.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	N.P.[9]	N.P.[10]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 9.3**
N1001/N996	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 19.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.[4]	x: 1.316 m η = 20.7	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 20.7**
N1000/N996	N.P.[8]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 20.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	N.P.[9]	N.P.[10]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 20.3**
N1000/N993	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 19.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.[4]	x: 1.458 m η = 21.2	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 21.2**
N989/N1599	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 52.2	x: 0.43 m η = 15.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 4.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.[4]	x: 0.43 m η = 72.1	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 72.1**
N1599/N1607	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 52.0	x: 0.43 m η = 25.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0.215 m η = 78.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 78.0**
N1607/N1600	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 59.6	x: 0 m η = 24.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0 m η = 83.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 83.6**
N1600/N1005	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 51.4	x: 0 m η = 24.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0.303 m η = 3.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0.151 m η = 76.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 76.3**
N1005/N1601	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 55.5	x: 0.797 m η = 23.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 1.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0.399 m η = 80.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 80.3**
N1601/N1602	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 59.3	x: 0 m η = 23.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 1.1 m η = 1.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0.183 m η = 85.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 85.7**
N1602/N1006	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 51.3	x: 0.366 m η = 7.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0.366 m η = 4.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0.366 m η = 61.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 61.2**
N1006/N1603	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 50.4	x: 0.734 m η = 9.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0.734 m η = 62.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 62.3**
N1603/N1604	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 54.6	x: 0 m η = 9.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 1.1 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0 m η = 66.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 66.1**
N1604/N1007	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 47.1	x: 0 m η = 6.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0.429 m η = 3.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0 m η = 55.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 55.5**
N1007/N1605	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 39.5	x: 0.671 m η = 7.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 2.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0.671 m η = 49.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 49.2**
N1605/N1606	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 45.0	x: 0 m η = 7.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 1.1 m η = 0.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0 m η = 54.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 54.4**
N1606/N1008	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 38.8	x: 0.492 m η = 14.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0.492 m η = 3.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0.492 m η = 57.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 57.6**
N1004/N1597	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 52.2	x: 0.43 m η = 15.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 4.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.[4]	x: 0.43 m η = 72.1	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 72.1**
N1597/N1598	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 52.0	x: 0.43 m η = 25.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0.215 m η = 78.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 78.0**
N1598/N1608	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 59.6	x: 0 m η = 24.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0 m η = 83.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 83.6**
N1608/N1009	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 51.4	x: 0 m η = 24.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0.303 m η = 3.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0.151 m η = 76.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 76.3**
N1009/N1609	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 55.5	x: 0.797 m η = 23.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 1.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0.399 m η = 80.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 80.3**
N1609/N1610	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 59.3	x: 0 m η = 23.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 1.1 m η = 1.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0.183 m η = 85.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 85.7**
N1610/N1010	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 51.3	x: 0.366 m η = 7.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0.366 m η = 4.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0.366 m η = 61.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 61.2**
N1010/N1611	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 50.4	x: 0.734 m η = 9.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0.734 m η = 62.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 62.3**
N1611/N1612	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 54.6	x: 0 m η = 9.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 1.1 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0 m η = 66.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 66.1**
N1612/N1011	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 47.1	x: 0 m η = 6.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0.429 m η = 3.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0 m η = 55.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 55.5**
N1011/N1613	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 39.5	x: 0.671 m η = 7.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 2.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0.671 m η = 49.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 49.2**
N1613/N1614	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 45.0	x: 0 m η = 7.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 1.1 m η = 0.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0 m η = 54.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 54.4**
N1614/N1008	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 38.8	x: 0.492 m η = 14.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0.492 m η = 3.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0.492 m η = 57.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 57.6**
N989/N1012	x: 0.184 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 53.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 2.213 m η = 22.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	x: 0.184 m η < 0.1	N.P.[4]	x: 2.213 m η = 75.8	x: 0.184 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 75.8**
N1012/N1013	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 48.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 0 m η = 22.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 2.213 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0 m η = 71.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 71.4**
N1013/N1014	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 40.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 2.213 m η = 3.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 2.213 m η = 43.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 43.7**
N1014/N1282	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 32.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 0 m η = 3.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 2.213 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0 m η = 36.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 36.1**
N1282/N1015	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 32.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 2.213 m η = 3.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 2.213 m η = 36.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 36.1**
N1015/N1016	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 40.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 0 m η = 3.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 2.213 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	η < 0.1	N.P.[4]	x: 0 m η = 43.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 43.7**

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL)														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N1016/N1017	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 48.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 22.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 71.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 71.4**
N1017/N1004	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 53.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 22.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 75.8	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 75.8**
N1012/N1005	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 4.8**
N1012/N1006	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 9.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 10.5	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 10.5**
N1013/N1006	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 9.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 9.3**
N1013/N1007	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 19.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 20.7	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.7**
N1014/N1007	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 20.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.0**
N1014/N1008	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 19.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 20.8	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.8**
N1017/N1009	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 4.8**
N1017/N1010	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 9.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 10.5	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 10.5**
N1016/N1010	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 9.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 9.3**
N1016/N1011	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 19.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 20.7	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.7**
N1015/N1011	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 20.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.0**
N1015/N1008	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 19.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 20.8	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.8**
N1034/N1525	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 54.5	x: 0.43 m η = 14.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 3.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 72.9	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 72.9**
N1525/N1533	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 54.4	x: 0.43 m η = 23.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 78.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 78.5**
N1533/N1526	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 62.3	x: 1.1 m η = 24.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.1 m η = 85.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 85.9**
N1526/N1037	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.9	x: 0 m η = 24.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 3.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 79.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 79.9**
N1037/N1527	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 58.1	x: 0.797 m η = 25.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 85.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 85.3**
N1527/N1528	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 62.2	x: 0 m η = 25.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.367 m η = 87.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 87.4**
N1528/N1038	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.7	x: 0.366 m η = 9.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 5.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 65.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 65.2**
N1038/N1529	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.4	x: 0.734 m η = 10.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 3.0	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 66.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 66.3**
N1529/N1530	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 57.9	x: 0 m η = 9.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 70.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 70.4**
N1530/N1039	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 50.0	x: 0 m η = 6.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 3.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 58.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 58.8**
N1039/N1531	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 41.7	x: 0.671 m η = 8.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 52.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 52.6**
N1531/N1532	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 47.7	x: 0 m η = 8.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 58.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 58.1**
N1532/N1040	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 41.1	x: 0.492 m η = 15.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 3.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 61.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 61.0**
N1036/N1534	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.6	x: 0.43 m η = 15.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 4.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 73.7	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 73.7**
N1534/N1542	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.5	x: 0.43 m η = 25.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 79.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 79.6**
N1542/N1535	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 61.2	x: 0.367 m η = 25.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.367 m η = 85.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 85.4**
N1535/N1041	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.8	x: 0 m η = 24.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 3.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 78.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 78.4**
N1041/N1536	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 57.0	x: 0.797 m η = 24.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 82.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 82.5**
N1536/N1537	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 61.0	x: 0 m η = 23.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.183 m η = 87.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 87.8**
N1537/N1042	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.7	x: 0.366 m η = 8.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 4.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 62.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 62.6**
N1042/N1538	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.0	x: 0.734 m η = 9.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 64.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 64.1**
N1538/N1539	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 56.4	x: 0 m η = 9.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 68.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 68.1**
N1539/N1043	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 48.7	x: 0 m η = 6.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 3.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 57.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 57.4**
N1043/N1540	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 41.0	x: 0.671 m η = 7.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 50.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 50.7**
N1540/N1541	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 46.8	x: 0 m η = 7.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 56.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 56.1**

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL)														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N1541/N1040	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 40.4	x: 0.492 m η = 15.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 3.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 60.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 60.3**
N1034/N1044	x: 0.184 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 55.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 23.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.184 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 78.6	x: 0.184 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 78.6**
N1044/N1045	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 50.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 23.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 74.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 74.5**
N1045/N1046	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 41.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.028 m η = 3.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.028 m η = 45.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 45.6**
N1046/N1272	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 33.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 3.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 37.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 37.2**
N1272/N1047	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 33.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 3.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 37.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 37.2**
N1047/N1048	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 41.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 3.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 44.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 44.7**
N1048/N1049	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 49.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 23.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 72.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 72.8**
N1049/N1036	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 53.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 23.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 1.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 77.0	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 77.0**
N1044/N1037	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 4.6**
N1044/N1038	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 8.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 10.0	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 10.0**
N1045/N1038	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 10.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 10.0**
N1045/N1039	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 20.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 22.1	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 22.1**
N1046/N1039	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 22.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 22.0**
N1046/N1040	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 20.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 22.7	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 22.7**
N1049/N1041	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 5.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 5.0**
N1049/N1042	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 9.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 11.4	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 11.4**
N1048/N1042	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 9.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 9.3**
N1048/N1043	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 19.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 20.7	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.7**
N1047/N1043	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 20.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.3**
N1047/N1040	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 19.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 21.2	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 21.2**
N1036/N1545	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.2	x: 0.43 m η = 15.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 4.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 72.1	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 72.1**
N1545/N1553	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.1	x: 0.43 m η = 25.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 78.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 78.0**
N1553/N1546	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 59.6	x: 0 m η = 24.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 83.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 83.5**
N1546/N1052	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 51.4	x: 0 m η = 23.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 3.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 76.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 76.2**
N1052/N1547	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 55.5	x: 0.797 m η = 23.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 80.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 80.2**
N1547/N1548	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 59.4	x: 0 m η = 23.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.183 m η = 85.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 85.6**
N1548/N1053	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 51.3	x: 0.366 m η = 8.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 4.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 61.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 61.2**
N1053/N1549	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 50.4	x: 0.734 m η = 9.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 62.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 62.3**
N1549/N1550	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 54.6	x: 0 m η = 8.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 66.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 66.1**
N1550/N1054	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 47.1	x: 0 m η = 6.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 3.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 55.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 55.4**
N1054/N1551	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 39.5	x: 0.671 m η = 7.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 49.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 49.2**
N1551/N1552	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 45.0	x: 0 m η = 7.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 54.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 54.4**
N1552/N1055	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 38.8	x: 0.492 m η = 14.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 3.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 57.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 57.7**
N1051/N1543	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.2	x: 0.43 m η = 15.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 4.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 72.1	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 72.1**
N1543/N1544	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.1	x: 0.43 m η = 25.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 78.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 78.0**
N1544/N1554	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 59.6	x: 0 m η = 24.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 83.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 83.5**
N1554/N1056	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 51.4	x: 0 m η = 23.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 3.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 76.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 76.2**
N1056/N1555	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 55.5	x: 0.797 m η = 23.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 80.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 80.2**

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL)														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N1555/N1556	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 59.4	x: 0 m η = 23.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.183 m η = 85.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 85.6**
N1556/N1057	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 51.3	x: 0.366 m η = 8.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 4.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 61.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 61.2**
N1057/N1557	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 50.4	x: 0.734 m η = 9.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 62.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 62.3**
N1557/N1558	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 54.6	x: 0 m η = 8.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 66.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 66.1**
N1558/N1058	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 47.1	x: 0 m η = 6.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 3.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 55.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 55.4**
N1058/N1559	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 39.5	x: 0.671 m η = 7.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 49.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 49.2**
N1559/N1560	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 45.0	x: 0 m η = 7.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 54.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 54.4**
N1560/N1055	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 38.8	x: 0.492 m η = 14.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 3.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 57.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 57.7**
N1036/N1059	x: 0.184 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 52.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 22.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.184 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 75.2	x: 0.184 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 75.2**
N1059/N1060	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 48.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 22.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 70.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 70.8**
N1060/N1061	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 39.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 3.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 43.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 43.1**
N1061/N1281	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 32.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 3.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 35.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 35.5**
N1281/N1062	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 32.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 3.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 35.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 35.5**
N1062/N1063	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 39.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 3.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 43.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 43.1**
N1063/N1064	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 48.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 22.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 70.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 70.8**
N1064/N1051	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 52.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 22.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 75.2	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 75.2**
N1059/N1052	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 4.8**
N1059/N1053	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 9.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 10.6	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 10.6**
N1060/N1053	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 9.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 9.3**
N1060/N1054	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 19.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 20.7	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.7**
N1061/N1054	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 20.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.0**
N1061/N1055	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 19.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 20.8	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.8**
N1064/N1056	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 4.8**
N1064/N1057	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 9.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 10.6	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 10.6**
N1063/N1057	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 9.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 9.3**
N1063/N1058	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 19.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 20.7	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.7**
N1062/N1058	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 20.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.0**
N1062/N1055	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 19.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 20.8	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.8**
N1081/N1418	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 54.5	x: 0.43 m η = 14.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 3.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 72.9	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 72.9**
N1418/N1434	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 54.4	x: 0.43 m η = 23.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 78.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 78.5**
N1434/N1420	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 62.3	x: 1.1 m η = 24.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.1 m η = 85.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 85.9**
N1420/N1084	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.8	x: 0 m η = 24.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 3.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 79.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 79.9**
N1084/N1422	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 58.1	x: 0.797 m η = 25.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 85.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 85.4**
N1422/N1424	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 62.1	x: 0 m η = 25.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.367 m η = 87.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 87.4**
N1424/N1085	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.7	x: 0.366 m η = 9.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 5.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 65.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 65.1**
N1085/N1426	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.4	x: 0.734 m η = 10.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 3.0	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 66.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 66.3**
N1426/N1428	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 57.9	x: 0 m η = 9.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 70.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 70.4**
N1428/N1086	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 50.0	x: 0 m η = 6.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 3.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 58.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 58.8**
N1086/N1430	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 41.7	x: 0.671 m η = 8.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 52.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 52.7**

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL)														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N1430/N1432	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 47.7	x: 0 m η = 8.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 58.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 58.1**
N1432/N1087	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 41.1	x: 0.492 m η = 15.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 3.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 61.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 61.0**
N1083/N1436	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.6	x: 0.43 m η = 15.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 4.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 73.7	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 73.7**
N1436/N1452	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.5	x: 0.43 m η = 25.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 79.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 79.6**
N1452/N1438	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 61.2	x: 0.367 m η = 25.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.367 m η = 85.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 85.4**
N1438/N1088	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.8	x: 0 m η = 24.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 3.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 78.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 78.5**
N1088/N1440	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 57.0	x: 0.797 m η = 24.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 82.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 82.5**
N1440/N1442	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 61.0	x: 0 m η = 23.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.183 m η = 87.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 87.8**
N1442/N1089	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.7	x: 0.366 m η = 8.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 4.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 62.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 62.5**
N1089/N1444	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.0	x: 0.734 m η = 9.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 64.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 64.1**
N1444/N1446	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 56.4	x: 0 m η = 9.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 68.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 68.1**
N1446/N1090	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 48.7	x: 0 m η = 6.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 3.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 57.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 57.4**
N1090/N1448	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 41.0	x: 0.671 m η = 7.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 50.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 50.8**
N1448/N1450	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 46.8	x: 0 m η = 7.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 56.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 56.1**
N1450/N1087	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 40.4	x: 0.492 m η = 15.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 3.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 60.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 60.2**
N1081/N1091	x: 0.184 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 55.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 23.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.184 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 79.1	x: 0.184 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 79.1**
N1091/N1092	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 51.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 23.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 75.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 75.0**
N1092/N1093	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 42.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.028 m η = 3.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.028 m η = 46.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 46.1**
N1093/N1271	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 33.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 3.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 37.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 37.7**
N1271/N1094	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 33.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 3.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 37.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 37.6**
N1094/N1095	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 41.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 3.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 45.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 45.2**
N1095/N1096	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 49.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 23.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 73.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 73.3**
N1096/N1083	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 54.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 23.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 1.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 77.5	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 77.5**
N1091/N1084	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 4.6**
N1091/N1085	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 8.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 9.9	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 9.9**
N1092/N1085	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 10.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 10.0**
N1092/N1086	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 20.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 22.1	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 22.1**
N1093/N1086	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 22.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 22.0**
N1093/N1087	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 20.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 22.7	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 22.7**
N1096/N1088	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 5.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 5.0**
N1096/N1089	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 9.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 11.4	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 11.4**
N1095/N1089	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 9.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 9.3**
N1095/N1090	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 19.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 20.7	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.7**
N1094/N1090	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 20.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.3**
N1094/N1087	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 19.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 21.2	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 21.2**
N1083/N1458	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.2	x: 0.43 m η = 15.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 4.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 72.1	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 72.1**
N1458/N1474	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.0	x: 0.43 m η = 25.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 78.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 78.0**
N1474/N1460	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 59.6	x: 0 m η = 24.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 83.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 83.6**
N1460/N1099	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 51.4	x: 0 m η = 24.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 3.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 76.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 76.3**

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL)														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N1099/N1462	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 55.5	x: 0.797 m η = 23.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 80.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 80.3**
N1462/N1464	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 59.3	x: 0 m η = 23.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.183 m η = 85.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 85.7**
N1464/N1100	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 51.3	x: 0.366 m η = 7.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 4.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 61.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 61.2**
N1100/N1466	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 50.4	x: 0.734 m η = 9.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 62.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 62.3**
N1466/N1468	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 54.6	x: 0 m η = 9.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 66.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 66.1**
N1468/N1101	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 47.1	x: 0 m η = 6.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 3.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 55.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 55.5**
N1101/N1470	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 39.5	x: 0.671 m η = 7.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 49.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 49.2**
N1470/N1472	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 45.0	x: 0 m η = 7.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 54.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 54.4**
N1472/N1102	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 38.8	x: 0.492 m η = 14.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 3.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 57.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 57.6**
N1098/N1454	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.2	x: 0.43 m η = 15.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 4.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 72.1	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 72.1**
N1454/N1456	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.0	x: 0.43 m η = 25.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 78.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 78.0**
N1456/N1476	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 59.6	x: 0 m η = 24.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 83.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 83.6**
N1476/N1103	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 51.4	x: 0 m η = 24.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 3.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 76.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 76.3**
N1103/N1478	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 55.5	x: 0.797 m η = 23.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 80.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 80.3**
N1478/N1480	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 59.3	x: 0 m η = 23.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.183 m η = 85.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 85.7**
N1480/N1104	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 51.3	x: 0.366 m η = 7.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 4.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 61.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 61.2**
N1104/N1482	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 50.4	x: 0.734 m η = 9.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 62.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 62.3**
N1482/N1484	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 54.6	x: 0 m η = 9.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 66.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 66.1**
N1484/N1105	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 47.1	x: 0 m η = 6.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 3.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 55.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 55.5**
N1105/N1486	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 39.5	x: 0.671 m η = 7.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 49.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 49.2**
N1486/N1488	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 45.0	x: 0 m η = 7.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 54.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 54.4**
N1488/N1102	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 38.8	x: 0.492 m η = 14.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 3.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 57.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 57.6**
N1083/N1106	x: 0.184 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 53.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 22.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.184 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 75.8	x: 0.184 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 75.8**
N1106/N1107	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 48.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 22.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 71.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 71.4**
N1107/N1108	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 40.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 3.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 43.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 43.7**
N1108/N1280	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 32.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 3.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 36.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 36.1**
N1280/N1109	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 32.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 3.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 36.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 36.1**
N1109/N1110	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 40.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 3.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 43.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 43.7**
N1110/N1111	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 48.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 22.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 71.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 71.4**
N1111/N1098	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 53.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 22.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 75.8	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 75.8**
N1106/N1099	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 4.8**
N1106/N1100	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 9.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 10.5	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 10.5**
N1107/N1100	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 9.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 9.3**
N1107/N1101	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 19.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 20.7	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.7**
N1108/N1101	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 20.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.0**
N1108/N1102	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 19.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 20.8	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.8**
N1111/N1103	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 4.8**
N1111/N1104	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 9.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 10.5	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 10.5**
N1110/N1104	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 9.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 9.3**

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL)														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N1110/N1105	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 19.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 20.7	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.7**
N1109/N1105	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 20.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.0**
N1109/N1102	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 19.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 20.8	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.8**
N1128/N1417	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 54.5	x: 0.43 m η = 14.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 3.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 72.9	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 72.9**
N1417/N1433	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 54.4	x: 0.43 m η = 23.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 78.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 78.5**
N1433/N1419	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 62.3	x: 1.1 m η = 24.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.1 m η = 85.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 85.9**
N1419/N1131	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.8	x: 0 m η = 24.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 3.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 79.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 79.9**
N1131/N1421	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 58.1	x: 0.797 m η = 25.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 85.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 85.3**
N1421/N1423	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 62.2	x: 0 m η = 25.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.367 m η = 87.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 87.4**
N1423/N1132	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.7	x: 0.366 m η = 9.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 5.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 65.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 65.1**
N1132/N1425	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.4	x: 0.734 m η = 10.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 3.0	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 66.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 66.3**
N1425/N1427	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 57.9	x: 0 m η = 9.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 70.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 70.4**
N1427/N1133	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 50.0	x: 0 m η = 6.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 3.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 58.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 58.8**
N1133/N1429	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 41.7	x: 0.671 m η = 8.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 52.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 52.6**
N1429/N1431	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 47.7	x: 0 m η = 8.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 58.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 58.1**
N1431/N1134	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 41.1	x: 0.492 m η = 15.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 3.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 61.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 61.0**
N1130/N1435	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.6	x: 0.43 m η = 15.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 4.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 73.7	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 73.7**
N1435/N1451	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.5	x: 0.43 m η = 25.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 79.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 79.6**
N1451/N1437	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 61.2	x: 0.367 m η = 25.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.367 m η = 85.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 85.4**
N1437/N1135	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.8	x: 0 m η = 24.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 3.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 78.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 78.5**
N1135/N1439	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 57.0	x: 0.797 m η = 24.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 82.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 82.5**
N1439/N1441	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 61.0	x: 0 m η = 23.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.183 m η = 87.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 87.8**
N1441/N1136	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.7	x: 0.366 m η = 8.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 4.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 62.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 62.6**
N1136/N1443	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.0	x: 0.734 m η = 9.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 64.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 64.1**
N1443/N1445	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 56.4	x: 0 m η = 9.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 68.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 68.1**
N1445/N1137	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 48.7	x: 0 m η = 6.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 3.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 57.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 57.4**
N1137/N1447	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 41.0	x: 0.671 m η = 7.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 50.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 50.7**
N1447/N1449	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 46.8	x: 0 m η = 7.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 56.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 56.1**
N1449/N1134	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 40.4	x: 0.492 m η = 15.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 3.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 60.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 60.2**
N1128/N1138	x: 0.184 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 55.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 23.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.184 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 78.8	x: 0.184 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 78.8**
N1138/N1139	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 51.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 23.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 74.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 74.7**
N1139/N1140	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 42.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.028 m η = 3.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.028 m η = 45.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 45.8**
N1140/N1270	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 33.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 3.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 37.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 37.4**
N1270/N1141	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 33.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 3.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 37.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 37.3**
N1141/N1142	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 41.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 3.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 44.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 44.9**
N1142/N1143	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 49.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 23.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 72.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 72.9**
N1143/N1130	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 53.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 23.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 1.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 77.2	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 77.2**
N1138/N1131	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 4.6**
N1138/N1132	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 8.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 10.0	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 10.0**
N1139/N1132	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 10.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 10.0**

