

أنواع المباني :

١- أبنية هيكلية : تتألف من عناصر إنشائية مسلحة بالكامل (أساسات - أعمدة - جسور - بلاطات)

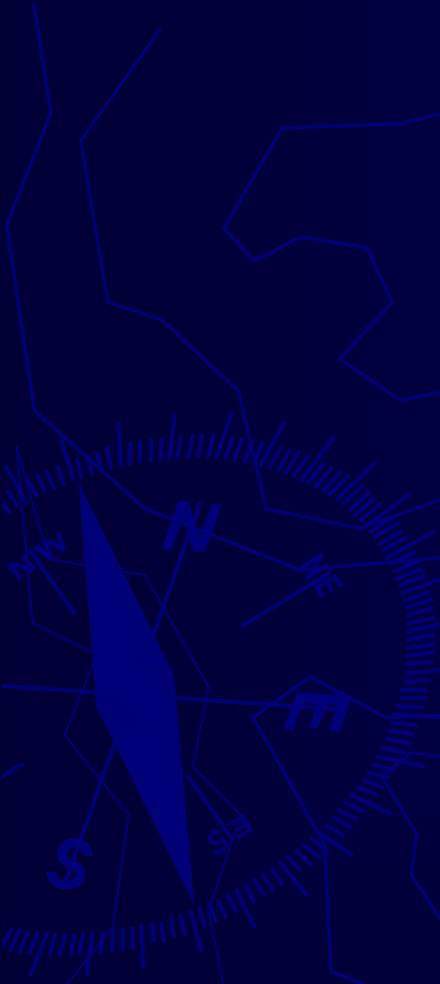
٢- أبنية حمالة: تتألف من جدران حمالة من البلوك أو الحجر البازلتي أو من القرميد بأنواعه) مع جسور وبلاطة مسلحة.

٣- أبنية مختلطة تتألف من جدران حمالة مع جملة هيكلية مسلحة

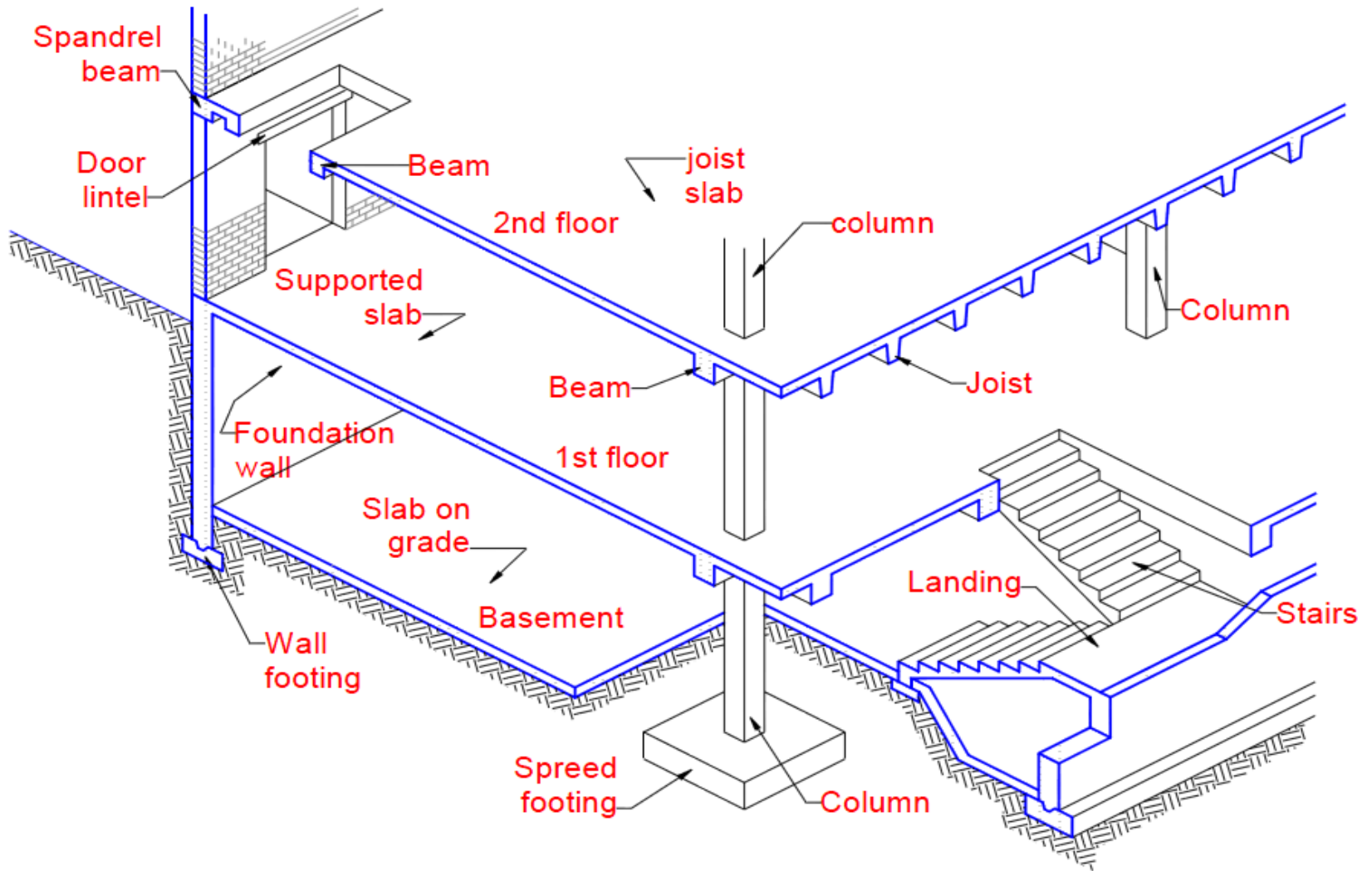
البناء الهيكلي

يتألف البناء الهيكلي من:

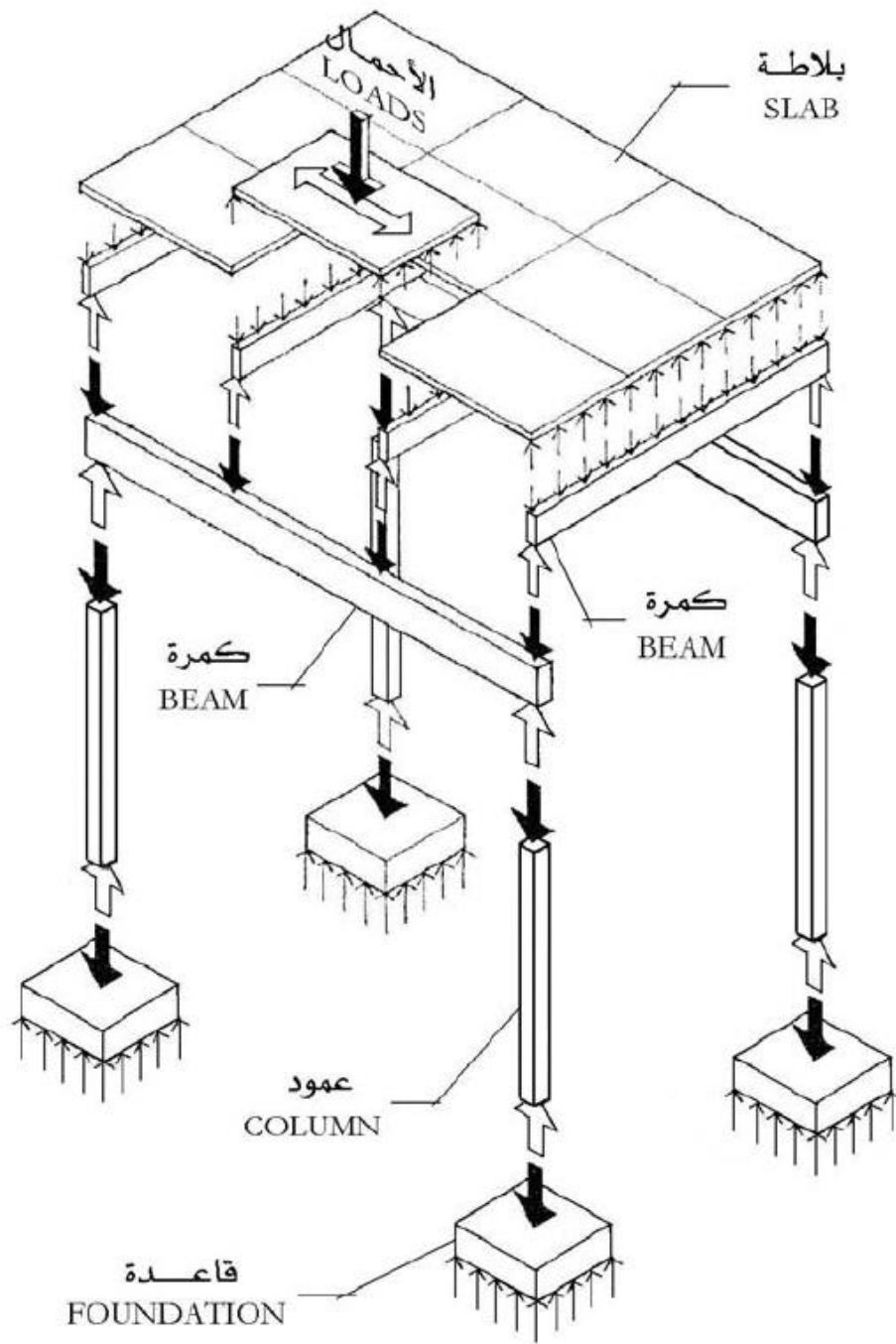
- ١- أعمدة
- ٢- جسور (كمرات)
- ٣- بلاطات (ملئيه - هوردي - معصبة.....)
- ٤- قواعد (الأساسات)
- ٥- الأدراج







شکل رقم (۱- ۱)



العمود COLUMN

العمود هي العناصر الإنشائية الرأسية التي تتلقى عادة القوى الشاقولية باتجاه محورها الطولي والنتيجة عن أحمال الكمرات الأفقية وأحمال الأسقف فوقها كما أنها تتعرض لتأثيرات القوى الجانبية بسبب الرياح والزلازل. ويكون مقطعها الأفقي عادة مضلعاً أو دائرياً كما هو مبين بالشكل (٢- ٢).

للأعمدة عدة أشكال من أشهرها:

أ. الأعمدة ذات المقطع المستطيل:

- يجب أن لا يقل البعد الأدنى في المقطع الأفقي للعمود المستطيل عن ٢٠سم ولا يقل هذا البعد عن ٢٥ - ٢٠سم في أعمدة الإطارات التي تتعرض لعزوم انعطاف، كما في حالة مقاومة أحمال الرياح والزلازل أو تتعرض لأحمال ديناميكية.
- أن لا تقل مساحة مقطع العمود الخاضع لأحمال ستاتيكية عن ٦٠٠سم^٢. كما لا تقل مساحة مقطع العمود الخاضع لأحمال ديناميكية عن ٧٥٠ - ٩٠٠سم^٢.
- ويستثنى مما سبق الأعمدة المستخدمة لأغراض ديكوريتية أو معمارية.

ب. الأعمدة ذات المقطع الدائري:

- يجب أن لا يقل القطر عن ٢٥ سم.
- أن لا تقل مساحة مقطع العمود الخاضع لأحمال ستاتيكية عن ٦٠٠ سم^٢. كما لا تقل مساحة مقطع العمود الخاضع لأحمال ديناميكية عن ٧٥٠ - ٩٠٠ سم^٢.
- ويستثنى منها سبق الأعمدة المستخدمة لأغراض ديكورية أو معمارية.

ج. الأعمدة المغلفة (المختلطة):

وهي أنواع من الأعمدة هيكلها الحامل الرئيسي من المقاطع الفولاذية المجلفنة وهي مغلفة بالخرسانة ومسلحة على محيطها كتسليح الأعمدة الخرسانية العادية. وتستخدم في هذه الأعمدة خرسانة لا تقل مقاومتها عن ٢٥٠ كجم/سم^٢ وفولاذ مختلف المقامات، وغالباً ما تكون مصبوبة بالموقع. ويستخدم هذا النوع من الأعمدة في المباني الصناعية التجارية المتعددة الطوابق والتي يحتاج بناؤها إلى تنفيذ سقائل معقدة مع استخدام الفولاذ المجلفن لدعم قوالب الصب، شكل (٢- ٢).

د. أعمدة البلاطات المسطحة ذات التيجان:

تصمم أعمدة البلاطات المسطحة على تحمل جزء من عزوم الانعطاف المتولدة عن البلاطات إضافة لقوى الضغط المحوري، أي أنها تصمم على الأحمال اللامركزية، شكل (٢-٤). ويجب أن لا تقل أقطار الأعمدة الحاملة للبلاطات المسطحة عن أكبر القيم التالية:

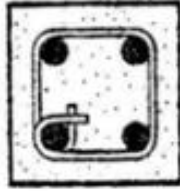
- ٢٠سم.

- $(L/20)$ حيث (L) طول البحر في الاتجاه المعتبر.

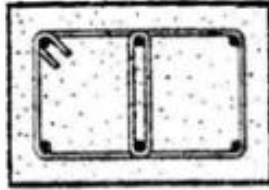
- $(H/15)$ حيث (H) ارتفاع الدور (الطابق) الذي يوجد به العمود.

هـ. الأعمدة المضلعة والمفرغة:

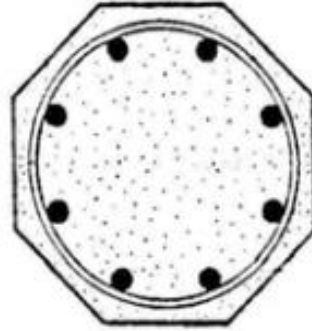
يوجد الكثير من نماذج الأعمدة المضلعة غير المستطيلة التي يوضح الشكل (٢-٥) بعضها. وتخضع جميعها لنفس متطلبات الأبعاد والتسليح للأعمدة المستطيلة أو الدائرية.



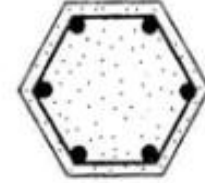
مربع



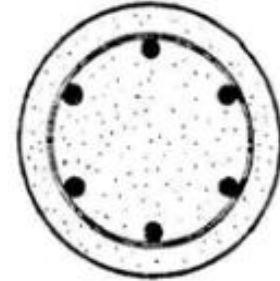
مستطيل



مثمان

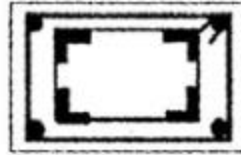
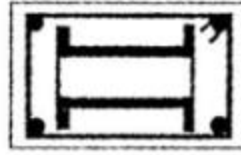
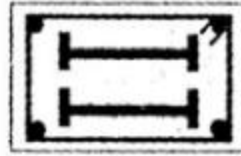
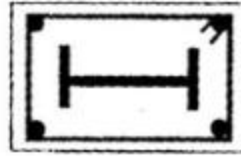


سداسي



دائري

الشكل رقم (٢- ٢): أشكال المساقط الأفقية للأعمدة الخرسانية.



الشكل رقم (٢- ٣): أشكال المساقط الافقية للأعمدة المغلفة (المختلطة).

طرق حساب الأحمال الرأسية على الأعمدة

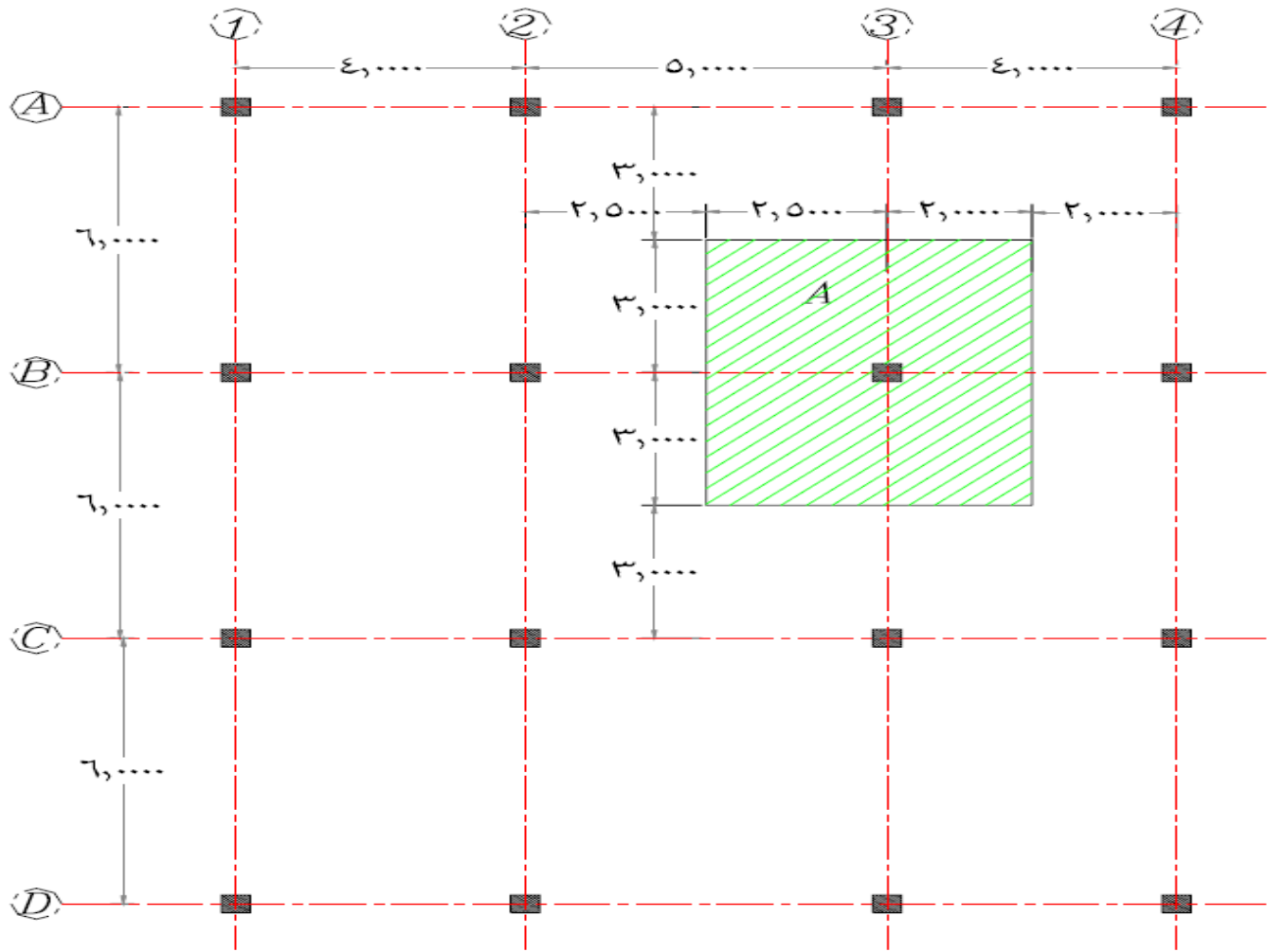
توجد طريقتان لحساب الأحمال الرأسية على الأعمدة:

- (١) طريقة المساحات المؤثرة على الأعمدة.
- (٢) طريقة حساب ردود الأفعال من الكمرات المؤثرة على العمود. (هذه الطريقة تحتاج إلى طرق إنشائية غير بسيطة وإلي خبرة كبيرة في مجال تحليل المنشآت).

