

## 4.2. FONAMENTACIÓ

### TIPOLOGIA FONAMENTACIÓ

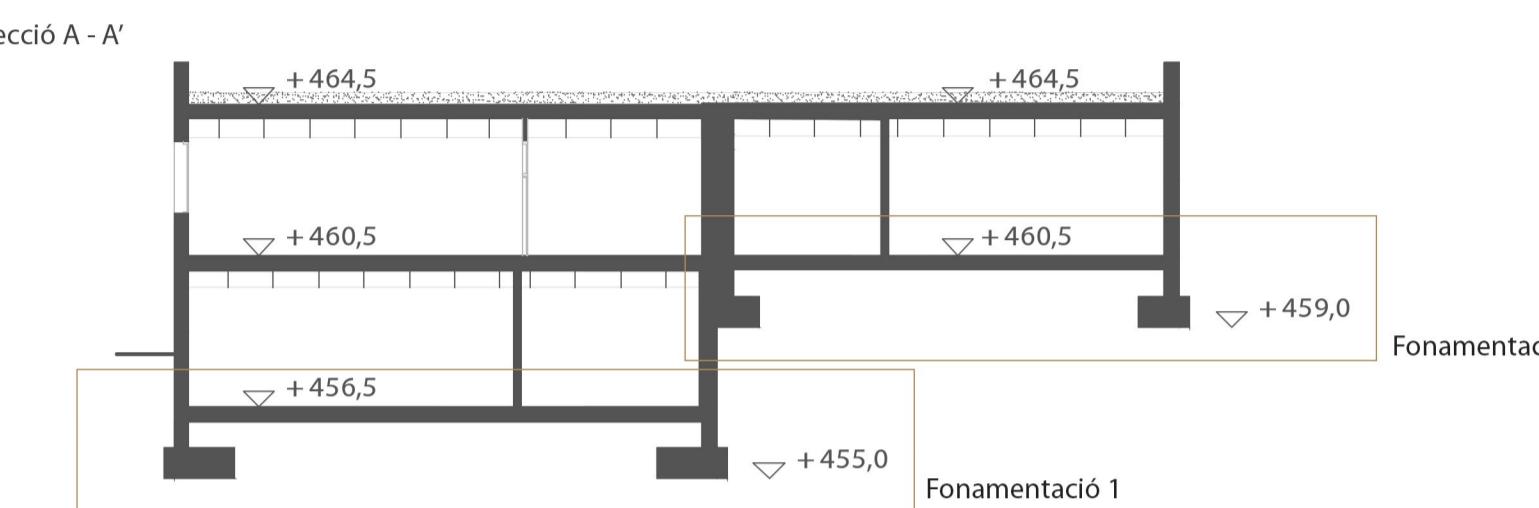
La fonamentació dels murs és en forma de **sabata correguda**. Aquesta tipologia de fonamentació també col·labora a evitar els assentaments diferencials que es podrien donar fàcilment degut a la diferència de càrregues que suporta mur i que el perjudicarien seriament. En el cas que el **mur sigui perimetral**, serà una sabata correguda **excèntrica**; i en el cas que sigui un **mur interior**, serà **centralitzada**. Es preveuen bigues centradores per equilibrar el moment per excentricitat de la càrrega del mur a la sabata excèntrica.

La **cota de fonamentació principal** és la que comprèn el mur perimetral de la planta baixa, a cota +455,0 de terreny, per a que, un cop construït, el terra de la planta baixa quedi a +465,5. L'altra cota de fonamentació és la que comprèn la zona de la cafeteria, a cota +459,0 de terreny, per acabar amb la solera de la planta primera a +460,5.