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL)														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N1139/N1133	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 20.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 22.1	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 22.1**
N1140/N1133	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 22.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 22.0**
N1140/N1134	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 20.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 22.7	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 22.7**
N1143/N1135	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 5.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 5.0**
N1143/N1136	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 9.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 11.4	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 11.4**
N1142/N1136	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 9.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 9.3**
N1142/N1137	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 19.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 20.7	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.7**
N1141/N1137	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 20.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.3**
N1141/N1134	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 19.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 21.2	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 21.2**
N1130/N1457	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.2	x: 0.43 m η = 15.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 4.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 72.1	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 72.1**
N1457/N1473	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.0	x: 0.43 m η = 25.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 78.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 78.0**
N1473/N1459	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 59.6	x: 0 m η = 24.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 83.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 83.6**
N1459/N1146	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 51.4	x: 0 m η = 24.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 3.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 76.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 76.2**
N1146/N1461	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 55.5	x: 0.797 m η = 23.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 80.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 80.2**
N1461/N1463	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 59.4	x: 0 m η = 23.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.183 m η = 85.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 85.6**
N1463/N1147	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 51.3	x: 0.366 m η = 7.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 4.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 61.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 61.2**
N1147/N1465	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 50.4	x: 0.734 m η = 9.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 62.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 62.3**
N1465/N1467	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 54.6	x: 0 m η = 9.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 66.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 66.1**
N1467/N1148	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 47.1	x: 0 m η = 6.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 3.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 55.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 55.5**
N1148/N1469	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 39.5	x: 0.671 m η = 7.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 49.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 49.2**
N1469/N1471	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 45.0	x: 0 m η = 7.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 54.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 54.4**
N1471/N1149	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 38.8	x: 0.492 m η = 14.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 3.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 57.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 57.6**
N1145/N1453	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.2	x: 0.43 m η = 15.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 4.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 72.1	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 72.1**
N1453/N1455	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.0	x: 0.43 m η = 25.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 78.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 78.0**
N1455/N1475	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 59.6	x: 0 m η = 24.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 83.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 83.6**
N1475/N1150	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 51.4	x: 0 m η = 24.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 3.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 76.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 76.2**
N1150/N1477	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 55.5	x: 0.797 m η = 23.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 80.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 80.2**
N1477/N1479	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 59.4	x: 0 m η = 23.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.183 m η = 85.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 85.6**
N1479/N1151	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 51.3	x: 0.366 m η = 7.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 4.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 61.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 61.2**
N1151/N1481	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 50.4	x: 0.734 m η = 9.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 62.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 62.3**
N1481/N1483	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 54.6	x: 0 m η = 9.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 66.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 66.1**
N1483/N1152	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 47.1	x: 0 m η = 6.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 3.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 55.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 55.5**
N1152/N1485	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 39.5	x: 0.671 m η = 7.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 49.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 49.2**
N1485/N1487	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 45.0	x: 0 m η = 7.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 54.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 54.4**
N1487/N1149	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 38.8	x: 0.492 m η = 14.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 3.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 57.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 57.6**
N1130/N1153	x: 0.184 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 52.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 22.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.184 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 75.4	x: 0.184 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 75.4**
N1153/N1154	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 48.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 22.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 71.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 71.0**
N1154/N1155	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 39.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 3.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 43.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 43.3**
N1155/N1279	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 32.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 3.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 35.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 35.7**

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL)														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N1279/N1156	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 32.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 3.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 35.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 35.7**
N1156/N1157	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 39.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 3.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 43.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 43.3**
N1157/N1158	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 48.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 22.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 71.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 71.0**
N1158/N1145	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 52.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 22.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 75.4	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 75.4**
N1153/N1146	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 4.8**
N1153/N1147	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 9.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 10.5	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 10.5**
N1154/N1147	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 9.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 9.3**
N1154/N1148	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 19.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 20.7	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.7**
N1155/N1148	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 20.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.0**
N1155/N1149	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 19.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 20.8	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.8**
N1158/N1150	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 4.8**
N1158/N1151	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 9.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 10.5	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 10.5**
N1157/N1151	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 9.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 9.3**
N1157/N1152	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 19.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 20.7	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.7**
N1156/N1152	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 20.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.0**
N1156/N1149	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 19.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 20.8	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.8**
N1175/N1296	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 54.5	x: 0.43 m η = 14.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 3.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 72.9	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 72.9**
N1296/N1326	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 54.4	x: 0.43 m η = 23.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 78.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 78.5**
N1326/N1312	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 62.3	x: 1.1 m η = 24.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.1 m η = 85.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 85.9**
N1312/N1178	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.8	x: 0 m η = 24.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 3.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 79.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 79.9**
N1178/N1314	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 58.1	x: 0.797 m η = 25.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 85.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 85.3**
N1314/N1316	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 62.2	x: 0 m η = 25.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.367 m η = 87.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 87.4**
N1316/N1179	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.7	x: 0.366 m η = 9.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 5.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 65.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 65.1**
N1179/N1318	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.4	x: 0.734 m η = 10.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 3.0	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 66.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 66.3**
N1318/N1320	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 57.9	x: 0 m η = 9.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 70.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 70.4**
N1320/N1180	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 50.0	x: 0 m η = 6.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 3.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 58.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 58.8**
N1180/N1322	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 41.7	x: 0.671 m η = 8.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 52.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 52.6**
N1322/N1324	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 47.7	x: 0 m η = 8.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 58.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 58.1**
N1324/N1181	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 41.1	x: 0.492 m η = 15.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 3.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 61.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 61.0**
N1177/N1328	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.6	x: 0.43 m η = 15.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 4.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 73.7	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 73.7**
N1328/N1344	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.5	x: 0.43 m η = 25.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 79.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 79.6**
N1344/N1330	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 61.2	x: 0.367 m η = 25.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.367 m η = 85.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 85.4**
N1330/N1182	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.8	x: 0 m η = 24.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 3.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 78.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 78.5**
N1182/N1332	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 57.0	x: 0.797 m η = 24.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 82.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 82.5**
N1332/N1334	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 61.0	x: 0 m η = 23.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.183 m η = 87.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 87.8**
N1334/N1183	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.7	x: 0.366 m η = 8.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 4.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 62.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 62.6**
N1183/N1336	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.0	x: 0.734 m η = 9.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 64.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 64.1**
N1336/N1338	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 56.4	x: 0 m η = 9.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 68.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 68.1**
N1338/N1184	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 48.7	x: 0 m η = 6.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 3.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 57.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 57.4**

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL)														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N1184/N1340	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 41.0	x: 0.671 m η = 7.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 50.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 50.7**
N1340/N1342	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 46.8	x: 0 m η = 7.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 56.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 56.1**
N1342/N1181	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 40.4	x: 0.492 m η = 15.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 3.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 60.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 60.2**
N1175/N1185	x: 0.184 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 55.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 23.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.184 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 78.8	x: 0.184 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 78.8**
N1185/N1186	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 51.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 23.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 74.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 74.7**
N1186/N1187	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 42.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.028 m η = 3.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.028 m η = 45.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 45.7**
N1187/N1269	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 33.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 3.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 37.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 37.4**
N1269/N1188	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 33.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 3.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 37.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 37.3**
N1188/N1189	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 41.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 3.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 44.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 44.9**
N1189/N1190	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 49.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 23.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 72.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 72.9**
N1190/N1177	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 53.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 23.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 1.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 77.2	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 77.2**
N1185/N1178	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 4.6**
N1185/N1179	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 8.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 10.0	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 10.0**
N1186/N1179	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 10.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 10.0**
N1186/N1180	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 20.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 22.1	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 22.1**
N1187/N1180	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 22.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 22.0**
N1187/N1181	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 20.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 22.7	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 22.7**
N1190/N1182	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 5.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 5.0**
N1190/N1183	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 9.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 11.4	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 11.4**
N1189/N1183	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 9.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 9.3**
N1189/N1184	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 19.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 20.7	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.7**
N1188/N1184	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 20.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.3**
N1188/N1181	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 19.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 21.2	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 21.2**
N1177/N1350	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.2	x: 0.43 m η = 15.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 4.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 72.1	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 72.1**
N1350/N1366	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.0	x: 0.43 m η = 25.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 78.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 78.0**
N1366/N1352	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 59.6	x: 0 m η = 24.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 83.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 83.6**
N1352/N1193	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 51.4	x: 0 m η = 24.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 3.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 76.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 76.2**
N1193/N1354	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 55.5	x: 0.797 m η = 23.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 80.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 80.2**
N1354/N1356	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 59.4	x: 0 m η = 23.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.183 m η = 85.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 85.6**
N1356/N1194	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 51.3	x: 0.366 m η = 7.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 4.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 61.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 61.2**
N1194/N1358	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 50.4	x: 0.734 m η = 9.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 62.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 62.3**
N1358/N1360	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 54.6	x: 0 m η = 9.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 66.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 66.1**
N1360/N1195	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 47.1	x: 0 m η = 6.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 3.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 55.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 55.5**
N1195/N1362	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 39.5	x: 0.671 m η = 7.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 49.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 49.2**
N1362/N1364	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 45.0	x: 0 m η = 7.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 54.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 54.4**
N1364/N1196	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 38.8	x: 0.492 m η = 14.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 3.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 57.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 57.6**
N1192/N1346	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.2	x: 0.43 m η = 15.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 4.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 72.1	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 72.1**
N1346/N1348	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.0	x: 0.43 m η = 25.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 78.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 78.0**
N1348/N1368	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 59.6	x: 0 m η = 24.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 83.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 83.6**

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL)														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N1368/N1197	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 51.4	x: 0 m η = 24.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 3.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 76.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 76.2**
N1197/N1370	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 55.5	x: 0.797 m η = 23.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 80.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 80.2**
N1370/N1372	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 59.4	x: 0 m η = 23.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.183 m η = 85.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 85.6**
N1372/N1198	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 51.3	x: 0.366 m η = 7.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 4.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 61.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 61.2**
N1198/N1374	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 50.4	x: 0.734 m η = 9.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 62.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 62.3**
N1374/N1376	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 54.6	x: 0 m η = 9.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 66.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 66.1**
N1376/N1199	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 47.1	x: 0 m η = 6.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 3.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 55.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 55.5**
N1199/N1378	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 39.5	x: 0.671 m η = 7.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 49.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 49.2**
N1378/N1380	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 45.0	x: 0 m η = 7.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 54.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 54.4**
N1380/N1196	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 38.8	x: 0.492 m η = 14.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 3.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 57.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 57.6**
N1177/N1200	x: 0.184 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 52.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 22.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.184 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 75.4	x: 0.184 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 75.4**
N1200/N1201	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 48.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 22.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 71.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 71.0**
N1201/N1202	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 39.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 3.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 43.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 43.3**
N1202/N1278	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 32.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 3.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 35.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 35.7**
N1278/N1203	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 32.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 3.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 35.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 35.7**
N1203/N1204	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 39.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 3.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 43.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 43.3**
N1204/N1205	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 48.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 22.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 71.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 71.0**
N1205/N1192	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 52.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 22.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 75.4	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 75.4**
N1200/N1193	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 4.8**
N1200/N1194	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 9.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 10.5	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 10.5**
N1201/N1194	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 9.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 9.3**
N1201/N1195	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 19.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 20.7	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.7**
N1202/N1195	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 20.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.0**
N1202/N1196	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 19.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 20.8	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.8**
N1205/N1197	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 4.8**
N1205/N1198	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 9.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 10.5	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 10.5**
N1204/N1198	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 9.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 9.3**
N1204/N1199	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 19.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 20.7	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.7**
N1203/N1199	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 20.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.0**
N1203/N1196	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 19.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 20.8	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.8**
N1222/N1295	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 29.3	x: 0.43 m η = 7.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.0	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 38.8	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 38.8**
N1295/N1325	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 29.2	x: 0.43 m η = 12.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 41.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 41.8**
N1325/N1311	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 33.5	x: 1.1 m η = 13.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.1 m η = 46.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 46.0**
N1311/N1225	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 28.9	x: 0 m η = 13.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 1.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 43.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 43.1**
N1225/N1313	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 29.2	x: 0.797 m η = 13.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 43.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 43.8**
N1313/N1315	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 33.4	x: 0 m η = 13.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.367 m η = 46.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 46.8**
N1315/N1226	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 28.8	x: 0.366 m η = 4.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 34.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 34.6**
N1226/N1317	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 27.2	x: 0.734 m η = 5.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 33.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 33.9**
N1317/N1319	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 31.1	x: 0 m η = 5.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 37.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 37.6**

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL)														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N1319/N1227	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 26.9	x: 0 m η = 3.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 1.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 31.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 31.5**
N1227/N1321	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 22.5	x: 0.671 m η = 4.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 28.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 28.1**
N1321/N1323	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 25.7	x: 0 m η = 4.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 31.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 31.1**
N1323/N1228	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 22.1	x: 0.492 m η = 8.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 2.0	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 32.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 32.5**
N1224/N1327	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 28.8	x: 0.43 m η = 8.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 39.2	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 39.2**
N1327/N1343	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 28.7	x: 0.43 m η = 13.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 42.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 42.4**
N1343/N1329	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 32.9	x: 0.733 m η = 13.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 46.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 46.5**
N1329/N1229	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 28.4	x: 0 m η = 13.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 1.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 42.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 42.3**
N1229/N1331	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 28.6	x: 0.797 m η = 12.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 42.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 42.5**
N1331/N1333	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 32.8	x: 0 m η = 12.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.0	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.183 m η = 47.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 47.1**
N1333/N1230	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 28.3	x: 0.366 m η = 4.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 2.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 33.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 33.3**
N1230/N1335	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 26.5	x: 0.734 m η = 4.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 32.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 32.8**
N1335/N1337	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 30.4	x: 0 m η = 4.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 36.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 36.4**
N1337/N1231	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 26.2	x: 0 m η = 3.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 1.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 30.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 30.8**
N1231/N1339	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 22.1	x: 0.671 m η = 4.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 27.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 27.1**
N1339/N1341	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 25.2	x: 0 m η = 3.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 30.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 30.1**
N1341/N1228	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 21.8	x: 0.492 m η = 8.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 1.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 32.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 32.1**
N1222/N1232	x: 0.184 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 29.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 12.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.184 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 42.1	x: 0.184 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 42.1**
N1232/N1233	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 27.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 12.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 39.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 39.9**
N1233/N1234	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 22.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.659 m η = 2.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.659 m η = 24.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 24.7**
N1234/N1268	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 18.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 20.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.0**
N1268/N1235	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 18.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 20.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.0**
N1235/N1236	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 22.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0.553 m η = 1.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.553 m η = 24.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 24.2**
N1236/N1237	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 26.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 12.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 39.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 39.1**
N1237/N1224	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 29.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 12.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 41.3	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 41.3**
N1232/N1225	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 2.3**
N1232/N1226	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 4.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 6.0	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 6.0**
N1233/N1226	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 5.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 5.3**
N1233/N1227	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 10.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 12.6	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 12.6**
N1234/N1227	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 11.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 11.6**
N1234/N1228	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 11.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 13.0	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 13.0**
N1237/N1229	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 2.5**
N1237/N1230	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 5.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 6.7	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 6.7**
N1236/N1230	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 4.9**
N1236/N1231	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 10.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 11.9	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 11.9**
N1235/N1231	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 10.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 10.8**
N1235/N1228	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 10.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 12.3	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 12.3**
N1224/N1349	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 28.1	x: 0.43 m η = 8.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 38.5	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 38.5**
N1349/N1365	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 28.0	x: 0.43 m η = 13.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 41.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 41.5**

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL)														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N1365/N1351	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 32.1	x: 0.55 m η = 13.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.55 m η = 44.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 44.7**
N1351/N1240	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 27.7	x: 0 m η = 12.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 1.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 41.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 41.2**
N1240/N1353	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 27.9	x: 0.797 m η = 12.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 41.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 41.4**
N1353/N1355	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 32.0	x: 0 m η = 12.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.0	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.183 m η = 46.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 46.0**
N1355/N1241	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 27.6	x: 0.366 m η = 4.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 2.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 32.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 32.6**
N1241/N1357	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 25.8	x: 0.734 m η = 4.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 32.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 32.0**
N1357/N1359	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 29.5	x: 0 m η = 4.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 35.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 35.5**
N1359/N1242	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 25.5	x: 0 m η = 3.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 1.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 29.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 29.9**
N1242/N1361	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 21.3	x: 0.671 m η = 4.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 26.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 26.4**
N1361/N1363	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 24.3	x: 0 m η = 3.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 29.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 29.2**
N1363/N1243	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 21.0	x: 0.492 m η = 7.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 1.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 30.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 30.8**
N1239/N1345	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 28.1	x: 0.43 m η = 8.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 38.5	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 38.5**
N1345/N1347	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 28.0	x: 0.43 m η = 13.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 41.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 41.5**
N1347/N1367	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 32.1	x: 0.55 m η = 13.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.55 m η = 44.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 44.7**
N1367/N1244	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 27.7	x: 0 m η = 12.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 1.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 41.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 41.2**
N1244/N1369	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 27.9	x: 0.797 m η = 12.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 41.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 41.4**
N1369/N1371	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 32.0	x: 0 m η = 12.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.0	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.183 m η = 46.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 46.0**
N1371/N1245	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 27.6	x: 0.366 m η = 4.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 2.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 32.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 32.6**
N1245/N1373	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 25.8	x: 0.734 m η = 4.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 32.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 32.0**
N1373/N1375	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 29.5	x: 0 m η = 4.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 35.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 35.5**
N1375/N1246	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 25.5	x: 0 m η = 3.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 1.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 29.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 29.9**
N1246/N1377	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 21.3	x: 0.671 m η = 4.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 26.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 26.4**
N1377/N1379	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 24.3	x: 0 m η = 3.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 29.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 29.2**
N1379/N1243	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 21.0	x: 0.492 m η = 7.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 1.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 30.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 30.8**
N1224/N1247	x: 0.184 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 28.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 12.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.184 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 40.4	x: 0.184 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 40.4**
N1247/N1248	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 26.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 12.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 38.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 38.1**
N1248/N1249	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 21.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.659 m η = 1.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.659 m η = 23.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 23.5**
N1249/N1277	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 17.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 19.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 19.2**
N1277/N1250	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 17.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 19.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 19.2**
N1250/N1251	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 21.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0.553 m η = 1.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.553 m η = 23.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 23.5**
N1251/N1252	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 26.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 12.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 38.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 38.1**
N1252/N1239	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 28.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 12.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 40.4	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 40.4**
N1247/N1240	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 2.4**
N1247/N1241	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 4.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 6.2	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 6.2**
N1248/N1241	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 4.9**
N1248/N1242	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 10.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 11.9	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 11.9**
N1249/N1242	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 10.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 10.6**
N1249/N1243	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 10.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 12.1	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 12.1**
N1252/N1244	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 2.4**
N1252/N1245	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 4.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 6.2	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 6.2**

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL)														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N1251/N1245	N.P.[8]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 4.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	N.P.[9]	N.P.[10]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 4.9**
N1251/N1246	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 10.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.[4]	x: 1.316 m η = 11.9	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 11.9**
N1250/N1246	N.P.[8]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	x: 0 m η = 10.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	N.P.[9]	N.P.[10]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 10.6**
N1250/N1243	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 10.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.[4]	x: 1.458 m η = 12.1	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 12.1**
N1239/N1192	x: 0.25 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 4 m η = 47.7	x: 4 m η = 1.9	x: 0 m η = 6.7	η < 0.1	x: 0.25 m η < 0.1	x: 0.25 m η < 0.1	x: 4 m η = 48.2	x: 0.25 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 48.2**
N1192/N1145	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 0 m η = 47.7	x: 0 m η = 1.9	x: 4 m η = 6.7	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 48.2	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 48.2**
N1145/N1098	x: 0.25 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 4 m η = 47.7	x: 4 m η = 1.2	x: 0 m η = 6.7	η < 0.1	x: 0.25 m η < 0.1	x: 0.25 m η < 0.1	x: 4 m η = 48.2	x: 0.25 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 48.2**
N1098/N1051	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 0 m η = 47.7	x: 0 m η = 1.2	x: 4 m η = 6.7	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 48.2	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 48.2**
N1051/N1004	x: 0.25 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 4 m η = 47.7	x: 4 m η = 1.2	x: 0 m η = 6.7	η < 0.1	x: 0.25 m η < 0.1	x: 0.25 m η < 0.1	x: 4 m η = 48.2	x: 0.25 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 48.2**
N1004/N957	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 0 m η = 47.7	x: 0 m η = 1.2	x: 4 m η = 6.7	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 48.2	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 48.2**
N957/N910	x: 0.25 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 4 m η = 47.7	x: 4 m η = 1.9	x: 0 m η = 6.7	η < 0.1	x: 0.25 m η < 0.1	x: 0.25 m η < 0.1	x: 4 m η = 48.2	x: 0.25 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 48.2**
N910/N863	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 0 m η = 47.7	x: 0 m η = 1.9	x: 4 m η = 6.7	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 48.2	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 48.2**
N1224/N1177	x: 0.25 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 4 m η = 47.7	x: 4 m η = 1.9	x: 0 m η = 6.7	η < 0.1	x: 0.25 m η < 0.1	x: 0.25 m η < 0.1	x: 4 m η = 48.2	x: 0.25 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 48.2**
N1177/N1130	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 0 m η = 47.7	x: 0 m η = 1.9	x: 4 m η = 6.7	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 48.2	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 48.2**
N1130/N1083	x: 0.25 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 4 m η = 47.7	x: 4 m η = 1.2	x: 0 m η = 6.7	η < 0.1	x: 0.25 m η < 0.1	x: 0.25 m η < 0.1	x: 4 m η = 48.2	x: 0.25 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 48.2**
N1083/N1036	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 0 m η = 47.7	x: 0 m η = 1.2	x: 4 m η = 6.7	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 48.2	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 48.2**
N1036/N989	x: 0.25 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 4 m η = 47.7	x: 4 m η = 1.2	x: 0 m η = 6.7	η < 0.1	x: 0.25 m η < 0.1	x: 0.25 m η < 0.1	x: 4 m η = 48.2	x: 0.25 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 48.2**
N989/N942	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 0 m η = 47.7	x: 0 m η = 1.2	x: 4 m η = 6.7	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 48.2	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 48.2**
N942/N895	x: 0.25 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 4 m η = 47.7	x: 4 m η = 1.9	x: 0 m η = 6.7	η < 0.1	x: 0.25 m η < 0.1	x: 0.25 m η < 0.1	x: 4 m η = 48.2	x: 0.25 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 48.2**
N895/N848	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 0 m η = 47.7	x: 0 m η = 1.9	x: 4 m η = 6.7	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 48.2	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 48.2**
N1222/N1175	x: 0.25 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 4 m η = 25.1	x: 4 m η = 3.5	x: 0 m η = 3.7	η = 0.1	x: 0.25 m η < 0.1	x: 0.25 m η < 0.1	x: 4 m η = 26.5	x: 0.25 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 26.5**
N1175/N1128	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 0 m η = 25.1	x: 0 m η = 3.5	x: 4 m η = 3.7	η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 26.5	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 26.5**
N1128/N1081	x: 0.25 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 4 m η = 25.1	x: 4 m η = 1.3	x: 0 m η = 3.7	η < 0.1	x: 0.25 m η < 0.1	x: 0.25 m η < 0.1	x: 4 m η = 25.5	x: 0.25 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 25.5**
N1081/N1034	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 0 m η = 25.1	x: 0 m η = 1.3	x: 4 m η = 3.7	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 25.5	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 25.5**
N1034/N987	x: 0.25 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 4 m η = 25.1	x: 4 m η = 1.3	x: 0 m η = 3.7	η < 0.1	x: 0.25 m η < 0.1	x: 0.25 m η < 0.1	x: 4 m η = 25.5	x: 0.25 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 25.5**
N987/N940	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 0 m η = 25.1	x: 0 m η = 1.3	x: 4 m η = 3.7	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 25.5	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 25.5**
N940/N893	x: 0.2 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 4 m η = 25.1	x: 4 m η = 3.5	x: 0 m η = 3.7	η = 0.1	x: 0.2 m η < 0.1	x: 0.2 m η < 0.1	x: 4 m η = 26.5	x: 0.2 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 26.5**
N893/N846	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 0 m η = 25.1	x: 0 m η = 3.5	x: 4 m η = 3.7	η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 26.5	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 26.5**
N1268/N1228	N.P.[8]	x: 1.9 m η = 0.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	N.P.[9]	N.P.[10]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 0.5**
N1269/N1181	N.P.[8]	x: 1.9 m η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	N.P.[9]	N.P.[10]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 0.6**
N1270/N1134	N.P.[8]	x: 1.9 m η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	N.P.[9]	N.P.[10]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 0.6**
N1271/N1087	N.P.[8]	x: 1.9 m η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	N.P.[9]	N.P.[10]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX η = 0.6**

