

2. SÀN SƯỜN TOÀN KHỐI CÓ BẢN LOẠI DÀM:

2.1 Sơ đồ kết cấu:

Sàn có thể có dầm chính đặt theo phương dọc hoặc theo phương ngang (tùy thuộc sự bố trí chung của công trình, yêu cầu thông gió, chiếu sáng..).

Các bộ phận chính của sàn:

1. Bản,
2. Dầm phụ,
3. Dầm chính,
4. Cột,
5. Tường.

Sàn gồm bản sàn và hệ dầm (sườn) đúc liền khối: bản kê lên dầm phụ, dầm phụ gối lên dầm chính, dầm chính gối lên cột và tường,
Khoảng cách dầm phụ $l_1 = (1-4)m$, thường $l_1 = (1,7-2,8)m$.

Khoảng cách dầm chính $l_2 = (4-10)m$, thường $l_2 = (5-8)m$.

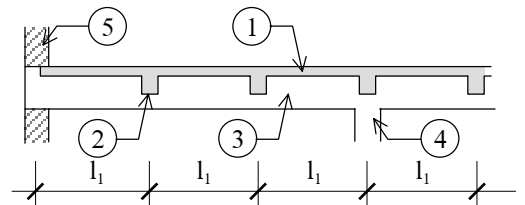
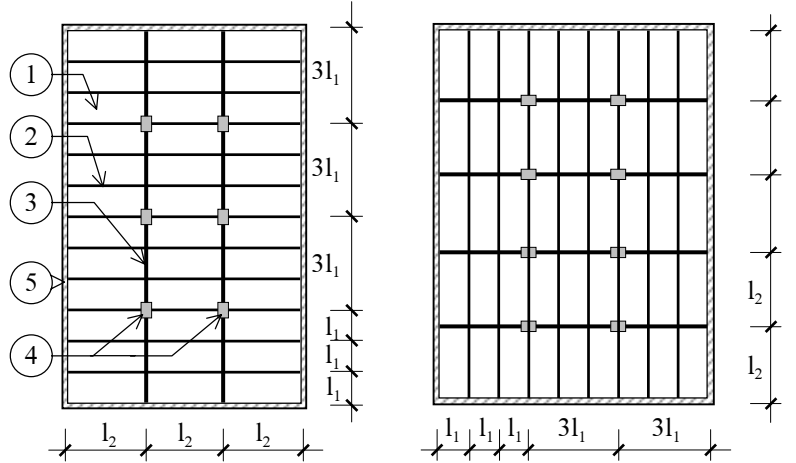
Chiều dày bản $h_b = \left(\frac{1}{35} - \frac{1}{25} \right) l_1$. (trong mọi trường hợp $h_b \geq 6cm$)

- $\geq 5cm$ với sàn mái;
- $\geq 6cm$ với sàn nhà dân dụng;
- $\geq 7cm$ với sàn nhà CN;

Chiều cao dầm phụ $h_{dp} = \left(\frac{1}{20} - \frac{1}{12} \right) \text{nhịp}$; Chiều cao dầm chính $h_{dc} = \left(\frac{1}{12} - \frac{1}{8} \right) \text{nhịp}$;

Bề rộng dầm $b_d = (0,3 - 0,5)h_d$;

- Nếu chu vi sàn được kê lên tường gạch, đoạn kê:
- $\geq (12cm \text{ và } h_b)$ với bản;
 - $\geq 22cm$ với dầm phụ;
 - $\geq 34cm$ với dầm chính;



2.2 Tính nội lực sàn:

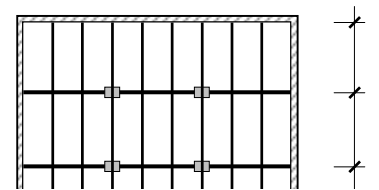
a Tính bản theo sơ đồ dầm:

- **Sơ đồ tính:** Cắt dải bản rộng = đơn vị (1m) theo phương cạnh ngắn, bỏ qua ảnh hưởng qua lại giữa các dải; Xem các dải bản làm việc độc lập như dầm liên tục tựa lên dầm phụ và tường.

- Tải trọng:

Tính tải g (trọng lượng bản thân bản BTCT và các lớp cấu tạo..)

Hoạt tải p (tải trọng sử dụng trên sàn) phân bố đều trên mặt sàn được quy về phân bố đều trên dải bản.



a Tính bản theo sơ đồ dẽo:

- **Sơ đồ tính:** Cắt dải bản rộng = đơn vị (1m) theo phương cạnh ngắn, bỏ qua ảnh hưởng qua lại giữa các dải; Xem các dải bản làm việc độc lập như dầm liên tục tựa lên dầm phụ và tường.