١- طريقة المساحات المؤثرة على الأعمدة.

لحساب المساحة المؤثرة على كل عمود يتم اتباع الخطوات الآتية:

- (١) يقسم المستطيل الأفقي الإنشائي (للأعمدة والكمرات) إلى مساحات حول الأعمدة. وذلك بتصنيف الأبعاد بين الأعمدة في الإتجاهين الأفقي (X) والرأسي (Y). انظر الشكل رقم (٦-٣).
- (٢) فعلي سبيل المثال (في هذا الشكل) العمود الواقع عند تقاطع المحورين (B-3) يؤثر عليه الأحمال الواقعة على المساحة المظللة (A).



شکل رقم (۶-۲)

- ٣) الأحمال الرأسية P المؤثرة على العمود (B-3) للطابق الواحد تساوي مجموع الأحمال الآتية :
- أ) الأحمال من البلاطات (الأحمال المؤثرة على المساحة A).
 - ب) وزن الكمرات المؤثرة على العمود.
 - ج) وزن الحوائط الواقعة على الكمرات.
 - د) الوزن الذاتي للعمود.

Therefore; total load P of each floor is equal to:

$$P = W_{\text{slab}} \times A + \text{weight of beams} + \text{weight of walls} + \text{own weight of column}$$

Where;

$$W_{\text{slab}} = t_s \times 2.5 + \text{weight of flooring} + \text{Live Loads.}$$

$$\text{If } t_s = 12 \text{ cm,}$$

$$\text{Weight of flooring} = 150 \text{ kg/m}^2 \quad \text{and} \quad \text{Live Loads} = 300 \text{ kg/m}^2$$

$$\text{So, } W_{\text{slab}} = 0.12 \times 2.5 + 0.15 + 0.3 = 0.75 \text{ t/m}^2$$

$$\text{Weight of beams} = b \times t \times 2.5 \times \sum L_{\text{beams}}$$

حيث : b - عرض الكمرة (عادة = ٢٠ سم).

t - عمق الكمرة (14 : 10 / span) .

$\sum L_{\text{beams}}$ - مجموع أطوال الكمرات الواقعة في المساحة المظللة (A) في المستط الأفتسي الإنشائي متقاسه بالأمتار.

$$\text{Weight of walls} = \gamma_{\text{wall}} \times h_{\text{wall}} \times t_{\text{wall}} \times \sum L_{\text{walls}}$$

حيث : γ_{wall} - كثافة مادة الحائط.

h_{wall} - ارتفاع الحائط في الدور (مقاسا بالمتر).

t_{wall} - سمك الحائط بالمتر (يحدد من المستط الأفتسي المعماري).

$\sum L_{\text{walls}}$ - مجموع أطوال الحوائط فوق الكمرات في المساحة المظللة (تحدد من المستط الأفتسي المعماري).

For example;

$$\text{If } \gamma_{\text{wall}} = 1.2 \text{ t/m}^3;$$

$$t_{\text{wall}} = 0.2 \text{ m} \quad ;$$

$$\sum L_{\text{walls}} = 6.0 \text{ m} \quad ;$$

$$h_{\text{wall}} = 2.4 \text{ m} \quad ;$$

And, own weight of plaster = $50 \text{ kg/m}^2 = 0.05 \text{ t/m}^2$

i.e., Weight of wall = $(1.2 \times 0.2 + 0.05) \times 2.4 \times 6.0 = 4.176 \text{ tons / floor}$

Own weight of column / floor = $b_c \times t_c \times 2.5 \times h_c$

$$b_c = \text{عرض العمود} = 0.2 \text{ متر} \leftarrow 0.6 \text{ متر (يمكن أن تكون أكبر من 0.6 متر)}$$

$$t_c = \text{طول مقطع العمود} = 0.25 \text{ متر} \leftarrow 2.0 \text{ متر}$$

$$h_c = \text{ارتفاع العمود}$$

وبذلك يكون مجموع الأحمال الرأسية على العمود P_c تساوي:

$$P_c = \text{total vertical load on column} = N \times P_{c/\text{floor}}$$

حيث: N = عدد الطوابق.

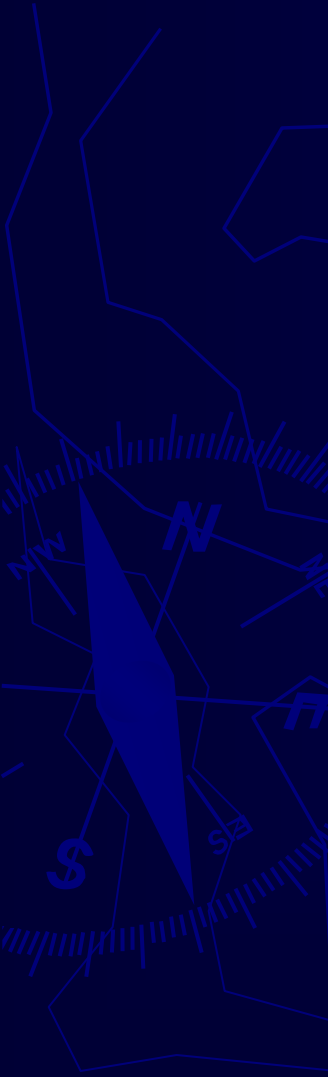
$$P_{c/\text{floor}} = \text{الحمل الرأسي على العمود من الطابق الواحد.}$$

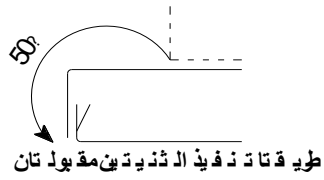
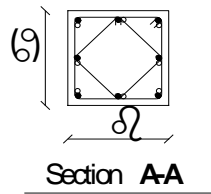
ملحوظة :

يجب أن نشير هنا إلى أن طريقة المساحات (لحساب الأحمال الرأسية المؤثرة على الأعمدة) من الطرق التقريبية ولكنها تعطي نتائج جيدة في حدود $\pm 10\%$ عن طريقة ردود الأفعال التي تعطي نتائج دقيقة للأحمال على الأعمدة ولكنها تحتاج إلى حسابات معقدة وإلي طرق إنشائية غير بسيطة وإلي خبرة كبيرة في مجال تحليل المنشآت. لهذا سنكتفي في هذه الحقيبة بطريقة المساحات لحساب الأحمال على الأعمدة .



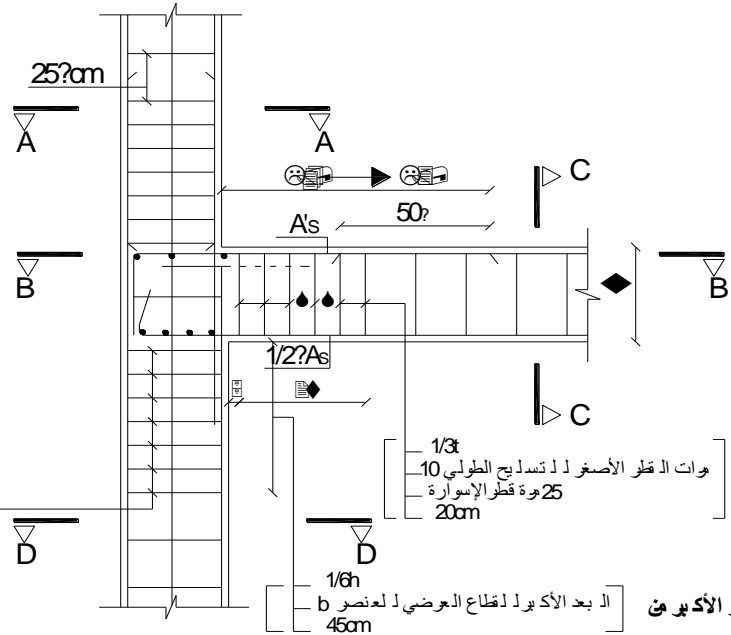
المهندس المدني نضال مجر





يؤخذ تباعد الأساور بحيث لا يزيد عن الأصغر من:

- 1/4 بعد الأصغر لقطاع العرضي للعود
- 8 مرات القطر الأصغر للتمسليح الطولي
- 20 مرة قطر الإسورة
- 15cm

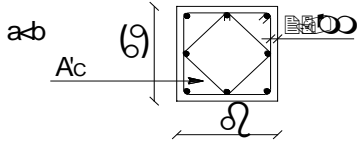
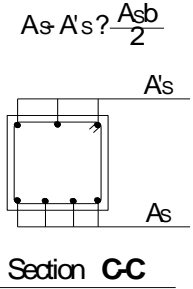


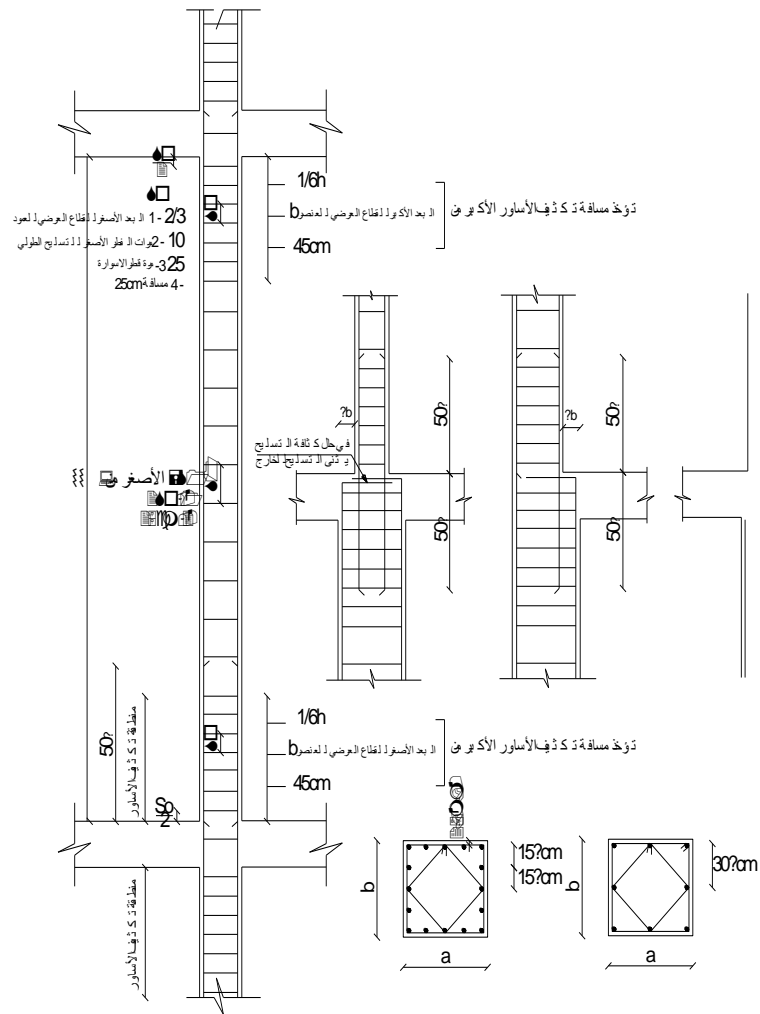
يؤخذ s بحيث لا يزيد عن الأصغر من

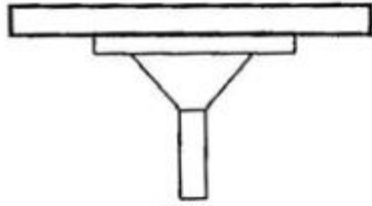
- 1/3t
- مرات القطر الأصغر للتمسليح الطولي 10
- 25 مرة قطر الإسورة
- 20cm

تؤخذ مسافة تدعيم الأساور الأكبر من

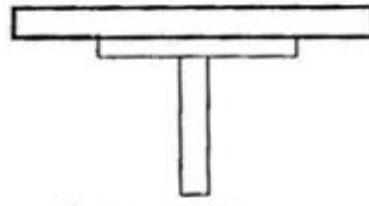
- 1/6h
- بعد الأكبر لقطاع العرضي للعنصر b
- 45cm



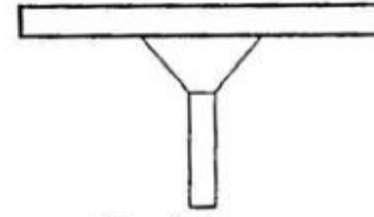




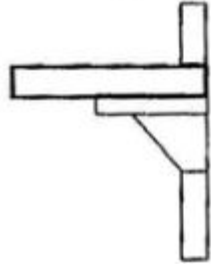
عمود داخلي بتاج
وسقوط



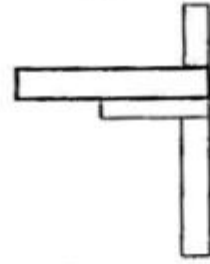
عمود داخلي بسقوط
ويدون تاج



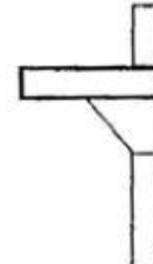
عمود داخلي بتاج
ويدون سقوط



عمود طرفي بتاج
وسقوط

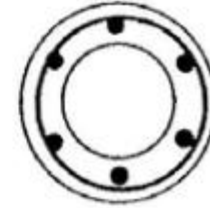
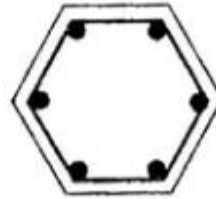


عمود طرفي بسقوط
ويدون تاج



عمود طرفي بتاج
ويدون سقوط

الشكل رقم (٢ - ٤): أشكال أعمدة البلاطات المسطحة.



الشكل رقم (٢ - ٥): أشكال الأعمدة المضلعة والمفرغة.

الكمرات BEAM

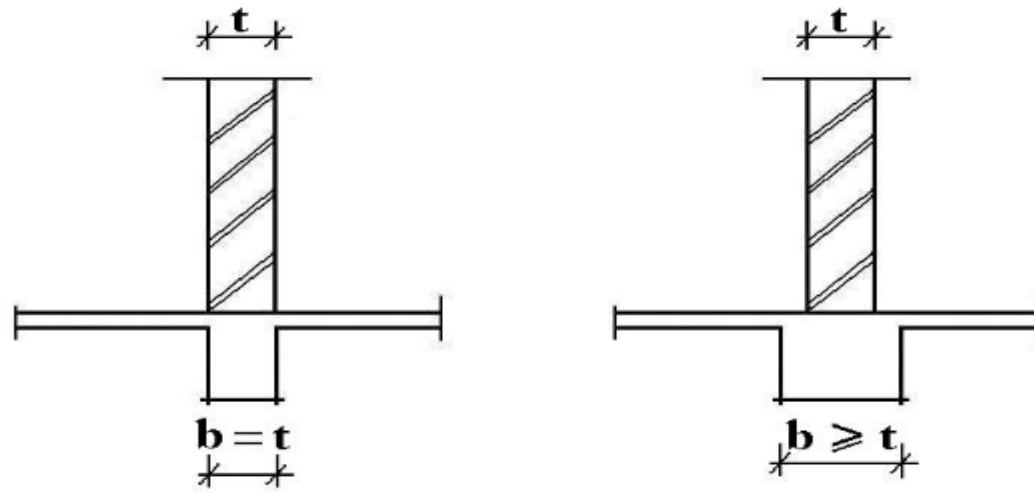
- الكمرات الرئيسية من الخشب أو الحديد أو الخرسانة معرضة لعزوم انحناء كبيرة وخاصة بالنسبة للبحور الواسعة مما يتطلب عمل هذه الكمرات بأعماق كبيرة إلا في حالة استعمال كمرات بإجهادات سابقة.

الوظائف الرئيسية للكمرات في المباني:

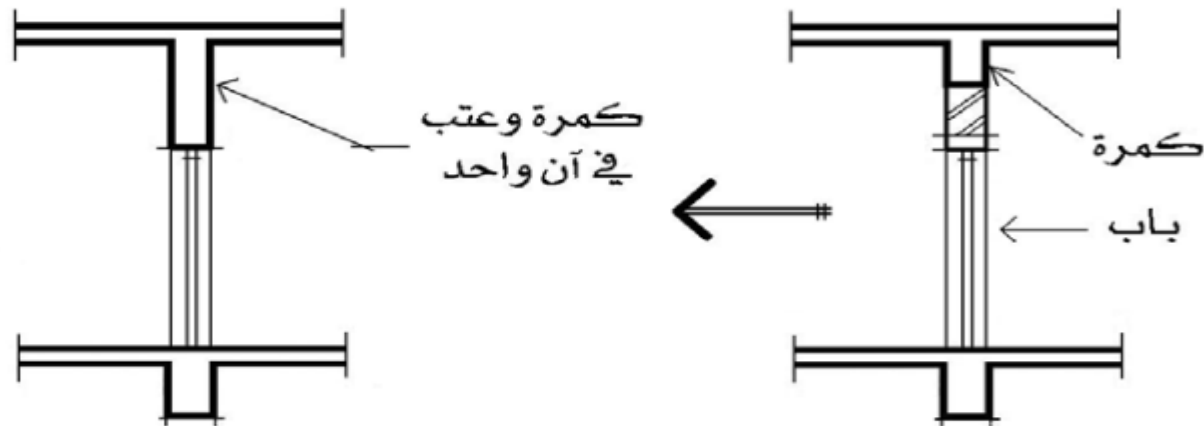
- الكمرات تحت الحوائط تقوم بحمل الحائط عليها تفادياً لتحميله مباشرة إلى البلاطة الخرسانية الضعيفة، وفي هذه الحالة يجب أن تكون الكمرات بسمك يساوي أو أكبر من سمك الحائط. الشكل (٢- ٦).
- الكمرات أعلى الحوائط تعمل كعتب فوق الفتحات، وسمك الكمرات في هذه الحالة يكون مساوياً أو أكبر من سمك الحوائط. الشكل (٢- ٧).
- الكمرات تقسم البلاطات الخرسانية ذات المساحات الواسعة إلى أجزاء كل منها بمساحة يمكن تصميمها لتصبح بسمك وحديد تسليح اقتصادي. الشكل (٢- ٨).
- تستخدم الكمرات لتربيط الأعمدة وذلك بغرض توزيع أفضل لعزوم الانحناء في الكمرات بالإضافة إلى تقليل طول الانبعاث للأعمدة. الشكل (٢- ٩).

