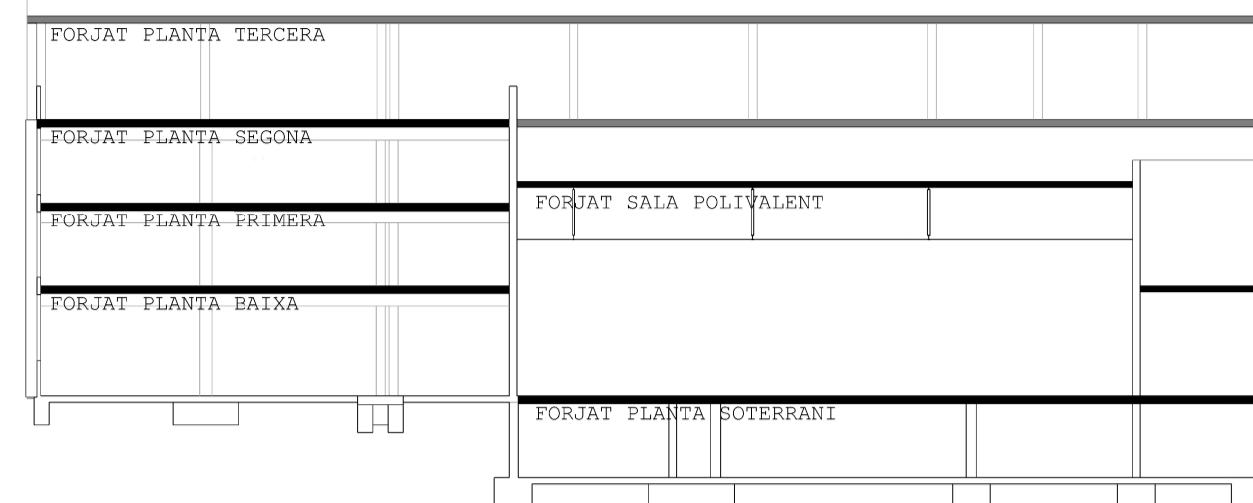


ESQUEMES PLANTES ESTRUCTURALS

LES SOLUCIONS ESTRUCTURALS ADOPTADES

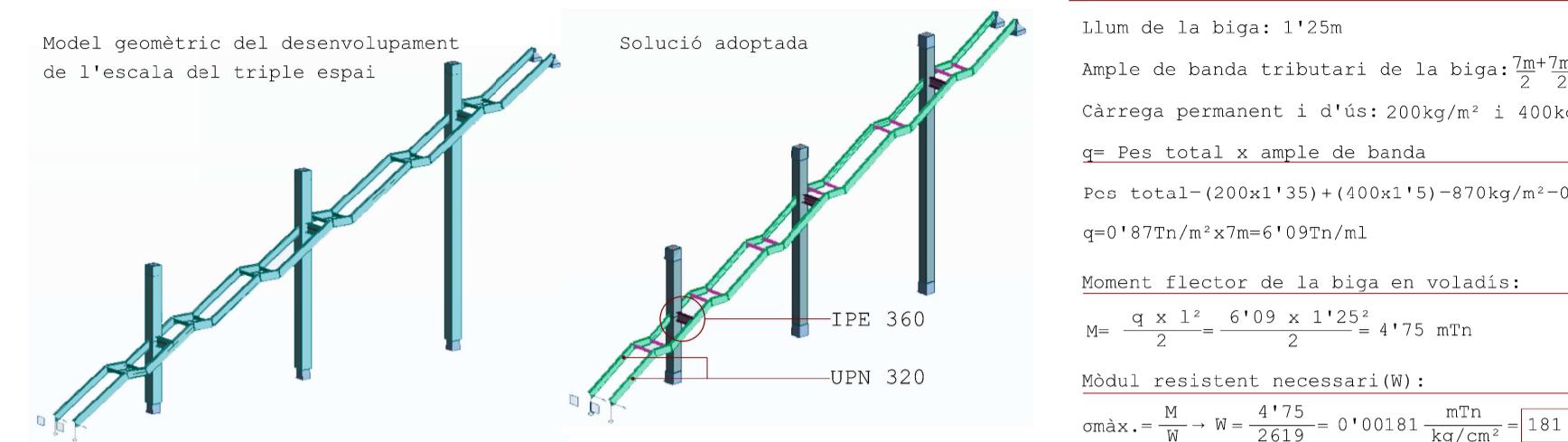


L'edifici es resol amb variees estructures diferenciades degut a la complexitat del programa i al fet de que s'actua en un edifici preexistent. Es manté l'estructura existent de la Nau Ivanow -composada hipoteticament per forjats unidireccionals i pilars de formigó- i s'obtén de doblar pilars per tal de no condicionar les diferents solucions de la part nova.

Aquesta consta de dos solucions diferents, una formada per murs portants de formigó armat i forjat col·laborant i una altre per pilars de formigó armat i llosa massissa. Aquesta proposta es basa en la varietat de programa que engloba l'edifici; les dimensions del volum de la sala polivalent comporten unes condicions pròpies que exigeixen una solució diferent a la resta.

