

portics de jasseres post-tensades

Dades dels materials:

- Formigó H-40
- Acer per a armadures passives B 500S
- Acer per a armadures actives Y 1770 S7 : 1770 N/mm²
- resistència a tracció 150mm²
- secció transversal 265 kN
- valor característic de la càrrega a ruptura: 233kN
- valor característic del límit elàstic al 0.2%: 225kN
- valor característic del límit elàstic al 0.1%:

perdues de l'armadura post-tensada

a) Fins al tessant:

- Pèrdues per fregament en el conducte
- Pèrdues per penetració de cunyes
- Pèrdues per escurçament elàstic del formigó

Fonament teòric

Introduïm a la biga una càrrega P mitjançant un cable

BIGA 1:

Estimació pel costat de la seguretat de l'àrea de l'armadura:
 $A_p > M/d \cdot 0.9 \cdot d \cdot f_{pd}$

$(4838.31 \cdot 1.35 + 1565.96 \cdot 1.5) / (0.9 \cdot (1.30 - 0.15) \cdot 265 = 32.38$ uts es col·locaran 2 vaines amb 20 tendons cadascuna.

Tracat de les vaines:

- en les seccions extremes amb excentricitat nul·la
- en el punt de moment màxim (punt B) amb excentricitat -0.50m
- en el recolzament A, amb excentricitat 0.30m
- en el recolzament C, amb excentricitat 0.50m
- en el punt de moment nul (punt B), amb excentricitat nul·la

Tram AC:

$$y = (ea - ec) / ((1 - \alpha)^2 L^2) x^2 = (0.3 - (-0.50)) / ((1 - 0.60)^2 \cdot 20^2) x^2 = 0.0125x^2$$

$$fg = -2 / ((ea - ec) / ((1 - \alpha)L)) = 0.20; \alpha = 0.20 \text{ rad} = 11.31^\circ$$

Tram CB:

$$y = (ei - ec) / ((\alpha - \beta)^2 L^2) x^2 = (-(-0.50)) / ((0.60 - 0.2)^2 \cdot 20^2) x^2 = 0.0078x^2$$

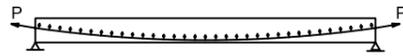
$$fg = 2 / ((ei - ec) / ((\alpha - \beta)L)) = 0.125; \alpha = 0.125 \text{ rad} = 7.125^\circ$$

Tram BD:

$$y = (el - ea) / ((\beta^2 L^2) x^2 = (-(-0.50)) / (0.20^2 \cdot 20^2) x^2 = 0.03125x^2$$

b) A temps infinit:

- Pèrdues per retracció del formigó
- Pèrdues per fluència del formigó
- Pèrdues per relaxació de l'acer



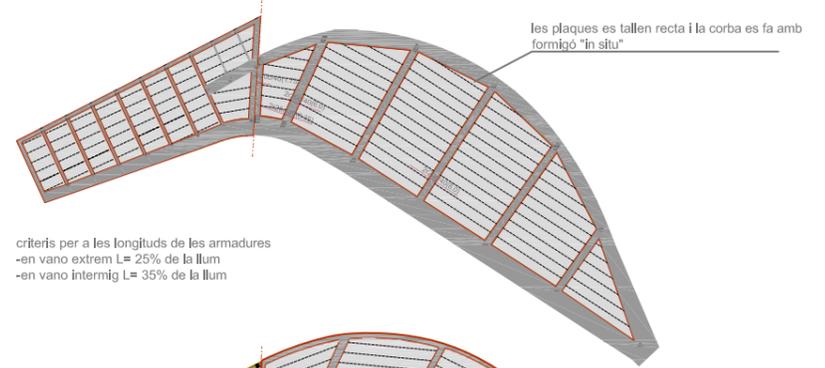
estat de càrreges

a) Càrregues permanents:

- pes placa alveolar: 5,75 kN/m²
- càrregues permanents: 2,50 kN/m²
- càrregues permanents en coberta: 2,50 kN/m²
- pes del tacement a l'extrem del voladís 150 kN