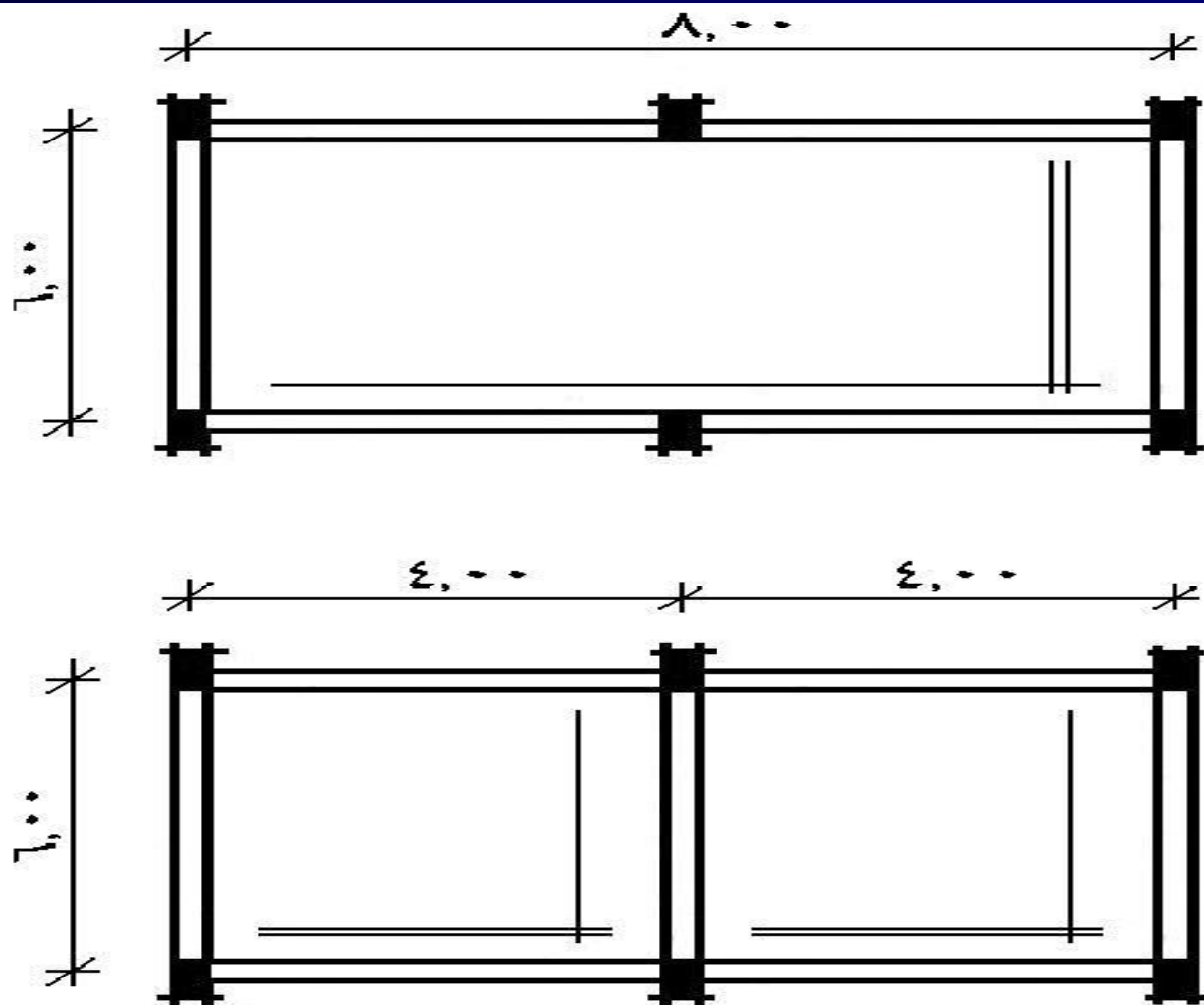
والكمرات الخرسانية يوجد منها عدة أنواع من أشهرها ما يلي:

- أ. الكمرة الساقطة: وهي الكمرة الساقطة أسفل البلاطة الخرسانية. الشكل (٢ - ١٠).
- ب. الكمرة المقلوبة: وهي الكمرة التي تقع أعلى البلاطة الخرسانية الشكل (٢ - ١٠).
- ج. الكمرة المدفونة: وهي الكمرة المخفية داخل سمك البلاطة الخرسانية حيث تظهر في القطاع عرضها أكبر من عمقها. الشكل (٢ - ١٠).
- د. الكمرة الرئيسية: وهي الكمرة التي تستعمل إنشائياً بغرض تقسيم البحور الواسعة والكبيرة للأسقف الأفقية بحيث تكون الكمرات الرئيسية في اتجاه البحر القصير ثم تحمل عليها الكمرات الثانوية بالتعامد عليها.
- هـ. كمره فيرانديل: وهذا النوع من الكمرات يستخدم عند الحاجة إلى إيجاد فراغات ببحور واسعة جداً كصالات الاحتفالات في الدور السفلي في الفنادق ثم يحمل فوق الكمره فراغات ببحور قصيرة كالجرف بالفندق. الشكل (٢ - ١٠).
- و. كمره لاتييس: تستعمل هذه الكمره لنفس الغرض من كمره فيرانديل ولكن تختلف عنها في التصميم والشكل. الشكل (٢ - ١٠).

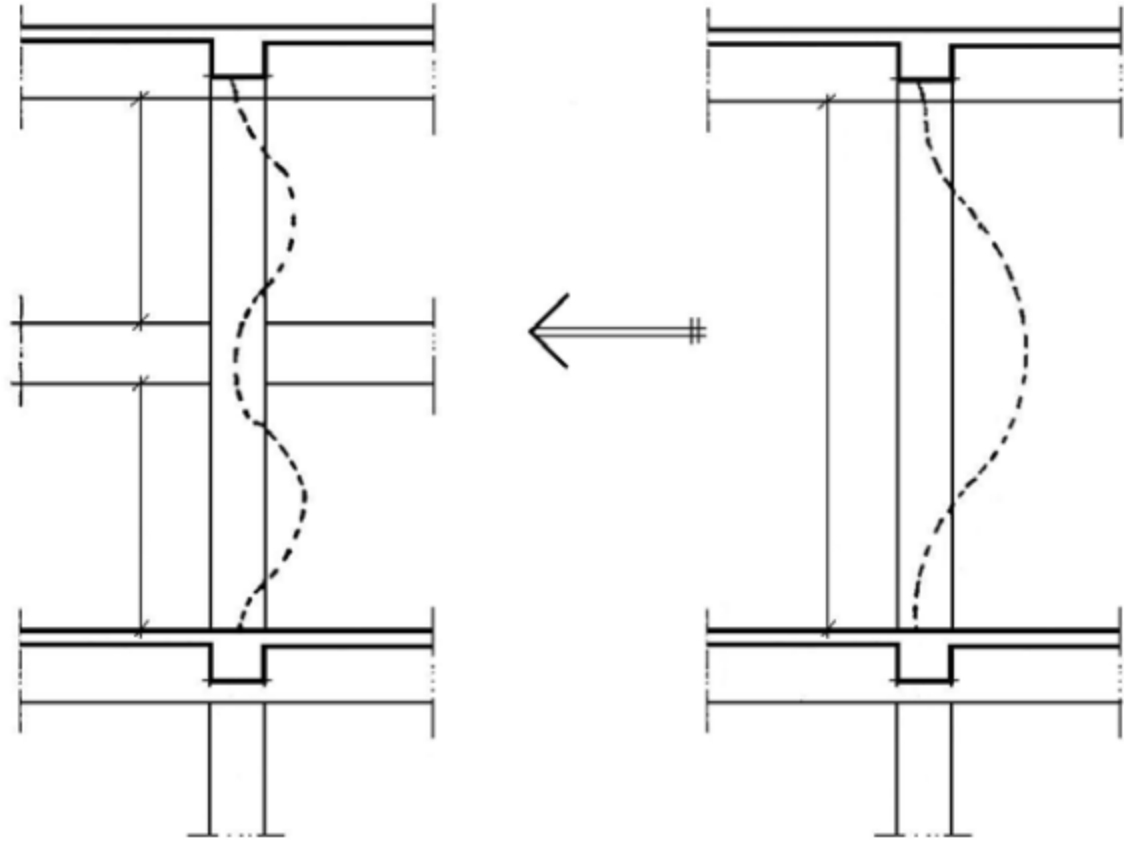


الشكل رقم (٢ - ٦): العلاقة بين سمك الكمرة والحائط فوقها.

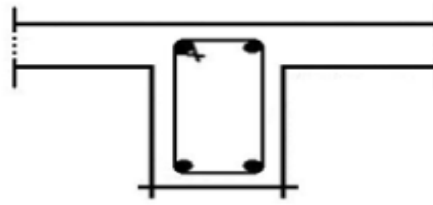




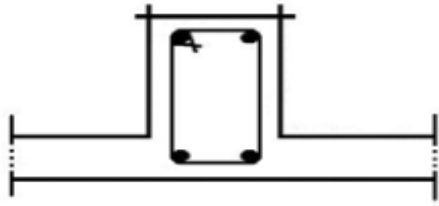
الشكل رقم (٢ - ١): تقسيم البلاطات الخرسانية اقتصادياً.



الشكل رقم (٢- ٩): وجود الكمرة قتل من طول الانبعاج.



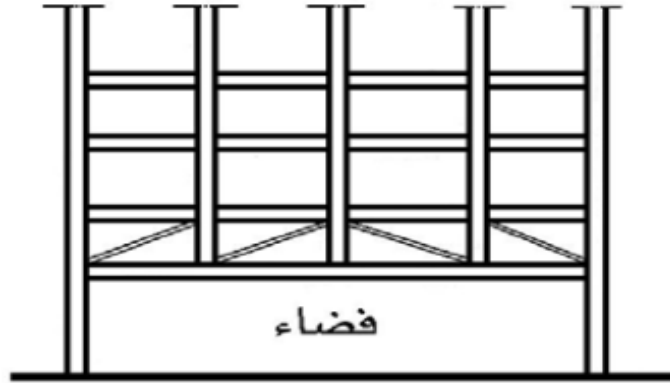
كمره ساقطة



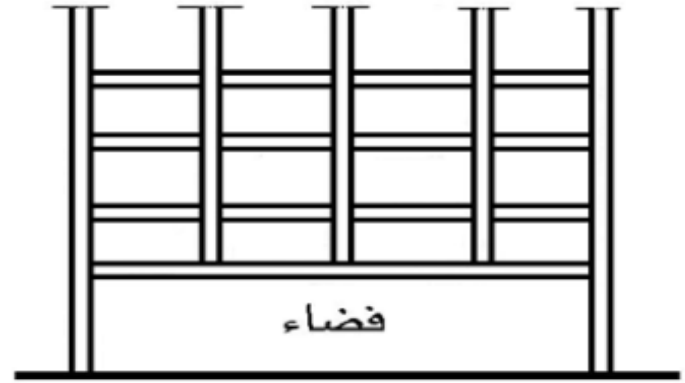
كمره مقلوبة



كمره مدفونه



كمره لاتيس



كمره فيرانديل

الشكل رقم (٢ - ١٠): أنواع الكمرات.

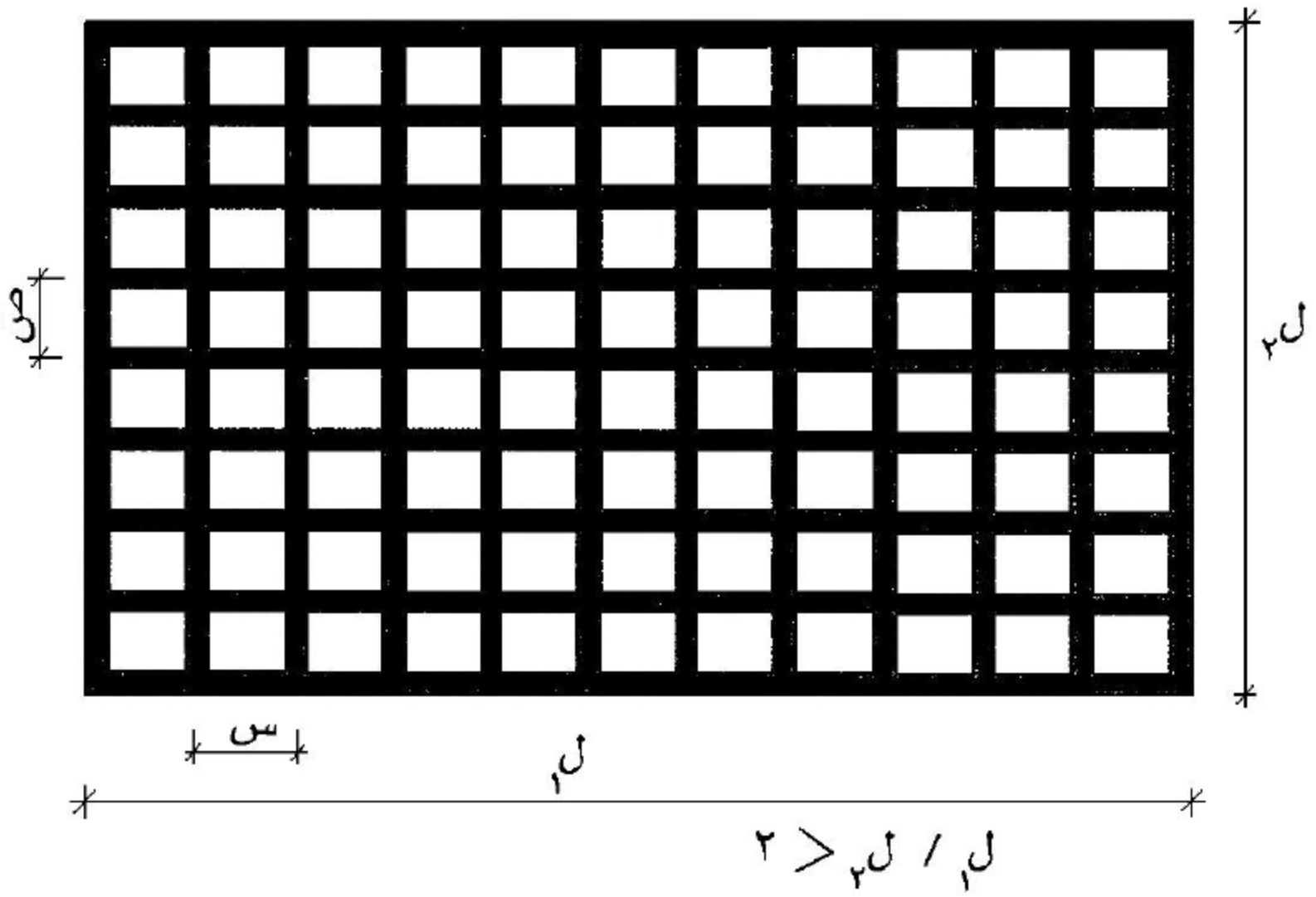
الكمرات المتقاطعة

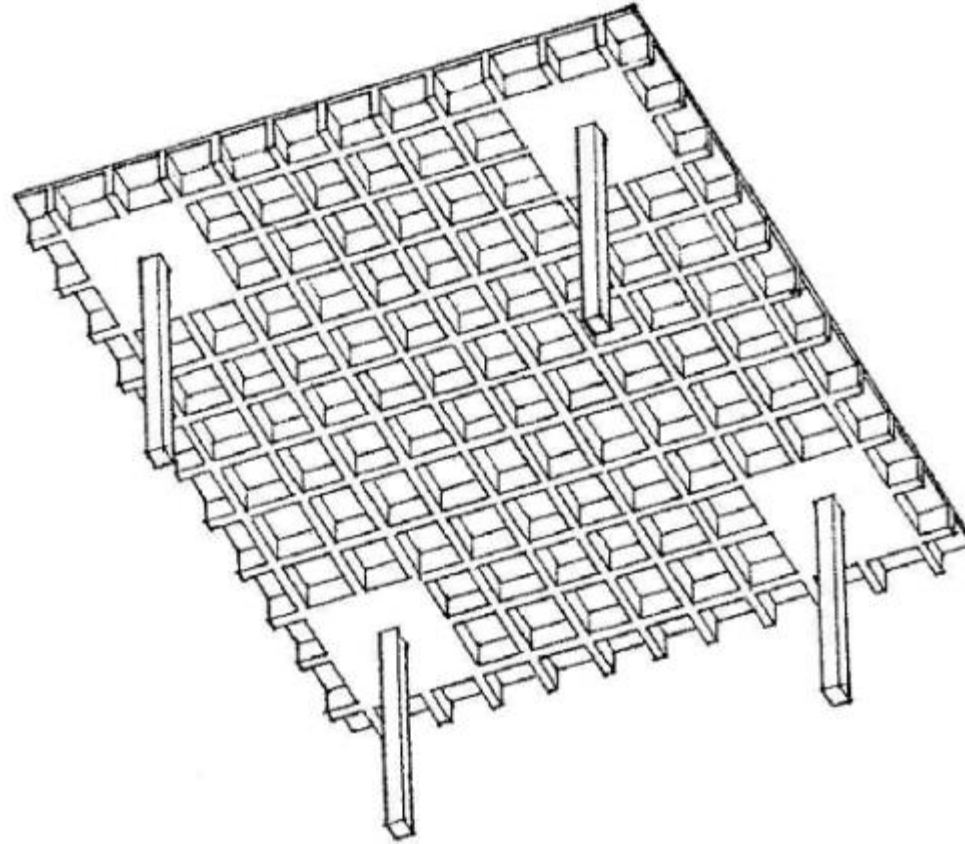
الكمرات المتقاطعة هي نظام لكمرات ذات قطاعات بأبعاد متساوية تتقاطع متعامدة على بعضها لتغطي مساحات كبيرة نسبياً بشرط أن تكون نسبة طول هذه المساحات إلى عرضها لا يزيد عن ٢ م. الشكل (٢ - ١١).