S'intenta crear un contrast entre la lleugeresa de les parts de menor confluència i la contundència del volum de gran concurrència: la sala polivalent.

ESTUDI DE L'ESCALA DEL TRIPLE ESPAI



Es planteja una escala metàlica anclada lateralment al llarg del seu recorregut als pilars. L'arranada de la mateixa és un recolzament lliscant sobre neoprè degut a que el seu desenvolupament abasta elements d'estructura existent i de nova construcció.

S'introdueixen les dades al programa de càlcul per obtenir els esforços a les barres i verificar-los en els estats límits últims i de servei (ELU o ELS):

Coeeficients de seguretat:

Situació desfavorable

1.35

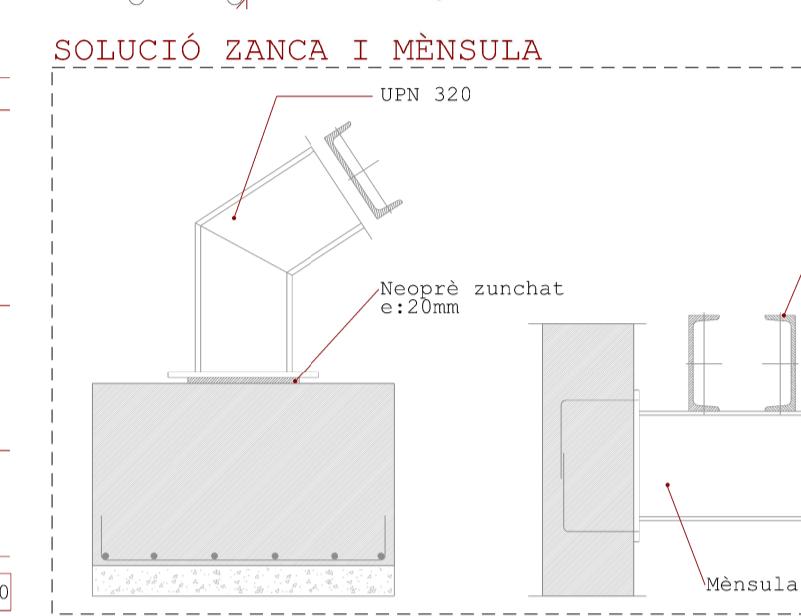
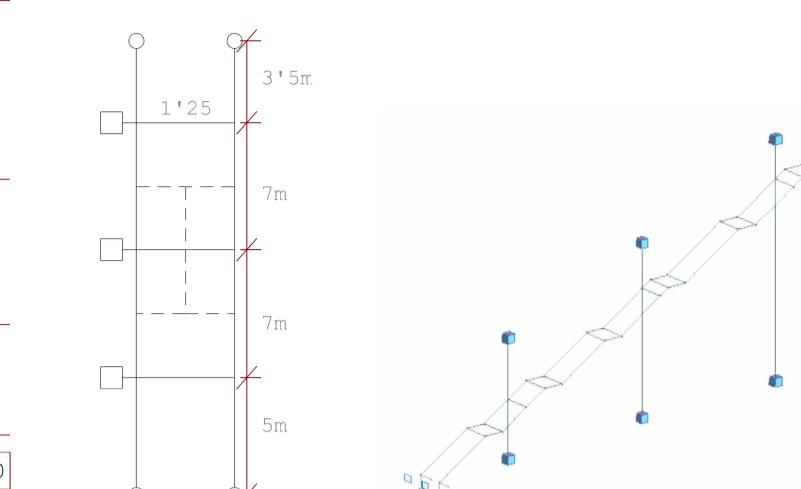
Càrregues variables