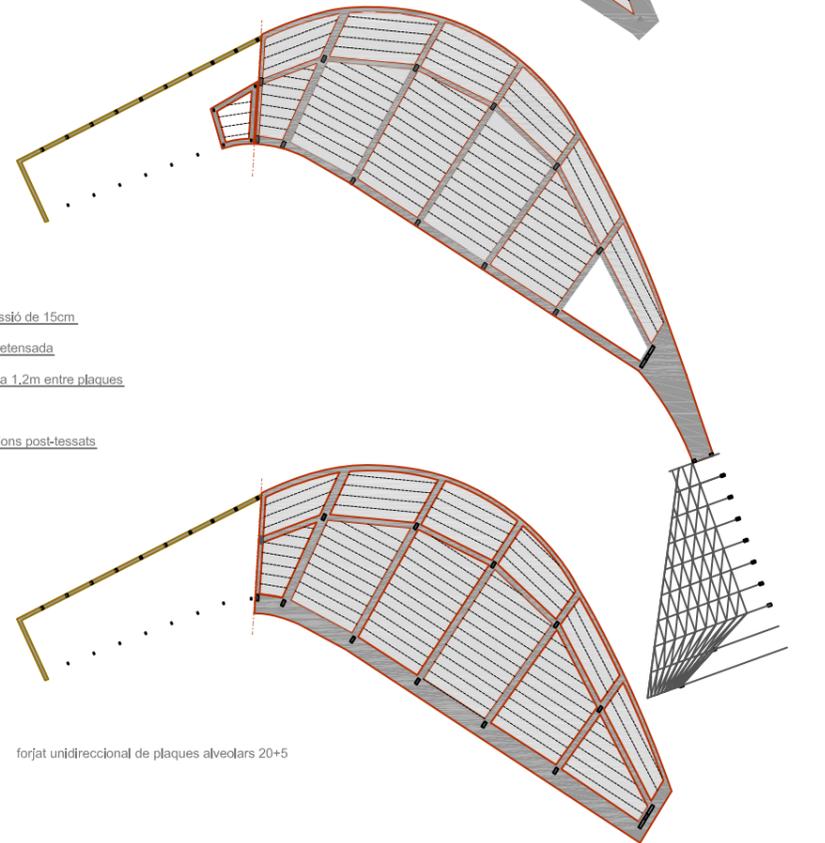
b) Sobrecàrregues:

- sobrecàrrega d'ús zona conf. (CTE zones amb seients fixos): 4,00 kN/m²
- sobrecàrrega d'ús en coberta: 1,00 kN/m²
- sobrecàrrega de neu: 0,50 kN/m²



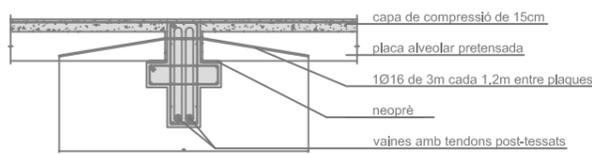
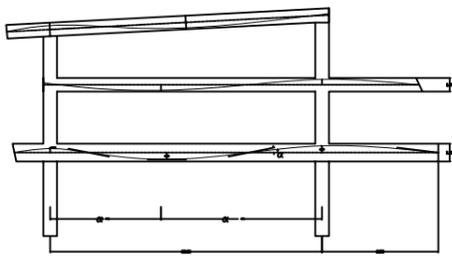
les plaques es tallen recta i la corba es fa amb formigó "in situ"

críters per a les longituds de les armadures
- en vano extrem L= 25% de la llum
- en vano intermig L= 35% de la llum

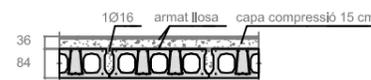


dimensionament de l'estructura de la zona de conferències

1. tracat de les vaines de les jasseres post-tensades

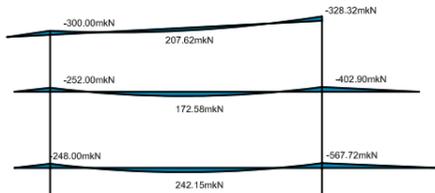
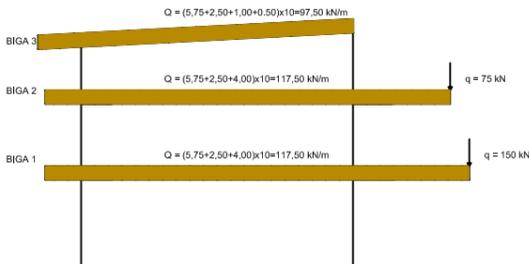