- **Tải trọng:**

Tĩnh tải g (trọng lượng bản thân bản BTCT và các lớp cấu tạo..)

Hoạt tải p (tải trọng sử dụng trên sàn) phân bố đều trên mặt sàn được quy về phân bố đều trên dải bản.

- **Nhịp tính toán:**

Nhịp giữa lấy bằng khoảng cách giữa 2 mép dầm phụ

$$l = l_1 - b_{dp};$$

Nhịp biên lấy bằng khoảng cách từ mép dầm phụ đến cách

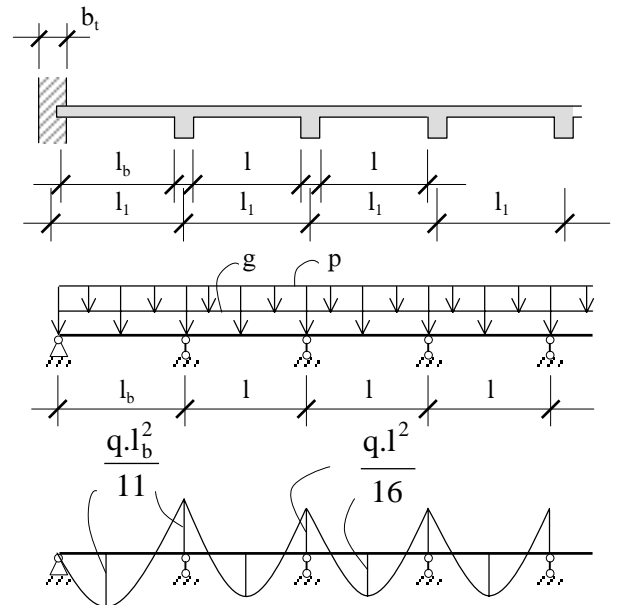
$$\text{mép tường nửa lần chiều dày bản } l_b = l_1 - \frac{b_{dp}}{2} - \frac{b_t}{2} + \frac{h_b}{2};$$

- **Nội lực:** Theo sơ đồ dẽo ta có:

$$\text{Nhịp biên và gối thứ 2: } M = \pm \frac{q \cdot l_b^2}{11}; \quad (5 - 5)$$

$$\text{Nhịp giữa và gối giữa: } M = \pm \frac{q \cdot l^2}{16}; \quad (5 - 6)$$

Trong đó $q = g + p$;



b Tính dầm phụ theo sơ đồ dẽo:

- **Sơ đồ tính:** như dầm liên tục gối lên dầm chính và tường.

- **Tải trọng:** phân bố đều gồm

Tĩnh tải: $g_d = g \cdot l_1 + g_0$ (bản truyền vào và trọng lượng bản thân phần sườn dầm phụ).

$$\text{Hoạt tải } p_d = p \cdot l_1.$$

- **Nhịp tính toán:**

Nhịp giữa lấy bằng khoảng cách giữa 2 mép dầm chính

$$l = l_2 - b_{dc};$$

Nhịp biên lấy bằng khoảng cách từ mép dầm chính đến tâm

$$\text{gối tường } l_b = l_2 - \frac{b_{dc}}{2} - \frac{b_t}{2} + \frac{a}{2};$$

- **Nội lực:** Có thể dùng PP tổ hợp tải trọng (với các dầm bất kỳ) hoặc dùng các công thức và bảng lập sẵn (dầm đều nhịp chịu tải trong các nhịp giống nhau) để vẽ BDB mô men, lực cắt.

$$\text{Tung độ nhánh dương BDB mô men: } M = \beta_1 \cdot q \cdot l^2; \quad (5 - 7)$$

$$\text{Tung độ nhánh âm BDB mô men: } M = \beta_2 \cdot q \cdot l^2; \quad (5 - 8)$$

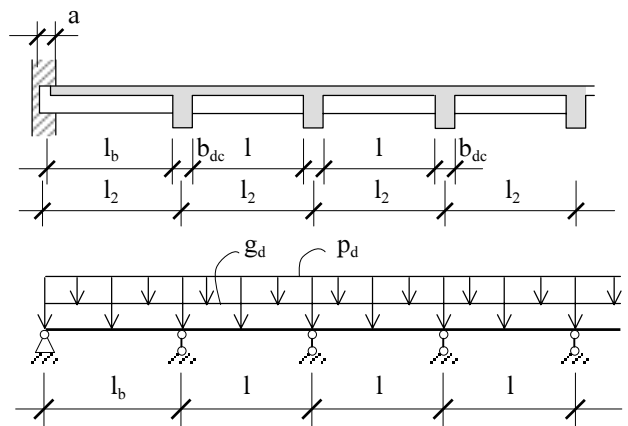
Các giá trị β_1, β_2 tra bảng.