1.50

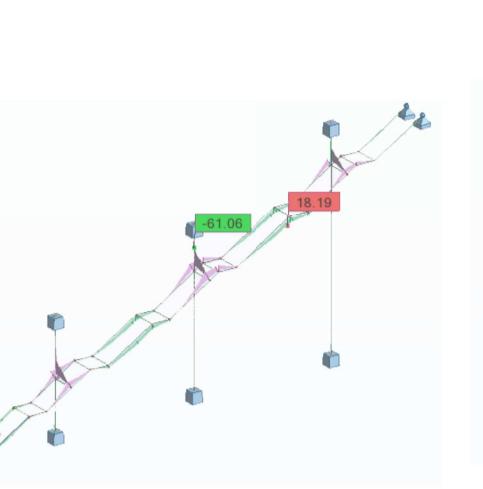
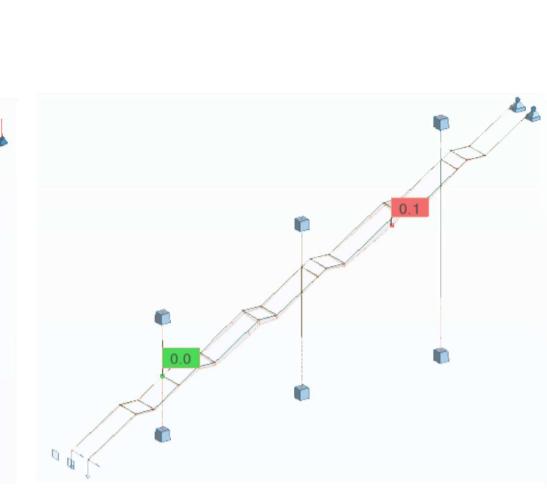
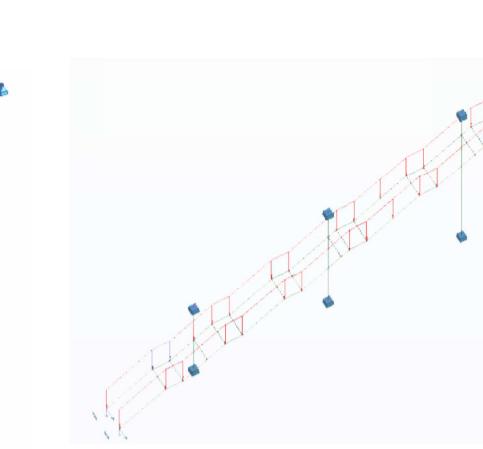
Es comença la verificació al programa amb els càlculs resultants del predimensionat i es va incrementant el perfil fins a aconseguir la deformabilitat desitjada.

La solució adoptada finalment consisteix en dos ranques tipus UPN320 (color verd al diagrama recollits sobre mènsules IPE360, anclades als pilars amb plaques metàl·liques.

VERIFICACIÓ I DIAGRAMES



CÀRREGUES PERMANENTS I SOBRECÀRREGUES D'US



S'observa que el valor tensional en la verificació, dista del valor tensional màxim del càlcul.

