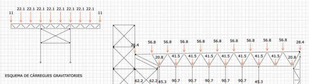
ESTATS DE CÀRREGA

Coberta Edifici		Sostre Edifici		Altell Edifici		Coberta Andana	
Pes Propi.	1,79 KN/m²	Pes Propi	1,79 KN/m²	Pes Propi	1,79 KN/m²	Pes Propi	1,00 KN/m²
Car. Perm.	2,00 KN/m²	Car. Perm.	1,00 KN/m²	Car. Perm.	2,00 KN/m²	Car. Perm.	1,00 KN/m²
S. d'Us	1,00 KN/m²	S. d'Us	5,00 KN/m²	S. d'Us	5,00 KN/m²	S. d'Us	1,00 KN/m²
S. Neu	0,40 KN/m²	S. Neu	0,00 KN/m²	S. Neu	0,00 KN/m²	S. Neu	0,40 KN/m²
Total	5,19KN/m²	Total	3,79KN/m²	Total	8,79KN/m²	Total	3,40KN/m²



ESQUEMA DE CÀRREGUES GRAVITATÒRIES

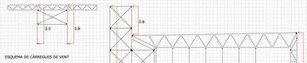
FORCES DE VENT

Es consideren les que deriven de l'aplicació del CTE DBSE-AE del Art. 3.3.

Qvent = qb · ce · (cp+cs)

qb (pressió dinàmica de vent) = 0,5KN/m²
ce (coeficient d'exposició) = 1,9 (per entorn urbà i 12m d'alçada d'edifici)
cp (coeficient de pressió) = 0,8
cs (coeficient de succió) = -0,7

Càrrega de pressió = 0,5 · 1,9 · 0,8 · 5m = 3,8kN/m
Càrrega de succió = 0,5 · 1,9 · 0,7 · 5m = 3,3kN/m



ESQUEMA DE CÀRREGUES DE VENT

COMBINACIÓ D'ACCIONS

Estat Límit Servei (ELS)

	PP	CP	SU	N	W	
Gravitatories	1.00	1.00	1.00	1.00	0.00	Comprovar Fletxes < L/300 (Cob) i L/400 (For)
Grav. + Vent	1.00	1.00	0.70	0.50	1.00	Comprovar Desplacament horitzontal < L/500

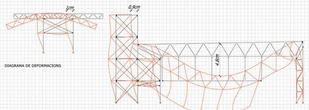
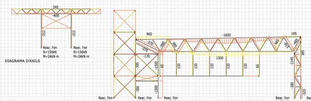


DIAGRAMA DE DEFORMACIONS

Estat Límit Últim (ELU)

	PP	CP	SU	N	W	
Gravitatories	1.35	1.35	1.50	0.75	0.00	Comprovació Tensional per acer S355
Grav. + Vent	1.35	1.35	1.05	0.75	1.50	Comprovació Tensional per acer S355



ESQUEMA D'AXIALS

COMPROVACIÓ TENSIONAL D'ENCAVALLADA

Secció: $\frac{N_{Ed}}{N_{Rd}} + \frac{M_{y,Ed}}{M_{y,Rd}} + \frac{M_{z,Ed}}{M_{z,Rd}} \leq 1$ Estabilitat: $\frac{N_{Ed}}{\chi_y A f_y} + k_{yy}\frac{C_{my} M_{y,Ed} + \Delta M_{y,Ed}}{\chi_{LT} W_y f_y} + k_{yz}\frac{C_{mz} M_{z,Ed} + \Delta M_{z,Ed}}{W_z f_y} \leq 1$