$$\text{Lực cắt xác định như sau: Tại gối A } Q_A = 0,4 \cdot q \cdot l; \quad (5 - 9)$$

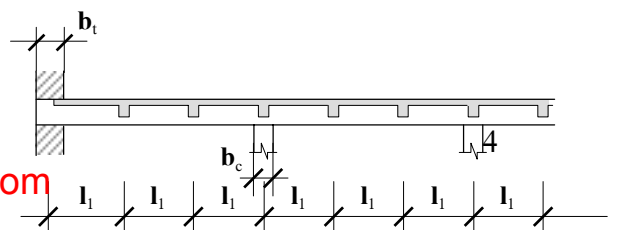
$$\text{Tại mép trái gối B } Q_B^{tr} = 0,6 \cdot q \cdot l; \quad (5 - 10)$$

$$\text{Tại mép phải gối B và các gối giữa } Q_B^{ph} = Q_C^{tr} = Q_C^{ph} = \dots = 0,5 \cdot q \cdot l; \quad (5 - 11)$$

Trong đó $q = g + p$; l là nhịp tính toán.



c Tính dầm chính theo sơ đồ đàn hồi:



- **Sơ đồ tính:** như dầm liên tục gối tựa là cột và tường. (là kết cấu chịu lực chính, để hạn chế biến dạng của hệ, tính theo sơ đồ dàn hồi)

- **Tải trọng:** gồm tải trọng dầm phụ truyền vào là tập trung, và trọng lượng bản thân phần sườn dầm chính cũng được quy về thành tập trung.

Tĩnh tải: $G = g_d \cdot l_2 + G_0$.

Hoạt tải $P = p_d \cdot l_2$.

- **Nhịp tính toán:** lấy bằng khoảng cách trọng tâm các gối l;

- **Nội lực:** Nội lực dầm chính được xác định theo trình tự sau:

+ Xác định và vẽ BĐ nội lực do tĩnh tải G được: M_G, Q_G và do các trường hợp bất lợi của hoạt tải: $M_{P1}, Q_{P1}, M_{P2}, Q_{P2}, \dots$

+ Cộng BĐ nội lực do tĩnh tải M_G, Q_G với từng trường hợp hoạt tải: M_{Pi}, Q_{Pi} được: M_i, Q_i .

+ Tại mỗi TD chọn trong các BĐ tổng cộng một giá trị dương lớn nhất và một giá trị âm có trị tuyệt đối lớn nhất để vẽ BDB nội lực (có thể xác định BDB nội lực bằng cách vẽ các BĐ tổng cộng lên cùng một trục và cùng tỉ lệ, hình bao sẽ là các đoạn ngoài cùng).

Cần chú ý đến tính đối xứng và có những nhận xét về ảnh hưởng của các trường hợp hoạt tải để bỏ qua các trường hợp không cần thiết, giảm khối lượng tính toán.

Với dầm đều nhịp chịu tải trong các nhịp giống nhau có thể dùng các công thức và bảng lập sẵn để vẽ BDB nội lực:

Tung độ nhánh dương BDB mô men: $M = (\alpha_0 \cdot G + \alpha_1 \cdot P) \cdot l$; (5 - 12)

Tung độ nhánh âm BDB mô men: $M = (\alpha_0 \cdot G - \alpha_2 \cdot P) \cdot l$; (5 - 13)

Tung độ nhánh dương BDB lực cắt: $Q = \beta_0 \cdot G + \beta_1 \cdot P$; (5 - 14)

Tung độ nhánh âm BDB lực cắt: $Q = \beta_0 \cdot G - \beta_2 \cdot P$; (5 - 15)

Các giá trị $\alpha_0, \alpha_1, \alpha_2, \beta_0, \beta_1, \beta_2$ tra bảng.

2.3 Tính cốt thép:

a **Tính cốt thép bản:**

Tính như cấu kiện chịu uốn TD chữ nhật đặt cốt đơn có: $b = 1m; h = h_b$;

TD giữa nhịp biên và nhịp giữa với mô men dương lớn nhất. TD gối thứ 2 và gối giữa với mô men âm.