Tensió màx.o = $\frac{2750}{1.05} = 2619 \text{ kg/cm}^2$

$929.9 \text{ kg/cm}^2 < 2619 \text{ kg/cm}^2$

DIMENSIONAT FONAMENTACIÓ

A l'hora de fer l'esquema de la planta de fonamentació, s'han fet uns càlculs generals per tal d'establir un criteri lògic en la dimensió de les sabates:

$$\text{Superficie tributària al pilar (m}^2\text{)} \\ \times \\ 1450 \text{ kg/m}^2 (\text{pp750+cp200+sc.us500}) \\ \times \\ n^{\circ}\text{forjats= Kg (axil puntual)}$$

$$1.1(\text{sabata}) \times \text{Kg Puntual} = \text{Área Sabata (cm}^2\text{)}$$

$$(o \text{ treball del terreny})$$

$$\text{Exemple Pilar A:}$$

$$A.1=29.2 \text{ m}^2 \times 1450 \text{ kg/m}^2 \times 4 \text{ forjats}=169360 \text{ kg}$$

$$A.2=29.2 \text{ m}^2 \times 1200 \text{ kg/m}^2 \times 1 \text{ isolera}=35040 \text{ kg}$$

$$A.3=17.6 \text{ m}^2 \times 1200 \text{ kg/m}^2 \times 1 \text{ isolera}=21120 \text{ kg}$$

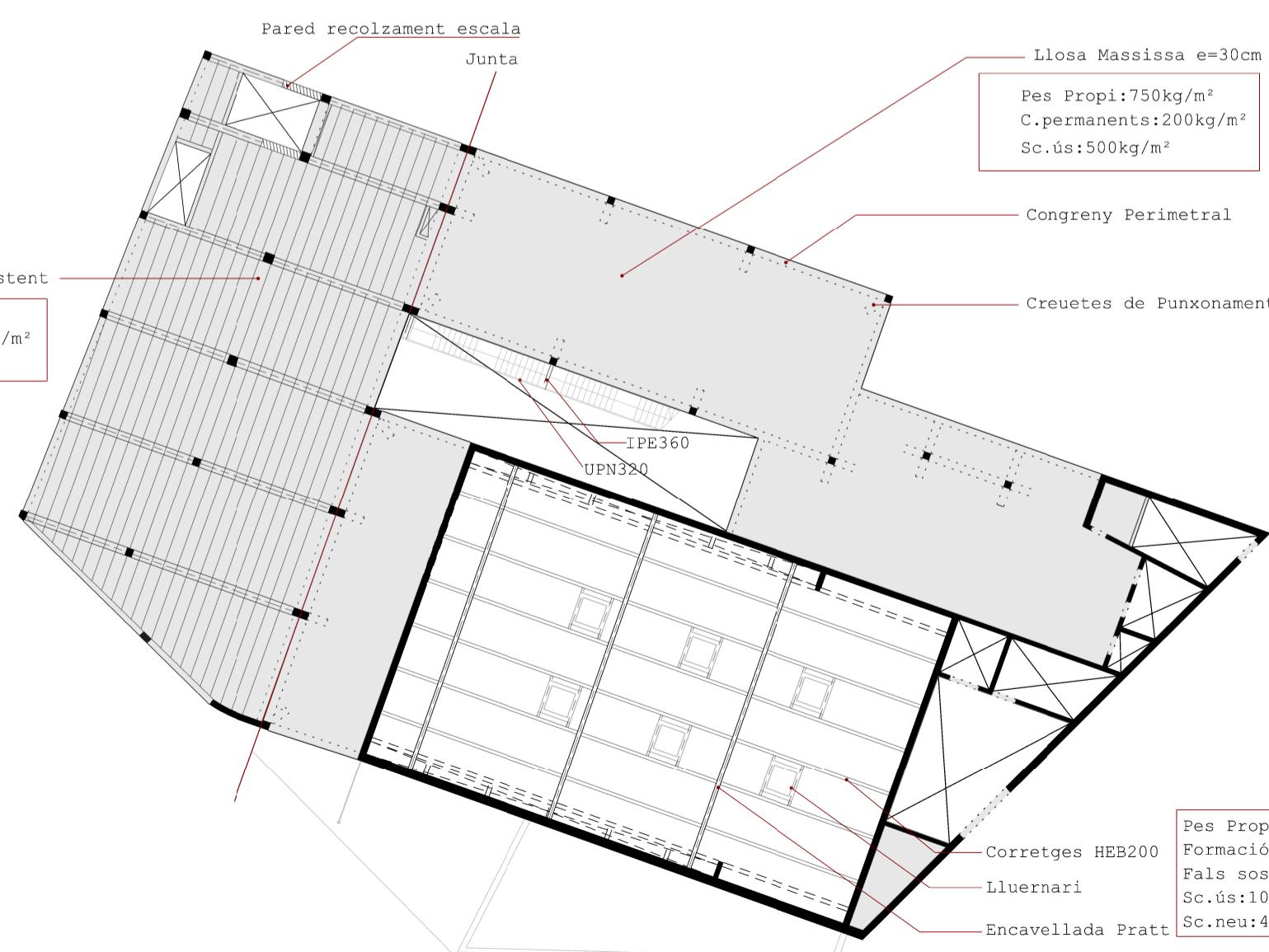
$$\Sigma \text{TOTAL}=225520 \text{ kg}$$