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL)														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N1272/N1040	N.P.(8)	x: 1.9 m η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 0.6**
N1273/N993	N.P.(8)	x: 1.9 m η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 0.6**
N1274/N946	N.P.(8)	x: 1.9 m η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 0.6**
N1275/N899	N.P.(8)	x: 1.9 m η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 0.6**
N1276/N852	N.P.(8)	x: 1.9 m η = 0.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 0.5**
N1277/N1243	N.P.(8)	x: 1.9 m η = 0.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 0.5**
N1278/N1196	N.P.(8)	x: 1.9 m η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 0.6**
N1279/N1149	N.P.(8)	x: 1.9 m η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 0.6**
N1280/N1102	N.P.(8)	x: 1.9 m η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 0.6**
N1281/N1055	N.P.(8)	x: 1.9 m η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 0.6**
N1282/N1008	N.P.(8)	x: 1.9 m η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 0.6**
N1283/N961	N.P.(8)	x: 1.9 m η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 0.6**
N1284/N914	N.P.(8)	x: 1.9 m η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 0.6**
N1285/N867	N.P.(8)	x: 1.9 m η = 0.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 0.5**
N863/N1797	x: 0.215 m $\lambda_w \le \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 28.8	x: 0.43 m η = 8.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 39.2	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 39.2**
N1797/N1798	$\lambda_w \le \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 28.7	x: 0.43 m η = 13.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 42.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 42.4**
N1798/N1799	$\lambda_w \le \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 32.9	x: 0.733 m η = 13.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 46.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 46.5**
N1799/N1800	$\lambda_w \le \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 28.4	x: 0 m η = 13.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 1.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 42.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 42.3**
N1800/N1801	$\lambda_w \le \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 28.6	x: 0.797 m η = 12.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 42.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 42.5**
N1801/N1802	$\lambda_w \le \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 32.8	x: 0 m η = 12.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.0	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.183 m η = 47.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 47.1**
N1802/N1803	$\lambda_w \le \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 28.3	x: 0.366 m η = 4.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 2.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 33.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 33.3**
N1803/N1804	$\lambda_w \le \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 26.5	x: 0.734 m η = 4.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 32.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 32.8**
N1804/N1805	$\lambda_w \le \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 30.4	x: 0 m η = 4.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 36.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 36.4**
N1805/N1806	$\lambda_w \le \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 26.2	x: 0 m η = 3.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 1.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 30.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 30.8**
N1806/N1807	$\lambda_w \le \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 22.1	x: 0.671 m η = 4.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 27.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 27.1**
N1807/N1808	$\lambda_w \le \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 25.2	x: 0 m η = 3.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 30.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 30.1**
N1808/N1809	$\lambda_w \le \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 21.8	x: 0.492 m η = 8.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 1.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 32.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 32.1**
N1796/N1810	x: 0.215 m $\lambda_w \le \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 29.3	x: 0.43 m η = 7.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.0	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 38.8	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 38.8**
N1810/N1811	$\lambda_w \le \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 29.2	x: 0.43 m η = 12.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 41.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 41.8**
N1811/N1812	$\lambda_w \le \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 33.5	x: 1.1 m η = 13.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.1 m η = 46.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 46.0**
N1812/N1813	$\lambda_w \le \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 28.9	x: 0 m η = 13.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 1.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 43.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 43.1**
N1813/N1814	$\lambda_w \le \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 29.2	x: 0.797 m η = 13.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 43.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 43.8**
N1814/N1815	$\lambda_w \le \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 33.4	x: 0 m η = 13.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.367 m η = 46.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 46.8**
N1815/N1816	$\lambda_w \le \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 28.8	x: 0.366 m η = 4.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 34.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 34.6**
N1816/N1817	$\lambda_w \le \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 27.2	x: 0.734 m η = 5.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 33.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 33.9**
N1817/N1818	$\lambda_w \le \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 31.1	x: 0 m η = 5.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 37.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 37.6**
N1818/N1819	$\lambda_w \le \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 26.9	x: 0 m η = 3.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 1.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 31.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 31.5**
N1819/N1820	$\lambda_w \le \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 22.5	x: 0.671 m η = 4.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 28.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 28.1**
N1820/N1821	$\lambda_w \le \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 25.7	x: 0 m η = 4.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 31.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 31.1**
N1821/N1809	$\lambda_w \le \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 22.1	x: 0.492 m η = 8.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 2.0	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 32.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 32.5**
N863/N1822	x: 0.184 m $\lambda_w \le \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 29.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 12.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.184 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 41.3	x: 0.184 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 41.3**

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL)														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N1822/N1823	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 26.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 12.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 39.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 39.1**
N1823/N1824	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 22.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.659 m η = 1.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.659 m η = 24.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 24.2**
N1824/N1825	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 18.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 20.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.0**
N1825/N1826	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 18.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 20.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.0**
N1826/N1827	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 22.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0.553 m η = 2.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.553 m η = 24.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 24.7**
N1827/N1828	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 27.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 12.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 39.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 39.9**
N1828/N1796	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 29.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 12.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 42.1	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 42.1**
N1822/N1800	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 2.5**
N1822/N1803	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 5.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 6.7	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 6.7**
N1823/N1803	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 4.9**
N1823/N1806	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 10.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 11.9	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 11.9**
N1824/N1806	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 10.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 10.8**
N1824/N1809	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 10.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 12.3	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 12.3**
N1828/N1813	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 2.3**
N1828/N1816	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 4.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 6.0	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 6.0**
N1827/N1816	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 5.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 5.3**
N1827/N1819	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 10.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 12.6	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 12.6**
N1826/N1819	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 11.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 11.6**
N1826/N1809	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 11.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 13.0	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 13.0**
N910/N1829	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.6	x: 0.43 m η = 15.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 4.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 73.7	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 73.7**
N1829/N1830	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.5	x: 0.43 m η = 25.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 79.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 79.6**
N1830/N1831	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 61.2	x: 0.367 m η = 25.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.367 m η = 85.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 85.4**
N1831/N1832	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.8	x: 0 m η = 24.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 3.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 78.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 78.5**
N1832/N1833	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 57.0	x: 0.797 m η = 24.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 82.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 82.5**
N1833/N1834	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 61.0	x: 0 m η = 23.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.183 m η = 87.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 87.8**
N1834/N1835	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.7	x: 0.366 m η = 8.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 4.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 62.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 62.6**
N1835/N1836	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.0	x: 0.734 m η = 9.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 64.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 64.1**
N1836/N1837	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 56.4	x: 0 m η = 9.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 68.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 68.1**
N1837/N1838	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 48.7	x: 0 m η = 6.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 3.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 57.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 57.4**
N1838/N1839	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 41.0	x: 0.671 m η = 7.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 50.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 50.7**
N1839/N1840	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 46.8	x: 0 m η = 7.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 56.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 56.1**
N1840/N1841	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 40.4	x: 0.492 m η = 15.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 3.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 60.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 60.2**
N1842/N1843	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 54.5	x: 0.43 m η = 14.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 3.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 72.9	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 72.9**
N1843/N1844	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 54.4	x: 0.43 m η = 23.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 78.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 78.5**
N1844/N1845	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 62.3	x: 1.1 m η = 24.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.1 m η = 85.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 85.9**
N1845/N1846	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.8	x: 0 m η = 24.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 3.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 79.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 79.9**
N1846/N1847	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 58.1	x: 0.797 m η = 25.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 85.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 85.3**
N1847/N1848	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 62.2	x: 0 m η = 25.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.367 m η = 87.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 87.4**
N1848/N1849	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.7	x: 0.366 m η = 9.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 5.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 65.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 65.1**

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL)														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N1849/N1850	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.4	x: 0.734 m η = 10.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 3.0	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 66.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 66.3**
N1850/N1851	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 57.9	x: 0 m η = 9.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 70.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 70.4**
N1851/N1852	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 50.0	x: 0 m η = 6.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 3.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 58.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 58.8**
N1852/N1853	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 41.7	x: 0.671 m η = 8.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 52.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 52.6**
N1853/N1854	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 47.7	x: 0 m η = 8.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 58.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 58.1**
N1854/N1841	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 41.1	x: 0.492 m η = 15.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 3.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 61.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 61.0**
N910/N1855	x: 0.184 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 53.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 23.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.184 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 77.2	x: 0.184 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 77.2**
N1855/N1856	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 49.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 23.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 72.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 72.9**
N1856/N1857	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 41.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 3.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 44.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 44.9**
N1857/N1858	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 33.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 3.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 37.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 37.3**
N1858/N1859	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 33.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 3.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 37.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 37.4**
N1859/N1860	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 42.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0.184 m η = 3.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.184 m η = 45.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 45.7**
N1860/N1861	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 51.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 23.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 74.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 74.7**
N1861/N1842	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 55.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 23.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 1.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 78.8	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 78.8**
N1855/N1832	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 5.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 5.0**
N1855/N1835	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 9.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 11.4	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 11.4**
N1856/N1835	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 9.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 9.3**
N1856/N1838	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 19.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 20.7	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.7**
N1857/N1838	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 20.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.3**
N1857/N1841	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 19.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 21.2	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 21.2**
N1861/N1846	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 4.6**
N1861/N1849	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 8.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 10.0	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 10.0**
N1860/N1849	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 10.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 10.0**
N1860/N1852	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 20.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 22.1	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 22.1**
N1859/N1852	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 22.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 22.0**
N1859/N1841	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 20.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 22.7	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 22.7**
N957/N1864	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.6	x: 0.43 m η = 15.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 4.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 73.7	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 73.7**
N1864/N1865	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.5	x: 0.43 m η = 25.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 79.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 79.6**
N1865/N1866	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 61.2	x: 0.367 m η = 25.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.367 m η = 85.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 85.4**
N1866/N1867	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.8	x: 0 m η = 24.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 3.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 78.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 78.5**
N1867/N1868	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 57.0	x: 0.797 m η = 24.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 82.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 82.5**
N1868/N1869	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 61.0	x: 0 m η = 23.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.183 m η = 87.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 87.8**
N1869/N1870	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.7	x: 0.366 m η = 8.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 4.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 62.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 62.6**
N1870/N1871	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.0	x: 0.734 m η = 9.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 64.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 64.1**
N1871/N1872	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 56.4	x: 0 m η = 9.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 68.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 68.1**
N1872/N1873	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 48.7	x: 0 m η = 6.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 3.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 57.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 57.4**
N1873/N1874	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 41.0	x: 0.671 m η = 7.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 50.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 50.7**
N1874/N1875	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 46.8	x: 0 m η = 7.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 56.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 56.1**
N1875/N1876	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 40.4	x: 0.492 m η = 15.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 3.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 60.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 60.2**

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL)														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N1863/N1877	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 54.5	x: 0.43 m η = 14.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 3.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 72.9	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 72.9**
N1877/N1878	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 54.4	x: 0.43 m η = 23.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 78.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 78.5**
N1878/N1879	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 62.3	x: 1.1 m η = 24.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.1 m η = 85.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 85.9**
N1879/N1880	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.8	x: 0 m η = 24.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 3.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 79.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 79.9**
N1880/N1881	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 58.1	x: 0.797 m η = 25.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 85.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 85.3**
N1881/N1882	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 62.2	x: 0 m η = 25.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.367 m η = 87.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 87.4**
N1882/N1883	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.7	x: 0.366 m η = 9.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 5.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 65.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 65.1**
N1883/N1884	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.4	x: 0.734 m η = 10.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 3.0	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 66.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 66.3**
N1884/N1885	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 57.9	x: 0 m η = 9.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 70.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 70.4**
N1885/N1886	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 50.0	x: 0 m η = 6.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 3.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 58.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 58.8**
N1886/N1887	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 41.7	x: 0.671 m η = 8.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 52.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 52.6**
N1887/N1888	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 47.7	x: 0 m η = 8.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 58.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 58.1**
N1888/N1876	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 41.1	x: 0.492 m η = 15.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 3.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 61.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 61.0**
N957/N1889	x: 0.184 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 53.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 23.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.184 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 77.2	x: 0.184 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 77.2**
N1889/N1890	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 49.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 23.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 72.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 72.9**
N1890/N1891	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 41.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 3.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 44.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 44.9**
N1891/N1892	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 33.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 3.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 37.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 37.3**
N1892/N1893	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 33.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 3.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 37.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 37.4**
N1893/N1894	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 42.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0.184 m η = 3.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.184 m η = 45.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 45.8**
N1894/N1895	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 51.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 23.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 74.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 74.7**
N1895/N1863	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 55.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 23.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 1.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 78.8	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 78.8**
N1889/N1867	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 5.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 5.0**
N1889/N1870	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 9.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 11.4	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 11.4**
N1890/N1870	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 9.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 9.3**
N1890/N1873	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 19.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 20.7	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.7**
N1891/N1873	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 20.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.3**
N1891/N1876	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 19.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 21.2	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 21.2**
N1895/N1880	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 4.6**
N1895/N1883	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 8.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 10.0	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 10.0**
N1894/N1883	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 10.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 10.0**
N1894/N1886	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 20.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 22.1	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 22.1**
N1893/N1886	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 22.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 22.0**
N1893/N1876	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 20.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 22.7	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 22.7**
N1004/N1896	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.6	x: 0.43 m η = 15.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 4.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 73.7	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 73.7**
N1896/N1897	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.5	x: 0.43 m η = 25.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 79.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 79.6**
N1897/N1898	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 61.2	x: 0.367 m η = 25.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.367 m η = 85.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 85.4**
N1898/N1899	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.8	x: 0 m η = 24.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 3.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 78.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 78.5**
N1899/N1900	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 57.0	x: 0.797 m η = 24.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 82.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 82.5**
N1900/N1901	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 61.0	x: 0 m η = 23.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.183 m η = 87.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 87.8**

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL)														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N1901/N1902	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.7	x: 0.366 m η = 8.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 4.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 62.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 62.5**
N1902/N1903	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.0	x: 0.734 m η = 9.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 64.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 64.1**
N1903/N1904	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 56.4	x: 0 m η = 9.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 68.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 68.1**
N1904/N1905	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 48.7	x: 0 m η = 6.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 3.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 57.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 57.4**
N1905/N1906	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 41.0	x: 0.671 m η = 7.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 50.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 50.8**
N1906/N1907	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 46.8	x: 0 m η = 7.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 56.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 56.1**
N1907/N1908	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 40.4	x: 0.492 m η = 15.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 3.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 60.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 60.2**
N1909/N1910	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 54.5	x: 0.43 m η = 14.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 3.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 72.9	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 72.9**
N1910/N1911	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 54.4	x: 0.43 m η = 23.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 78.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 78.5**
N1911/N1912	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 62.3	x: 1.1 m η = 24.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.1 m η = 85.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 85.9**
N1912/N1913	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.8	x: 0 m η = 24.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 3.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 79.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 79.9**
N1913/N1914	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 58.1	x: 0.797 m η = 25.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 85.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 85.4**
N1914/N1915	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 62.1	x: 0 m η = 25.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.367 m η = 87.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 87.4**
N1915/N1916	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.7	x: 0.366 m η = 9.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 5.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 65.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 65.1**
N1916/N1917	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.4	x: 0.734 m η = 10.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 3.0	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 66.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 66.3**
N1917/N1918	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 57.9	x: 0 m η = 9.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 70.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 70.4**
N1918/N1919	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 50.0	x: 0 m η = 6.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 3.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 58.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 58.8**
N1919/N1920	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 41.7	x: 0.671 m η = 8.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 52.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 52.7**
N1920/N1921	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 47.7	x: 0 m η = 8.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 58.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 58.1**
N1921/N1908	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 41.1	x: 0.492 m η = 15.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 3.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 61.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 61.0**
N1004/N1922	x: 0.184 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 54.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 23.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.184 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 77.5	x: 0.184 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 77.5**
N1922/N1923	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 49.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 23.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 73.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 73.3**
N1923/N1924	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 41.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 3.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 45.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 45.2**
N1924/N1925	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 33.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 3.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 37.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 37.6**
N1925/N1926	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 33.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 3.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 37.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 37.7**
N1926/N1927	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 42.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0.184 m η = 3.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.184 m η = 46.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 46.1**
N1927/N1928	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 51.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 23.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 75.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 75.0**
N1928/N1909	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 55.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 23.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 1.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 79.1	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 79.1**
N1922/N1899	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 5.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 5.0**
N1922/N1902	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 9.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 11.4	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 11.4**
N1923/N1902	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 9.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 9.3**
N1923/N1905	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 19.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 20.7	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.7**
N1924/N1905	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 20.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.3**
N1924/N1908	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 19.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 21.2	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 21.2**
N1928/N1913	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 4.6**
N1928/N1916	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 8.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 9.9	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 9.9**
N1927/N1916	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 10.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 10.0**
N1927/N1919	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 20.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 22.1	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 22.1**
N1926/N1919	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 22.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 22.0**

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL)														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N1926/N1908	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 20.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 22.7	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 22.7**
N1051/N1931	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.6	x: 0.43 m η = 15.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 4.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 73.7	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 73.7**
N1931/N1932	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.5	x: 0.43 m η = 25.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 79.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 79.6**
N1932/N1933	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 61.2	x: 0.367 m η = 25.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.367 m η = 85.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 85.4**
N1933/N1934	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.8	x: 0 m η = 24.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 3.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 78.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 78.4**
N1934/N1935	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 57.0	x: 0.797 m η = 24.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 82.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 82.5**
N1935/N1936	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 61.0	x: 0 m η = 23.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.183 m η = 87.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 87.8**
N1936/N1937	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.7	x: 0.366 m η = 8.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 4.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 62.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 62.6**
N1937/N1938	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.0	x: 0.734 m η = 9.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 64.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 64.1**
N1938/N1939	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 56.4	x: 0 m η = 9.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 68.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 68.1**
N1939/N1940	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 48.7	x: 0 m η = 6.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 3.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 57.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 57.4**
N1940/N1941	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 41.0	x: 0.671 m η = 7.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 50.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 50.7**
N1941/N1942	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 46.8	x: 0 m η = 7.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 56.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 56.1**
N1942/N1943	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 40.4	x: 0.492 m η = 15.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 3.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 60.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 60.3**
N1930/N1944	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 54.5	x: 0.43 m η = 14.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 3.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 72.9	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 72.9**
N1944/N1945	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 54.4	x: 0.43 m η = 23.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 78.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 78.5**
N1945/N1946	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 62.3	x: 1.1 m η = 24.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.1 m η = 85.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 85.9**
N1946/N1947	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.9	x: 0 m η = 24.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 3.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 79.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 79.9**
N1947/N1948	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 58.1	x: 0.797 m η = 25.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 85.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 85.3**
N1948/N1949	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 62.2	x: 0 m η = 25.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.367 m η = 87.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 87.4**
N1949/N1950	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.7	x: 0.366 m η = 9.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 5.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 65.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 65.2**
N1950/N1951	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.4	x: 0.734 m η = 10.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 3.0	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 66.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 66.3**
N1951/N1952	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 57.9	x: 0 m η = 9.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 70.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 70.4**
N1952/N1953	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 50.0	x: 0 m η = 6.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 3.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 58.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 58.8**
N1953/N1954	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 41.7	x: 0.671 m η = 8.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 52.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 52.6**
N1954/N1955	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 47.7	x: 0 m η = 8.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 58.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 58.1**
N1955/N1943	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 41.1	x: 0.492 m η = 15.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 3.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 61.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 61.0**
N1051/N1956	x: 0.184 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 53.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 23.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.184 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 77.0	x: 0.184 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 77.0**
N1956/N1957	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 49.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 23.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 72.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 72.8**
N1957/N1958	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 41.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 3.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 44.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 44.7**
N1958/N1959	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 33.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 3.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 37.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 37.2**
N1959/N1960	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 33.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 3.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 37.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 37.2**
N1960/N1961	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 41.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0.184 m η = 3.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.184 m η = 45.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 45.6**
N1961/N1962	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 50.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 23.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 74.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 74.5**
N1962/N1930	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 55.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 23.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 1.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 78.6	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 78.6**
N1956/N1934	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 5.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 5.0**
N1956/N1937	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 9.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 11.4	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 11.4**
N1957/N1937	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 9.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 9.3**
N1957/N1940	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 19.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 20.7	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 20.7**
N1958/N1940	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 20.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 20.3**

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL)														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N1958/N1943	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 19.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 21.2	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 21.2**
N1962/N1947	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 4.6**
N1962/N1950	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 8.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 10.0	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 10.0**
N1961/N1950	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 10.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 10.0**
N1961/N1953	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 20.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 22.1	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 22.1**
N1960/N1953	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 22.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 22.0**
N1960/N1943	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 20.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 22.7	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 22.7**
N1098/N1963	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.6	x: 0.43 m η = 15.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 4.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 73.7	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 73.7**
N1963/N1964	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.5	x: 0.43 m η = 25.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 79.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 79.6**
N1964/N1965	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 61.2	x: 0.367 m η = 25.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.367 m η = 85.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 85.4**
N1965/N1966	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.8	x: 0 m η = 24.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 3.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 78.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 78.5**
N1966/N1967	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 57.0	x: 0.797 m η = 24.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 82.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 82.5**
N1967/N1968	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 61.0	x: 0 m η = 23.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.183 m η = 87.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 87.8**
N1968/N1969	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.7	x: 0.366 m η = 8.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 4.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 62.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 62.5**
N1969/N1970	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.0	x: 0.734 m η = 9.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 64.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 64.1**
N1970/N1971	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 56.4	x: 0 m η = 9.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 68.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 68.1**
N1971/N1972	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 48.7	x: 0 m η = 6.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 3.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 57.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 57.4**
N1972/N1973	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 41.0	x: 0.671 m η = 7.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 50.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 50.8**
N1973/N1974	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 46.8	x: 0 m η = 7.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 56.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 56.1**
N1974/N1975	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 40.4	x: 0.492 m η = 15.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 3.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 60.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 60.2**
N1976/N1977	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 54.5	x: 0.43 m η = 14.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 3.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 72.9	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 72.9**
N1977/N1978	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 54.4	x: 0.43 m η = 23.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 78.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 78.5**
N1978/N1979	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 62.3	x: 1.1 m η = 24.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.1 m η = 85.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 85.9**
N1979/N1980	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.8	x: 0 m η = 24.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 3.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 79.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 79.9**
N1980/N1981	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 58.1	x: 0.797 m η = 25.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 85.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 85.4**
N1981/N1982	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 62.1	x: 0 m η = 25.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.367 m η = 87.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 87.4**
N1982/N1983	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.7	x: 0.366 m η = 9.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 5.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 65.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 65.1**
N1983/N1984	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.4	x: 0.734 m η = 10.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 3.0	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 66.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 66.3**
N1984/N1985	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 57.9	x: 0 m η = 9.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 70.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 70.4**
N1985/N1986	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 50.0	x: 0 m η = 6.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 3.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 58.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 58.8**
N1986/N1987	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 41.7	x: 0.671 m η = 8.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 52.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 52.7**
N1987/N1988	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 47.7	x: 0 m η = 8.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 58.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 58.1**
N1988/N1975	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 41.1	x: 0.492 m η = 15.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 3.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 61.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 61.0**
N1098/N1989	x: 0.184 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 54.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 23.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.184 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 77.5	x: 0.184 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 77.5**
N1989/N1990	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 49.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 23.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 73.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 73.3**
N1990/N1991	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 41.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 3.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 45.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 45.2**
N1991/N1992	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 33.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 3.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 37.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 37.6**
N1992/N1993	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 33.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 3.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 37.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 37.7**
N1993/N1994	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 42.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0.184 m η = 3.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.184 m η = 46.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 46.1**
N1994/N1995	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 51.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 23.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 75.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 75.0**

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL)														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N1995/N1976	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 55.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 23.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 1.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 79.1	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 79.1**
N1989/N1966	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 5.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 5.0**
N1989/N1969	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 9.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 11.4	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 11.4**
N1990/N1969	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 9.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 9.3**
N1990/N1972	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 19.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 20.7	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 20.7**
N1991/N1972	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 20.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 20.3**
N1991/N1975	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 19.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 21.2	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 21.2**
N1995/N1980	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 4.6**
N1995/N1983	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 8.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 9.9	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 9.9**
N1994/N1983	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 10.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 10.0**
N1994/N1986	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 20.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 22.1	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 22.1**
N1993/N1986	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 22.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 22.0**
N1993/N1975	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 20.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 22.7	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 22.7**
N1145/N1998	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.6	x: 0.43 m η = 15.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 4.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 73.7	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 73.7**
N1998/N1999	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.5	x: 0.43 m η = 25.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 79.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 79.6**
N1999/N2000	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 61.2	x: 0.367 m η = 25.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.367 m η = 85.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 85.4**
N2000/N2001	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.8	x: 0 m η = 24.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 3.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 78.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 78.5**
N2001/N2002	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 57.0	x: 0.797 m η = 24.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 82.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 82.5**
N2002/N2003	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 61.0	x: 0 m η = 23.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.183 m η = 87.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 87.8**
N2003/N2004	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.7	x: 0.366 m η = 8.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 4.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 62.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 62.6**
N2004/N2005	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.0	x: 0.734 m η = 9.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 64.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 64.1**
N2005/N2006	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 56.4	x: 0 m η = 9.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 68.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 68.1**
N2006/N2007	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 48.7	x: 0 m η = 6.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 3.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 57.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 57.4**
N2007/N2008	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 41.0	x: 0.671 m η = 7.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 50.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 50.7**
N2008/N2009	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 46.8	x: 0 m η = 7.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 56.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 56.1**
N2009/N2010	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 40.4	x: 0.492 m η = 15.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 3.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 60.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 60.2**
N1997/N2011	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 54.5	x: 0.43 m η = 14.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 3.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 72.9	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 72.9**
N2011/N2012	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 54.4	x: 0.43 m η = 23.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 78.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 78.5**
N2012/N2013	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 62.3	x: 1.1 m η = 24.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.1 m η = 85.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 85.9**
N2013/N2014	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.8	x: 0 m η = 24.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 3.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 79.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 79.9**
N2014/N2015	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 58.1	x: 0.797 m η = 25.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 85.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 85.3**
N2015/N2016	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 62.2	x: 0 m η = 25.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.367 m η = 87.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 87.4**
N2016/N2017	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.7	x: 0.366 m η = 9.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 5.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 65.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 65.1**
N2017/N2018	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.4	x: 0.734 m η = 10.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 3.0	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 66.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 66.3**
N2018/N2019	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 57.9	x: 0 m η = 9.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 70.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 70.4**
N2019/N2020	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 50.0	x: 0 m η = 6.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 3.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 58.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 58.8**
N2020/N2021	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 41.7	x: 0.671 m η = 8.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 52.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 52.6**
N2021/N2022	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 47.7	x: 0 m η = 8.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 58.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 58.1**
N2022/N2010	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 41.1	x: 0.492 m η = 15.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 3.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 61.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 61.0**