Đối với các ô bản mà cả 4 cạnh đều đúc liền khối với sườn được phép giảm 20% lượng thép tính toán (do xét ảnh hưởng của hiệu ứng vòm trong bản).

Vì trong bản không cấu tạo cốt ngang nên phải kiểm tra khả năng chịu cắt của BT vùng nén:

$$Q \leq 0,8 \cdot R_k \cdot b \cdot h_0;$$

b **Tính cốt thép dầm:**

Tính như cấu kiện chịu uốn TD chữ T, cánh là phần bản ở phía trên (hoặc phía dưới nếu sườn nổi), bề rộng cánh lấy theo qui định TD chữ T.

TD giữa nhịp tính với mô men dương, cánh nằm trong vùng nén: tính TD chữ nhật.

TD ở gối tính với mô men âm, cánh nằm trong vùng kéo: tính TD chữ nhật. Cốt thép bố trí tại gối được tính với mô men mép gối: $M_{mg} = M_g - 0,5 \cdot b_c \cdot i$ (b_c là bề rộng cột, i là độ dốc của BDB mô men).

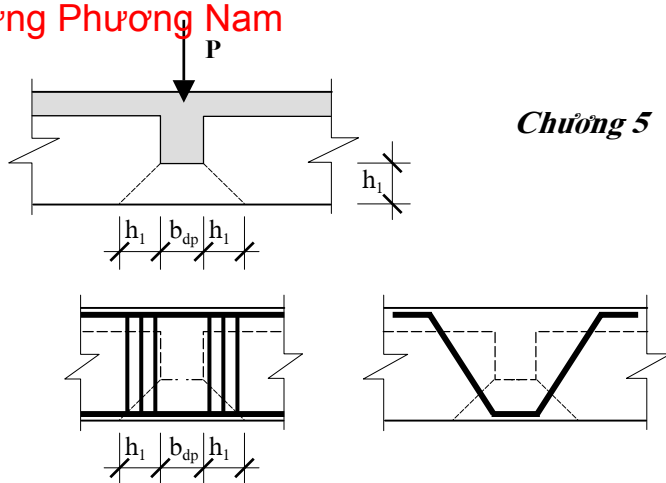
Tính nội lực dầm phụ theo sơ đồ dầm nên khi tính cốt dọc ĐKch là: $\alpha \leq \alpha_d = 0,3$; Hay điều kiện để đặt cốt đơn là $h_0 \geq \frac{1}{\sqrt{A_d}} \sqrt{\frac{M}{R_n \cdot b}} = 2 \cdot \sqrt{\frac{M}{R_n \cdot b}}$;

Tính cốt ngang chịu cắt: Đối với dầm chính thường lực cắt lớn nên phải bố trí cốt xiên.

Tính cốt treo: Tại vị trí dầm phụ gối lên dầm chính cần bố trí cốt treo trong dầm chính để tránh phá hoại cục bộ do tải trọng tập trung. Cốt treo có thể là cốt đai đặt dày hơn hoặc là các thanh thép uốn chữ V.

Diện tích cốt treo cần thiết: $F_{tr} = \frac{P}{R_a}$;

Và được bố trí 2 bên dầm phụ trên đoạn: $s = 2 \cdot h_1 + b_{dp}$;



Bố trí cốt thép sàn:

c Bố trí cốt thép bản:

Cốt thép trong bản tốt nhất là dùng lưới hàn:

- Khi đường kính không lớn có thể dùng các lưới liên tục, ở nhịp biên và gối thứ 2 cần nhiều thép hơn có thể bổ sung các lưới phụ hoặc buộc thêm các thanh rời.
- Khi đường kính lớn ($d \geq 6$) nên dùng các lưới thép riêng, ở gối đặt phía trên, ở nhịp đặt phía dưới.