$$\text{Área Sabata}=1.1 \times 225520 \text{ kg}=124036 \text{ cm}^2$$

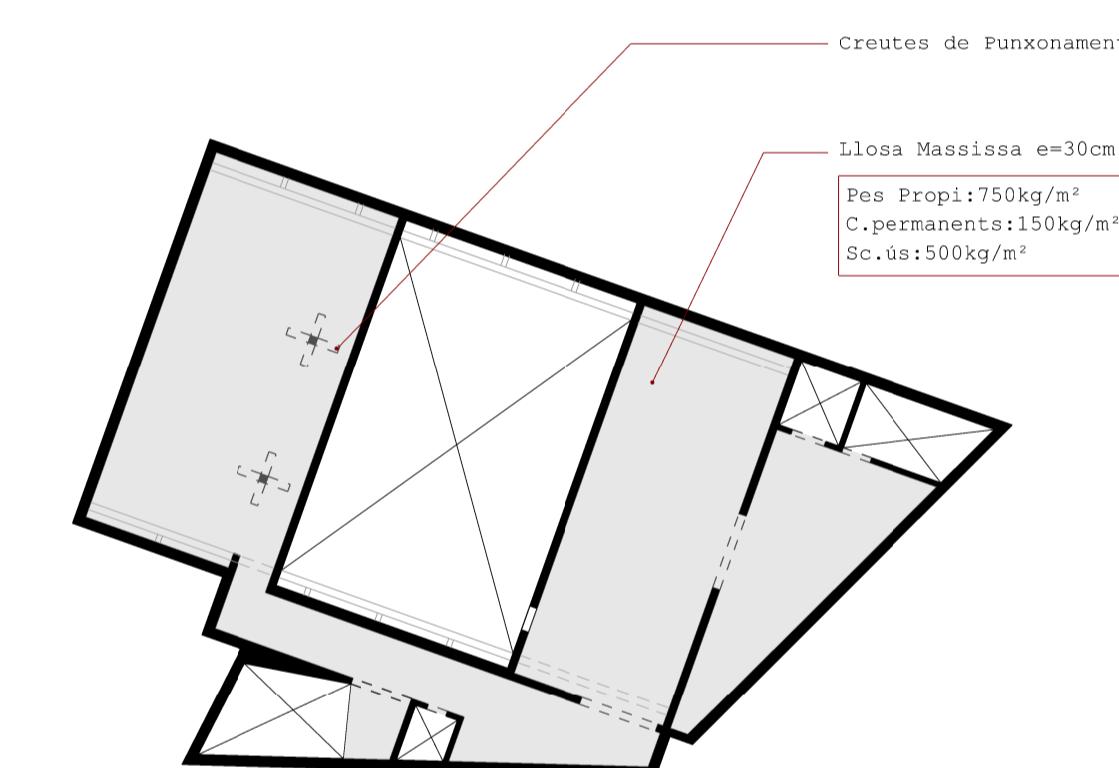
$$2 \text{ kg/cm}^2$$