كما أنه يطلق عليها الأعصاب ويكون البعد بين الأعصاب على النحو التالي:

أ. إما أن لا يزيد البعد بين الأعصاب عن متر واحد وتبقى الفجوات بين الأعصاب فارغة أو تملأ بالبلك المجوف (الموردي).

ب. أو أن يكون البعد بين متر واحد ومترين وتعامل هذه معاملة الكمرات العادية.





منظور من الداخل

الشكل رقم (٢ - ١١): الكمرات المتقاطعة.

النظم الإطارية FRAME SYSTEM

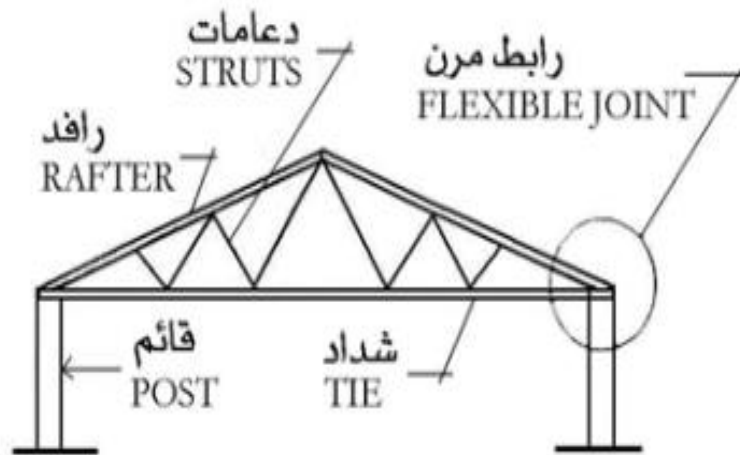
الإطار هو تركيب إنشائي مكون من عدة عناصر أفقية ورأسية ومائلة أحياناً، ومرتبطة فيما بينها بشكل متين من خلال نقاط اتصال تدعى العقد (JOINTS)

متطلبات الأبعاد في النظم الإطارية:

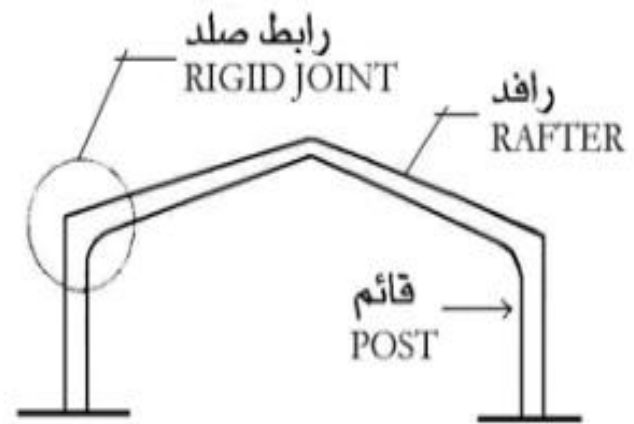
أ. لا تقل أبعاد مقاطع أعمدة الإطارات عن 25×25 سم أو عن 20×40 سم أو 20×20 سم ولا عن قطر 25 سم للأعمدة دائرية المقطع.

ب. يوصى بأن لا تزيد نسبة الارتفاع الكلي لكهمة الإطار إلى عرضها عن ٤٪.

ج. يوصى بأن يكون عرض عمود الإطار أكبر أو يساوي عرض الكهمة.



جمالون
TRUSS



إطار بابي (حامل)
PORTAL FRAME

الفرق بين الإطار البابي والجمالون

١ - نظام الإطار البابي (الحامل) PORTAL FRAME SYSTEM

- يمكن أن يكون من الخرسانة أو الحديد أو الخشب.
- يتكون هذا الإطار من قائمين ورافدين. شكل (٢ - ١٢).
- الروافد في هذا النظام تتميز بشدة مقاومتها للانحناء وضغط القوى الجانبية الناتج عن الرياح.
- بعكس الجمالون فإن الإطار البابي لا يوجد به شكاكات سائدة أو شدادات رابطته أو دعائم بالإضافة إلى أن الوصلة الرابطة بين القائم والرافد تكون قاسية غير مرنة بخلاف الوصلة بالجمالون حيث تتميز بالمرونة. وبذلك تشكل القوائم والروافد بالإطار البابي وحدة واحدة.

● ومن الأشكال المشهورة للإطار البابي التالي:

● إطار بابي (حامل) متماثل SYMMETRICAL PORTAL FRAME شكل
(٢- ١٢).

● إطار بابي (حامل) إضاءة شمالية NORTH LIGHT PORTAL FRAME
شكل (٢- ١٢).

● إطار بابي (حامل) مسطح به مرقاب (شخشيخة) إضاءة من السقف
FLAT PORTAL FRAME WITH MONITOR ROOF LIGHTS
شكل (٢- ١٢).

٢ - نظام الإطار ذو الثلاث مفاصل THREE HINGED FRAME SYSTEM
● يمكن إنشائه من الخرسانة أو الحديد أو الخشب.

٣ - نظام إطار الفيرانديل VIERENDEEL FRAME SYSTEM

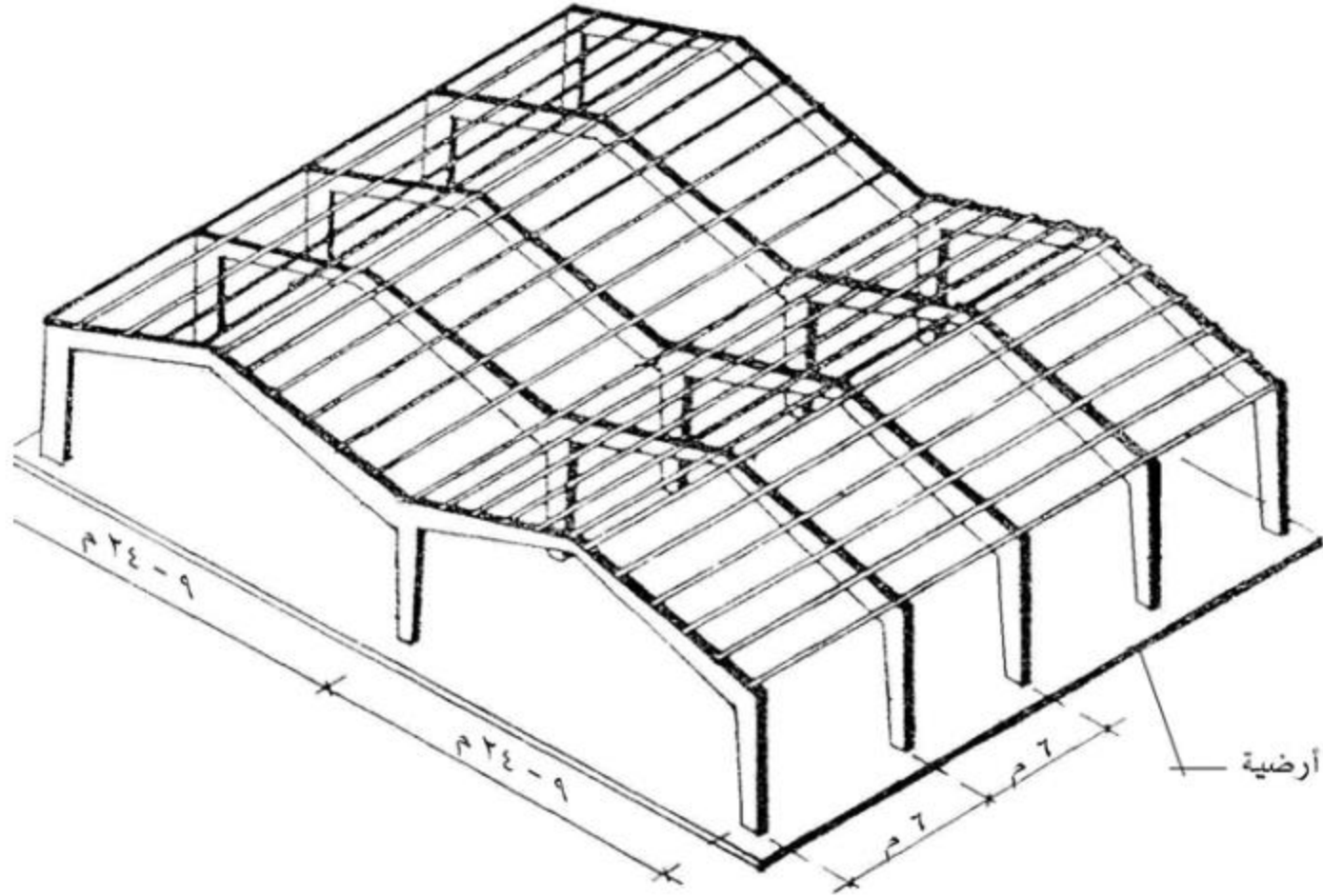
- يمكن إنشائه من الخرسانة أو الحديد أو الخشب.
- أطلق عليه هذا الاسم لوجود كمره فيرانديل. شكل (٢ - ١٤).
- يستخدم هذا النظام عند تشييد أسقف المباني ذات البحور الواسعة وفوقها منشآت ذات بحور قصيرة (مثلا عمل صالة كبيرة وفوقها حجرات).

٤ - نظام الإطار اللاتيس LATTICE FRAME SYSTEM

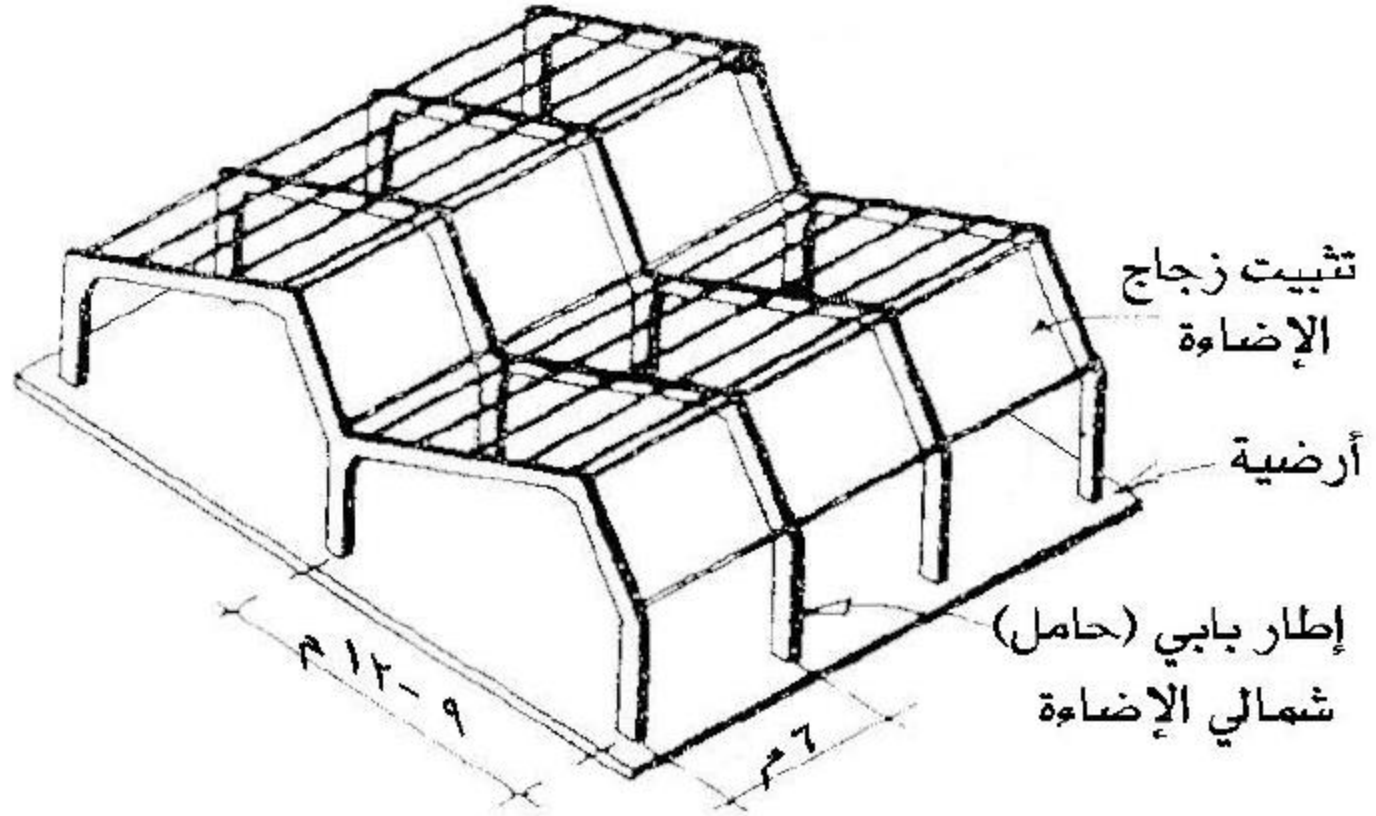
- يستخدم به المواد الإنشائية السابقة.
- أطلق عليه هذا الاسم لوجود كمره لاتيس. شكل (٢ - ١٤).

٥ - نظام العقد الحديث MODERN ARCH SYSTEM

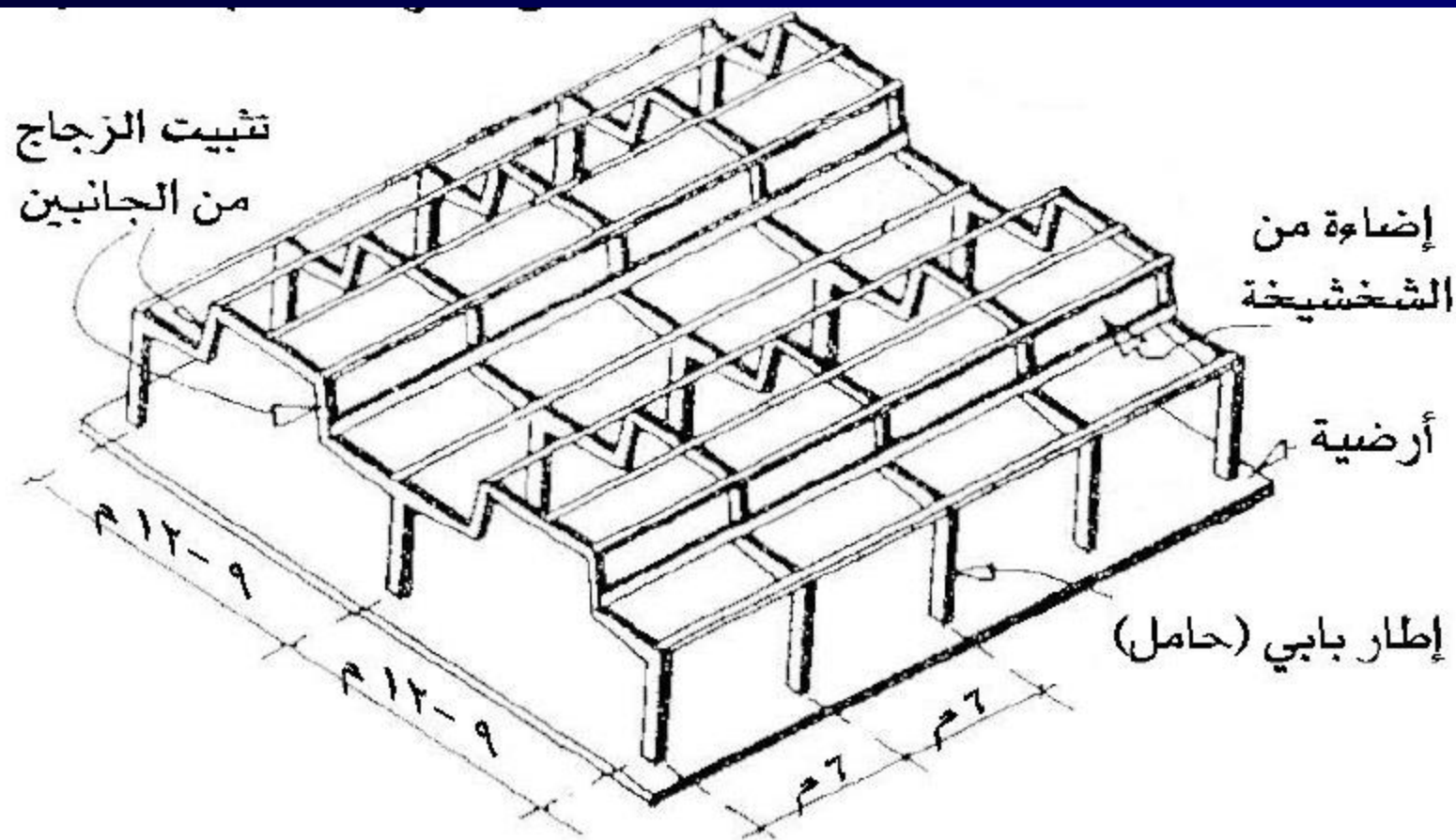
- يمكن إنشائه بالخرسانة أو الحديد أو الخشب.
- الشكل رقم (٢ - ١٤) يوضح بعض أشكاله.