secció biga post-tensada

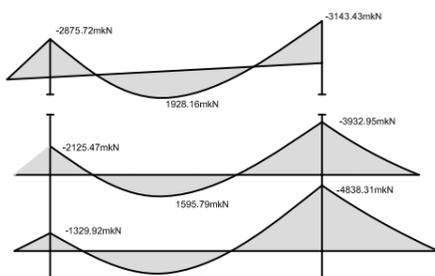


secció llosa alveolar

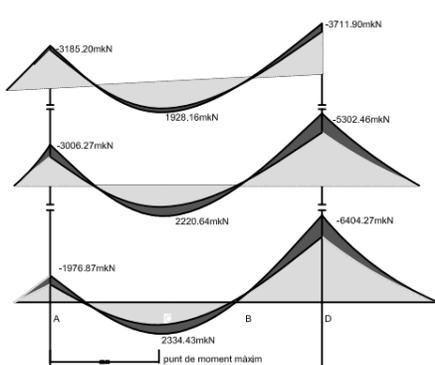
2. estat de càrreges



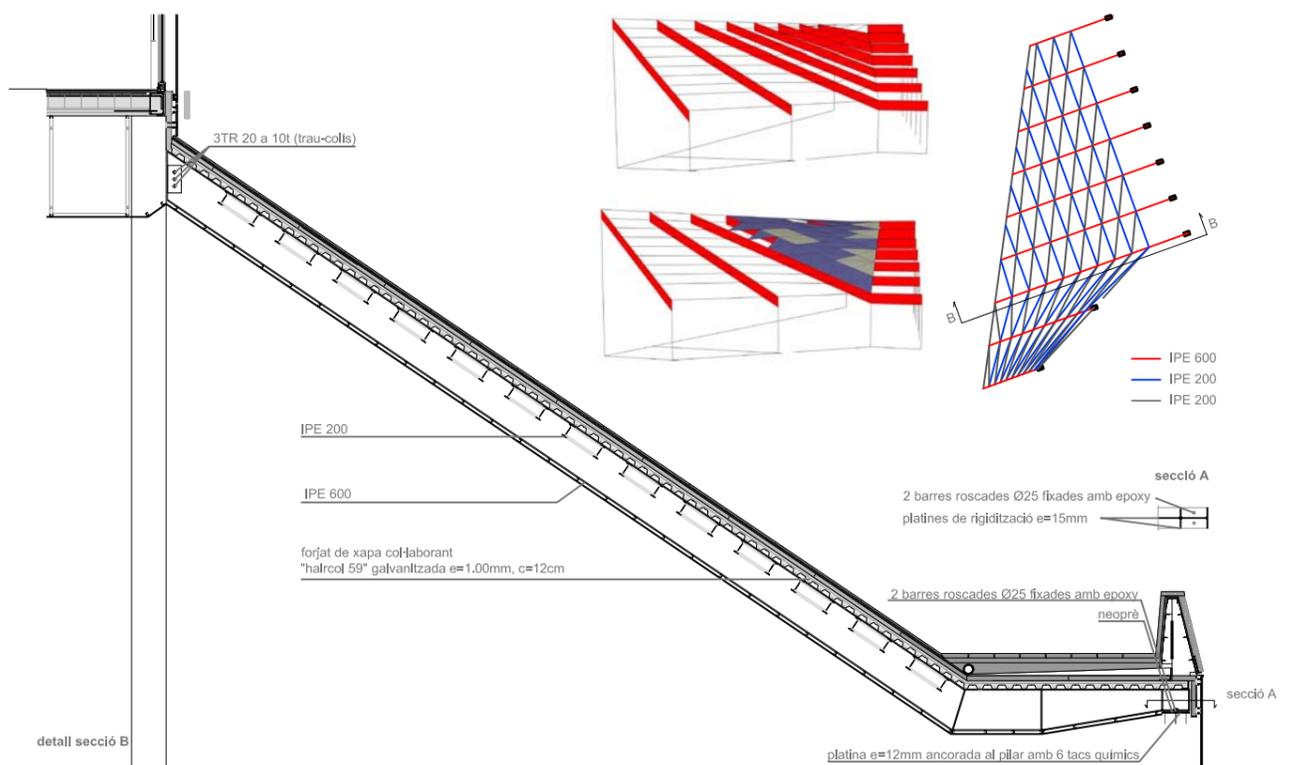
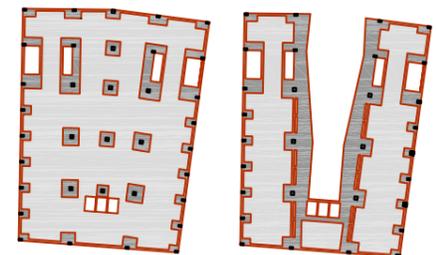
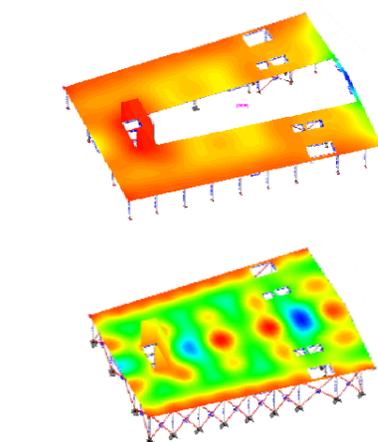
llei de moments flexors deguda al pes propi de la biga i a les càrregues permanents actuant abans del tessant



llei de moments flexors deguda a les càrregues permanents



llei de moments flexors deguda a les càrregues permanents i a les sobrecàrregues



IPE 200

IPE 600

forjat de xapa col·laborant "halcol 59" galvanitzada e=1.00mm, c=12cm

secció A
2 barres rosacades Ø25 fixades amb epoxy platines de rigidització e=15mm

2 barres rosacades Ø25 fixades amb epoxy neoprè

platina e=12mm ancorada al pilar amb 6 tacs químics