$$\text{Área sabata}=3.52 \text{ m} \times 3.52 \text{ m}$$

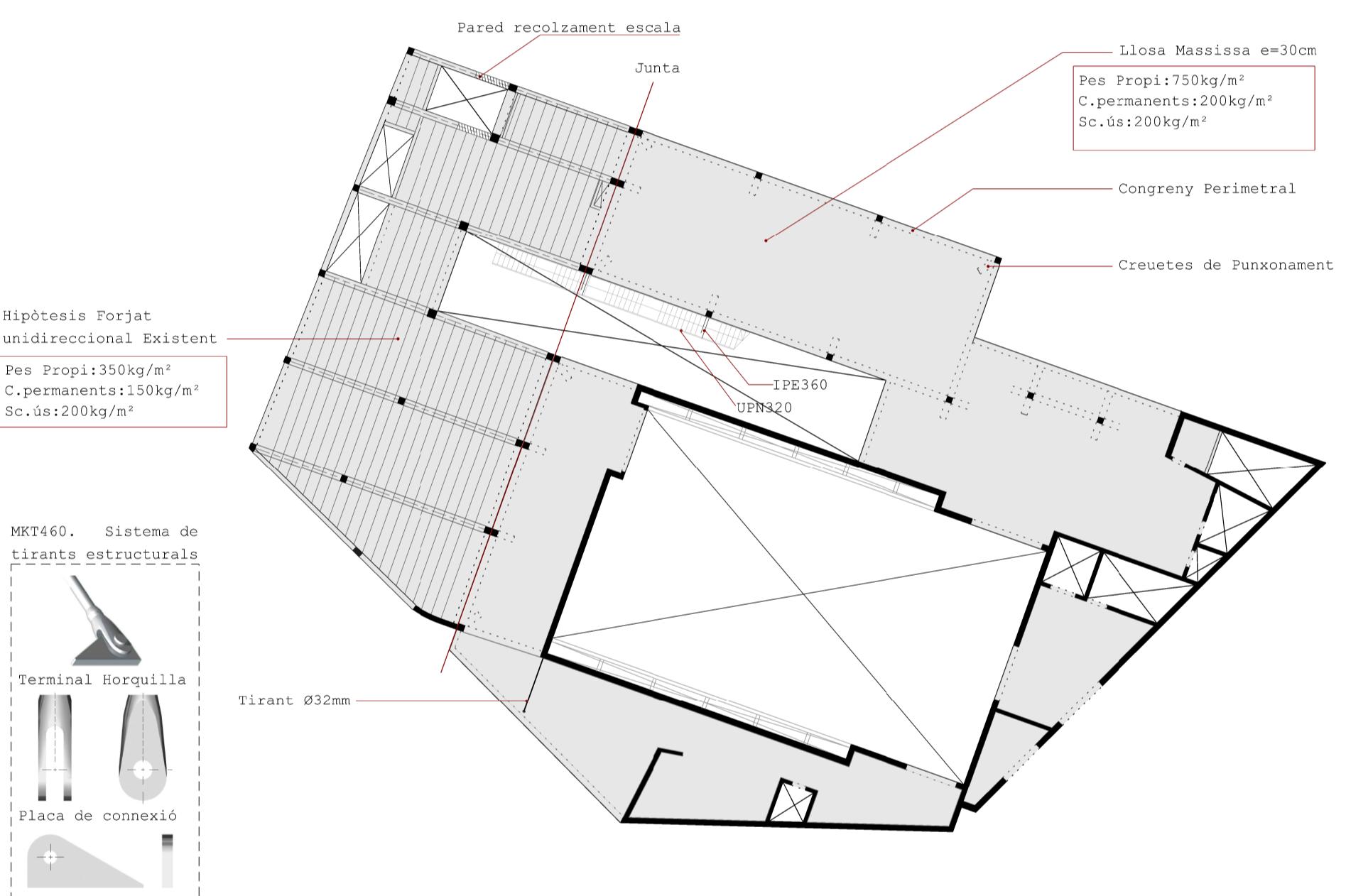
SOSTRE PLANTA PRIMERA e 1:300



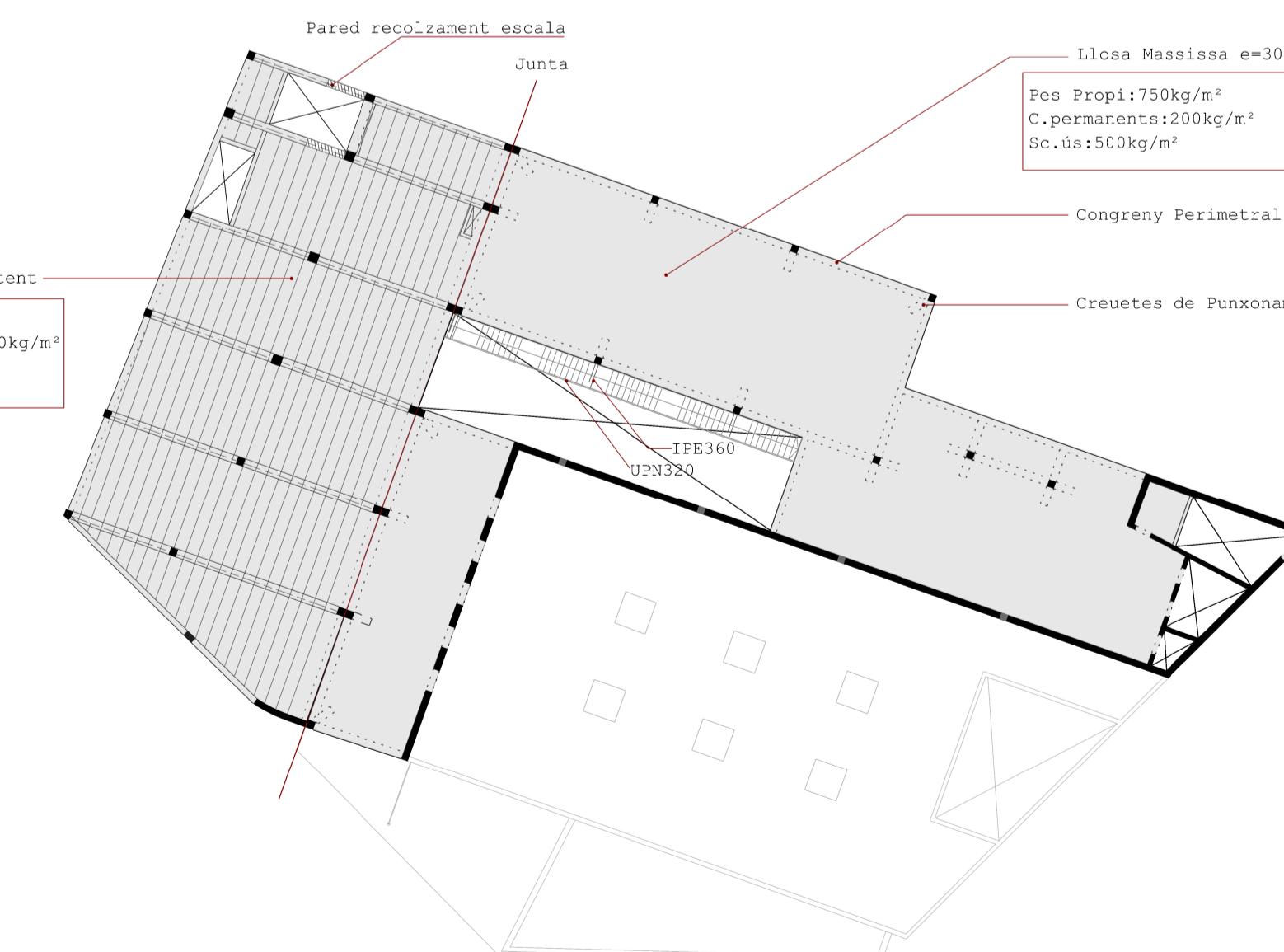
SOSTRE PLANTA SOTERRANI e 1:300



SOSTRE PLANTA BAIXA e 1:300



SOSTRE PLANTA SEGONA e 1:300



SOSTRE PLANTA TERCERA e 1:300