إطارات بايية (حاملة) متماثلة الميول
من الخرسانة سابقة الصب



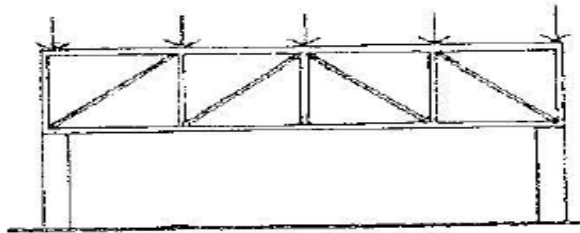
إطارات بابية (حاملة) إضاءة شمالية
من الخرسانة سابقة الصب



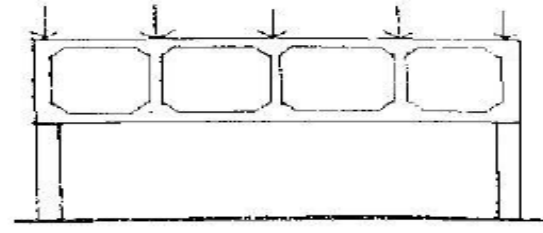
إطارات بابية (حاملة) شخشيخة
من الخرسانة سابقة الصب



الإطار ذو الثلاث مفاصل



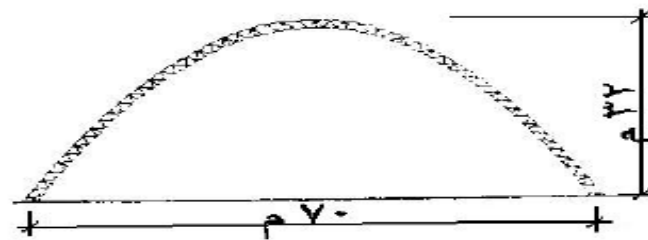
إطار لاتيس



إطار قيرانديل



عقد حديدي مفصلي عند القاعدة والمنتصف
وارتفاعه = خمس البحر



عقد قطع زائد جمالوني

البلاطات اللاكمرية (المستوية)

البلاطات اللاكمرية هي نوع من الأسقف المستوية التي ترتكز على الأعمدة مباشرة دون كمرات وقد تصل أطوال بحورها إلى ١٠م.

وينقسم هذا النوع من الكمرات إلى نوعين:

١ - بلاطة لوح مستوي FLAT PLATE

- هي بلاطة بدون كمرات ومحملة مباشرة على الأعمدة ولكن لا يوجد زيادة في سمكها في أي نقطة منها. شكل (٢ - ١٥).
- قوى القص تلعب دوراً هاماً في تصميمها وحساباتها.
- عند منطقة اتصالها بالعمود (رأس القص) يوضع حديد تسليح أكثر.
- تعتبر اقتصادية من ناحية توفيرها للشدات مما يؤدي إلى توفير في وقت الإنشاء.

٢ - بلاطات مستوية لا كمرية FLAT SLAB

- هي بلاطات بدون كمرات يزيد سمكها فوق تيجان الأعمدة فقط لتقاوم العزوم السالبة والقص. شكل (٢ - ١٥).
- مناسبة لحمل الأحمال الثقيلة أو الخفيفة أو المركزة.
- تعتبر اقتصادية عند تصميمها لحمل الأحمال الثقيلة.

بلاطات الهوردي (البلاطات المفرغة) HOLLOW BLOCK FLAT SLAB

تعرف بلاطات الهوردي بأنها السقوف المستوية التي ترتكز على كمرات ساقطة أو مخفية أو على جدران، والتي يتكون هيكلها من أعصاب متوازية، تملأ الفراغات فيما بينها بالطوب المفرغ بغية العزل وتخفيف الوزن. شكل (٢- ١٦).

المميزات:

- العزل الجيد للحرارة.
- العزل الجيد للصوت وخاصة في الأبنية ذات الطوابق المتعدده.
- تتيح هذه البلاطات عمل كمرات مخفية بشكل تام دون الحاجة إلى تنفيذ كمرات ساقطة وسط الفراغ والقاعات الكبيرة.
- تتيح هذه البلاطات مرونة كاملة في تقسيم الغرف إلى فراغات بعمل قواطع مختلفة.

الاحتياطات الخاصة ببلاطات الهوردي:

- المسافة بين محاور الأعصاب المتجاورة هي عادة من (٤٠ - ٧٠سم) وعملياً تنفذ بتباعد ٥٠سم على أن يتم ذلك بعد توقيع وتحديد أماكن الكمرات.
- أدنى عرض للعصب هو ثلث السماكة الكلية للبلاطة أو ١٠سم أيهما أكبر. وأدنى ارتفاع للعصب هو مساوي لسماكة الغطاء الخرساني فوق وحدات البلك مضافاً لها ١٠سم، وعملياً ينفذ عرض العصب ٤سم من الأسفل و ١٠سم من الأعلى. شكل (٢ - ١٦).
- الأعصاب في بلاطات الهوردي تعمل ككمرات صغيرة مرتكزة على الكمرات الرئيسية.
- سماكة الغطاء الخرساني فوق وحدات البلك هي من ٥ - ٦سم على ألا تقل عن ١٠٪ من المسافة بين محوري عصبين متتالين. ويمكن أن تزداد هذه السماكة إلى ٨ - ١٠سم في حال البلاطات ذات الأحمال الثقيلة أو المركزة أو ذات البحور الكبيرة جداً.
- يجب أن لا تقل مقاومة وحدات البلك المفرغ من الخرسانة العادية أو أي مادة خفيفة عن ١٧٥ كجم/سم^٢ وذلك بعد حسم الفراغات.
- يجب ترك مسافة لا تقل عن ٢٠سم بين البلك المفرغ وطرف الكمرة الحاملة.
- في حالة زيادة طول العصب عن ٥م فإنه يجب وضع كمرة تقوية عرضية واحدة على الأقل وسمكها كسماكة الأعصاب بدء من منتصف الكمرة الرئيسية وعموديه عليها لتوزيع الأحمال وزيادة صلابتها العرضية.
- يمنع استخدام البلاطات المفرغة في مناطق دورات المياه وذلك لأن نظام الصرف الصحي يمكن أن يؤدي نتيجة تسرب المياه منه إلى تدمير وتآكل الغطاء الخرساني فوق وحدات البلكات المفرغة على المدى الطويل.

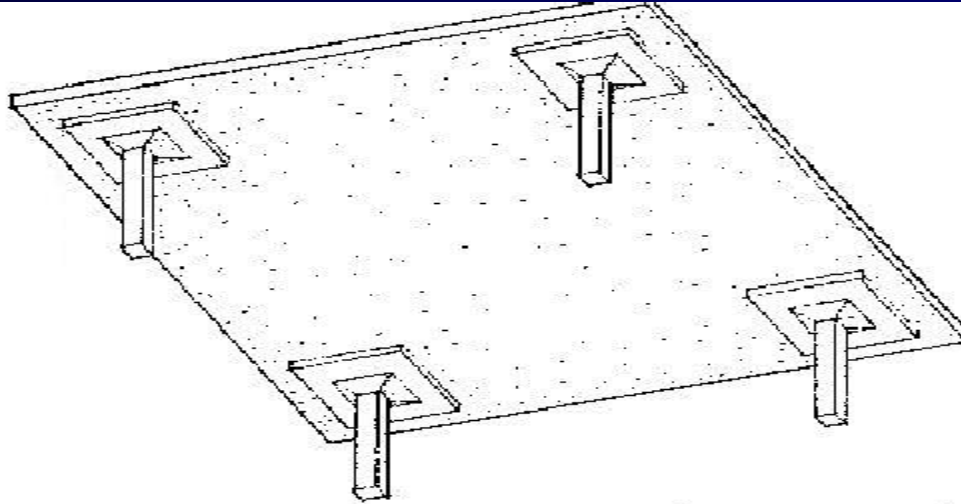
أشكال وحدات البلك المستخدم داخل البلاطات المفرغة:

أ. الهوردي المصنوع من البلك الأحمر شكل (٢- ١٧):

- خفيف الوزن.
- مقاوم جيد في تحمل الأوزان
- يصنع بأشكال مختلفة تساعد في زيادة التماسك الجيد مع الخرسانة.

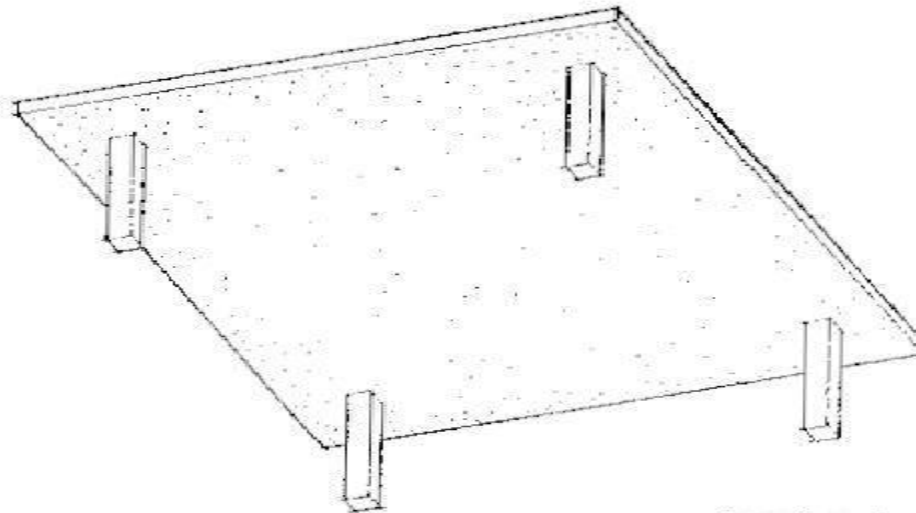
ب. الهوردي المصنوع من البلك الإسمنتي:

يصنع بأشكال مختلفة ومقطع البلوكة مستطيلاً أو شبه منحرف وارتفاعها يكون حسب الطلب.
شكل (٢- ١٧).



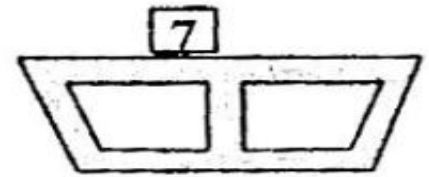
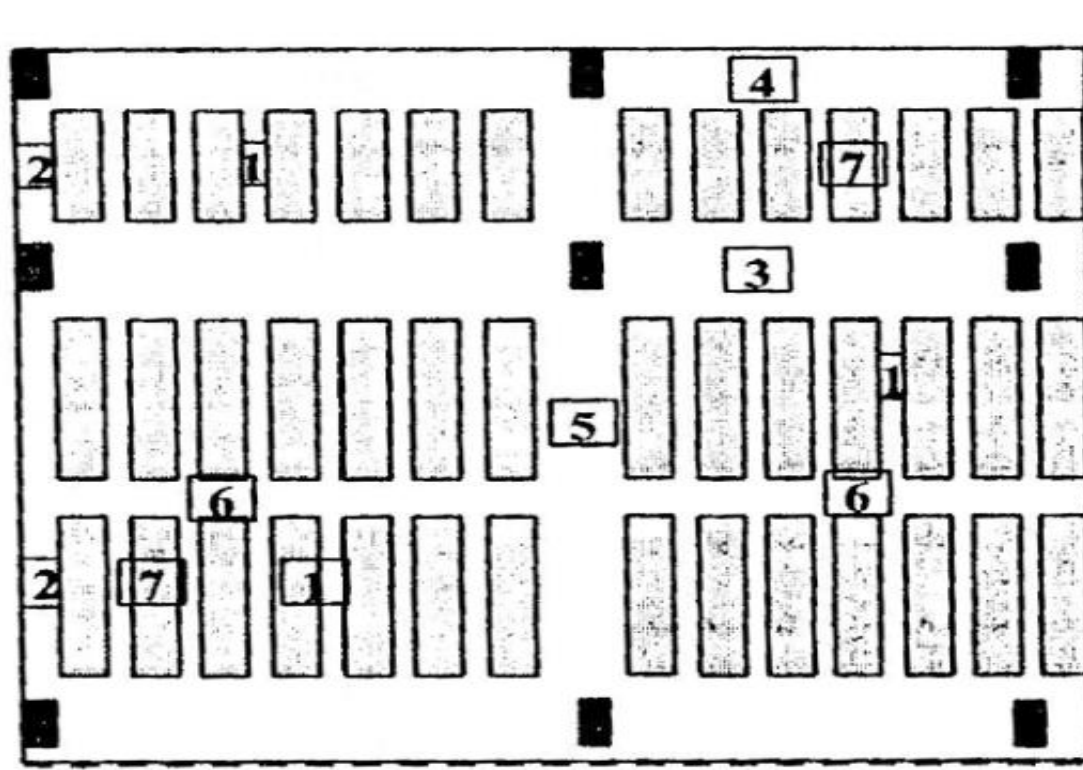
بلاطة مستوية لا كمرية

FLAT SLAB



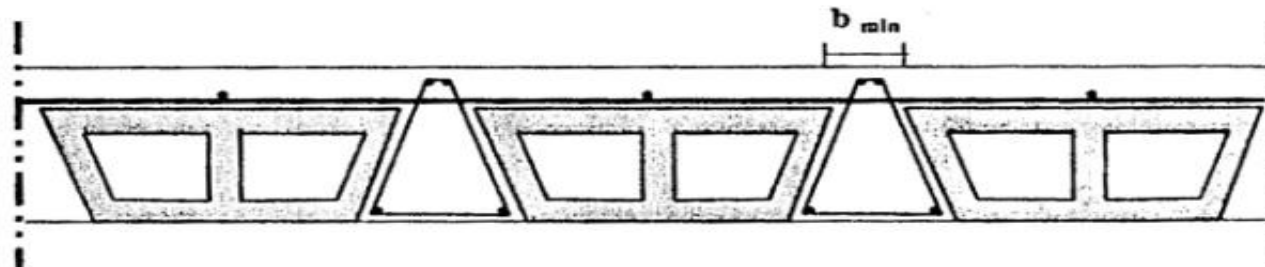
بلاطة لوح مستوي

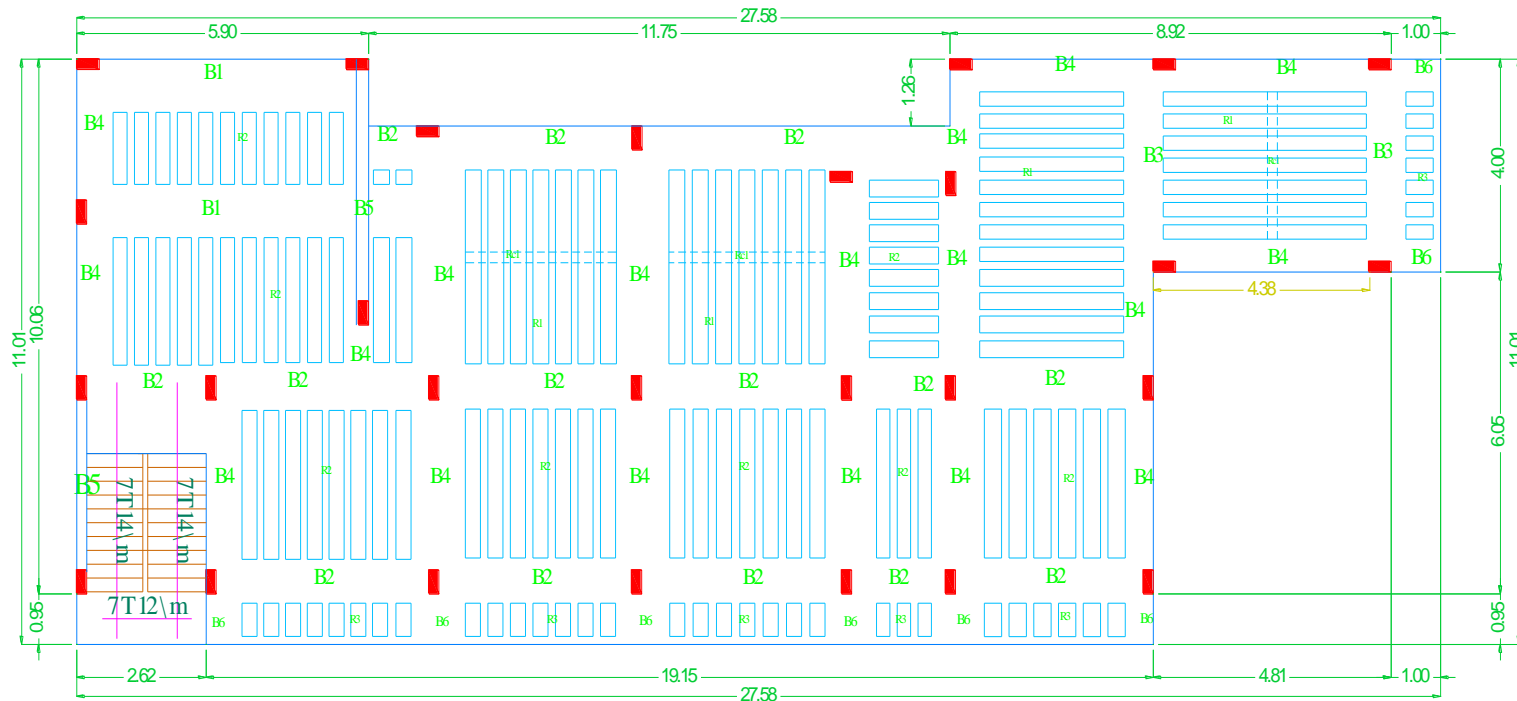
FLAT PLAT



- 1 - أعصاب البلاطة.
- 2 - عصب طرفي (حشوة).
- 3 - كمرة داخلية مخفية.
- 4 - كمرة طرفية مخفية.
- 5 - عصب عريض.
- 6 - عصب تقوية.
- 7 - نموذج لبلوكة مفرغة.