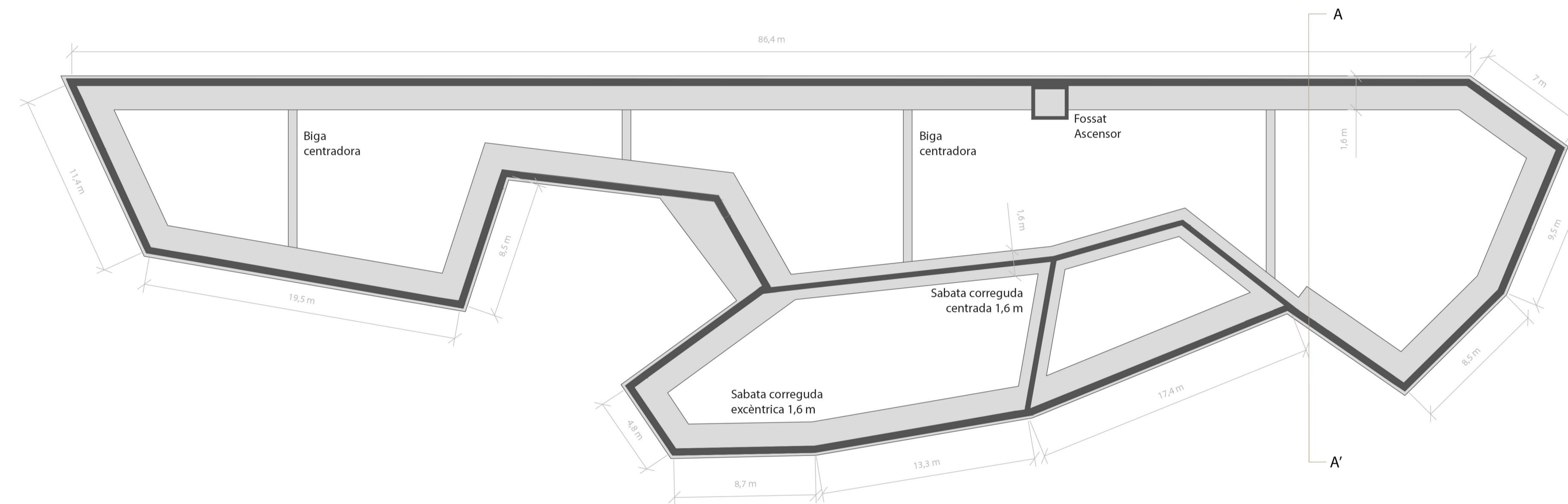
S'homogeneitza el **cantell** de totes les fonamentacions a 80cm, i es col·loca sobre el terreny una capa de 10 cm de formigó de neteja.

Segons l'estudi geotècnic de la zona, extreiem que la resistència del terreny per sabates corregudes és de 192 kN/m<sup>2</sup>.

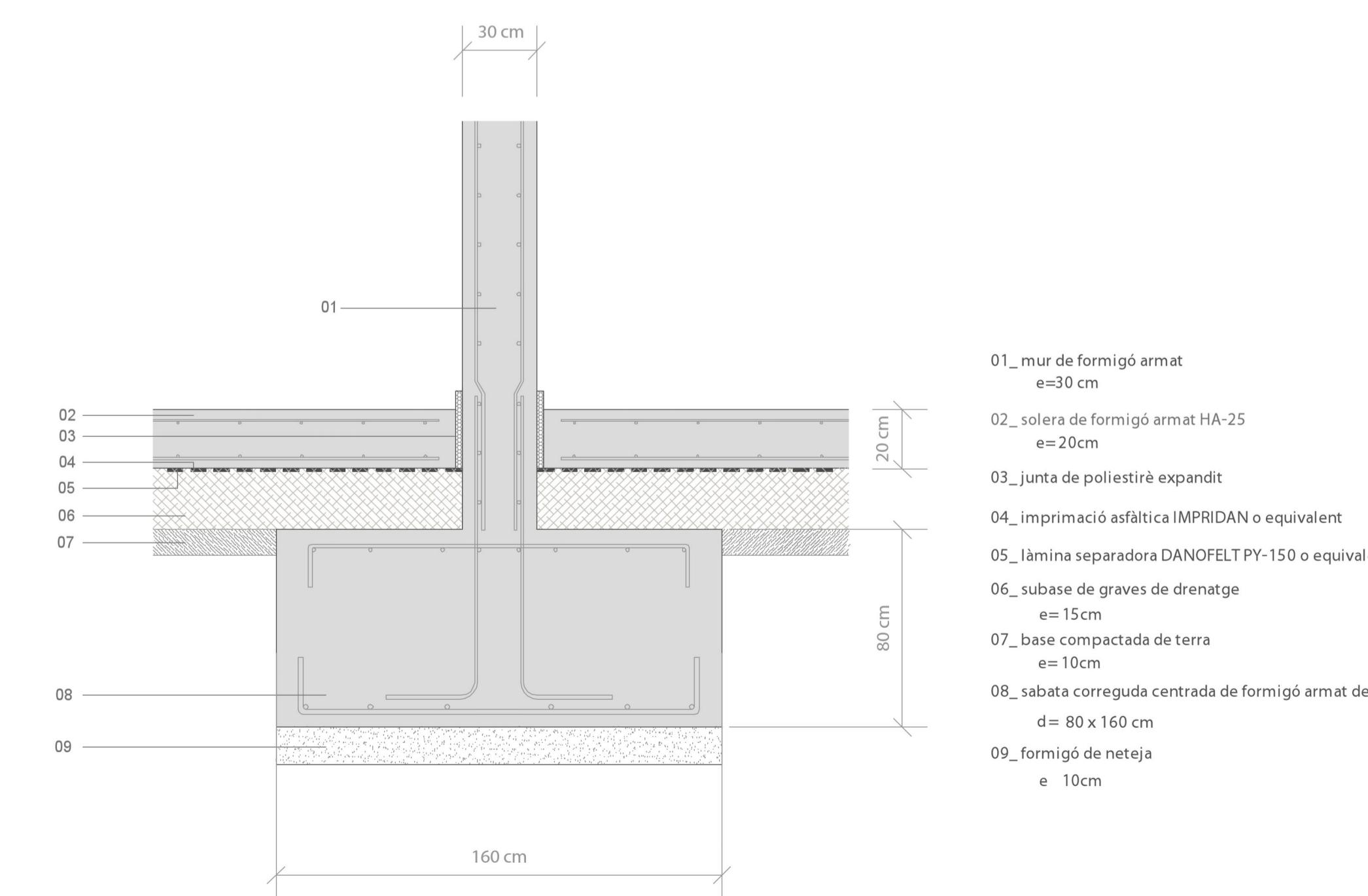
### SECCIÓ ESQUEMÀTICA FONAMENTACIONS E: 1/200