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL)														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N1145/N2023	x: 0.184 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 53.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 23.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.184 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 77.2	x: 0.184 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 77.2**
N2023/N2024	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 49.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 23.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 72.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 72.9**
N2024/N2025	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 41.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 3.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 44.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 44.9**
N2025/N2026	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 33.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 3.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 37.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 37.3**
N2026/N2027	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 33.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 3.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 37.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 37.4**
N2027/N2028	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 42.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0.184 m η = 3.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.184 m η = 45.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 45.8**
N2028/N2029	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 51.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 23.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 74.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 74.7**
N2029/N1997	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 55.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 23.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 1.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 78.8	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 78.8**
N2023/N2001	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 5.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 5.0**
N2023/N2004	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 9.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 11.4	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 11.4**
N2024/N2004	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 9.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 9.3**
N2024/N2007	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 19.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 20.7	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 20.7**
N2025/N2007	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 20.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 20.3**
N2025/N2010	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 19.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 21.2	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 21.2**
N2029/N2014	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 4.6**
N2029/N2017	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 8.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 10.0	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 10.0**
N2028/N2017	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 10.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 10.0**
N2028/N2020	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 20.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 22.1	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 22.1**
N2027/N2020	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 22.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 22.0**
N2027/N2010	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 20.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 22.7	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 22.7**
N1192/N2030	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.6	x: 0.43 m η = 15.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 4.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 73.7	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 73.7**
N2030/N2031	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.5	x: 0.43 m η = 25.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 79.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 79.6**
N2031/N2032	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 61.2	x: 0.367 m η = 25.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.367 m η = 85.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 85.4**
N2032/N2033	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.8	x: 0 m η = 24.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 3.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 78.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 78.5**
N2033/N2034	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 57.0	x: 0.797 m η = 24.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 82.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 82.5**
N2034/N2035	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 61.0	x: 0 m η = 23.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.183 m η = 87.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 87.8**
N2035/N2036	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.7	x: 0.366 m η = 8.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 4.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 62.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 62.6**
N2036/N2037	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 52.0	x: 0.734 m η = 9.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 64.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 64.1**
N2037/N2038	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 56.4	x: 0 m η = 9.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 68.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 68.1**
N2038/N2039	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 48.7	x: 0 m η = 6.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 3.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 57.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 57.4**
N2039/N2040	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 41.0	x: 0.671 m η = 7.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 50.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 50.7**
N2040/N2041	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 46.8	x: 0 m η = 7.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 56.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 56.1**
N2041/N2042	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 40.4	x: 0.492 m η = 15.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 3.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 60.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 60.2**
N2043/N2044	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 54.5	x: 0.43 m η = 14.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 3.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 72.9	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 72.9**
N2044/N2045	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 54.4	x: 0.43 m η = 23.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 78.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 78.5**
N2045/N2046	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 62.3	x: 1.1 m η = 24.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.1 m η = 85.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 85.9**
N2046/N2047	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.8	x: 0 m η = 24.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 3.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 79.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 79.9**
N2047/N2048	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 58.1	x: 0.797 m η = 25.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 85.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 85.3**
N2048/N2049	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 62.2	x: 0 m η = 25.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.367 m η = 87.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX** **η = 87.4**

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL)														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N2049/N2050	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.7	x: 0.366 m η = 9.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 5.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 65.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 65.1**
N2050/N2051	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 53.4	x: 0.734 m η = 10.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 3.0	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 66.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 66.3**
N2051/N2052	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 57.9	x: 0 m η = 9.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 70.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 70.4**
N2052/N2053	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 50.0	x: 0 m η = 6.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 3.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 58.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 58.8**
N2053/N2054	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 41.7	x: 0.671 m η = 8.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 52.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 52.6**
N2054/N2055	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 47.7	x: 0 m η = 8.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 58.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 58.1**
N2055/N2042	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 41.1	x: 0.492 m η = 15.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 3.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 61.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 61.0**
N1192/N2056	x: 0.184 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 53.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 23.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.184 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 77.2	x: 0.184 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 77.2**
N2056/N2057	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 49.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 23.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 72.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 72.9**
N2057/N2058	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 41.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 3.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 44.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 44.9**
N2058/N2059	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 33.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 3.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 37.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 37.3**
N2059/N2060	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 33.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 3.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 37.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 37.4**
N2060/N2061	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 42.0	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0.184 m η = 3.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.184 m η = 45.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 45.7**
N2061/N2062	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 51.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 23.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 74.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 74.7**
N2062/N2043	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 55.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 23.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 1.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 78.8	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 78.8**
N2056/N2033	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 5.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 5.0**
N2056/N2036	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 9.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 11.4	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 11.4**
N2057/N2036	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 9.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 9.3**
N2057/N2039	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 19.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 20.7	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.7**
N2058/N2039	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 20.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.3**
N2058/N2042	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 19.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 21.2	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 21.2**
N2062/N2047	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 4.6**
N2062/N2050	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 8.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 10.0	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 10.0**
N2061/N2050	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 10.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 10.0**
N2061/N2053	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 20.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 22.1	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 22.1**
N2060/N2053	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 22.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 22.0**
N2060/N2042	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 20.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 22.7	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 22.7**
N1239/N2065	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 28.8	x: 0.43 m η = 8.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 39.2	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 39.2**
N2065/N2066	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 28.7	x: 0.43 m η = 13.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 42.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 42.4**
N2066/N2067	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 32.9	x: 0.733 m η = 13.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 46.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 46.5**
N2067/N2068	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 28.4	x: 0 m η = 13.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 1.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 42.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 42.3**
N2068/N2069	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 28.6	x: 0.797 m η = 12.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 42.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 42.5**
N2069/N2070	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 32.8	x: 0 m η = 12.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.0	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.183 m η = 47.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 47.1**
N2070/N2071	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 28.3	x: 0.366 m η = 4.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 2.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 33.3	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 33.3**
N2071/N2072	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 26.5	x: 0.734 m η = 4.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 32.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 32.8**
N2072/N2073	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 30.4	x: 0 m η = 4.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 36.4	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 36.4**
N2073/N2074	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 26.2	x: 0 m η = 3.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 1.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 30.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 30.8**
N2074/N2075	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 22.1	x: 0.671 m η = 4.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 27.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 27.1**
N2075/N2076	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 25.2	x: 0 m η = 3.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.5	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 30.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 30.1**

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL)														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N2076/N2077	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 21.8	x: 0.492 m η = 8.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 1.9	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 32.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 32.1**
N2064/N2078	x: 0.215 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 29.3	x: 0.43 m η = 7.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 2.0	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.215 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.43 m η = 38.8	x: 0.215 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 38.8**
N2078/N2079	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 29.2	x: 0.43 m η = 12.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.215 m η = 41.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 41.8**
N2079/N2080	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 33.5	x: 1.1 m η = 13.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.1 m η = 46.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 46.0**
N2080/N2081	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 28.9	x: 0 m η = 13.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.303 m η = 1.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.151 m η = 43.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 43.1**
N2081/N2082	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 29.2	x: 0.797 m η = 13.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.399 m η = 43.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 43.8**
N2082/N2083	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 33.4	x: 0 m η = 13.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 1.1	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.367 m η = 46.8	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 46.8**
N2083/N2084	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 28.8	x: 0.366 m η = 4.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.366 m η = 2.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.366 m η = 34.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 34.6**
N2084/N2085	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 27.2	x: 0.734 m η = 5.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.734 m η = 33.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 33.9**
N2085/N2086	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 31.1	x: 0 m η = 5.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 37.6	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 37.6**
N2086/N2087	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 26.9	x: 0 m η = 3.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.429 m η = 1.8	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 31.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 31.5**
N2087/N2088	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 22.5	x: 0.671 m η = 4.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 1.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.671 m η = 28.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 28.1**
N2088/N2089	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 25.7	x: 0 m η = 4.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 1.1 m η = 0.4	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 31.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 31.1**
N2089/N2077	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 22.1	x: 0.492 m η = 8.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0.492 m η = 2.0	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.492 m η = 32.5	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 32.5**
N1239/N2090	x: 0.184 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 29.1	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 12.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.184 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 41.3	x: 0.184 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 41.3**
N2090/N2091	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 26.8	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 12.2	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 39.1	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 39.1**
N2091/N2092	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 22.3	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.659 m η = 1.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.659 m η = 24.2	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 24.2**
N2092/N2093	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 18.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 20.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.0**
N2093/N2094	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 18.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.3	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 20.0	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 20.0**
N2094/N2095	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 22.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0.553 m η = 2.0	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 0.553 m η = 24.7	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 24.7**
N2095/N2096	$\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 27.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 2.213 m η = 12.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.6	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	η < 0.1	N.P.(4)	x: 2.213 m η = 39.9	η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 39.9**
N2096/N2064	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	η = 29.7	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 12.4	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 2.213 m η = 0.7	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 0 m η = 42.1	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 42.1**
N2090/N2068	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 2.5**
N2090/N2071	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 5.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 6.7	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 6.7**
N2091/N2071	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 4.9	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 4.9**
N2091/N2074	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 10.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 11.9	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 11.9**
N2092/N2074	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 10.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 10.8**
N2092/N2077	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 10.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 12.3	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 12.3**
N2096/N2081	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 2.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 2.3**
N2096/N2084	x: 0.201 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.408 m η = 4.4	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.204 m η = 1.5	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.201 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.204 m η = 6.0	x: 0.201 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 6.0**
N2095/N2084	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 5.3	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 5.3**
N2095/N2087	x: 0.188 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.632 m η = 10.9	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.316 m η = 1.7	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.188 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.316 m η = 12.6	x: 0.188 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 12.6**
N2094/N2087	N.P.(8)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	x: 0 m η = 11.6	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	N.P.(4)	N.P.(4)	N.P.(9)	N.P.(10)	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 11.6**
N2094/N2077	x: 0.208 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	x: 2.916 m η = 11.2	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 1.458 m η = 1.8	M_{Ed} = 0.00 N.P.(2)	x: 0 m η = 0.2	V_{Ed} = 0.00 N.P.(3)	x: 0.208 m η < 0.1	N.P.(4)	x: 1.458 m η = 13.0	x: 0.208 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 13.0**
N2064/N2043	x: 0.25 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 4 m η = 25.1	x: 4 m η = 3.5	x: 0 m η = 3.7	η = 0.1	x: 0.25 m η < 0.1	x: 0.25 m η < 0.1	x: 4 m η = 26.5	x: 0.25 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 26.5**
N2043/N1997	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 0 m η = 25.1	x: 0 m η = 3.5	x: 4 m η = 3.7	η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 26.5	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 26.5**
N1997/N1976	x: 0.25 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.(1)	N_{Ed} = 0.00 N.P.(7)	x: 4 m η = 25.1	x: 4 m η = 1.3	x: 0 m η = 3.7	η < 0.1	x: 0.25 m η < 0.1	x: 0.25 m η < 0.1	x: 4 m η = 25.5	x: 0.25 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.(5)	N.P.(6)	N.P.(6)	**COMPLEIX η = 25.5**

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL)														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_Y	M_Z	V_Z	V_Y	M_YV_Z	M_ZV_Y	NM_YM_Z	$NM_YM_ZV_YV_Z$	M_t	M_tV_Z	M_tV_Y	
N1976/N1930	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 0 m η = 25.1	x: 0 m η = 1.3	x: 4 m η = 3.7	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 25.5	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX** **η = 25.5**
N1930/N1909	x: 0.25 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 4 m η = 25.1	x: 4 m η = 1.3	x: 0 m η = 3.7	η < 0.1	x: 0.25 m η < 0.1	x: 0.25 m η < 0.1	x: 4 m η = 25.5	x: 0.25 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX** **η = 25.5**
N1909/N1863	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 0 m η = 25.1	x: 0 m η = 1.3	x: 4 m η = 3.7	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 25.5	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX** **η = 25.5**
N1863/N1842	x: 0.2 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 4 m η = 25.1	x: 4 m η = 3.5	x: 0 m η = 3.7	η = 0.1	x: 0.2 m η < 0.1	x: 0.2 m η < 0.1	x: 4 m η = 26.5	x: 0.2 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX** **η = 26.5**
N1842/N1796	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,màx}$ Compleix	N_{Ed} = 0.00 N.P.[1]	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	x: 0 m η = 25.1	x: 0 m η = 3.5	x: 4 m η = 3.7	η = 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 26.5	x: 0 m η < 0.1	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX** **η = 26.5**
N2093/N2077	N.P.[8]	x: 1.9 m η = 0.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	N.P.[9]	N.P.[10]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX** **η = 0.5**
N2059/N2042	N.P.[8]	x: 1.9 m η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	N.P.[9]	N.P.[10]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX** **η = 0.6**
N2026/N2010	N.P.[8]	x: 1.9 m η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	N.P.[9]	N.P.[10]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX** **η = 0.6**
N1992/N1975	N.P.[8]	x: 1.9 m η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	N.P.[9]	N.P.[10]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX** **η = 0.6**
N1959/N1943	N.P.[8]	x: 1.9 m η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	N.P.[9]	N.P.[10]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX** **η = 0.6**
N1925/N1908	N.P.[8]	x: 1.9 m η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	N.P.[9]	N.P.[10]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX** **η = 0.6**
N1892/N1876	N.P.[8]	x: 1.9 m η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	N.P.[9]	N.P.[10]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX** **η = 0.6**
N1858/N1841	N.P.[8]	x: 1.9 m η = 0.6	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	N.P.[9]	N.P.[10]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX** **η = 0.6**
N1825/N1809	N.P.[8]	x: 1.9 m η = 0.5	N_{Ed} = 0.00 N.P.[7]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[2]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	V_{Ed} = 0.00 N.P.[3]	N.P.[4]	N.P.[4]	N.P.[9]	N.P.[10]	M_{Ed} = 0.00 N.P.[5]	N.P.[6]	N.P.[6]	**COMPLEIX** **η = 0.5**

Notació:
- *λ_w: Abonyegament de l'ànima induïda per l'ala comprimida*
- *N_t: Resistència a tracció*
- *N_c: Resistència a compressió*
- *M_Y: Resistència a flexió eix Y*
- *M_Z: Resistència a flexió eix Z*
- *V_Z: Resistència a tall Z*
- *V_Y: Resistència a tall Y*
- *M_YV_Z: Resistència a moment flector Y i força tallant Z combinats*
- *M_ZV_Y: Resistència a moment flector Z i força tallant Y combinats*
- *NM_YM_Z: Resistència a flexió i axial combinats*
- *$NM_YM_ZV_YV_Z$: Resistència a flexió, axial i tallant combinats*
- *M_t: Resistència a torsió*
- *M_tV_Z: Resistència a tallant Z i moment de torsió combinats*
- *M_tV_Y: Resistència a tallant Y i moment de torsió combinats*
- *x: Distància a l'origen de la barra*
- *η: Coeficient d'aprofitament (%)*
- *N.P.: No procedeix*

Comprovacions que no procedeixen (N.P.):
- *[1] La comprovació no procedeix, ja que no hi ha axial de tracció.*
- *[2] La comprovació no es realitza, ja que no hi ha moment flector.*
- *[3] La comprovació no es realitza, ja que no hi ha esforç tallant.*
- *[4] No hi ha interacció entre moment flector i esforç tallant per a cap combinació. Per tant, la comprovació no precedeix.*
- *[5] La comprovació no procedeix, ja que no hi ha moment torçor.*
- *[6] No hi ha interacció entre moment torçor i esforç tallant per a cap combinació. Per tant, la comprovació no procedeix.*
- *[7] La comprovació no es realitza, ja que no hi ha axial de compressió.*
- *[8] La comprovació no procedeix, ja que no hi ha moment flector que comprimeixi un ala, de manera que es pugui desenvolupar el fenomen d'abonyegament de l'ànima induïda per l'ala comprimida.*
- *[9] No hi ha interacció entre axial i moment flector ni entre moments flectors en ambdues direccions per a cap combinació. Per tant, la comprovació no procedeix.*
- *[10] No hi ha interacció entre moment flector, axial i tallant per a cap combinació. Per tant, la comprovació no procedeix.*

Annex B. Llistat de càlcul – Corretges

B.1. Modelo estructural

B.1.1. Datos principales

Número total de las barras: 72 ud.

B.1.1.1. Barras de sección metálica

Sección de la barra	Longitud/ud [m]	Cantidad [ud]	Superficie [m^2]	Peso [t]
Zetavor 125 x 2	4,000	72	148,108	1,151
Total:	4,000	72	148,108	1,151

B.1.2. Puntos

Número de orden	X [m]	Y [m]	Z [m]
p1	0,420	4,000	6,610
p2	0,420	0,000	6,610
p3	0,420	8,000	6,610
p4	0,420	4,000	6,610
p5	0,420	12,000	6,610
p6	0,420	8,000	6,610
p7	0,420	16,000	6,610
p8	0,420	12,000	6,610
p9	0,841	4,000	6,701
p10	0,841	0,000	6,701
p11	0,841	8,000	6,701
p12	0,841	4,000	6,701
p13	0,841	12,000	6,701
p14	0,841	8,000	6,701
p15	0,841	16,000	6,701
p16	0,841	12,000	6,701
p17	1,916	4,000	6,931
p18	1,916	0,000	6,931
p19	1,916	8,000	6,931
p20	1,916	4,000	6,931
p21	1,916	12,000	6,931
p22	1,916	8,000	6,931
p23	1,916	16,000	6,931
p24	1,916	12,000	6,931

p25	2,992	4,000	7,162
p26	2,992	0,000	7,162
p27	2,992	8,000	7,162
p28	2,992	4,000	7,162
p29	2,992	12,000	7,162
p30	2,992	8,000	7,162
p31	2,992	16,000	7,162
p32	2,992	12,000	7,162
p33	4,067	4,000	7,393
p34	4,067	0,000	7,393
p35	4,067	8,000	7,393
p36	4,067	4,000	7,393
p37	4,067	12,000	7,393
p38	4,067	8,000	7,393
p39	4,067	16,000	7,393
p40	4,067	12,000	7,393
p41	5,143	4,000	7,624
p42	5,143	0,000	7,624
p43	5,143	8,000	7,624
p44	5,143	4,000	7,624
p45	5,143	12,000	7,624
p46	5,143	8,000	7,624
p47	5,143	16,000	7,624
p48	5,143	12,000	7,624
p49	6,218	4,000	7,855
p50	6,218	0,000	7,855
p51	6,218	8,000	7,855
p52	6,218	4,000	7,855
p53	6,218	12,000	7,855
p54	6,218	8,000	7,855
p55	6,218	16,000	7,855
p56	6,218	12,000	7,855
p57	7,294	4,000	8,086
p58	7,294	0,000	8,086
p59	7,294	8,000	8,086
p60	7,294	4,000	8,086
p61	7,294	12,000	8,086
p62	7,294	8,000	8,086
p63	7,294	16,000	8,086

p64	7,294	12,000	8,086
p65	8,369	4,000	8,317
p66	8,369	0,000	8,317
p67	8,369	8,000	8,317
p68	8,369	4,000	8,317
p69	8,369	12,000	8,317
p70	8,369	8,000	8,317
p71	8,369	16,000	8,317
p72	8,369	12,000	8,317
p73	9,331	-0,000	8,317
p74	9,331	4,000	8,317
p75	9,331	4,000	8,317
p76	9,331	8,000	8,317
p77	9,331	8,000	8,317
p78	9,331	12,000	8,317
p79	9,331	12,000	8,317
p80	9,331	16,000	8,317
p81	10,406	0,000	8,086
p82	10,406	4,000	8,086
p83	10,406	4,000	8,086
p84	10,406	8,000	8,086
p85	10,406	8,000	8,086
p86	10,406	12,000	8,086
p87	10,406	12,000	8,086
p88	10,406	16,000	8,086
p89	11,482	0,000	7,855
p90	11,482	4,000	7,855
p91	11,482	4,000	7,855
p92	11,482	8,000	7,855
p93	11,482	8,000	7,855
p94	11,482	12,000	7,855
p95	11,482	12,000	7,855
p96	11,482	16,000	7,855
p97	12,557	0,000	7,624
p98	12,557	4,000	7,624
p99	12,557	4,000	7,624
p100	12,557	8,000	7,624
p101	12,557	8,000	7,624
p102	12,557	12,000	7,624

p103	12,557	12,000	7,624
p104	12,557	16,000	7,624
p105	13,633	0,000	7,393
p106	13,633	4,000	7,393
p107	13,633	4,000	7,393
p108	13,633	8,000	7,393
p109	13,633	8,000	7,393
p110	13,633	12,000	7,393
p111	13,633	12,000	7,393
p112	13,633	16,000	7,393
p113	14,708	0,000	7,162
p114	14,708	4,000	7,162
p115	14,708	4,000	7,162
p116	14,708	8,000	7,162
p117	14,708	8,000	7,162
p118	14,708	12,000	7,162
p119	14,708	12,000	7,162
p120	14,708	16,000	7,162
p121	15,784	0,000	6,931
p122	15,784	4,000	6,931
p123	15,784	4,000	6,931
p124	15,784	8,000	6,931
p125	15,784	8,000	6,931
p126	15,784	12,000	6,931
p127	15,784	12,000	6,931
p128	15,784	16,000	6,931
p129	16,859	0,000	6,701
p130	16,859	4,000	6,701
p131	16,859	4,000	6,701
p132	16,859	8,000	6,701
p133	16,859	8,000	6,701
p134	16,859	12,000	6,701
p135	16,859	12,000	6,701
p136	16,859	16,000	6,701
p137	17,280	-0,000	6,610
p138	17,280	4,000	6,610
p139	17,280	4,000	6,610
p140	17,280	8,000	6,610
p141	17,280	8,000	6,610

p142	17,280	12,000	6,610
p143	17,280	12,000	6,610
p144	17,280	16,000	6,610

B.1.3. Líneas

Número de orden	Tipo de línea	Número de orden de los puntos	Longitud [m]
v1	recta	p1, p2	4,000
v2	recta	p3, p4	4,000
v3	recta	p5, p6	4,000
v4	recta	p7, p8	4,000
v5	recta	p9, p10	4,000
v6	recta	p11, p12	4,000
v7	recta	p13, p14	4,000
v8	recta	p15, p16	4,000
v9	recta	p17, p18	4,000
v10	recta	p19, p20	4,000
v11	recta	p21, p22	4,000
v12	recta	p23, p24	4,000
v13	recta	p25, p26	4,000
v14	recta	p27, p28	4,000
v15	recta	p29, p30	4,000
v16	recta	p31, p32	4,000
v17	recta	p33, p34	4,000
v18	recta	p35, p36	4,000
v19	recta	p37, p38	4,000
v20	recta	p39, p40	4,000
v21	recta	p41, p42	4,000
v22	recta	p43, p44	4,000
v23	recta	p45, p46	4,000
v24	recta	p47, p48	4,000
v25	recta	p49, p50	4,000
v26	recta	p51, p52	4,000
v27	recta	p53, p54	4,000
v28	recta	p55, p56	4,000
v29	recta	p57, p58	4,000
v30	recta	p59, p60	4,000
v31	recta	p61, p62	4,000

v32	recta	p63, p64	4,000
v33	recta	p65, p66	4,000
v34	recta	p67, p68	4,000
v35	recta	p69, p70	4,000
v36	recta	p71, p72	4,000
v37	recta	p73, p74	4,000
v38	recta	p75, p76	4,000
v39	recta	p77, p78	4,000
v40	recta	p79, p80	4,000
v41	recta	p81, p82	4,000
v42	recta	p83, p84	4,000
v43	recta	p85, p86	4,000
v44	recta	p87, p88	4,000
v45	recta	p89, p90	4,000
v46	recta	p91, p92	4,000
v47	recta	p93, p94	4,000
v48	recta	p95, p96	4,000
v49	recta	p97, p98	4,000
v50	recta	p99, p100	4,000
v51	recta	p101, p102	4,000
v52	recta	p103, p104	4,000
v53	recta	p105, p106	4,000
v54	recta	p107, p108	4,000
v55	recta	p109, p110	4,000
v56	recta	p111, p112	4,000
v57	recta	p113, p114	4,000
v58	recta	p115, p116	4,000
v59	recta	p117, p118	4,000
v60	recta	p119, p120	4,000
v61	recta	p121, p122	4,000
v62	recta	p123, p124	4,000
v63	recta	p125, p126	4,000
v64	recta	p127, p128	4,000
v65	recta	p129, p130	4,000
v66	recta	p131, p132	4,000
v67	recta	p133, p134	4,000
v68	recta	p135, p136	4,000
v69	recta	p137, p138	4,000
v70	recta	p139, p140	4,000

v71	recta	p141, p142	4,000
v72	recta	p143, p144	4,000

B.1.4. Calidad de materiales

B.1.4.1. Acero

Núm.	Marca	Mód. Elast. [N/mm²]	Poisson	Peso especifico [kg/m³]	Coef. Térmico [1/°C]	Fy1 [N/mm²]	Lím.Espesor [mm]	Fy2 [N/mm²]	Fu1 [N/mm²]	Lím.Espesor [mm]	Fu2 [N/mm²]
el1	S 235 EN 10025-2	210000	0,30	7850	0,0000120	235,00	40	215,00	360,00	40	360,00