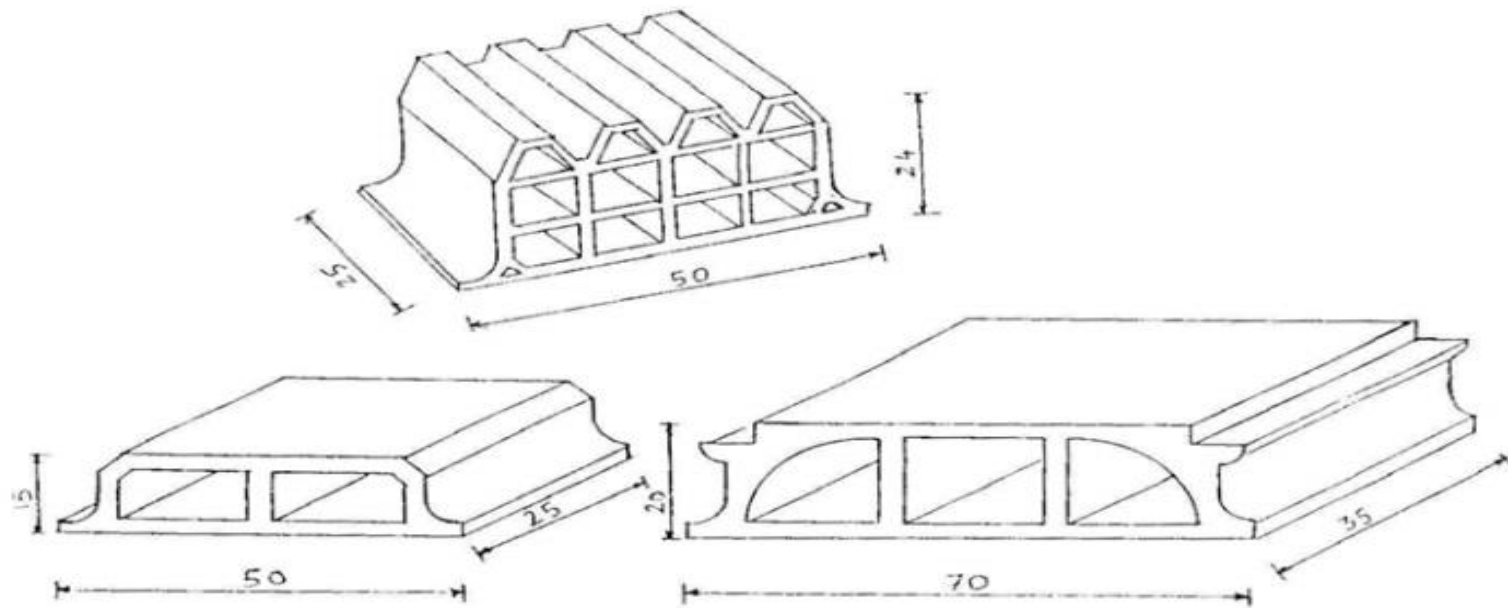
الشكل رقم (٢ - ١٦): بلاطات الهوردي (البلاطات المفرغة).



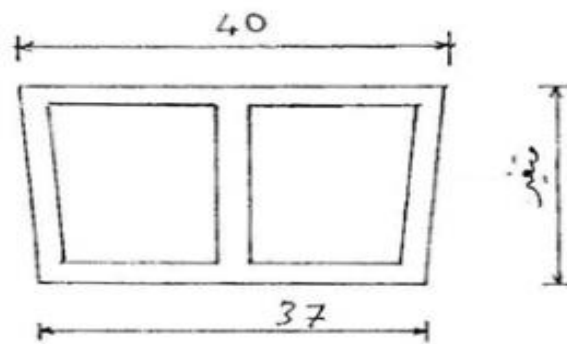


مخط تسليح سقف الأضيق ولاتكور

المهندس المدني نضال مجر



بعض أشكال القرميد الهودي الأحمر



بلك هودي إسمنتي

٢- ١: تعريف الأحمال.

الأحمال هي مجموعة القوى التي يصمم المنشأ ليتحملها ، ويقصد بها :

(أ) الأحمال المباشرة أي القوى التي يتعرض لها المنشأ عادة وهي :

(١) الأحمال الدائمة

(٢) الأحمال الإضافية

(٣) الأحمال الديناميكية

(٤) أحمال الرياح

(٥) أحمال الزلازل

(ب) الأحمال غير المباشرة وهي الأحمال التي قد يتعرض لها المنشأ كالقوى الناتجة عن :

(١) الحرارة

(٢) الانكماش

(٣) الزحف

٢- ١- ١: الأحمال الدائمة (Dead Loads)

الأحمال الدائمة هي القوى الدائمة الناتجة عن الجاذبية الأرضية كالأثقال على مختلف أنواعها سواء الأثقال الذاتية أو القوى الجانبية المؤثرة على المنشأ مثل ضغوط الأتربة على الحوائط الساندة ويدخل ضمن هذا التعريف الأوزان الذاتية للمنشأ وأوزان العناصر المرتكزة عليه بصورة مستديمة كالفواطع والحوائطإلخ.

٢- ١- ٢ : الأحمال الحية (Live Loads)

يمكن تعريف الأحمال الحية وتصنيفها كالتالي :

(١) أحمال حية استاتيكية والتي يمكن نقلها من مكان إلى آخر كأثاث البيوت والأجهزة والآلات الإستاتيكية غير المثبتة والمواد المخزونة .

(٢) أفعال الأشخاص مستعمل المنشأ. شرط أن يؤخذ بعين الاعتبار في تقدير هذه الأفعال ، التأثير الديناميكي ، في حالة وجوده ، كما يحدث في صالات الإجتماعات وملاعب كرة القدم على سبيل المثال .

(٣) أحمال قد يتعرض لها المنشأ أثناء مراحل التنفيذ مثل أوزان الشدات والأوناش والمعدات المستخدمة.

جدول رقم (٢- ٢) الأحمال الحية (أحمال التشغيل الحية) (working life loads)

| مسلسل | نوع المنشأ | الأحمال الحية كجم/م ^٢ |
|-------|--|----------------------------------|
| ١ | الأسطح النهائية: (أ) أسطح مائلة غير قابلة للصعود عليها (أي غير مستخدمة) (ب) أسطح أفقية غير قابلة للصعود عليها (أي غير مستخدمة) (ج) أسطح أفقية قابلة للصعود عليها في مباني سكنية (د) أسطح أفقية قابلة للصعود عليها في مباني عامة | ٥٠ ١٠٠ ٢٠٠ ٤٠٠ |
| ٢ | مباني سكنية : (أ) الغرف السكنية (ب) السلالم والشرفات (البلكونات) | ٢٠٠ ٢٠٠ |
| ٣ | المباني الإدارية: (أ) غرف المكاتب (ب) السلالم والشرفات (البلكونات) (ج) غرف المستودعات (المخازن) | ٢٠٠ ٤٠٠ ٥٠٠ - ١٠٠٠ |
| ٤ | المدارس: (أ) الفصول المدرسية (قاعات الدروس) | ٢٠٠ |

٢- ١- ١- ١ : الحمل الميت للسقف (Slab Dead load)

إن الأحمال الميتة للبلاطات تشتمل على وزن البلاطة الخرسانية مضافا إليها وزن الأرضيات

(أ) وزن البلاطة الخرسانية (Own Weight of slab - O.W of slab) =

مساحة البلاطة (A) × سمك البلاطة (t) × كثافة الخرسانة المسلحة (γ_c) .

ومن المعلوم أن كثافة الخرسانة المسلحة = ٢.٥ طن/م^٣ ($\gamma_c = 2.5 \text{ t/m}^3$)

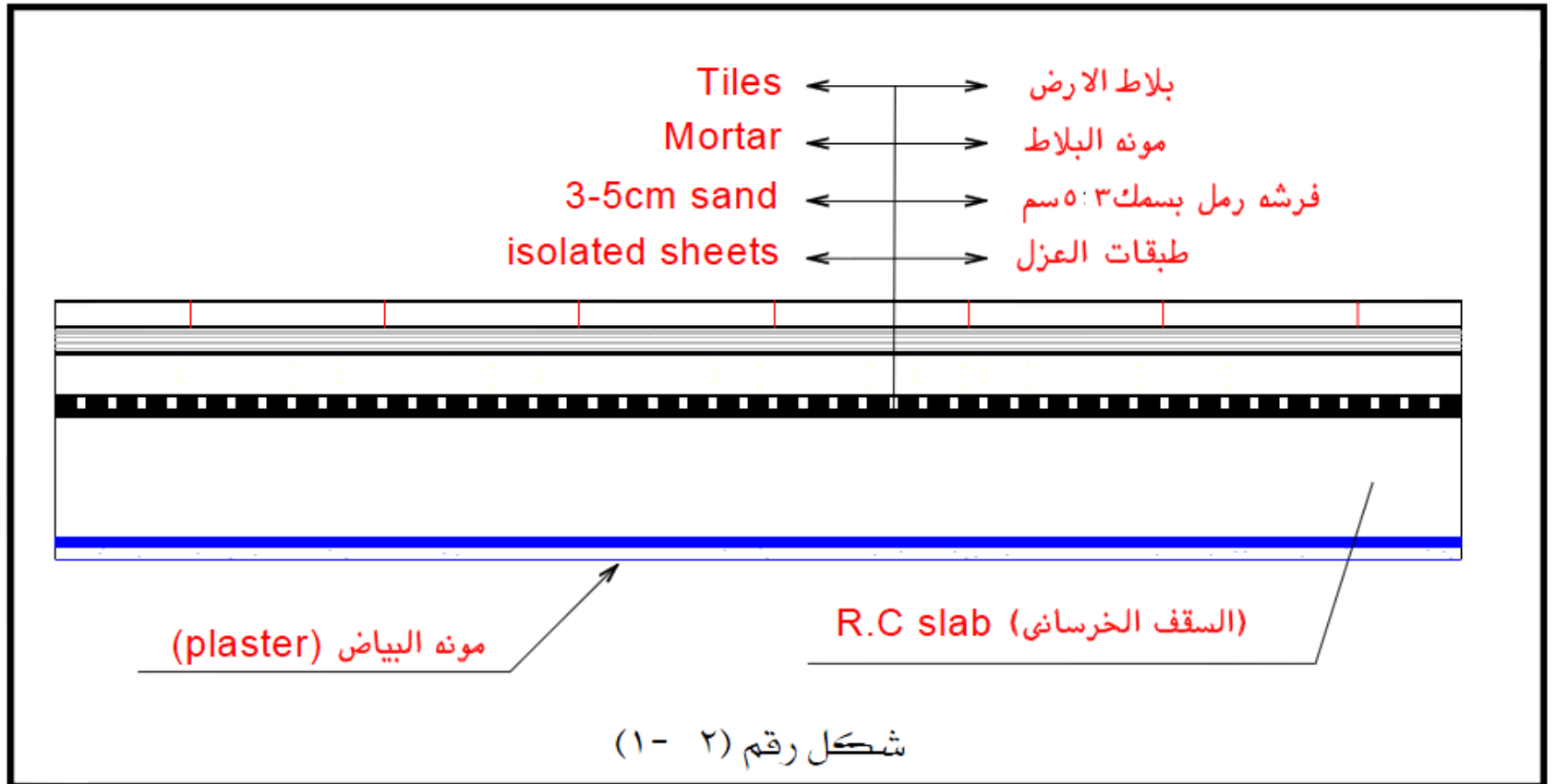
$$\text{O.W of slab} = A \times t \times \gamma_c, \text{ i.e}$$

ومساحة البلاطة (A) سوف تؤخذ مساوية ١.٠ متر مسطح لتعميم الحل .

$$\text{O.W of slab} = 1.0 \times t \times 2.5$$

ب: وزن الأرضيات

وزن الأرضيات يعتمد على مكوناتها من المواد المختلفة . فإذا كانت الأرضيات تحتوي على بلاط عادي (كما هو شائع الاستخدام في المباني السكنية والإدارية) + ٢ - ٥ سم فرشاة رمل كما موضح في شكل رقم (٢ - ١) فإن وزن الأرضيات = ١٥٠ كجم/م^٢



٢- ١- ١- ٢ : الأحمال الدائمة على الكمرات

تشتمل الأحمال الدائمة على الكمرات ما يلي :

- (أ) الوزن الذاتي للكمرات (Own weight of Beam)
- (ب) وزن الحوائط المحملة على الكمرات
- (ج) الوزن الذاتي لبلاطات الأسقف المحملة على الكمرات (O.W of slab) (سبق شرحها في البند السابق رقم ٢- ١- ١- ١) .

(أ) الوزن الذاتي للكمرات

لتعيين وزن الكمرات الذاتي يمكن تقدير عرض الكمرات مساويا لعرض الحائط أعلاها .
وتقدير عمق الكمرات على أساس العلاقة التقريبية بين عمق وبحر الكمرات كالتالي :

عمق الكمرات = t = بحر الكمرات / ٨ - ١٠ Thickness of beam (t) = span / 8-10

للكمرات البسيطة For simple beams choose $t = \text{span} / 8$

للكمرات المستمرة For continuous beams ,, $t = \text{span} / 10$

فمثلا للكمرات التي بحرها = ٦.٠ متر. وعرضها (b) = ٠.٢ م وعمقها (t) = ٠.٦ م يكون:

وزن الكمرات الذاتي = طولها (L_0) ❖ عرضها ❖ عمقها الصافي ❖ كثافة الخرسانة أي أن:

$$\text{O.W of beam} = L_0 \times b \times (t - t_s) \times \gamma_c$$

Where;

$$\gamma_c = 2.5 \text{ t/ m}^3 \text{ , } t_s = 10 \text{ cm} = 0.1 \text{ m سمك البلاطة}$$

$$L_0 = \text{length of beam (طول الكمرات وعادة يؤخذ ١.٠ متر)} = 1.0 \text{ m}$$

$$\text{O.w. of beam} = 1.0 \times 0.2 \times (0.6 - 0.1) \times 2.5 = 0.25 \text{ t/m i.e.}$$

توجد أنواع مختلفة وعديدة، شائعة الإستعمال، من البلاطات الخرسانية المسلحة منها ما يلي :

- | | |
|----------------------------------|--------------------|
| (١) البلاطات المصمتة | Solid Slabs |
| (٢) البلاطات المفرغة | Hollow Block Slabs |
| (٢) البلاطات المسطحة | Flat Slabs |
| (٤) البلاطات المصمتة ذات الأعصاب | Waffle Slabs |
| (٥) البلاطات المنشأة بالرفع | Lift Slabs |
| (٦) البلاطات سابقة التجهيز | Pre-Slabs |

في هذه الوحدة سيتم شرح طريقة تصميم البلاطات المصمتة (Solid Slabs) بطريقة إجهادات التشغيل (Working Stress Design Method) وذلك طبقا لما هو وارد في المنهج التفصيلي المعتمد لهذه الحقيبة .

٤ - ٢ البلاطات المصمتة (Solid Slabs)

هذا النوع من البلاطات يستخدم عادة في المباني العادية السكنية أوالمباني الإدارية (مثل المكاتب والمدارس والمستشفيات الخ) . وهذا النوع من البلاطات يحتاج إلى كمرات داخلية وخارجية (Beams) وعوارض (girders) للإرتكاز عليها وتتحمل رد فعل البلاطات.

وينقسم هذا النوع من البلاطات إلى قسمين :

- | | |
|---------------------------------|---------------------|
| (أ) بلاطات مصمتة ذات اتجاه واحد | One way Solid Slabs |
| (ب) بلاطات مصمتة ذات إتجاهين | Two Way Solid Slabs |

وسيتم شرح كل نوع بالتفصيل كالتالي : -

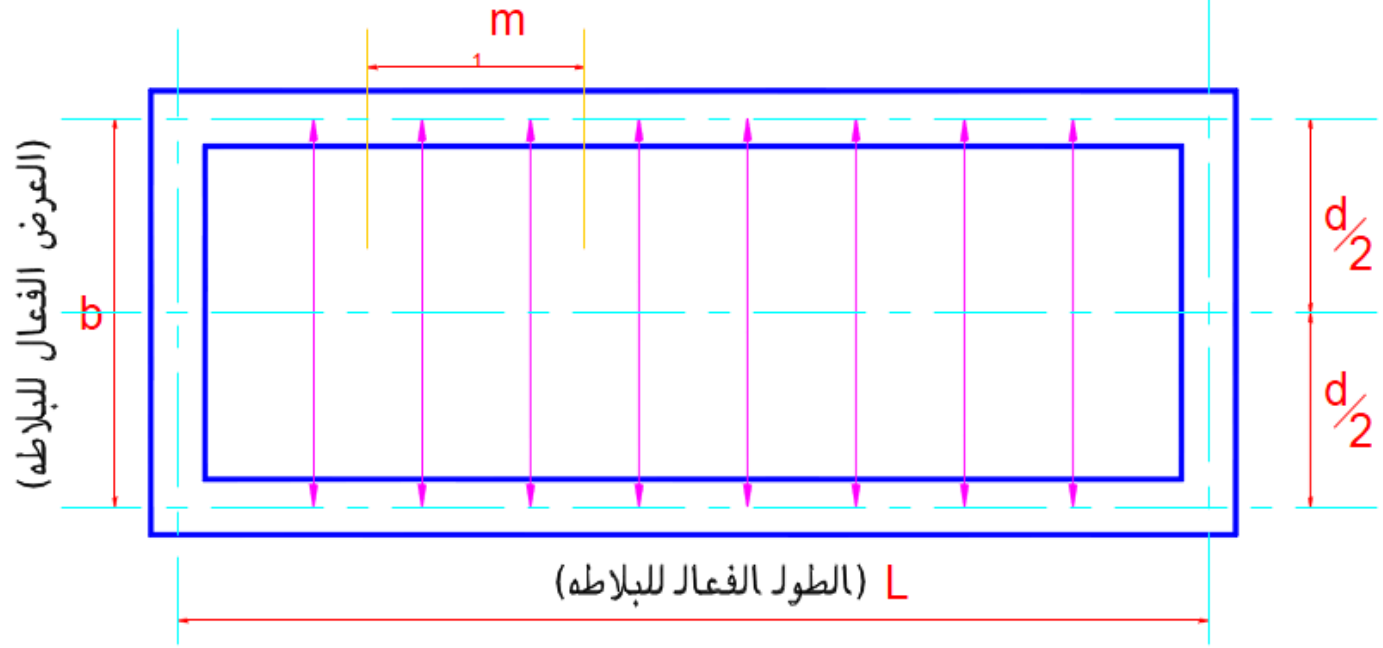
٤- ٢- ١ : البلاطات المصمتة المستطيلة ذات الإتجاه الواحد One way Solid Slabs

تعريف:

إذا كان الطول الفعال للبلاطة المصمتة أكبر من أو يساوي ضعف عرضها الفعال فإن البلاطة في هذه الحالة تسمى بلاطة ذات اتجاه واحد (انظر الشكل ٤ - ١)

i.e. $r = L / B \geq 2$ the slab is one way slab

حيث : r تمثل نسبة الإستطالة ، L تمثل الطول الفعال للبلاطة ، B تمثل العرض الفعال للبلاطة



شكل رقم (٤ - ١)

من الشكل رقم (٤ - ١) يتضح أن الأحمال المؤثرة على البلاطة تتوزع في اتجاه واحد فقط (في الإتجاه القصير للبلاطة أي في اتجاه العرض الفعال). وعلي ذلك تكون البلاطة المحمولة على ركيزتين (علي كمرتين) بطول الطرفين المتقابلين تسري عليها قواعد البلاطات ذات الإتجاه الواحد. بناءا على ذلك تحسب البلاطات ذات الإتجاه الواحد على أساس شرائح بعرض وحدة الطول في اتجاه البحر الفعال بين الركيزتين المتقابلتين.