### PLANTA FONAMENTACIÓ 1 COTA +455,0 E: 1/200



### DETALL SABATA CORREGUDA CENTRADA E: 1/20



### CÀLCUL FONAMENTACIÓ

#### MUR INTERIOR EDIFICI PRINCIPAL

La fonamentació del mur central és en forma de sabata correguda centrada. Es dimensiona la sabata correguda tenint en compte les accions permanents i les sobrecàrregues d'ús. El mur assoleix una altura de dues plantes. Es dimensiona per trams d'1 metre, ja que la càrrega es distribuirà de forma uniforme al llarg de la sabata.

$$\text{Pes propi mur} = \text{Volum formigó} \cdot \text{Densitat formigó} \\ = (0,3 \cdot 8 \cdot 1)m \cdot 25 \text{ kN/m}^3 = 60 \text{ kN}$$

Descens de càrregues:

$$\text{Càrregues permanents} = [\text{Pes Propi Llosa alleugerida} + \text{Càrregues permanents}] \cdot 1/2 \text{ llum max.} \\ = [(7,01 \text{ kN/m}^2 \cdot 2) + 1,25 \text{ kN/m}^2 \cdot 2,75 \text{ kN/m}^2] \cdot 6,9 = 124,3 \text{ kN}$$

$$\text{Càrregues variables} = [\text{Càrregues variables}] \cdot 1/2 \text{ llum max.} \\ = [5 \text{ kN/m}^2 + 1 \text{ kN/m}^2 + 0,4 \text{ kN/m}^2] \cdot 6,9 = 44,16 \text{ kN}$$

$$\text{TOTAL} = 60 \text{ kN} + 124,3 \text{ kN} + 44,16 \text{ kN} = 228,49 \text{ kN}$$

La sol·licitació vertical d'1ml de sabata és de 228,49 kN.

La majorem amb uncoeficient de seguretat d'1,3 x 228,49 = 297,04 kN

$$\begin{aligned} \text{Àrea sabata} &= \text{Axil / Tensió admissible} \\ &= 297,04 \text{ kN} / 192 \text{ kN/m}^2 = 1,54 \text{ m}^2 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{Base sabata} &= \text{Àrea / llarg sabata} \\ &= 1,54 \text{ m}^2 / 1 \text{ m} = 1,54 \text{ m} \end{aligned}$$

La sabata tindrà de **base 1,60 m** per anar pel costat de la seguretat.