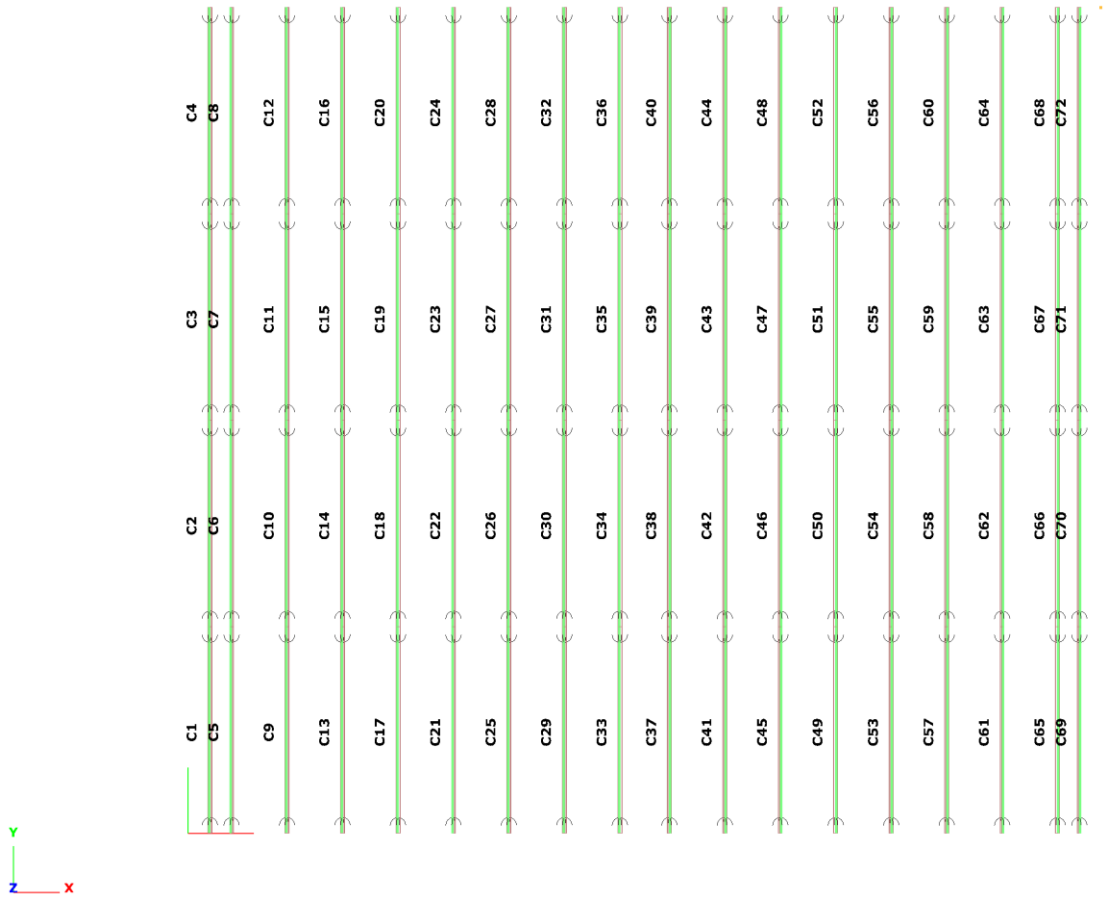
B.1.5. Elementos barra

B.1.5.1. Barras de sección metálica

Núm.	Numero de orden de la línea	número de orden de sección	Sección a lo largo del elemento	rotación [°]	Excentricidad [mm]		Continuidad (núm.)		grupo	inicial
					y	z	punto inicial	punto final		
C1	v1	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C2	v2	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C3	v3	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C4	v4	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C5	v5	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C6	v6	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C7	v7	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C8	v8	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C9	v9	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C10	v10	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C11	v11	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C12	v12	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C13	v13	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C14	v14	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C15	v15	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C16	v16	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C17	v17	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C18	v18	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-

C19	v19	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C20	v20	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C21	v21	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C22	v22	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C23	v23	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C24	v24	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C25	v25	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C26	v26	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C27	v27	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C28	v28	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C29	v29	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C30	v30	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C31	v31	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C32	v32	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C33	v33	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C34	v34	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C35	v35	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C36	v36	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C37	v37	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C38	v38	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C39	v39	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C40	v40	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C41	v41	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C42	v42	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C43	v43	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C44	v44	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C45	v45	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C46	v46	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C47	v47	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C48	v48	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C49	v49	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C50	v50	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C51	v51	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C52	v52	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C53	v53	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C54	v54	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C55	v55	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C56	v56	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C57	v57	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-

C58	v58	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C59	v59	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C60	v60	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C61	v61	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C62	v62	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C63	v63	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C64	v64	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C65	v65	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C66	v66	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C67	v67	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C68	v68	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C69	v69	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C70	v70	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C71	v71	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-
C72	v72	1	Permanente	12,1	0,0	0,0	1	1	-	-



Numeración correas

B.1.5.2. Secciones

Núm.	Nombre	Parámetros	Material/es (número de orden)	A [*10^{2}mm^2]	Iy [*10^{4}mm^4]	Iz [*10^{4}mm^4]	It [*10^{4}mm^4]
1	Zetavor 125 x 2	h=125; b1=55; b2=48; t=2; r=3	el1	5,09	121,4924	34,0694	0,0676

B.1.5.3. Continuidad del extremo de la barra

Núm.	Nombre	Componentes del desplazamiento [kN/mm]			Componentes de la rotación [kNm/rad]			Deformación
		x	y	z	xx	yy	zz	
1	yy,zz	FIJO	FIJO	FIJO	FIJO	LIBRE	LIBRE	FIJO

B.1.6. Línea de correas, conexiones de correa

B.1.6.1. Línea de correas

Nombre de la línea de correas	Barra	Número de fijación de la correa de fachada	Rigidez de la unión (presión) CD,A - [kNm/rad/m	Rigidez de la unión (tracción) CD,A - [kNm/rad/m	Excentricidad "a" - [mm]
Línea de correas 1	C1	5	-	-	-
Línea de correas 1	C5	5	-	-	-
Línea de correas 1	C33	5	-	-	-
Línea de correas 1	C29	5	-	-	-
Línea de correas 1	C25	5	-	-	-
Línea de correas 1	C21	5	-	-	-
Línea de correas 1	C17	5	-	-	-
Línea de correas 1	C13	5	-	-	-
Línea de correas 1	C9	5	-	-	-
Línea de correas 1	C12	5	-	-	-
Línea de correas 1	C16	5	-	-	-
Línea de correas 1	C20	5	-	-	-
Línea de correas 1	C24	5	-	-	-
Línea de correas 1	C28	5	-	-	-
Línea de correas 1	C32	5	-	-	-
Línea de correas 1	C36	5	-	-	-
Línea de correas 1	C8	5	-	-	-
Línea de correas 1	C4	5	-	-	-

Línea de correas 1	C11	5	-	-	-
Línea de correas 1	C15	5	-	-	-
Línea de correas 1	C19	5	-	-	-
Línea de correas 1	C23	5	-	-	-
Línea de correas 1	C27	5	-	-	-
Línea de correas 1	C31	5	-	-	-
Línea de correas 1	C35	5	-	-	-
Línea de correas 1	C7	5	-	-	-
Línea de correas 1	C3	5	-	-	-
Línea de correas 1	C10	5	-	-	-
Línea de correas 1	C14	5	-	-	-
Línea de correas 1	C18	5	-	-	-
Línea de correas 1	C22	5	-	-	-
Línea de correas 1	C26	5	-	-	-
Línea de correas 1	C30	5	-	-	-
Línea de correas 1	C34	5	-	-	-
Línea de correas 1	C6	5	-	-	-
Línea de correas 1	C2	5	-	-	-
Línea de correas 1	C37	5	-	-	-
Línea de correas 1	C69	5	-	-	-
Línea de correas 1	C65	5	-	-	-
Línea de correas 1	C61	5	-	-	-
Línea de correas 1	C57	5	-	-	-
Línea de correas 1	C53	5	-	-	-
Línea de correas 1	C49	5	-	-	-
Línea de correas 1	C45	5	-	-	-
Línea de correas 1	C41	5	-	-	-
Línea de correas 1	C44	5	-	-	-
Línea de correas 1	C48	5	-	-	-
Línea de correas 1	C52	5	-	-	-
Línea de correas 1	C56	5	-	-	-
Línea de correas 1	C60	5	-	-	-
Línea de correas 1	C64	5	-	-	-
Línea de correas 1	C68	5	-	-	-
Línea de correas 1	C72	5	-	-	-
Línea de correas 1	C40	5	-	-	-
Línea de correas 1	C43	5	-	-	-
Línea de correas 1	C47	5	-	-	-
Línea de correas 1	C51	5	-	-	-

Línea de correas 1	C55	5	-	-	-
Línea de correas 1	C59	5	-	-	-
Línea de correas 1	C63	5	-	-	-
Línea de correas 1	C67	5	-	-	-
Línea de correas 1	C71	5	-	-	-
Línea de correas 1	C39	5	-	-	-
Línea de correas 1	C42	5	-	-	-
Línea de correas 1	C46	5	-	-	-
Línea de correas 1	C50	5	-	-	-
Línea de correas 1	C54	5	-	-	-
Línea de correas 1	C58	5	-	-	-
Línea de correas 1	C62	5	-	-	-
Línea de correas 1	C66	5	-	-	-
Línea de correas 1	C70	5	-	-	-
Línea de correas 1	C38	5	-	-	-

Deformación de la sección de correa (alma de la correa) CD,P - [kNm/rad/m]	Deformación de la sección de correa (borde del ala) CD,P - [kNm/rad/m]	Tipo de excentricidad del cerramiento	Excentricidad del cerramiento z - [mm]	Posición del extremo A - [mm]	Posición del extremo B - [mm]
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00

-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00

-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00
-	-	Medio arriba	0,00	0,00	0,00

B.1.7. Cargas

B.1.7.1. Casos de carga y grupos de carga

Cargas permanentes

Grupo de carga	Caso de carga	Factor de seguridad $\gamma_{Gj,Sup}$	Factor de seguridad $\gamma_{Gj,Inf}$
Permanente	CM	1,35	1,00

Viento

Grupo de carga	Caso de carga	Factor de seguridad	Factor de combinación		
			ψ_0	ψ_1	ψ_2
Viento	Vp	1,50	0,60	0,20	0,00

Nieve

Grupo de carga	Caso de carga	Factor de seguridad	Factor de combinación		
			ψ_0	ψ_1	ψ_2
Nieve	N1	1,50	0,70	0,50	0,20

B.1.7.2. Combinaciones de cargas

Número de orden, nombre	Estado limite	Factor de multiplicación de los casos de carga
1, Combinación de carga-1	Resistencia	1,35*CM
2, Combinación de carga-2	Resistencia	1,35*CM + 1,50*Vp
3, Combinación de carga-3	Resistencia	1,35*CM + 1,50*Vp + 1,05*N1
4, Combinación de carga-4	Resistencia	1,35*CM + 1,50*N1
5, Combinación de carga-5	Resistencia	1,35*CM + 0,90*Vp + 1,50*N1
6, Combinación de carga-6	Servicio	1,00*CM
7, Combinación de carga-7	Servicio	1,00*CM + 1,00*Vp
8, Combinación de carga-8	Servicio	1,00*CM + 1,00*Vp + 0,70*N1
9, Combinación de carga-9	Servicio	1,00*CM + 1,00*N1
10, Combinación de carga-10	Servicio	1,00*CM + 0,60*Vp + 1,00*N1
11, Combinación de carga-11	Servicio	1,00*Vp
12, Combinación de carga-12	Servicio	1,00*Vp + 0,70*N1
13, Combinación de carga-13	Servicio	1,00*N1
14, Combinación de carga-14	Servicio	0,60*Vp + 1,00*N1

B.2. Resultados del análisis

B.2.1. Resultados del análisis de primer orden

B.2.1.1. Solicitaciones dominantes del final de barra según tipo de secciones

Zetavor 125 x 2	N [kN]	Mx [kNm]	My [kNm]	Mz [kNm]	Vy [kN]	Vz [kN]	Combinaciones de cargas
Compresión	0,0	0,0	0,0	0,0	-0,5	-2,2	Combinación de carga-5
Cortante - Vy	0,0	0,0	0,0	0,0	-0,6	-2,4	Combinación de carga-4
Cortante - Vz	0,0	0,0	0,0	0,0	-0,6	-2,4	Combinación de carga-4

B.2.1.2. Reacciones dominantes en apoyos según combinaciones de cargas

B.2.1.3. Reacciones de apoyos puntuales

Casos de carga

Nombre del apoyo	Casos de carga	Fx [kN]	Fy [kN]	Fz [kN]	Mx [kNm]	My [kNm]	Mz [kNm]

Combinaciones de cargas

Nombre del apoyo	Combinaciones de cargas	Fx [kN]	Fy [kN]	Fz [kN]	Mx [kNm]	My [kNm]	Mz [kNm]

B.3. Verificación según normativa

B.3.1. Ensayo del límite último

B.3.1.1. Acero

Resultados resumidos de las verificaciones de barras según normativa

Según nombre

Barra	Elemento	Punto	Combinación de cargas	Análisis	Capacidad [%]
C9	576	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,11
C10	1476	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,11
C11	1170	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,11
C12	912	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,11
C13	564	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,11
C14	1512	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,11
C15	1188	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,11
C16	924	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,11
C17	552	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,11
C18	1548	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,11
C19	1206	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,11
C20	936	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,11
C21	540	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,11
C22	1560	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,11
C23	1224	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,11
C24	948	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,11

C25	528	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,11
C26	1620	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,11
C27	1242	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,11
C28	960	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,11
C29	516	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,12
C30	1632	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,10
C31	1254	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,10
C32	972	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,12
C33	504	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	86,91
C34	1644	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	86,93
C35	1272	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	86,93
C36	984	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	86,91
C37	588	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	90,64
C38	1458	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	90,66
C39	1152	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	90,66
C40	900	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	90,64
C41	684	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	95,70
C42	1326	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	95,54
C43	1020	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	95,68
C44	804	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	95,70
C45	672	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	95,69

C46	1344	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	95,69
C47	1038	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	95,69
C48	816	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	95,69
C49	660	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	95,69
C50	1362	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	95,69
C51	1056	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	95,69
C52	828	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	95,69
C53	648	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	95,69
C54	1376	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	95,69
C55	1072	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	95,69
C56	840	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	95,69
C57	636	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	95,69
C58	1392	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	95,69
C59	1086	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	95,69
C60	852	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	95,69
C61	624	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	95,69
C62	1410	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	95,69
C63	1104	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	95,69
C64	864	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	95,69

Según capacidad

Barra	Elemento	Punto	Combinación de cargas	Análisis	Capacidad [%]
C44	804	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	95,70
C41	684	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	95,70
C46	1344	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	95,69
C47	1038	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	95,69
C59	1086	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	95,69
C58	1392	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	95,69
C54	1376	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	95,69
C55	1072	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	95,69
C57	636	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	95,69
C60	852	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	95,69
C49	660	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	95,69
C62	1410	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	95,69
C50	1362	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	95,69
C61	624	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	95,69
C63	1104	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	95,69
C56	840	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	95,69
C51	1056	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	95,69
C52	828	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	95,69
C53	648	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	95,69
C64	864	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	95,69

C45	672	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	95,69
C48	816	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	95,69
C43	1020	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	95,68
C42	1326	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	95,54
C32	972	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,12
C29	516	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,12
C26	1620	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,11
C27	1242	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,11
C24	948	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,11
C21	540	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,11
C17	552	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,11
C16	924	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,11
C9	576	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,11
C18	1548	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,11
C12	912	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,11
C14	1512	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,11
C13	564	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,11
C19	1206	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,11
C15	1188	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,11
C11	1170	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,11
C10	1476	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,11

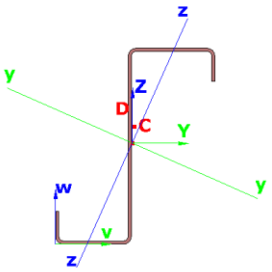
C20	936	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,11
C23	1224	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,11
C22	1560	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,11
C28	960	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,11
C25	528	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,11
C31	1254	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,10
C30	1632	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	91,10
C39	1152	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	90,66
C38	1458	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	90,66
C37	588	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	90,64
C40	900	k	Combinación de carga-4	Resistencia de estabilidad global	90,64
C34	1644	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	86,93
C35	1272	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	86,93
C33	504	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	86,91
C36	984	k	Combinación de carga-5	Resistencia de estabilidad global	86,91

Resultados detallados de las verificaciones de barras según normativa

C29

Elemento estructural				C29			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-5			
Solicitaciones							
N	0,0kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,94
M_y	-2,2kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		

M_z	0,5kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm	



Parámetros de la sección

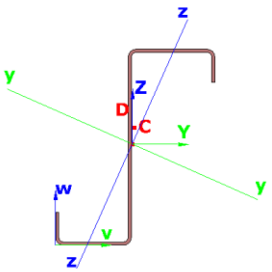
Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	91,12				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					

Capacidad		Parte aplicada de la Norma
Análisis de la resistencia elástica general	67,13%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)
Resistencias de la solicitación simple		
- Flexión alrededor del eje principal	51,00%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
- Flexión alrededor del eje secundario	49,05%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
Resistencia de interacción conservadora	74,98%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)
Resistencia de estabilidad global	91,12%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)

C25

Elemento estructural				C25			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-5			
Solicitaciones							
N	-0,0kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,94
M_y	-2,2kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,5kNm	B	0,0kNm²	T	0,0kNm		



Parámetros de la sección

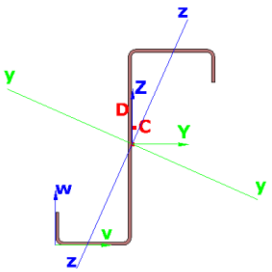
Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm²
A_{sY} = 164mm²
A_{sZ} = 238mm²
I_y = 1 214 924mm⁴
I_z = 340 694mm⁴
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm³
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm³

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm²	f_{y2}	215,0 N/mm²
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	91,11				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					

Capacidad		Parte aplicada de la Norma
Análisis de la resistencia elástica general	67,15%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)
Resistencias de la solicitación simple		
- Flexión alrededor del eje principal	51,00%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
- Flexión alrededor del eje secundario	49,05%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
Resistencia de interacción conservadora	75,00%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)
Resistencia de estabilidad global	91,11%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)

C21

Elemento estructural				C21			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-5			
Solicitaciones							
N	1,000 x 10^-3kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,94
M_y	-2,2kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,5kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



Parámetros de la sección

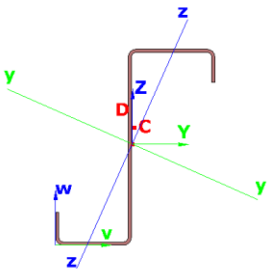
Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	91,11				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					

Capacidad		Parte aplicada de la Norma
Análisis de la resistencia elástica general	67,15%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)
Resistencias de la solicitación simple		
- Flexión alrededor del eje principal	51,00%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
- Flexión alrededor del eje secundario	49,05%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
Resistencia de interacción conservadora	74,99%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)
Resistencia de estabilidad global	91,11%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)

C17

Elemento estructural				C17			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-5			
Solicitaciones							
N	0,0kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,94
M_y	-2,2kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,5kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



Parámetros de la sección

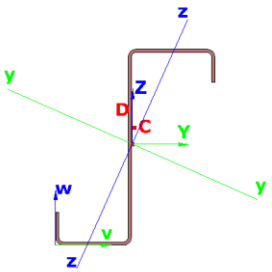
Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	91,11				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					

Capacidad		Parte aplicada de la Norma
Análisis de la resistencia elástica general	67,15%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)
Resistencias de la solicitación simple		
- Flexión alrededor del eje principal	51,00%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
- Flexión alrededor del eje secundario	49,05%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
Resistencia de interacción conservadora	74,99%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)
Resistencia de estabilidad global	91,11%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)

C13

Elemento estructural				C13			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-5			
Solicitaciones							
N	0,0kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,94
M_y	-2,2kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,5kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



Parámetros de la sección

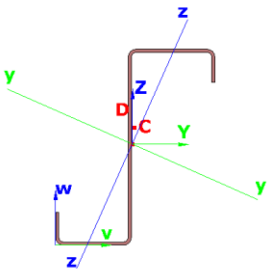
Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	91,11				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					

Capacidad		Parte aplicada de la Norma
Análisis de la resistencia elástica general	67,15%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)
Resistencias de la solicitación simple		
- Flexión alrededor del eje principal	51,00%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
- Flexión alrededor del eje secundario	49,05%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
Resistencia de interacción conservadora	74,99%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)
Resistencia de estabilidad global	91,11%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)

C9

Elemento estructural				C9			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-5			
Solicitaciones							
N	0,0kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,94
M_y	-2,2kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,5kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



Parámetros de la sección

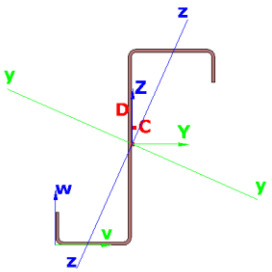
Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	91,11				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					

Capacidad		Parte aplicada de la Norma
Análisis de la resistencia elástica general	67,15%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)
Resistencias de la solicitación simple		
- Flexión alrededor del eje principal	51,00%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
- Flexión alrededor del eje secundario	49,05%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
Resistencia de interacción conservadora	74,99%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)
Resistencia de estabilidad global	91,11%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)

C37

Elemento estructural				C37			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-4			
Solicitaciones							
N	-0,0kN	V_y	0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,86
M_y	-2,3kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,5kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



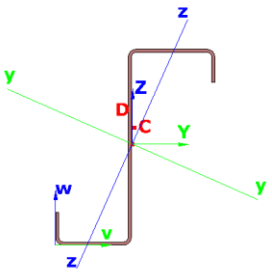
Parámetros de la sección

Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	90,64				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					
Capacidad			Parte aplicada de la Norma		
Análisis de la resistencia elástica general		66,14%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)		
Resistencias de la solicitación simple					
- Flexión alrededor del eje principal		52,81%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)		
- Flexión alrededor del eje secundario		45,83%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)		
Resistencia de interacción conservadora		73,87%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)		
Resistencia de estabilidad global		90,64%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)		

C61

Elemento estructural				C61			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-4			
Solicitaciones							
N	0,0kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,77
M_y	-2,4kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,6kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