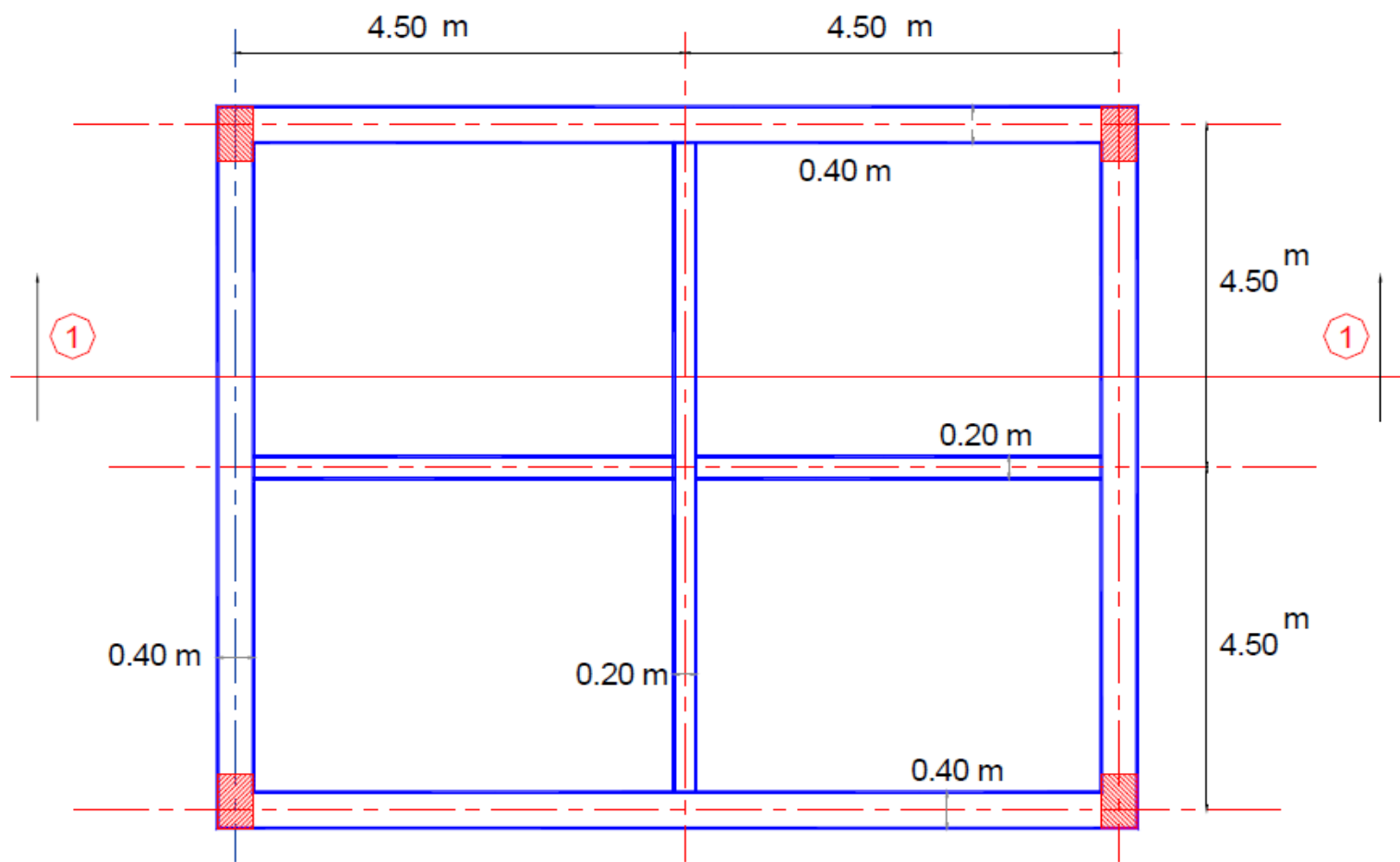
٤- ٤: البلاطات المصمتة المستطيلة ذات الإتجاهين Tow Way Slabs

٤- ٤- ١ تعريف :

تعتبر البلاطات الخرسانية المسلحة المستطيلة الشكل ، والمرتكزة على جوانبها الأربعة على كمرات أو جدران ، ذات إتجاهين إذا كانت نسبة الطول إلى العرض قريبة إلى المربع وتقل عن "٢" .

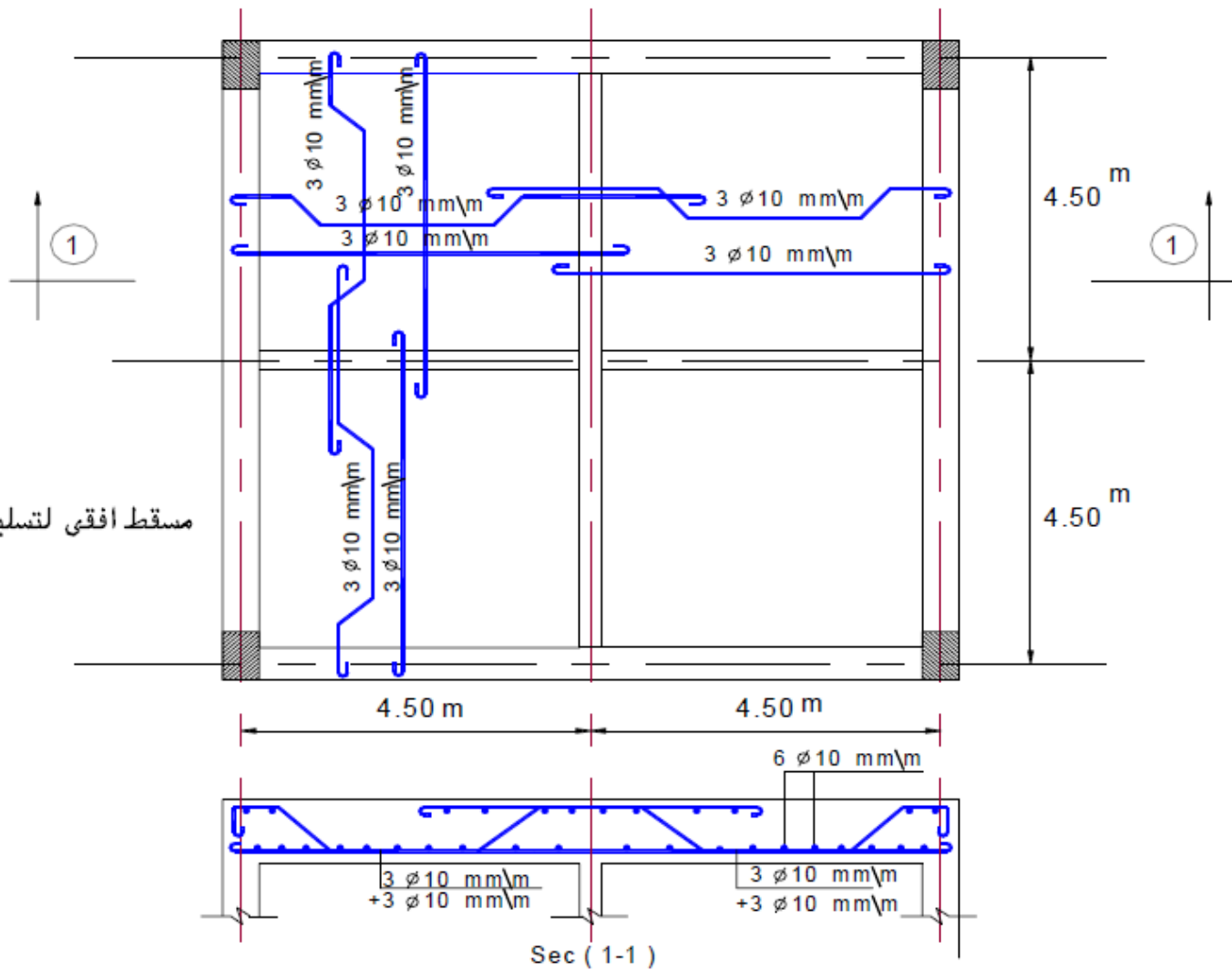
$$\text{i.e. } L/b \geq 1.0 \leq 2.0$$

حيث L = الطول و b = العرض



ککل رقم (٤- ٧)

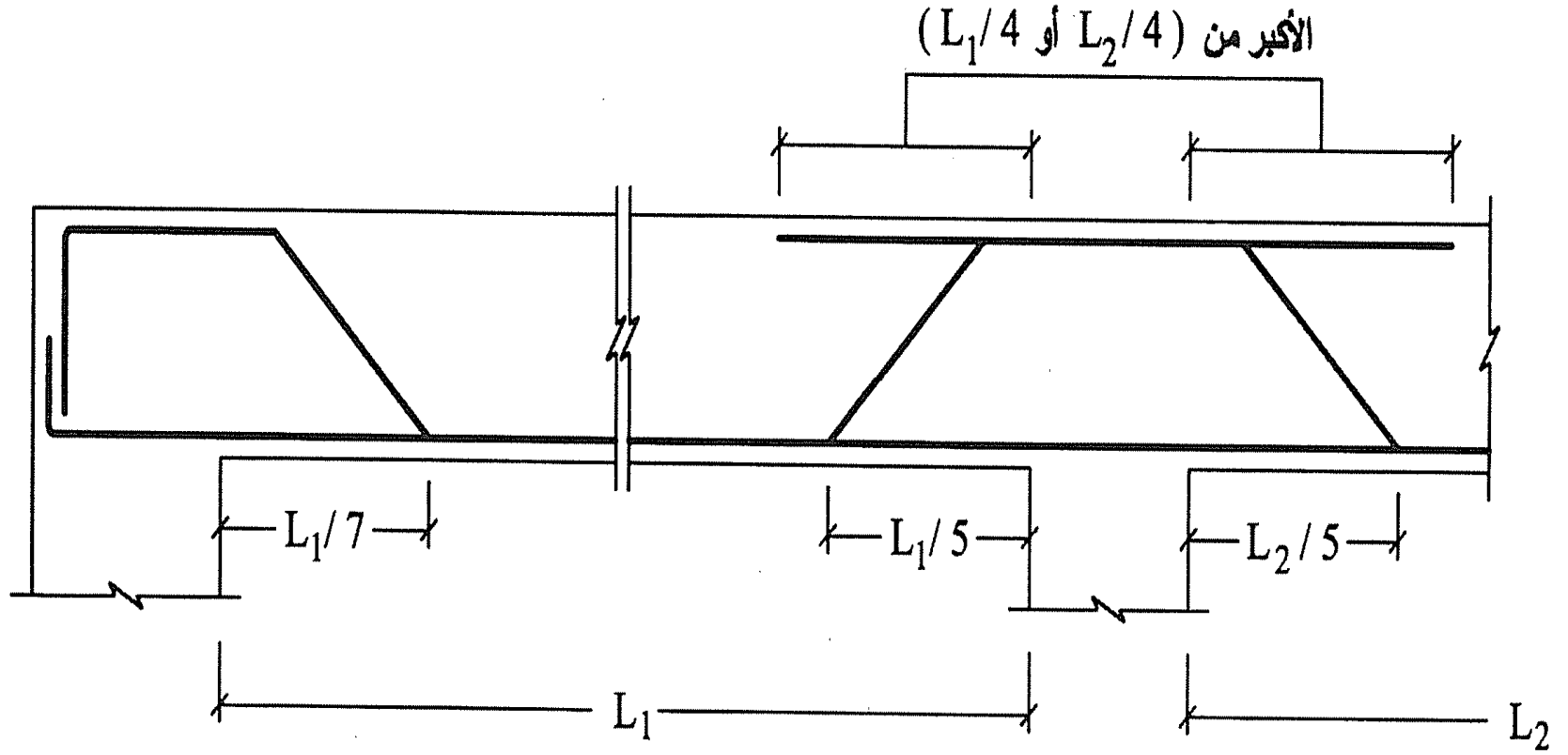
مسقط افقى لتسليح البلاطة



شكل رقم (٤ - ٨) تسليح البلاطة

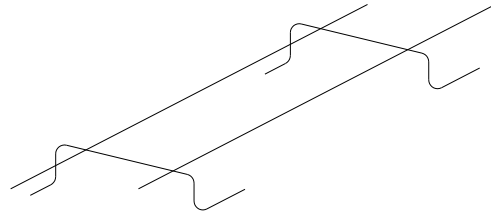
المهندس المدني نضال مجر

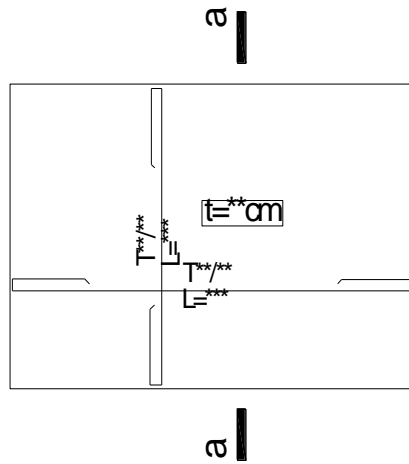




الشكل (٧-١٠-ب) تكسيح التسليح في البلاطات المستمرة ذات المجازات المتقاربة

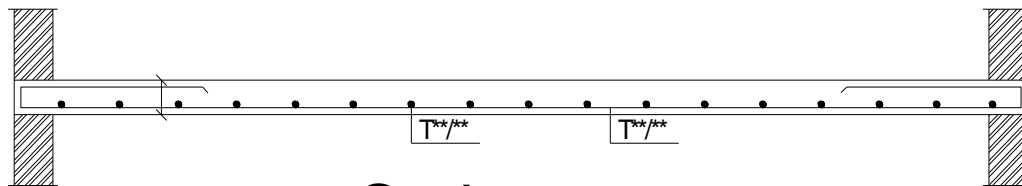
- يجب المحافظة على وضع التسليح العلوي في البلاط في مكانه التصميمي بأسد تعال كراسي بأقطار لا تقل عن 10 مم. وبتباعه لا يزيد عن 1000 مم, وبعديث يحمل قضيبين متجاورين فقط





كوفراج و تسليح سقف الانصية

sc 1-50

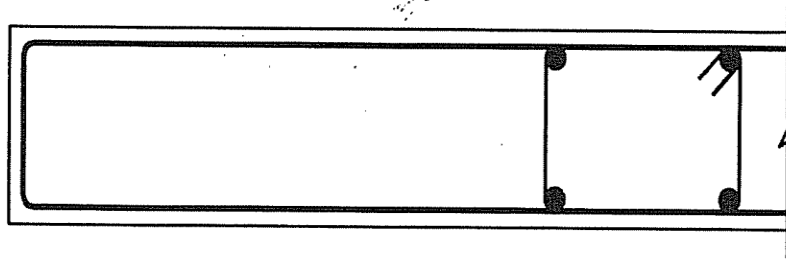


Section a-a

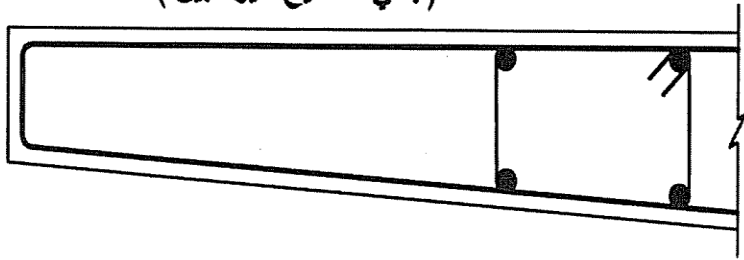
sc 1-20

البرندات

ل- أما في حالة الأظفار فيجب المحافظة على وضع التسليح العلوي بسنده على تسليح عصب مخفي مؤلف من أربعة قضبان بقطر لا يقل عن 10mm وأساور لا يقل قطرها عن 8mm كل 200mm وفق الشكل (د-١٠-٧)، بحيث يكون موقعه متعامداً مع اتجاه التسليح العلوي وقريباً من المسند. ويجب رسم تفاصيل الجوائز والعصب المخفي في المخططات.