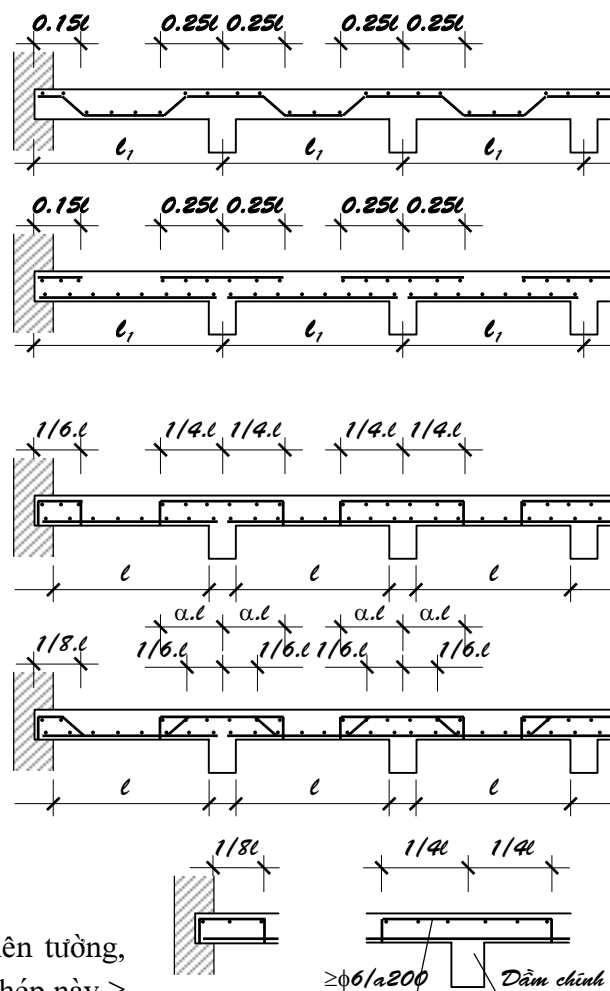
Nếu dùng lưới buộc từ các thanh rời:

- Khi $h_b \leq 8cm$ có thể dùng các thanh thép đặt ở mép dưới kéo dài qua các nhịp (tại nhịp biên lượng thép lớn hơn có thể dùng lưới thép riêng), tại gối đặt cốt mũ.
- Khi $h_b > 8cm$ nên uốn bớt thép (khoảng 1/3 đến 2/3 lượng thép, còn lại không ít hơn 3 thanh/1m dài) ở nhịp lên gối.
 $p/g \leq 3: \alpha = 1/4$
 $p/g > 3: \alpha = 1/3$

Cốt phân bố bố trí vuông góc với cốt chịu lực để tạo thành lưới. Với lưới thép giữa nhịp, lượng cốt thép phân bố phải

- $\geq 10\%$ lượng thép chịu lực lớn nhất khi $l_2/l_1 \geq 3$;
- $\geq 20\%$ lượng thép chịu lực lớn nhất khi $l_2/l_1 < 3$;

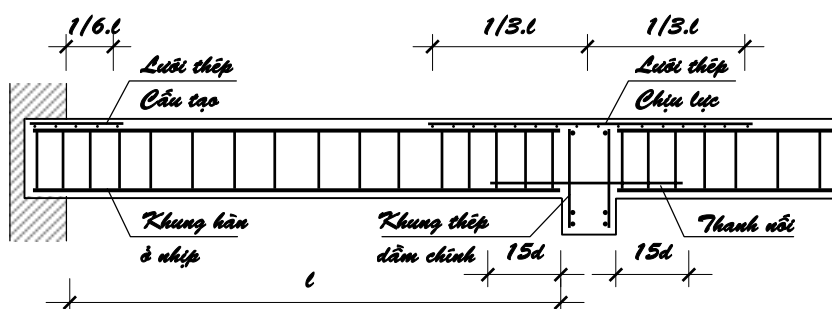
Cốt thép mũ cấu tạo: tại vị trí bản gối lên dầm chính, gối lên tường, được bố trí vuông góc với gối theo suốt chiều dài gối. Lượng thép này $\geq 1/3$ lượng thép chịu lực và $\geq 5\phi 6/1m$ dài, được kéo dài qua mép gối $\geq 1/4$ nhịp bản.



d Bố trí cốt thép dầm:

Cốt thép dầm tốt nhất là dùng khung hàn:

- + Giữa nhịp dùng các khung phẳng được kéo dài đến mép gối.
- + Trên gối dầm phụ có thể đặt các lưới thép để chịu mô men âm (do vướng khung thép chịu lực ở nhịp của dầm chính), còn với dầm chính để chịu mô men âm có thể bố trí các khung hàn (xuyên qua các khung thép của cột).



Nếu dùng khung buộc:

+ Giữa nhịp bố trí cốt dọc chịu mô men dương ở mép dưới, vào gần gối có thể uốn 1 phần thép lên để chịu mô men âm, thép còn lại kéo vào gối ≥ 2 thanh.

+ Trên gối, ngoài các thanh uốn từ nhịp lên, phải đặt thêm một số thanh đủ theo yêu cầu, ra xa gối tiến hành cắt bớt cốt thép theo BDB mô men.