Parámetros de la sección

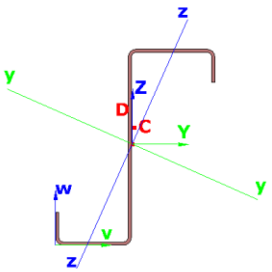
Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	95,69				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					

Capacidad		Parte aplicada de la Norma
Análisis de la resistencia elástica general	69,95%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)
Resistencias de la solicitación simple		
- Flexión alrededor del eje principal	55,80%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
- Flexión alrededor del eje secundario	48,49%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
Resistencia de interacción conservadora	78,12%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)
Resistencia de estabilidad global	95,69%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)

C57

Elemento estructural				C57			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-4			
Solicitaciones							
N	0,0kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,77
M_y	-2,4kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,6kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



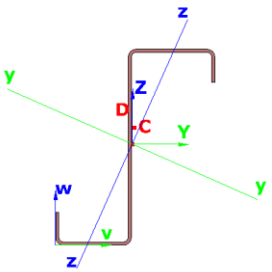
Parámetros de la sección

Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	95,69				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					
Capacidad			Parte aplicada de la Norma		
Análisis de la resistencia elástica general		69,95%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)		
Resistencias de la solicitación simple					
- Flexión alrededor del eje principal		55,80%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)		
- Flexión alrededor del eje secundario		48,49%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)		
Resistencia de interacción conservadora		78,12%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)		
Resistencia de estabilidad global		95,69%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)		

C53

Elemento estructural				C53			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-4			
Solicitaciones							
N	0,0kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,77
M_y	-2,4kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,6kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



Parámetros de la sección

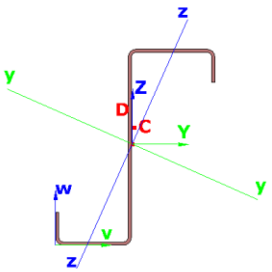
Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4

A	=		509mm^2
A_{sY}	=		164mm^2
A_{sZ}	=		238mm^2
I_y	=	1 214	924mm^4
I_z	=	340	694mm^4
$W^1_{el.Y}$	=	18	927mm^3
$W^1_{el.Z}$	=	6	534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	95,69				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					
Capacidad			Parte aplicada de la Norma		
Análisis de la resistencia elástica general		69,95%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)		
Resistencias de la solicitación simple					
- Flexión alrededor del eje principal		55,80%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)		
- Flexión alrededor del eje secundario		48,49%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)		
Resistencia de interacción conservadora		78,12%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)		
Resistencia de estabilidad global		95,69%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)		

C49

Elemento estructural				C49			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-4			
Solicitaciones							
N	0,0kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,77
M_y	-2,4kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,6kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



Parámetros de la sección

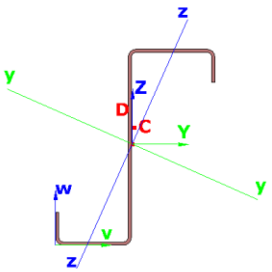
Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4

A	=		509mm^2
A_{sY}	=		164mm^2
A_{sZ}	=		238mm^2
I_y	=	1 214	924mm^4
I_z	=	340	694mm^4
$W^1_{el.Y}$	=	18	927mm^3
$W^1_{el.Z}$	=	6	534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	95,69				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					
Capacidad			Parte aplicada de la Norma		
Análisis de la resistencia elástica general		69,95%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)		
Resistencias de la solicitación simple					
- Flexión alrededor del eje principal		55,80%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)		
- Flexión alrededor del eje secundario		48,49%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)		
Resistencia de interacción conservadora		78,12%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)		
Resistencia de estabilidad global		95,69%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)		

C45

Elemento estructural				C45			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-4			
Solicitaciones							
N	-0,0kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,77
M_y	-2,4kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,6kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



Parámetros de la sección

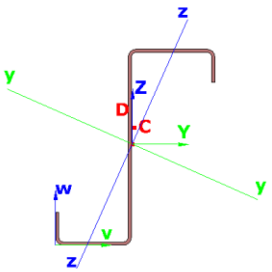
Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	95,69				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					

Capacidad		Parte aplicada de la Norma
Análisis de la resistencia elástica general	69,95%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)
Resistencias de la solicitación simple		
- Flexión alrededor del eje principal	55,80%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
- Flexión alrededor del eje secundario	48,49%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
Resistencia de interacción conservadora	78,12%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)
Resistencia de estabilidad global	95,69%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)

C41

Elemento estructural				C41			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-4			
Solicitaciones							
N	0,0kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,77
M_y	-2,4kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,6kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



Parámetros de la sección

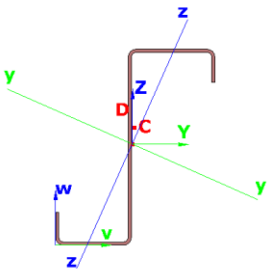
Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	95,70				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					

Capacidad		Parte aplicada de la Norma
Análisis de la resistencia elástica general	69,97%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)
Resistencias de la solicitación simple		
- Flexión alrededor del eje principal	55,80%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
- Flexión alrededor del eje secundario	48,49%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
Resistencia de interacción conservadora	78,14%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)
Resistencia de estabilidad global	95,70%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)

C44

Elemento estructural				C44			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-4			
Solicitaciones							
N	0,0kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,77
M_y	-2,4kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,6kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



Parámetros de la sección

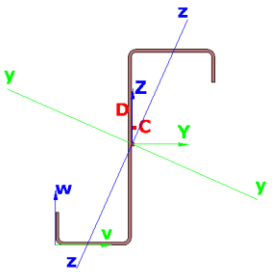
Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	95,70				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					

Capacidad		Parte aplicada de la Norma
Análisis de la resistencia elástica general	69,97%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)
Resistencias de la solicitación simple		
- Flexión alrededor del eje principal	55,80%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
- Flexión alrededor del eje secundario	48,49%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
Resistencia de interacción conservadora	78,14%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)
Resistencia de estabilidad global	95,70%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)

C48

Elemento estructural				C48			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-4			
Solicitaciones							
N	-0,0kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,77
M_y	-2,4kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,6kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



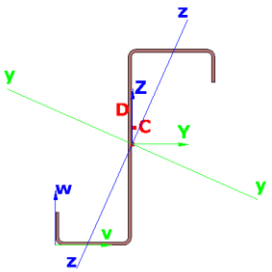
Parámetros de la sección

Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	95,69				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					
Capacidad			Parte aplicada de la Norma		
Análisis de la resistencia elástica general		69,95%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)		
Resistencias de la solicitación simple					
- Flexión alrededor del eje principal		55,80%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)		
- Flexión alrededor del eje secundario		48,49%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)		
Resistencia de interacción conservadora		78,12%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)		
Resistencia de estabilidad global		95,69%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)		

C52

Elemento estructural				C52			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-4			
Solicitaciones							
N	0,0kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,77
M_y	-2,4kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,6kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



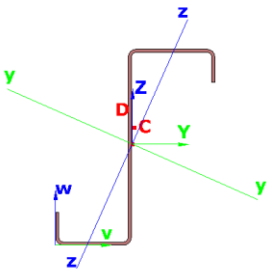
Parámetros de la sección

Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	95,69				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					
Capacidad			Parte aplicada de la Norma		
Análisis de la resistencia elástica general		69,95%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)		
Resistencias de la solicitación simple					
- Flexión alrededor del eje principal		55,80%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)		
- Flexión alrededor del eje secundario		48,49%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)		
Resistencia de interacción conservadora		78,12%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)		
Resistencia de estabilidad global		95,69%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)		

C56

Elemento estructural				C56			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-4			
Solicitaciones							
N	0,0kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,77
M_y	-2,4kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,6kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



Parámetros de la sección

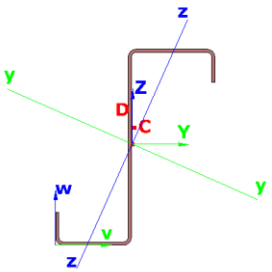
Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	95,69				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					

Capacidad		Parte aplicada de la Norma
Análisis de la resistencia elástica general	69,95%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)
Resistencias de la solicitación simple		
- Flexión alrededor del eje principal	55,80%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
- Flexión alrededor del eje secundario	48,49%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
Resistencia de interacción conservadora	78,12%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)
Resistencia de estabilidad global	95,69%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)

C60

Elemento estructural				C60			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-4			
Solicitaciones							
N	0,0kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,77
M_y	-2,4kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,6kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



Parámetros de la sección

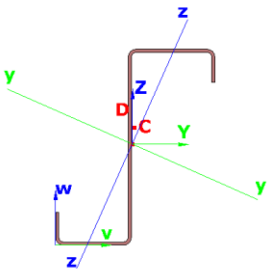
Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	95,69				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					

Capacidad		Parte aplicada de la Norma
Análisis de la resistencia elástica general	69,95%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)
Resistencias de la solicitación simple		
- Flexión alrededor del eje principal	55,80%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
- Flexión alrededor del eje secundario	48,49%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
Resistencia de interacción conservadora	78,12%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)
Resistencia de estabilidad global	95,69%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)

C64

Elemento estructural				C64			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-4			
Solicitaciones							
N	0,0kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,77
M_y	-2,4kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,6kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



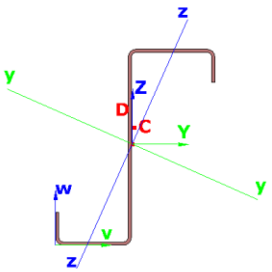
Parámetros de la sección

Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	95,69				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					
Capacidad			Parte aplicada de la Norma		
Análisis de la resistencia elástica general		69,95%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)		
Resistencias de la solicitación simple					
- Flexión alrededor del eje principal		55,80%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)		
- Flexión alrededor del eje secundario		48,49%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)		
Resistencia de interacción conservadora		78,12%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)		
Resistencia de estabilidad global		95,69%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)		

C40

Elemento estructural				C40			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-4			
Solicitaciones							
N	-0,0kN	V_y	0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,86
M_y	-2,3kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,5kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



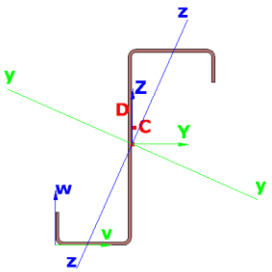
Parámetros de la sección

Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	90,64				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					
Capacidad			Parte aplicada de la Norma		
Análisis de la resistencia elástica general		66,14%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)		
Resistencias de la solicitación simple					
- Flexión alrededor del eje principal		52,81%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)		
- Flexión alrededor del eje secundario		45,83%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)		
Resistencia de interacción conservadora		73,87%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)		
Resistencia de estabilidad global		90,64%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)		

C12

Elemento estructural				C12			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-5			
Solicitaciones							
N	0,0kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,94
M_y	-2,2kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,5kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



Parámetros de la sección

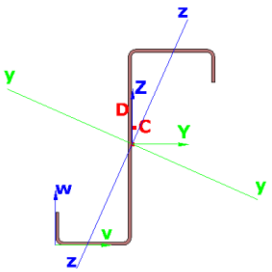
Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	91,11				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					

Capacidad		Parte aplicada de la Norma
Análisis de la resistencia elástica general	67,15%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)
Resistencias de la solicitación simple		
- Flexión alrededor del eje principal	51,00%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
- Flexión alrededor del eje secundario	49,05%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
Resistencia de interacción conservadora	74,99%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)
Resistencia de estabilidad global	91,11%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)

C16

Elemento estructural				C16			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-5			
Solicitaciones							
N	0,0kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,94
M_y	-2,2kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,5kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



Parámetros de la sección

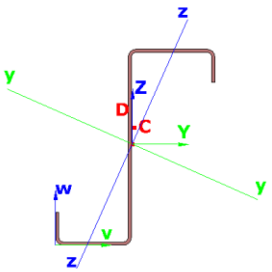
Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	91,11				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					

Capacidad		Parte aplicada de la Norma
Análisis de la resistencia elástica general	67,15%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)
Resistencias de la solicitación simple		
- Flexión alrededor del eje principal	51,00%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
- Flexión alrededor del eje secundario	49,05%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
Resistencia de interacción conservadora	74,99%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)
Resistencia de estabilidad global	91,11%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)

C20

Elemento estructural				C20			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-5			
Solicitaciones							
N	0,0kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,94
M_y	-2,2kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,5kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



Parámetros de la sección

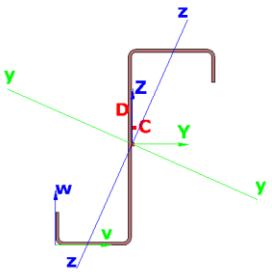
Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	91,11				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					

Capacidad		Parte aplicada de la Norma
Análisis de la resistencia elástica general	67,15%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)
Resistencias de la solicitación simple		
- Flexión alrededor del eje principal	51,00%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
- Flexión alrededor del eje secundario	49,05%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
Resistencia de interacción conservadora	74,99%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)
Resistencia de estabilidad global	91,11%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)

C24

Elemento estructural				C24			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-5			
Solicitaciones							
N	1,000 x 10^-3kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,94
M_y	-2,2kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,5kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



Parámetros de la sección

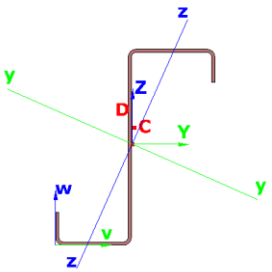
Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	91,11				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					

Capacidad		Parte aplicada de la Norma
Análisis de la resistencia elástica general	67,15%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)
Resistencias de la solicitación simple		
- Flexión alrededor del eje principal	51,00%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
- Flexión alrededor del eje secundario	49,05%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
Resistencia de interacción conservadora	74,99%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)
Resistencia de estabilidad global	91,11%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)

C28

Elemento estructural				C28			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-5			
Solicitaciones							
N	-0,0kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,94
M_y	-2,2kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,5kNm	B	0,0kNm²	T	0,0kNm		



Parámetros de la sección

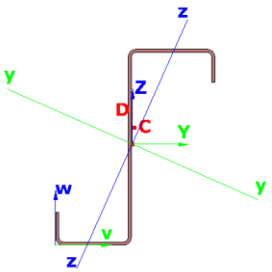
Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm²
A_{sY} = 164mm²
A_{sZ} = 238mm²
I_y = 1 214 924mm⁴
I_z = 340 694mm⁴
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm³
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm³

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm²	f_{y2}	215,0 N/mm²
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	91,11				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					

Capacidad		Parte aplicada de la Norma
Análisis de la resistencia elástica general	67,15%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)
Resistencias de la solicitación simple		
- Flexión alrededor del eje principal	51,00%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
- Flexión alrededor del eje secundario	49,05%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
Resistencia de interacción conservadora	75,00%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)
Resistencia de estabilidad global	91,11%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)

C32

Elemento estructural				C32			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-5			
Solicitaciones							
N	0,0kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,94
M_y	-2,2kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,5kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



Parámetros de la sección

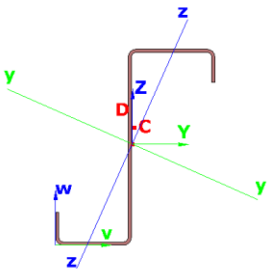
Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	91,12				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					

Capacidad		Parte aplicada de la Norma
Análisis de la resistencia elástica general	67,13%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)
Resistencias de la solicitación simple		
- Flexión alrededor del eje principal	51,00%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
- Flexión alrededor del eje secundario	49,05%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
Resistencia de interacción conservadora	74,98%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)
Resistencia de estabilidad global	91,12%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)

C43

Elemento estructural				C43			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-4			
Solicitaciones							
N	-0,0kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,77
M_y	-2,4kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,6kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



Parámetros de la sección

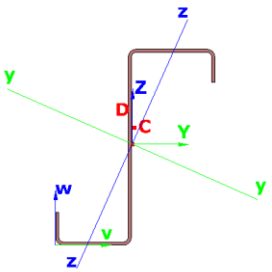
Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	95,68				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					

Capacidad		Parte aplicada de la Norma
Análisis de la resistencia elástica general	69,94%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)
Resistencias de la solicitación simple		
- Flexión alrededor del eje principal	55,80%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
- Flexión alrededor del eje secundario	48,49%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
Resistencia de interacción conservadora	78,11%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)
Resistencia de estabilidad global	95,68%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)

C47

Elemento estructural				C47			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-5			
Solicitaciones							
N	0,0kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,77
M_y	-2,4kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,6kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



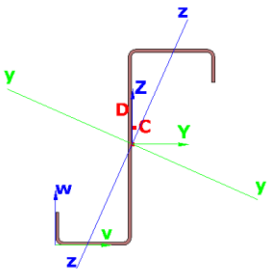
Parámetros de la sección

Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	95,69				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					
Capacidad			Parte aplicada de la Norma		
Análisis de la resistencia elástica general		69,95%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)		
Resistencias de la solicitación simple					
- Flexión alrededor del eje principal		55,80%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)		
- Flexión alrededor del eje secundario		48,49%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)		
Resistencia de interacción conservadora		78,13%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)		
Resistencia de estabilidad global		95,69%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)		

C51

Elemento estructural				C51			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-4			
Solicitaciones							
N	0,0kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,77
M_y	-2,4kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,6kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



Parámetros de la sección

Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4

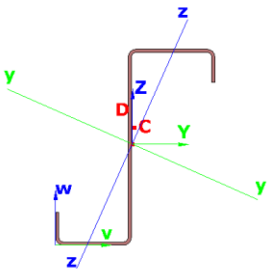
A	=		509mm^2
A_{sY}	=		164mm^2
A_{sZ}	=		238mm^2
I_y	=	1 214	924mm^4
I_z	=	340	694mm^4
$W^1_{el.Y}$	=	18	927mm^3
$W^1_{el.Z}$	=	6	534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	95,69				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					

Capacidad		Parte aplicada de la Norma
Análisis de la resistencia elástica general	69,95%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)
Resistencias de la solicitación simple		
- Flexión alrededor del eje principal	55,80%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
- Flexión alrededor del eje secundario	48,49%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
Resistencia de interacción conservadora	78,12%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)
Resistencia de estabilidad global	95,69%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)

C55

Elemento estructural				C55			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-4			
Solicitaciones							
N	0,0kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,77
M_y	-2,4kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,6kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



Parámetros de la sección

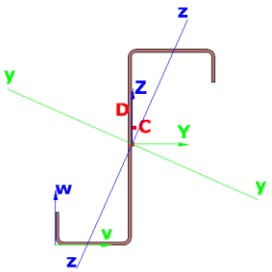
Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	95,69				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					

Capacidad		Parte aplicada de la Norma
Análisis de la resistencia elástica general	69,95%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)
Resistencias de la solicitación simple		
- Flexión alrededor del eje principal	55,80%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
- Flexión alrededor del eje secundario	48,49%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
Resistencia de interacción conservadora	78,12%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)
Resistencia de estabilidad global	95,69%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)

C59

Elemento estructural				C59			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-5			
Solicitaciones							
N	1,000 x 10^-3kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,77
M_y	-2,4kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,6kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



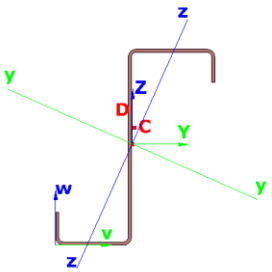
Parámetros de la sección

Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	95,69				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					
Capacidad			Parte aplicada de la Norma		
Análisis de la resistencia elástica general		69,95%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)		
Resistencias de la solicitación simple					
- Flexión alrededor del eje principal		55,80%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)		
- Flexión alrededor del eje secundario		48,49%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)		
Resistencia de interacción conservadora		78,12%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)		
Resistencia de estabilidad global		95,69%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)		

C63

Elemento estructural				C63			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-4			
Solicitaciones							
N	0,0kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,77
M_y	-2,4kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,6kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



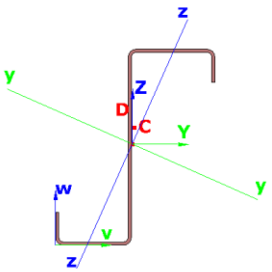
Parámetros de la sección

Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	95,69				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					
Capacidad			Parte aplicada de la Norma		
Análisis de la resistencia elástica general		69,95%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)		
Resistencias de la solicitación simple					
- Flexión alrededor del eje principal		55,80%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)		
- Flexión alrededor del eje secundario		48,49%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)		
Resistencia de interacción conservadora		78,12%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)		
Resistencia de estabilidad global		95,69%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)		

C39

Elemento estructural				C39			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-5			
Solicitaciones							
N	0,0kN	V_y	0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,86
M_y	-2,3kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,5kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



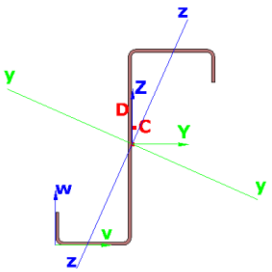
Parámetros de la sección

Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	90,66				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					
Capacidad			Parte aplicada de la Norma		
Análisis de la resistencia elástica general		66,17%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)		
Resistencias de la solicitación simple					
- Flexión alrededor del eje principal		52,81%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)		
- Flexión alrededor del eje secundario		45,83%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)		
Resistencia de interacción conservadora		73,90%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)		
Resistencia de estabilidad global		90,66%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)		

C11

Elemento estructural				C11			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-5			
Solicitaciones							
N	0,0kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,94
M_y	-2,2kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,5kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



Parámetros de la sección

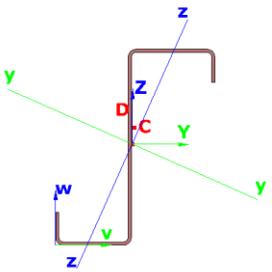
Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	91,11				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					

Capacidad		Parte aplicada de la Norma
Análisis de la resistencia elástica general	67,15%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)
Resistencias de la solicitación simple		
- Flexión alrededor del eje principal	51,00%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
- Flexión alrededor del eje secundario	49,05%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
Resistencia de interacción conservadora	74,99%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)
Resistencia de estabilidad global	91,11%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)

C15

Elemento estructural				C15			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-5			
Solicitaciones							
N	0,0kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,94
M_y	-2,2kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,5kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



Parámetros de la sección

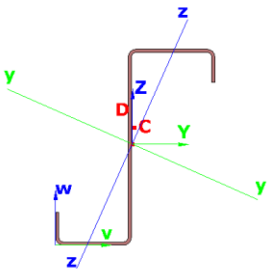
Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	91,11				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					

Capacidad		Parte aplicada de la Norma
Análisis de la resistencia elástica general	67,15%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)
Resistencias de la solicitación simple		
- Flexión alrededor del eje principal	51,00%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
- Flexión alrededor del eje secundario	49,05%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
Resistencia de interacción conservadora	74,99%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)
Resistencia de estabilidad global	91,11%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)

C19

Elemento estructural				C19			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-5			
Solicitaciones							
N	0,0kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,94
M_y	-2,2kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,5kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



Parámetros de la sección

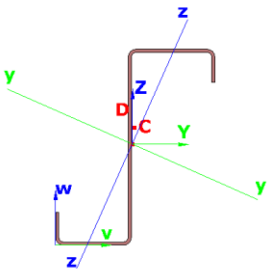
Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	91,11				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					

Capacidad		Parte aplicada de la Norma
Análisis de la resistencia elástica general	67,15%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)
Resistencias de la solicitación simple		
- Flexión alrededor del eje principal	51,00%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
- Flexión alrededor del eje secundario	49,05%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
Resistencia de interacción conservadora	74,99%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)
Resistencia de estabilidad global	91,11%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)

C23

Elemento estructural				C23			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-5			
Solicitaciones							
N	-1,000 x 10^-3kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,94
M_y	-2,2kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,5kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



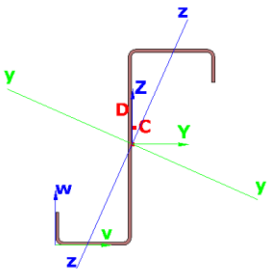
Parámetros de la sección

Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	91,11				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					
Capacidad			Parte aplicada de la Norma		
Análisis de la resistencia elástica general		67,15%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)		
Resistencias de la solicitación simple					
- Flexión alrededor del eje principal		51,00%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)		
- Flexión alrededor del eje secundario		49,05%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)		
Resistencia de interacción conservadora		75,00%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)		
Resistencia de estabilidad global		91,11%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)		

C27

Elemento estructural				C27			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-5			
Solicitaciones							
N	0,0kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,94
M_y	-2,2kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,5kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