#### MUR PERIMETRAL DE CONTENCIÓ DEL TERRENY EDIFICI PRINCIPAL

La fonamentació del mur perimetral és en forma de sabata correguda excèntrica, a la qual se li fa un taló que ajuda a contrarestar l'empenta del terreny. El mur assoleix una altura d'una sola planta.

$$\begin{aligned} \text{Pes propi mur} &= \text{Volum formigó} \cdot \text{Densitat formigó} \\ &= (0,5 \cdot 8 \cdot 1)m \cdot 25 \text{ kN/m}^3 = 100 \text{ kN} \end{aligned}$$

Descens de càrregues:

$$\text{Càrregues permanents} = [\text{P.P. Llosa alleugerida} + \text{Càrregues permanents}] \cdot 1/2 \text{ llum max.} \\ = [(7,01 \text{ kN/m}^2 \cdot 2) + 1,25 \text{ kN/m}^2 \cdot 2,75 \text{ kN/m}^2] \cdot 5,4 = 97,3 \text{ kN}$$

$$\text{Càrregues variables} = [\text{Càrregues variables}] \cdot 1/2 \text{ llum max.} \\ = [5 \text{ kN/m}^2 + 1 \text{ kN/m}^2 + 0,4 \text{ kN/m}^2] \cdot 5,4 = 34,56 \text{ kN}$$

$$\text{TOTAL} = 100 \text{ kN} + 97,3 \text{ kN} + 34,56 \text{ kN} = 231,86 \text{ kN}$$

La sol·licitació vertical d'1ml de sabata és de 231,86 kN.

La majorem amb uncoeficient de seguretat d'1,3 x 231,86 = 301,41 kN

$$\begin{aligned} \text{Àrea sabata} &= \text{Axil / Tensió admissible} \\ &= 301,41 \text{ kN} / 192 \text{ kN/m}^2 = 1,56 \text{ m}^2 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{Base sabata} &= \text{Àrea / llarg sabata} \\ &= 1,56 \text{ m}^2 / 1 \text{ m} = 1,56 \text{ m} \end{aligned}$$

La sabata tindrà de **base 1,60 m** per anar pel costat de la seguretat.

#### MUR PERIMETRAL EDIFICI CAFETERIA

La fonamentació del mur perimetral és en forma de sabata correguda excèntrica, a la qual se li fa un taló que ajuda a contrarestar l'empenta del terreny. En aquest cas, el mur assoleix una altura d'una sola planta.

$$\begin{aligned} \text{Pes propi mur} &= \text{Volum formigó} \cdot \text{Densitat formigó} \\ &= (0,3 \cdot 4 \cdot 1)m \cdot 25 \text{ kN/m}^3 = 30 \text{ kN} \end{aligned}$$

Descens de càrregues:

$$\text{Càrregues permanents} = [\text{P.P. Llosa alleugerida} + \text{Càrregues permanents}] \cdot 1/2 \text{ llum max.} \\ = [(7,01 \text{ kN/m}^2 \cdot 2) + 1,25 \text{ kN/m}^2 \cdot 2,75 \text{ kN/m}^2] \cdot 4,4 = 48,4 \text{ kN}$$

$$\text{Càrregues variables} = [\text{Càrregues variables}] \cdot 1/2 \text{ llum max.} \\ = [5 \text{ kN/m}^2 + 1 \text{ kN/m}^2 + 0,4 \text{ kN/m}^2] \cdot 4,4 = 28,16 \text{ kN}$$

$$\text{TOTAL} = 30 \text{ kN} + 48,4 \text{ kN} + 28,16 \text{ kN} = 106,6 \text{ kN}$$

La sol·licitació vertical d'1ml de sabata és de 106,6 kN.

La majorem amb uncoeficient de seguretat d'1,3 x 106,6 = 138,58 kN

$$\begin{aligned} \text{Àrea sabata} &= \text{Axil / Tensió admissible} \\ &= 138,58 \text{ kN} / 192 \text{ kN/m}^2 = 0,72 \text{ m}^2 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{Base sabata} &= \text{Àrea / llarg sabata} \\ &= 0,72 \text{ m}^2 / 1 \text{ m} = 0,72 \text{ m} \end{aligned}$$

Tenint en compte el gruix de 0,30cm, es considera que una base de 0,8 m no és suficient. Per tant, es decideix fer una base de 1/4 H degut a la definició ambigüa del mur. Així doncs, la sabata té **1,10 m** de base.