	Num	Seed	Perfil	Ax	Ay	Az	Classe	A	Iy	Iz	It	Iw	Wy	Wz	Wpl.y	Wpl.z	A vent	x vi	Estat
cordó	1 Sup	1000	2(150 x 8)	0	0	0	1	4800	1440	1440	2880	0	192	192	288	288	0,096	0,0000	0 %
	2 Inf	1000	2(150 x 8)	0	0	0	1	4800	1440	1440	2880	0	192	192	288	288	0,096	0,0000	0 %
	3 Lat	1000	2(150 x 8)	0	0	0	1	4800	1440	1440	2880	0	192	192	288	288	0,096	0,0000	0 %
	4 Lat	1000	2(150 x 8)	0	0	0	1	4800	1440	1440	2880	0	192	192	288	288	0,096	0,0000	0 %
montant	5 Sup	100	2(150 x 8)	0	0	0	1	4,146	1,243	1,243	2,486	0,000	0,166	0,166	0,249	0,249	0,083	0,0000	0 %
	6 Inf	100	2(150 x 8)	0	0	0	1	4,146	1,243	1,243	2,486	0,000	0,166	0,166	0,249	0,249	0,083	0,0000	0 %
	7 Lat	100	2(150 x 8)	0	0	0	1	4,146	1,243	1,243	2,486	0,000	0,166	0,166	0,249	0,249	0,083	0,0000	0 %
	8 Lat	100	2(150 x 8)	0	0	0	1	4,146	1,243	1,243	2,486	0,000	0,166	0,166	0,249	0,249	0,083	0,0000	0 %

PREDIMENSIONAT DE CORRETGES

1.Limitem la fletxa màxima de la correlja: f = 1/400 (forjat) i 1/300 (coberta)

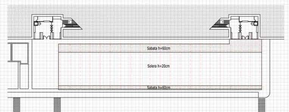
2.Busquem la inèrcia del perfil triarcuat: $I = 5 \cdot \frac{qL^4}{384 \cdot E \cdot f}$

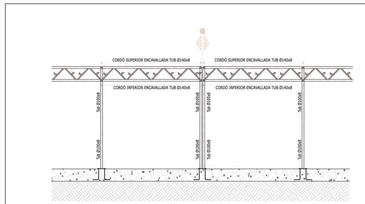
3.Trobem un perfil del prontuari amb una inèrcia igual o superior

4.Calculem el Moment flector: $M = qL^2$

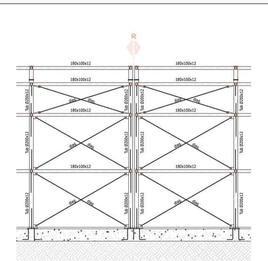
5.Verifiquem que no supera la tensió admissible: $\sigma = \frac{M}{W} \leq fyd$

Perfil	W	Iy	Iz	Material	E/G	Ø	Pandeig	Sf.f	Cap.Pandeig	Sf.Res	Ø	Cap.Resist
IPE 180 140 73	0645	292	5.00	2 (42) Corten-A	17.00	0.0181	305	OK	33.20	19.8	19.8	OK
HEM 100 16	1981	210	5.00	2 (16)Metal Sector	8.300	0.0184	305	OK	38.81	1184	19	OK
IPE 450	1702	1676	5.00	1 (42)Corten-A	4.400	0.0184	305	OK	38.81	1184	19	OK
CHS 60 8	1530	181	5.00	1 (42)Corten-A	4.400	0.0184	305	OK	20.10	1184	19	OK



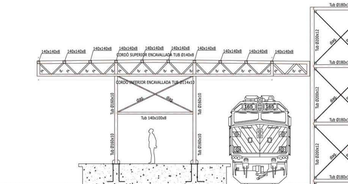


SECCIÓ LONGITUDINAL PÒRTIC ANDANA
E: 1/75



SECCIÓ LONGITUDINAL PÒRTIC EDIFICI
E: 1/75

DETALL D'UNIÓ A LLOSA DE FONAMENTS
E: 1/10


CORDÓ SUPERIOR ENCAVALLADA TUB Ø140x8
CORDÓ INFERIOR ENCAVALLADA TUB Ø140x8
Tub 140x10x8
Tub 140x10x8
Tub 140x10x8
Tub Ø180x10
Tub Ø180x10
Tub Ø180x10