Parámetros de la sección

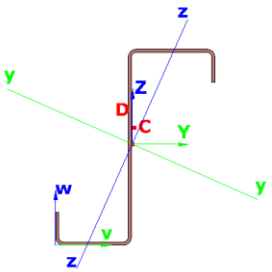
Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	91,11				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					

Capacidad		Parte aplicada de la Norma
Análisis de la resistencia elástica general	67,15%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)
Resistencias de la solicitación simple		
- Flexión alrededor del eje principal	51,00%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
- Flexión alrededor del eje secundario	49,05%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
Resistencia de interacción conservadora	74,99%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)
Resistencia de estabilidad global	91,11%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)

C31

Elemento estructural				C31			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-5			
Solicitaciones							
N	-0,0kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,94
M_y	-2,2kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,5kNm	B	0,0kNm²	T	0,0kNm		



Parámetros de la sección

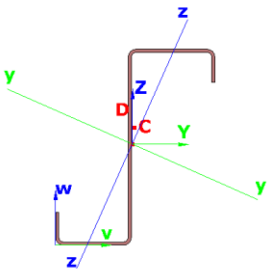
Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm²
A_{sY} = 164mm²
A_{sZ} = 238mm²
I_y = 1 214 924mm⁴
I_z = 340 694mm⁴
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm³
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm³

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm²	f_{y2}	215,0 N/mm²
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	91,10				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					

Capacidad		Parte aplicada de la Norma
Análisis de la resistencia elástica general	67,17%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)
Resistencias de la solicitación simple		
- Flexión alrededor del eje principal	51,00%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
- Flexión alrededor del eje secundario	49,05%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
Resistencia de interacción conservadora	75,01%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)
Resistencia de estabilidad global	91,10%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)

C42

Elemento estructural				C42			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-4			
Solicitaciones							
N	-0,0kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,78
M_y	-2,4kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,6kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



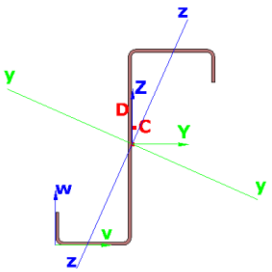
Parámetros de la sección

Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	95,54				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					
Capacidad			Parte aplicada de la Norma		
Análisis de la resistencia elástica general		69,94%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)		
Resistencias de la solicitación simple					
- Flexión alrededor del eje principal		55,80%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)		
- Flexión alrededor del eje secundario		48,49%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)		
Resistencia de interacción conservadora		78,11%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)		
Resistencia de estabilidad global		95,54%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)		

C46

Elemento estructural				C46			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-5			
Solicitaciones							
N	0,0kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,77
M_y	-2,4kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,6kNm	B	0,0kNm²	T	0,0kNm		



Parámetros de la sección

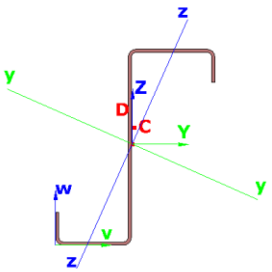
Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm²
A_{sY} = 164mm²
A_{sZ} = 238mm²
I_y = 1 214 924mm⁴
I_z = 340 694mm⁴
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm³
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm³

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm²	f_{y2}	215,0 N/mm²
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	95,69				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					

Capacidad		Parte aplicada de la Norma
Análisis de la resistencia elástica general	69,95%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)
Resistencias de la solicitación simple		
- Flexión alrededor del eje principal	55,80%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
- Flexión alrededor del eje secundario	48,49%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
Resistencia de interacción conservadora	78,13%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)
Resistencia de estabilidad global	95,69%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)

C50

Elemento estructural				C50			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-4			
Solicitaciones							
N	0,0kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,77
M_y	-2,4kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,6kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



Parámetros de la sección

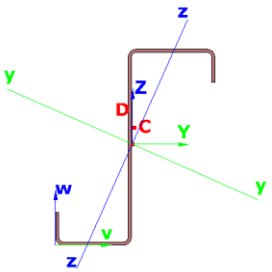
Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	95,69				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					

Capacidad		Parte aplicada de la Norma
Análisis de la resistencia elástica general	69,95%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)
Resistencias de la solicitación simple		
- Flexión alrededor del eje principal	55,80%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
- Flexión alrededor del eje secundario	48,49%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
Resistencia de interacción conservadora	78,12%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)
Resistencia de estabilidad global	95,69%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)

C54

Elemento estructural				C54			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-4			
Solicitaciones							
N	0,0kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,77
M_y	-2,4kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,6kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



Parámetros de la sección

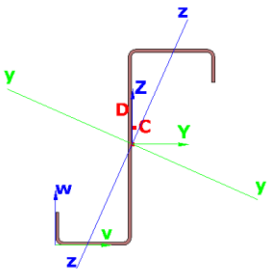
Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	95,69				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					

Capacidad		Parte aplicada de la Norma
Análisis de la resistencia elástica general	69,95%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)
Resistencias de la solicitación simple		
- Flexión alrededor del eje principal	55,80%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
- Flexión alrededor del eje secundario	48,49%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
Resistencia de interacción conservadora	78,12%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)
Resistencia de estabilidad global	95,69%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)

C58

Elemento estructural				C58			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-5			
Solicitaciones							
N	1,000 x 10^-3kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,77
M_y	-2,4kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,6kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



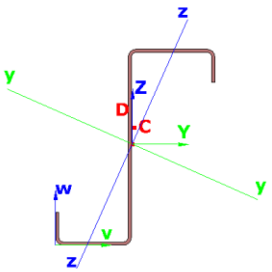
Parámetros de la sección

Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	95,69				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					
Capacidad			Parte aplicada de la Norma		
Análisis de la resistencia elástica general		69,95%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)		
Resistencias de la solicitación simple					
- Flexión alrededor del eje principal		55,80%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)		
- Flexión alrededor del eje secundario		48,49%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)		
Resistencia de interacción conservadora		78,12%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)		
Resistencia de estabilidad global		95,69%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)		

C62

Elemento estructural				C62			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-4			
Solicitaciones							
N	0,0kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,77
M_y	-2,4kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,6kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



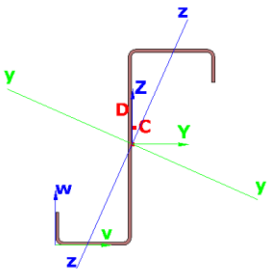
Parámetros de la sección

Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	95,69				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					
Capacidad			Parte aplicada de la Norma		
Análisis de la resistencia elástica general		69,95%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)		
Resistencias de la solicitación simple					
- Flexión alrededor del eje principal		55,80%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)		
- Flexión alrededor del eje secundario		48,49%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)		
Resistencia de interacción conservadora		78,12%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)		
Resistencia de estabilidad global		95,69%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)		

C38

Elemento estructural				C38			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-5			
Solicitaciones							
N	0,0kN	V_y	0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,86
M_y	-2,3kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,5kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



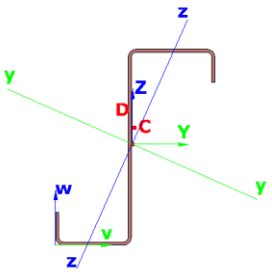
Parámetros de la sección

Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	90,66				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					
Capacidad			Parte aplicada de la Norma		
Análisis de la resistencia elástica general		66,17%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)		
Resistencias de la solicitación simple					
- Flexión alrededor del eje principal		52,81%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)		
- Flexión alrededor del eje secundario		45,83%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)		
Resistencia de interacción conservadora		73,90%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)		
Resistencia de estabilidad global		90,66%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)		

C10

Elemento estructural				C10			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-5			
Solicitaciones							
N	0,0kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,94
M_y	-2,2kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,5kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



Parámetros de la sección

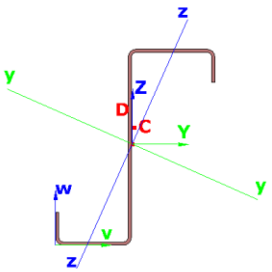
Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	91,11				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					

Capacidad		Parte aplicada de la Norma
Análisis de la resistencia elástica general	67,15%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)
Resistencias de la solicitación simple		
- Flexión alrededor del eje principal	51,00%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
- Flexión alrededor del eje secundario	49,05%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
Resistencia de interacción conservadora	74,99%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)
Resistencia de estabilidad global	91,11%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)

C14

Elemento estructural				C14			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-5			
Solicitaciones							
N	0,0kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,94
M_y	-2,2kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,5kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



Parámetros de la sección

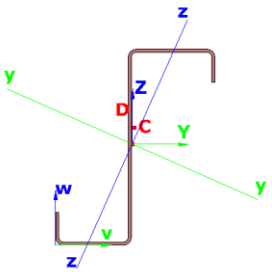
Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	91,11				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					

Capacidad		Parte aplicada de la Norma
Análisis de la resistencia elástica general	67,15%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)
Resistencias de la solicitación simple		
- Flexión alrededor del eje principal	51,00%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
- Flexión alrededor del eje secundario	49,05%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
Resistencia de interacción conservadora	74,99%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)
Resistencia de estabilidad global	91,11%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)

C18

Elemento estructural				C18			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-5			
Solicitaciones							
N	0,0kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,94
M_y	-2,2kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,5kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



Parámetros de la sección

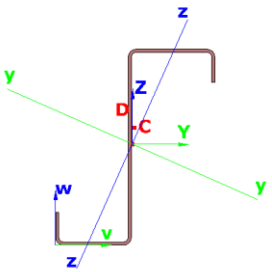
Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	91,11				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					

Capacidad		Parte aplicada de la Norma
Análisis de la resistencia elástica general	67,15%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)
Resistencias de la solicitación simple		
- Flexión alrededor del eje principal	51,00%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
- Flexión alrededor del eje secundario	49,05%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
Resistencia de interacción conservadora	74,99%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)
Resistencia de estabilidad global	91,11%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)

C22

Elemento estructural				C22			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-5			
Solicitaciones							
N	-1,000 x 10^-3kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,94
M_y	-2,2kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,5kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



Parámetros de la sección

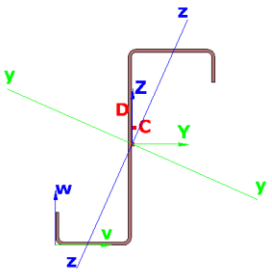
Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	91,11				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					

Capacidad		Parte aplicada de la Norma
Análisis de la resistencia elástica general	67,15%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)
Resistencias de la solicitación simple		
- Flexión alrededor del eje principal	51,00%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
- Flexión alrededor del eje secundario	49,05%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
Resistencia de interacción conservadora	75,00%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)
Resistencia de estabilidad global	91,11%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)

C26

Elemento estructural				C26			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-5			
Solicitaciones							
N	0,0kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,94
M_y	-2,2kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,5kNm	B	0,0kNm^2	T	0,0kNm		



Parámetros de la sección

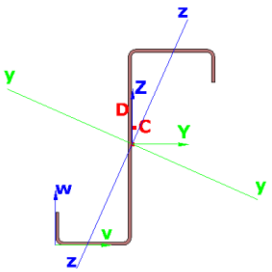
Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm^2
A_{sY} = 164mm^2
A_{sZ} = 238mm^2
I_y = 1 214 924mm^4
I_z = 340 694mm^4
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm^3
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm^3

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm^2	f_{y2}	215,0 N/mm^2
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	91,11				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					

Capacidad		Parte aplicada de la Norma
Análisis de la resistencia elástica general	67,15%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)
Resistencias de la solicitación simple		
- Flexión alrededor del eje principal	51,00%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
- Flexión alrededor del eje secundario	49,05%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
Resistencia de interacción conservadora	74,99%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)
Resistencia de estabilidad global	91,11%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)

C30

Elemento estructural				C30			
Sección dominante desde el punto inicial de la barra				2000 mm			
Combinación de carga dominante:				Combinación de carga-5			
Solicitaciones							
N	-0,0kN	V_y	-0,0kN	T_t	0,0kNm	$\alpha_{cr,op}$	1,94
M_y	-2,2kNm	V_z	0,0kN	T_w	0,0kNm		
M_z	0,5kNm	B	0,0kNm²	T	0,0kNm		



Parámetros de la sección

Nombre: Zetavor 125 x 2
Clase de sección 4
A = 509mm²
A_{sY} = 164mm²
A_{sZ} = 238mm²
I_y = 1 214 924mm⁴
I_z = 340 694mm⁴
$W^1_{el.Y}$ = 18 927mm³
$W^1_{el.Z}$ = 6 534mm³

Calidad del material	S 235 EN 10025-2	f_{y1}	235,0 N/mm²	f_{y2}	215,0 N/mm²
Normativa de diseño	EN 1993-1-1 - Valores recomendados				
Resumen de los resultados del diseño					
Capacidad dominante	91,10				
Ensayo dominante	Resistencia de estabilidad global				
Fórmula dominante	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)				
Detalles de los resultados del diseño					

Capacidad		Parte aplicada de la Norma
Análisis de la resistencia elástica general	67,17%	Fórmula 6.2.1 (4)-(5) - (6.1)
Resistencias de la solicitación simple		
- Flexión alrededor del eje principal	51,00%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
- Flexión alrededor del eje secundario	49,05%	Fórmula 6.2.5 (1)-(3) - (6.12-6.15)
Resistencia de interacción conservadora	75,01%	Fórmula 6.2.1(7) - (6.2)
Resistencia de estabilidad global	91,10%	Fórmula 6.3.4 - (6.63, 6.64, 6.65, 6.66)

B.3.2. Servicio

B.3.2.1. Comprobación de la flecha vertical local según barras

Combinación de carga dominante:	Combinación de carga-10
Subíndice del elemento estructural:	C47
Subíndice del punto del elemento finito:	454
Valor del desplazamiento vertical relativo dominante [mm]:	13,23
Límite de deformación estudiada:	L/250
Capacidad [%]:	82,69

Annex C. Panell sandvitx - Fitxa tècnica

EUROPERFIL®

Panel sandwich de cubierta
DELFOS 1100 PUR

Aplicación: Panel sándwich aislante de poliuretano (PUR) autoportante con doble cobertura metálica de acero destinado para cerramiento en cubierta.

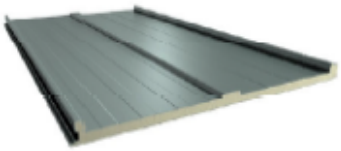
Propiedades de la cobertura exterior e interior:

Concepto	Norma de ref.
Tolerancias dimensionales	EN 10143
Aceros con recubrimientos por inmersión en caliente	EN 10346
Aceros con recubrimiento Orgánicos (Prelacados)	EN 10169

Características físicas panel:					
Peso Panel (kg/m²)	Espesor del panel (mm)				
Esp. Ext: 0,50 mm Int: 0,50 mm	30	40	50	60	70
A. Útil: 1.100 mm	10,50	10,90	11,30	11,70	12,10

Características geométricas:

3D Panel



Sección Machihembrado (Fija. oculta)



CE
11
EN 14509:2006

Sección completa



Características de fabricación (mm):

Rango espesor		Ancho total	Ancho útil	Espesor externo		Espesor interno		Longitud mínima		Longitud máxima recomendada
Máx.	Mín.			Máx.	Mín.	Máx.	Mín.	Perfilado	Corte	
70	30	1.118	1.100	0,60	0,40	0,60	0,40	3.000	100	8.000 (1)

(1) Longitud máxima de fabricación: 18.000 mm
Durante la descarga y montaje del panel en obra, en función de su longitud, se debe disponer de los medios necesarios para su correcta manipulación.

Prestaciones declaradas:

Características esenciales	Norma	Unidades	Prestaciones	Observaciones
Resistencia a la tracción	EN 1607	Mpa	0,10	
Resistencia al esfuerzo cortante	EN 14509	Mpa	0,10	
Resistencia reducida del esfuerzo cortante a largo p.	EN 14509	Mpa	0,05	
Módulo de esfuerzo cortante (núcleo)	EN 14509	Mpa	2,24	
Resistencia a la compresión (núcleo)	EN 826	Mpa	0,13	
Coeficiente de fluencia t = 2.000 h	EN 14509	-	0,27	
Coeficiente de fluencia t = 100.000 h	EN 14509	-	0,44	
Comportamiento al fuego exterior	ENV 1187	-	$B_{ROOF(t1)}$	Según Decisión de la comisión 2006/600/CE
Reacción al fuego	EN 13501 - 1	-	B-s2,d0	
Resistencia al fuego	-	-	PND	
Resistencia a cargas puntuales	EN 14509	-	Pasa	
Resistencia a cargas repetidas	EN 14509	-	Pasa	
Permeabilidad al agua	EN 12865	-	Clase B	Aplicaciones normales. Estanco hasta 600 Pa
Permeabilidad al aire (+ / -)	EN 12114	m³/h*m²	(0,33 / 0,29)	Valor medido con un diferencia de presión de 50Pa, entre ext. e int.
Permeabilidad al vapor de agua	EN 14509	Mpa	Impermeable	
Aislamiento frente al ruido aéreo	EN ISO 717 - 1	dB	25 (-1;-2)	
Absorción acústica	-	-	PND	
Durabilidad (DUR 1)	EN1607	-	Pasa	Colores muy claros: Reflectividad 75-90
Densidad nominal	-	Kg/m³	40	
Tolerancias dimensionales	EN 14509	-	-	De acuerdo según tabla nº 3

OFICINAS CENTRALES: Avda. de la Granvia, 179 • 08908 L'Hospitalet de Llobregat • BARCELONA • ESPAÑA • ☎: +34 93 261 63 33 🖷: +34 93 261 63 38
FÁBRICA: Avda. Vall d'Aran, s/n • Pol. Ind. de Cervera • 25200 Cervera • LLEIDA • ESPAÑA
comercial@europerfil.com
www.europerfil.com

EUROPERFIL®

Panel sandwich de cubierta
DELFOS 1100 PUR

Coeficiente de transmisión térmica:



ASCENDENTE	Espesor panel (mm)	30	40	50	60	70
	Valor U (W/m²*K)	0,76[2]	0,58[2]	0,47[2]	0,40[2]	0,34[2]
DESCENDENTE	Espesor panel (mm)	30	40	50	60	70
	Valor U (W/m²*K)	0,72[2]	0,55[2]	0,46[2]	0,38[2]	0,33[2]

[1] Valores de ensayo.
[2] Valores obtenidos por cálculo S/Fórmula A.26 de la norma **EN 14509** (considerado el valor Ψ del panel ensayado con espesor, inmediatamente, inferior).

Tablas de utilización:

-Vano simple:

Luz máxima admisible (m):

Esp. Panel (m):	Cat. Color [4]:	Carga a presión (daN/m²): 50	75	100	125	150	175	200	Carga a depresión [5] (daN/m²): 50	75	100	125	150	175	200
30	I-Muy Claro	3,20	2,50	2,10	1,90	1,70	1,50	1,40	4,50	4,10	3,10	2,50	2,10	1,80	1,20
	II-Claro	3,20	2,50	2,10	1,90	1,70	1,50	1,40	4,50	4,10	3,10	2,50	2,10	1,80	1,20
	III-Oscuro	3,20	2,50	2,10	1,90	1,70	1,50	1,40	4,50	4,10	3,10	2,50	2,10	1,80	1,20
40 [6]	I-Muy Claro	3,40	2,70	2,30	2,00	1,80	1,70	1,60	4,50	4,50	4,00	3,20	2,60	2,30	2,00
	II-Claro	3,40	2,70	2,30	2,00	1,80	1,70	1,60	4,50	4,50	4,00	3,20	2,60	2,30	2,00
	III-Oscuro	3,40	2,70	2,30	2,00	1,80	1,70	1,60	4,50	4,30	3,80	3,20	2,60	2,30	2,00
50	I-Muy Claro	3,80	3,00	2,60	2,30	2,00	1,90	1,70	4,50	4,50	4,20	3,80	3,20	2,80	2,40
	II-Claro	3,80	3,00	2,60	2,30	2,00	1,90	1,70	4,50	4,50	4,10	3,80	3,20	2,80	2,40
	III-Oscuro	3,80	3,00	2,60	2,30	2,00	1,90	1,70	4,50	4,40	3,90	3,80	3,20	2,80	2,40
60 [6]	I-Muy Claro	4,50	3,70	3,20	2,80	2,50	2,30	2,20	4,50	4,50	4,50	4,40	3,80	3,30	2,90
	II-Claro	4,50	3,70	3,20	2,80	2,50	2,30	2,20	4,50	4,50	4,50	4,30	3,80	3,30	2,90
	III-Oscuro	4,50	3,70	3,20	2,80	2,50	2,30	2,20	4,50	4,50	4,50	4,20	3,80	3,30	2,90
70	I-Muy Claro	4,50	4,50	3,90	3,50	3,10	2,90	2,70	4,50	4,50	4,50	4,50	4,40	3,80	3,30
	II-Claro	4,50	4,50	3,90	3,50	3,10	2,90	2,70	4,50	4,50	4,50	4,50	4,40	3,80	3,30
	III-Oscuro	4,50	4,50	3,90	3,50	3,10	2,90	2,70	4,50	4,50	4,50	4,50	4,40	3,80	3,30

-Vano doble:

Luz máxima admisible (m):

Esp. Panel (m):	Cat. Color [4]:	Carga a presión (daN/m²): 50	75	100	125	150	175	200	Carga a depresión [5] (daN/m²): 50	75	100	125	150	175	200
30	I-Muy Claro	4,50	3,30	2,50	2,00	1,70	1,40	1,20	2,60	2,10	1,80	1,60	1,40	1,30	1,20
	II-Claro	4,50	3,30	2,50	2,00	1,70	1,40	1,20	2,50	2,00	1,80	1,60	1,40	1,30	1,20
	III-Oscuro	4,50	3,30	2,50	2,00	1,70	1,40	1,20	2,40	2,00	1,70	1,50	1,40	1,30	1,20
40 [6]	I-Muy Claro	4,50	4,30	3,20	2,60	2,10	1,80	1,60	2,70	2,20	1,90	1,70	1,50	1,40	1,30
	II-Claro	4,50	4,30	3,20	2,60	2,10	1,80	1,60	2,60	2,10	1,80	1,60	1,50	1,40	1,30
	III-Oscuro	4,50	4,30	3,20	2,60	2,10	1,80	1,60	2,40	2,00	1,80	1,60	1,50	1,40	1,30
50	I-Muy Claro	4,50	4,50	3,90	3,10	2,60	2,20	1,90	2,80	2,30	2,00	1,80	1,70	1,50	1,40
	II-Claro	4,50	4,50	3,90	3,10	2,60	2,20	1,90	2,70	2,20	2,00	1,80	1,60	1,50	1,40
	III-Oscuro	4,50	4,50	3,90	3,10	2,60	2,20	1,90	2,40	2,10	1,90	1,70	1,60	1,50	1,40
60 [6]	I-Muy Claro	4,50	4,50	4,50	3,70	3,10	2,60	2,30	3,50	2,90	2,50	2,20	2,10	1,90	1,80
	II-Claro	4,50	4,50	4,50	3,70	3,10	2,60	2,30	3,30	2,70	2,40	2,20	2,00	1,90	1,70
	III-Oscuro	4,50	4,50	4,50	3,70	3,10	2,60	2,30	2,80	2,50	2,30	2,00	1,90	1,80	1,70
70	I-Muy Claro	4,50	4,50	4,50	4,30	3,60	3,10	2,70	4,30	3,50	3,10	2,80	2,60	2,40	2,20
	II-Claro	4,50	4,50	4,50	4,30	3,60	3,10	2,70	3,90	3,40	2,90	2,70	2,50	2,30	2,20
	III-Oscuro	4,50	4,50	4,50	4,30	3,60	3,10	2,70	3,20	2,90	2,60	2,50	2,30	2,20	2,10

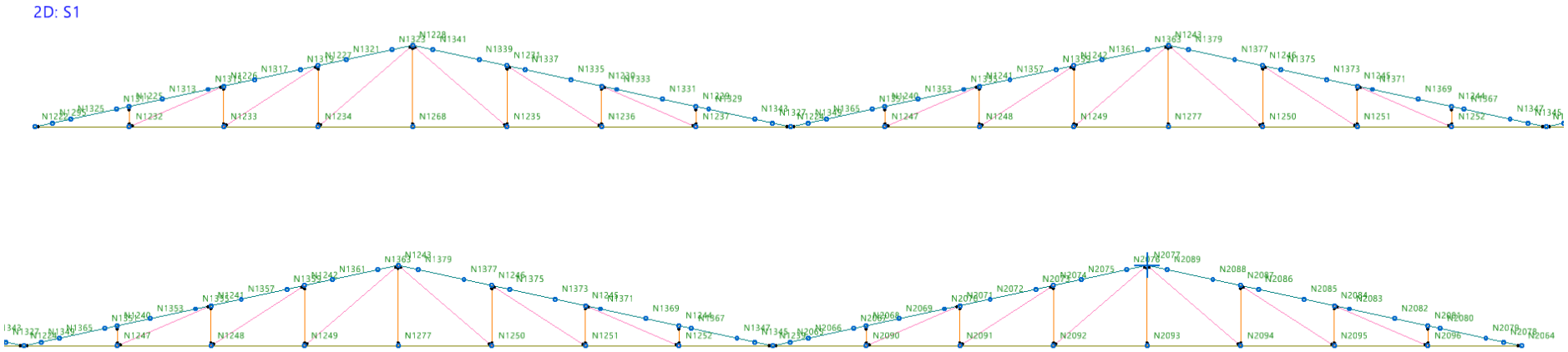
Notas:
Coeficientes de carga aplicados: 1.50
[4] Glosario grupo de colores:
I: Colores muy claros (RG = 75-90 y T_{sem} = 55 °C)
II: Colores claros (RG = 40-74 y T_{sem} = 65 °C)
III: Colores oscuros (RG = 0-39 y T_{sem} = 80 °C)
[5] Valores admisibles del panel. En función de la fijación a utilizar y del soporte, éstos pueden verse reducidos
[6] Espesor no ensayado (valores calculados a partir del espesor inmediatamente inferior).

Para cualquier aclaración sobre el presente documento puede contactar con el Departamento Técnico (tecnico@europerfil.com o vía telefónica).
EUROPERFIL, S.A. se reserva, en cualquier caso, los derechos de cambio del presente documento sin previo aviso.

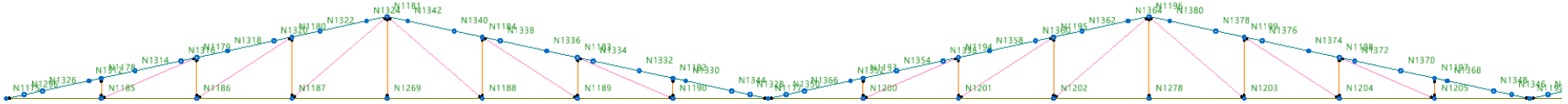
OFICINAS CENTRALES: Avda. de la Granvia, 179 • 08908 L'Hospitalet de Llobregat • BARCELONA • ESPAÑA • ☎: +34 93 261 63 33 🖷: +34 93 261 63 38
FÁBRICA: Avda. Vall d'Aran, s/n • Pol. Ind. de Cervera • 25200 Cervera • LLEIDA • ESPAÑA
comercial@europerfil.com
www.europerfil.com

Annex D. Referències llistats de càlcul

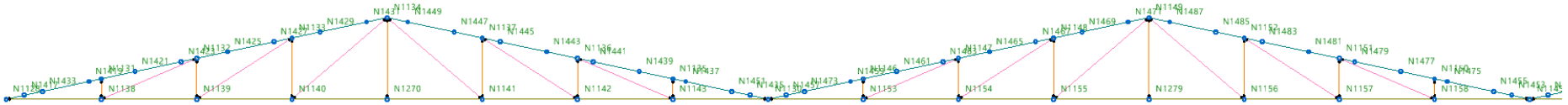
D.1. Estructura principal



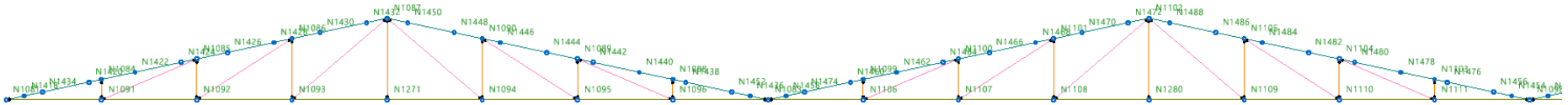
2D: S2



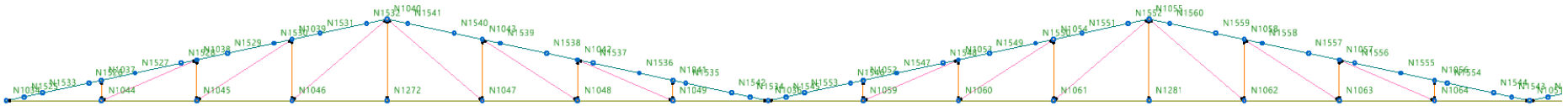
2D: S3

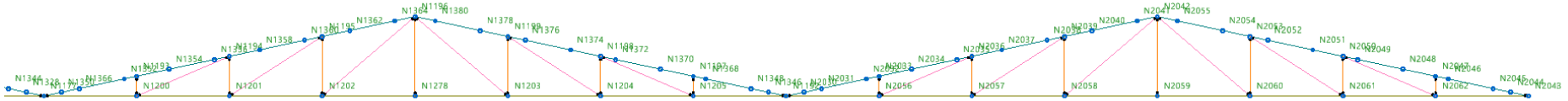


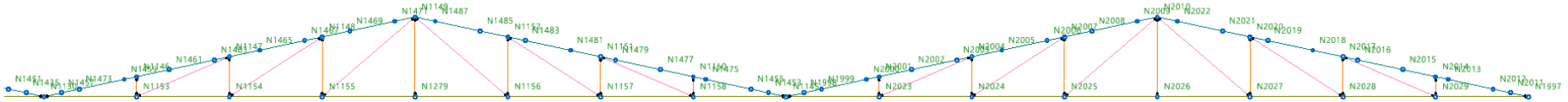
2D: S4

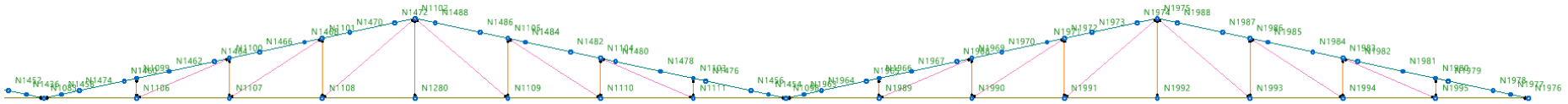


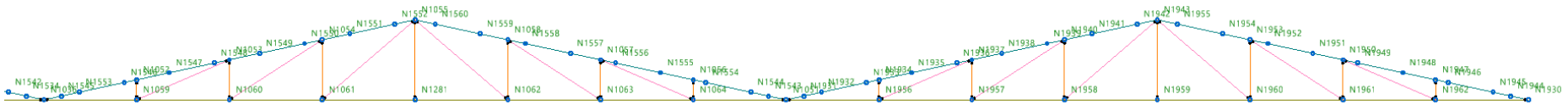
2D: S5



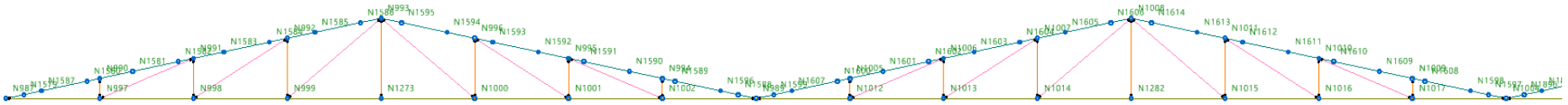




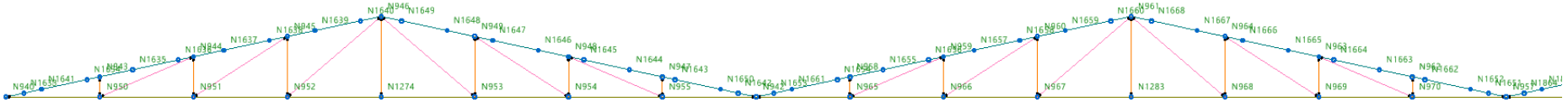




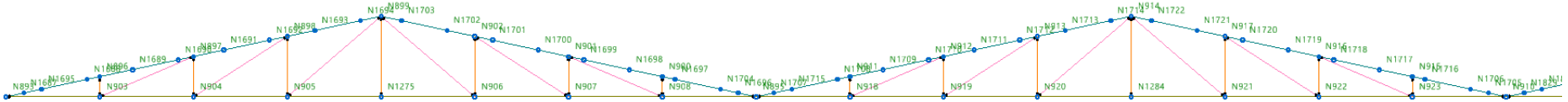
2D: S6



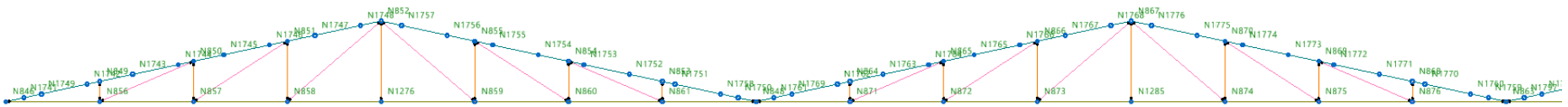
2D: S7

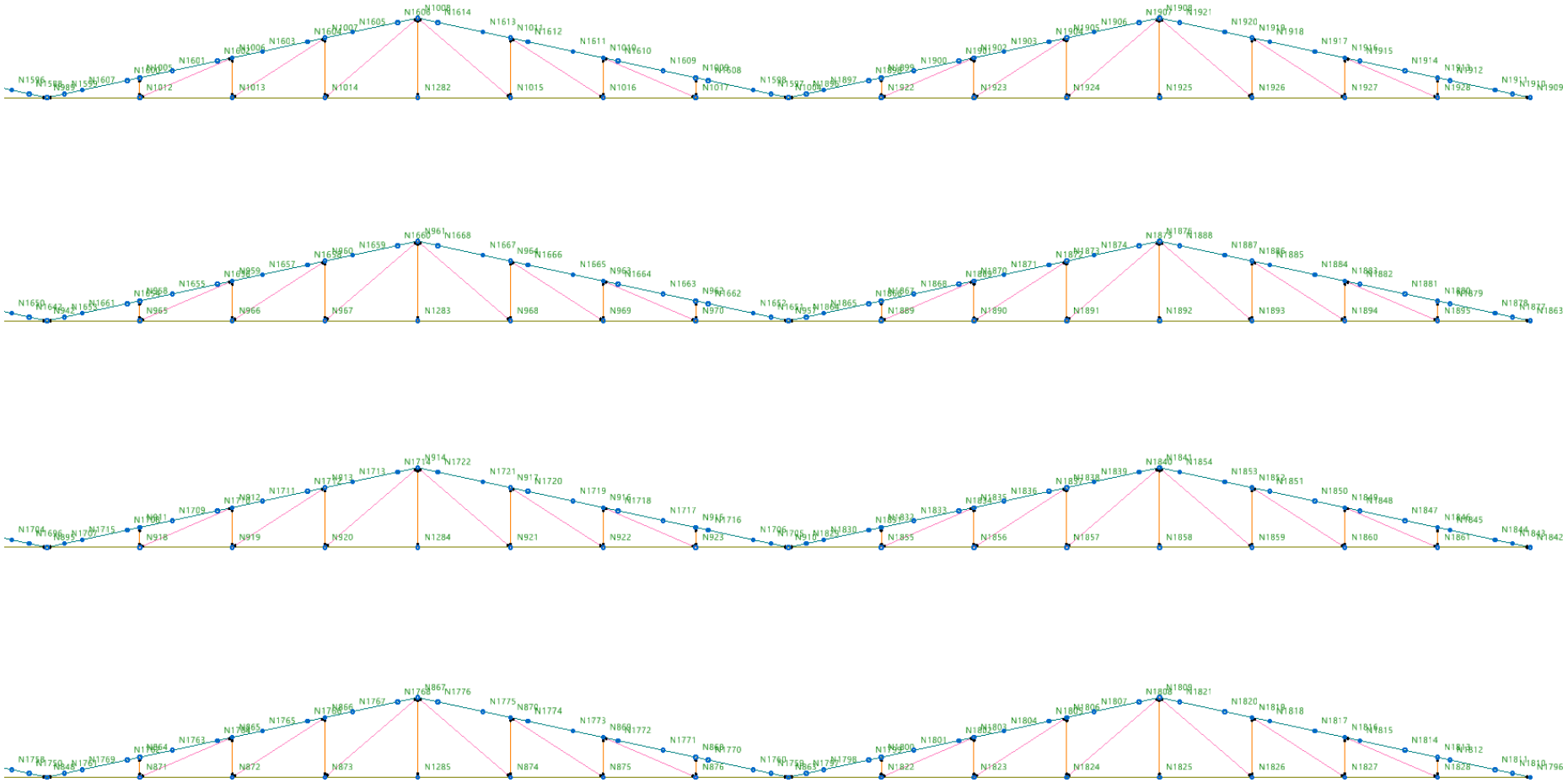


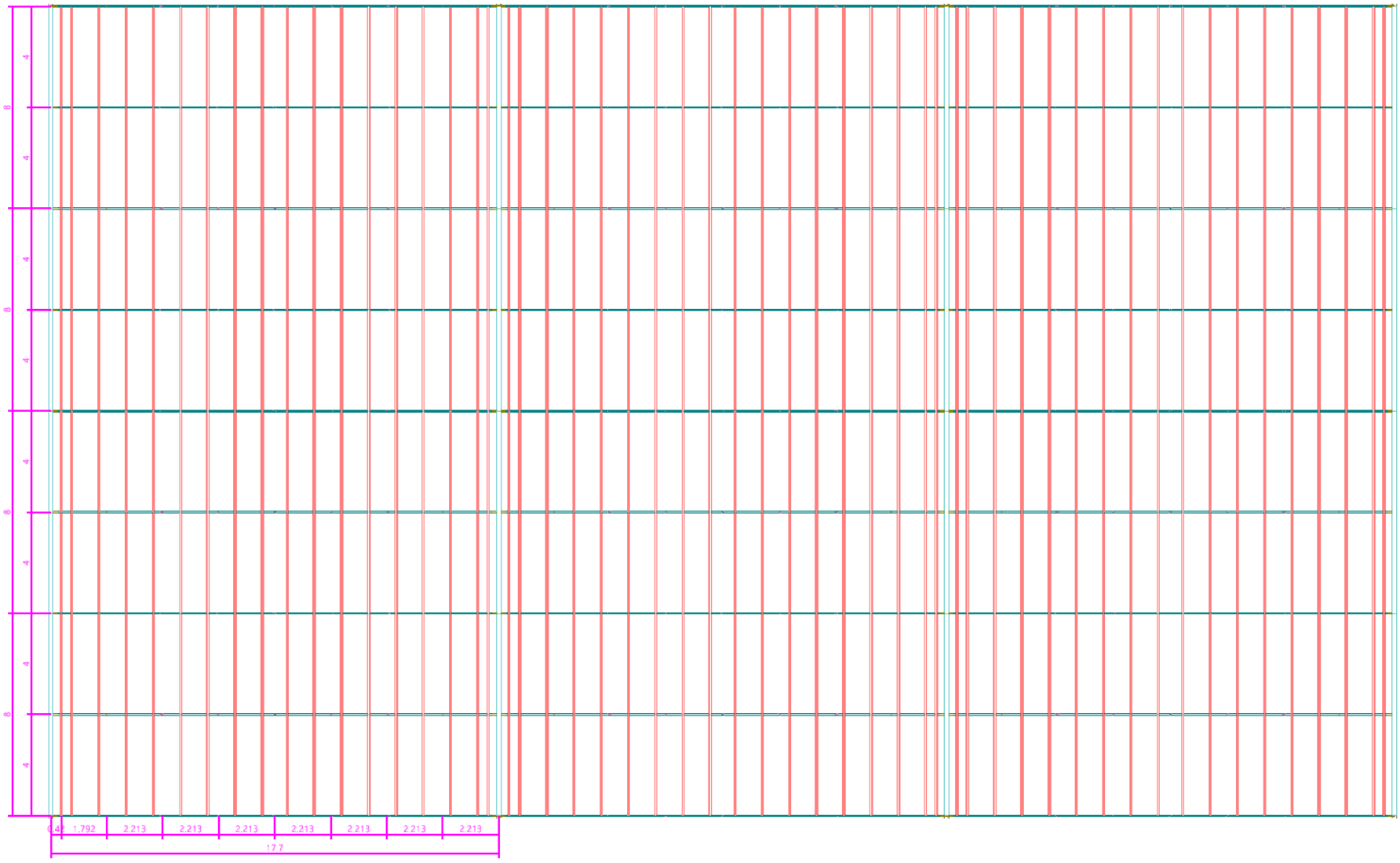
2D: S8

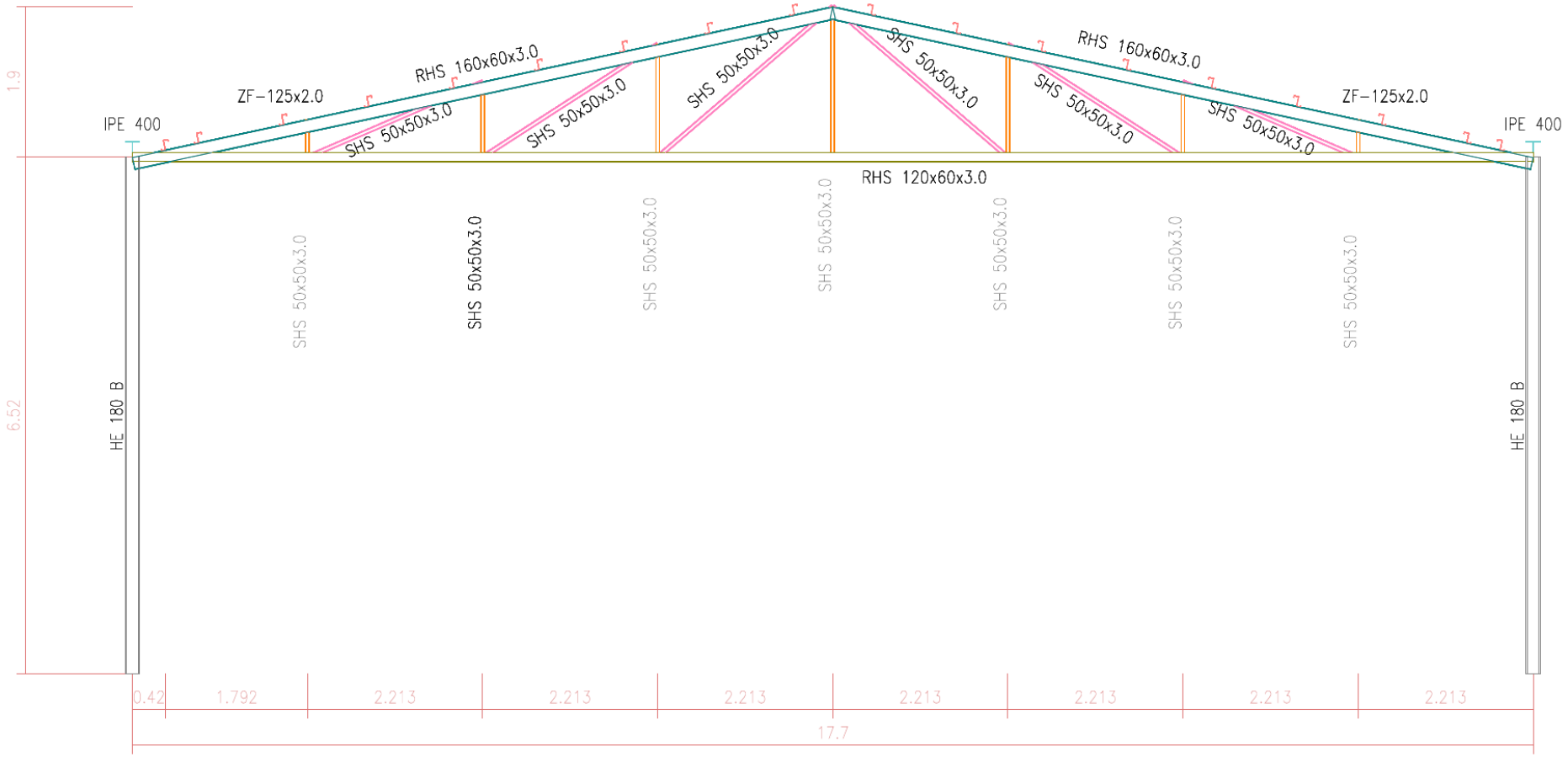


2D: S9

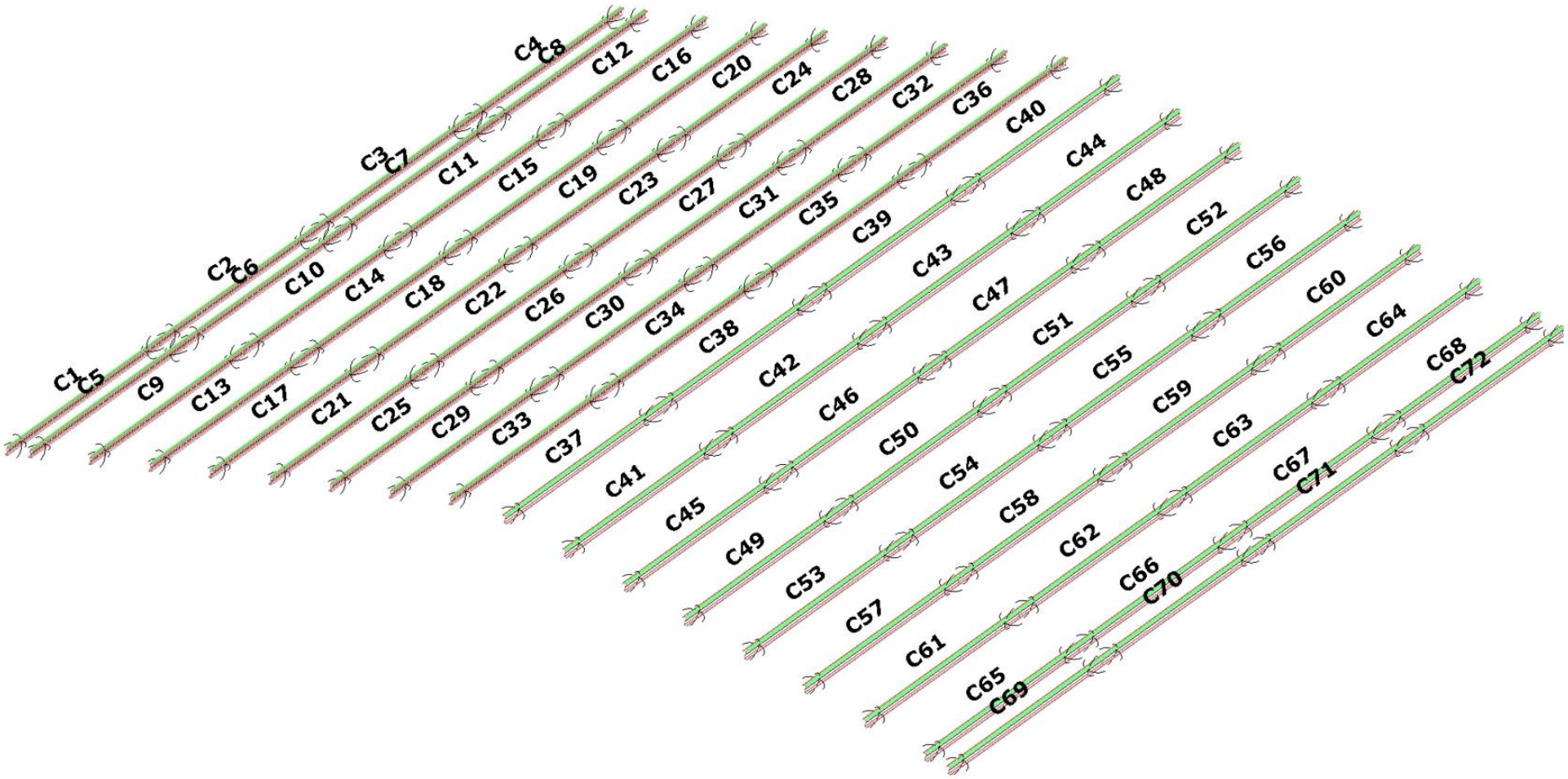





0.42
1.792
2.213
2.213
2.213
2.213
2.213
2.213
2.213
17.7


1.9
6.52
IPE 400
ZF-125x2.0
RHS 160x60x3.0
SHS 50x50x3.0
RHS 120x60x3.0
HE 180 B
0.42
1.792
2.213
17.7

D.2. Corretges



Annex E. Distribució de la instal·lació fotovoltaica