(باقي التسليح غير مبين)



الشكل (د-١٠-٧) الأصباب المخفية لحمل التسليح العلوي في البلاطات المصممة النظرية

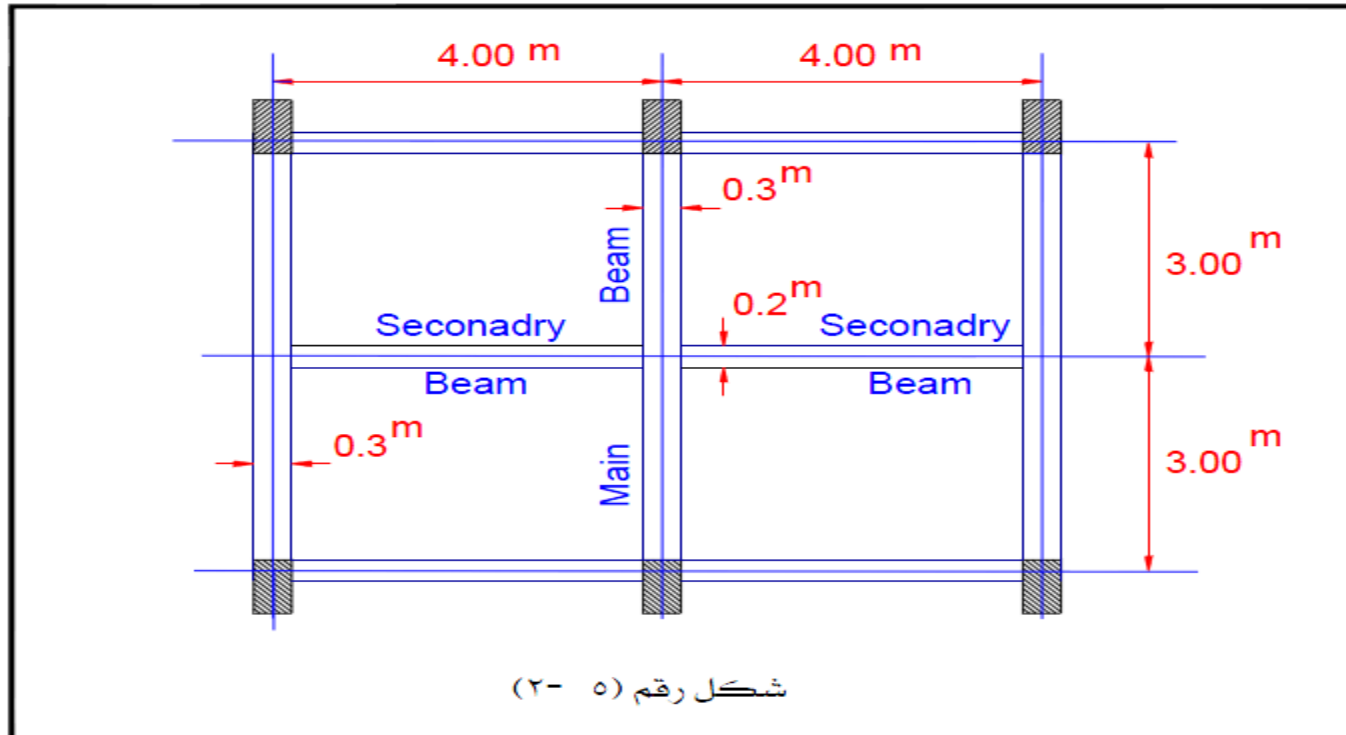
٥-٣ : أنواع الكمرات الخرسانية في المنشآت المسلحة

تنقسم الكمرات الخرسانية من حيث وضعها في المبنى إلى نوعين:

(١) الكمرات الرئيسية Main girders

(٢) الكمرات الثانوية Secondary beams

والكمرات الرئيسية هي التي يجب أن تربط الأعمدة مع بعضها (أي أنها ترتكز على هذه الأعمدة) أما الكمرات الثانوية فهي التي تقوم بتقسيم المساحات بين الكمرات الرئيسية (أي أنها ترتكز على الكمرات الرئيسية) انظر الشكل رقم (٥-٢).



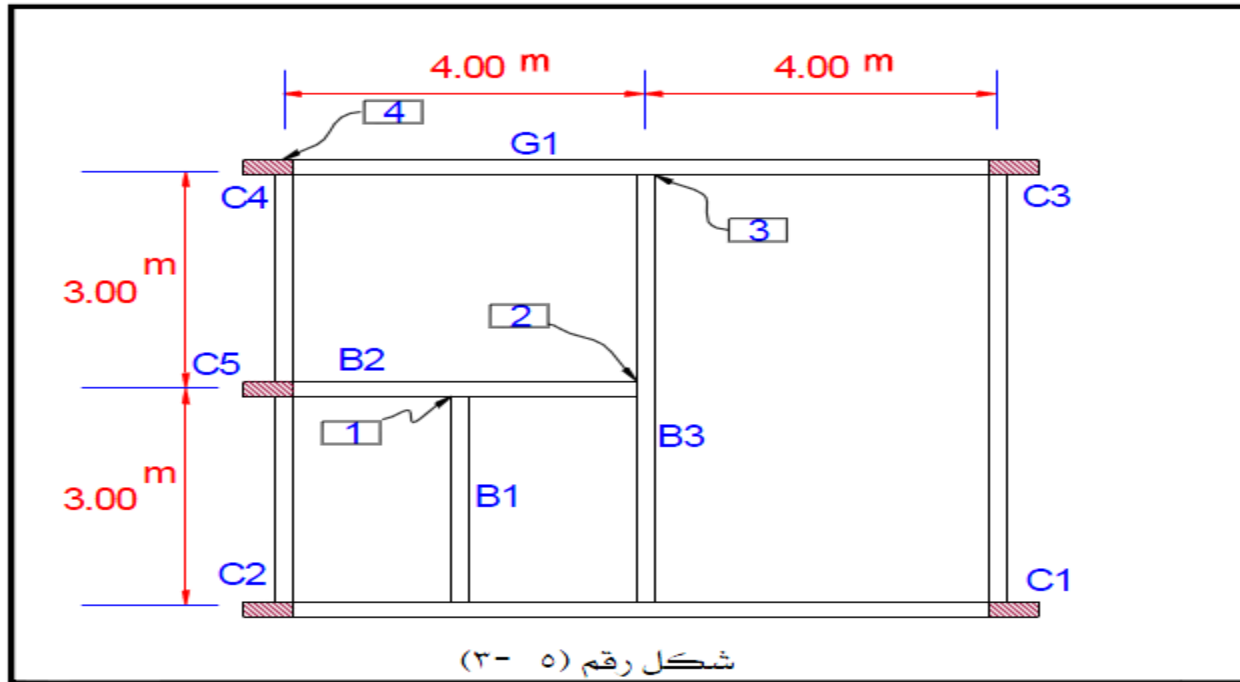
المهندس المدني نضال مجر





ويجب الأخذ في الاعتبار بأنه لا يسمح بأكثر من ثلاث حالات تحميل (أي تحميل كمرتين ثانويتين على بعضهما بالترتيب ثم التحميل على الكمرة الرئيسية ومنها إلى الأعمدة). وذلك للحفاظ على حالة الإتزان الكلي للمبنى.

فعلى سبيل المثال، النظام الإنشائي الموضح في الشكل رقم (٥- ٣) سيئ للغاية . وذلك لوجود ثلاث كمرات ثانوية محملة على بعضها (B₁→B₂→B₃) حتى تصل إلى الكمرة الرئيسية (G₁) الموصلة للأعمدة. وبالتالي انتقل الحمل أربع مرات من الكمرة B₁ حتى يصل إلى العمود C₄.

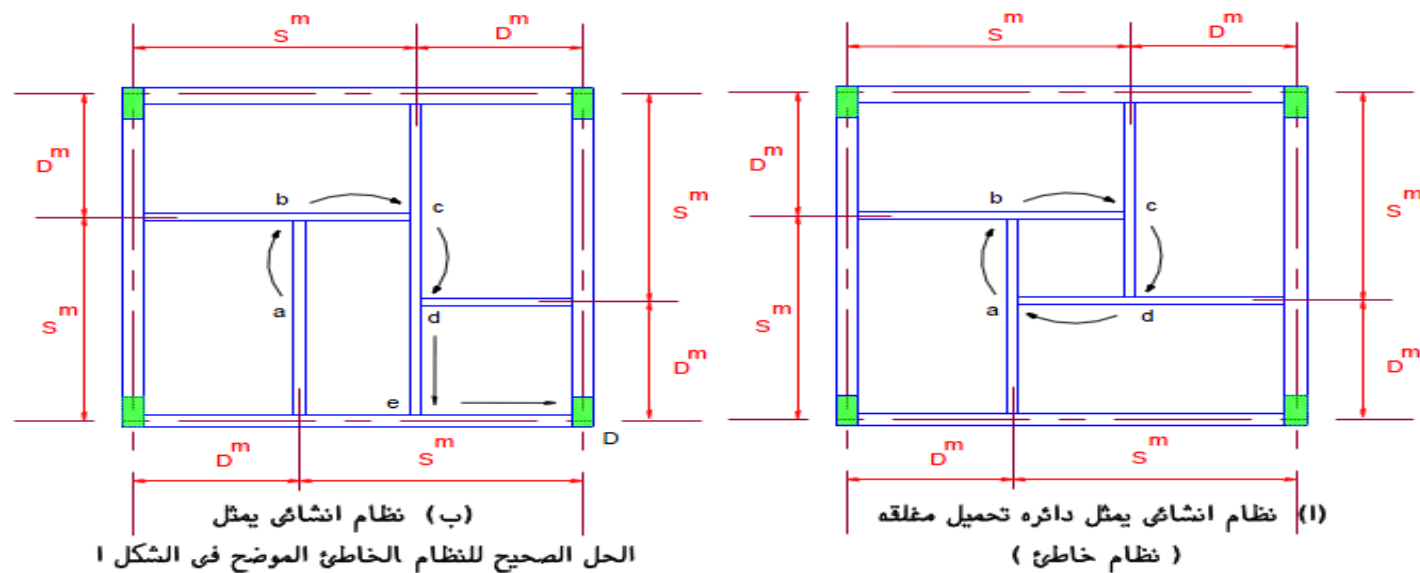


ويعتبر النظام الإنشائي السابق والموضح في الشكل رقم (٥- ٣) سيئاً . لأنه في حالة حدوث أي انهيار للكمرة الرئيسية G₁ لأي سبب طوال عمر المنشأ فإن هذا الانهيار سيؤدي حتماً إلى انهيار كل الكمرات B₃ ، B₂ ، B₁ المحملة على الكمرة الرئيسية G₁ مما يؤدي إلى تدمير كل المساحة المحاطة بالأعمدة C₁ ، C₂ ، C₃ ، C₄ وبالتالي إلى انهيار النظام الإنشائي ككل .

٢) عدم عمل حلزون أحمال (Loop of loading) وهو عبارة عن دائرة أحمال من كمرات كل منها تؤدي إلى الكمرة التي بعدها وفي النهاية تنتهي إلى التحميل على الكمرة التي بدأ التحميل من عندها. أو بمعنى آخر هي عبارة عن دائرة تحميل مغلقة على كمرات لا تنتهي إلى التحميل على الأعمدة مما يؤدي في النهاية إلى انهيار المساحة المحددة بهذه الكمرات ثم ربما إلى انهيار كلي للمبنى .

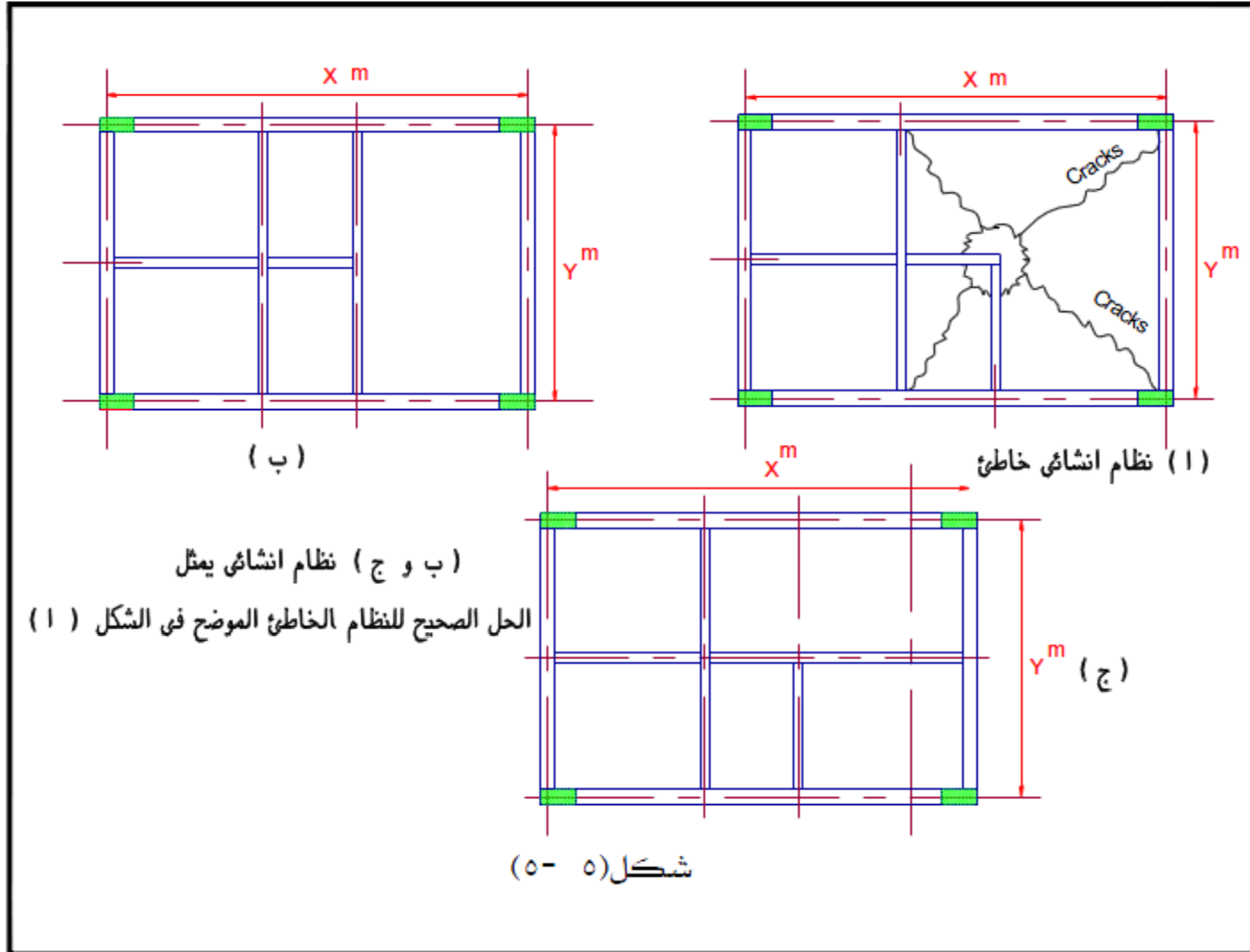
الشكل رقم (٥- ٤- أ) يمثل دائرة أحمال (أو حلزون أحمال) حيث يبدأ التحميل (على سبيل المثال) من النقطة a ثم إلى b ثم إلى c ثم إلى d ثم ينتهي التحميل إلى نقطة البداية عند a وهذا يؤدي إلى انهيار النظام الإنشائي كله .

الشكل رقم (٥- ٤- ب) يوضح الحل الصحيح لتجنب دائرة التحميل المغلقة الموضحة بالشكل رقم (٥- ٤- أ). ويتضح من الحل الموضح بالشكل رقم (٥- ٤- ب) أن التحميل يبدأ من النقطة a مثلاً ثم إلى b ثم إلى c ثم إلى d ثم إلى e ثم إلى العمود D ومنه إلى الأساسات ثم إلى التربة. وحالة التحميل هذه آمنة حيث يصل الحمل في النهاية إلى التربة بأمان.



(شكل رقم ٥- ٤)

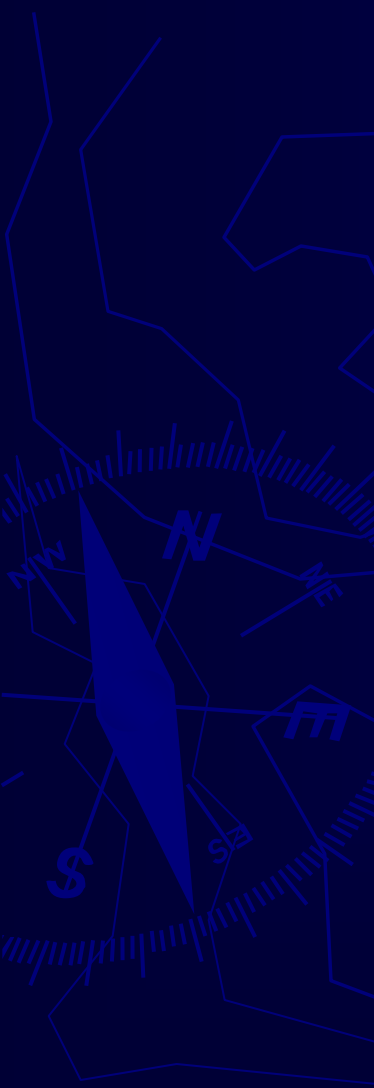
(٣) يجب تجنب عمل كوابيل داخلية (داخل المنشأ) وذلك لتجنب حدوث شروخ في البلاطات المحيطة بهذه الكوابيل انظر الشكل (٥-٥-١). والأشكال رقم (٥-٥-ب) ، (٥-٥-ج) ، التي تمثل الحلول الصحيحة للنظام الخاطئ في (٥-٥-١).



المهندس المدني نضال مجر

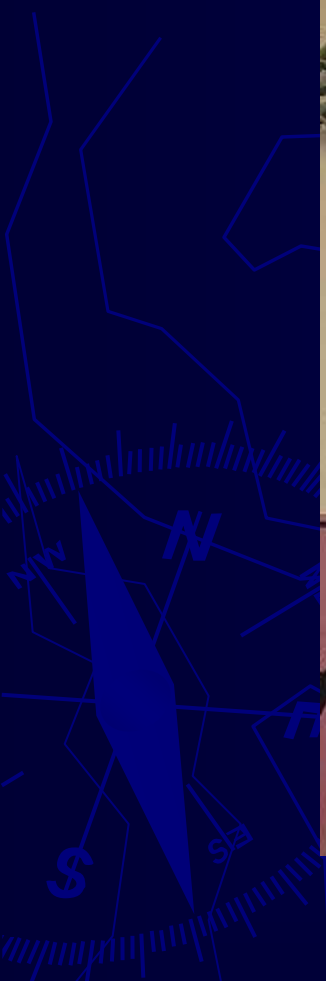
قفل الكانة تبادلي

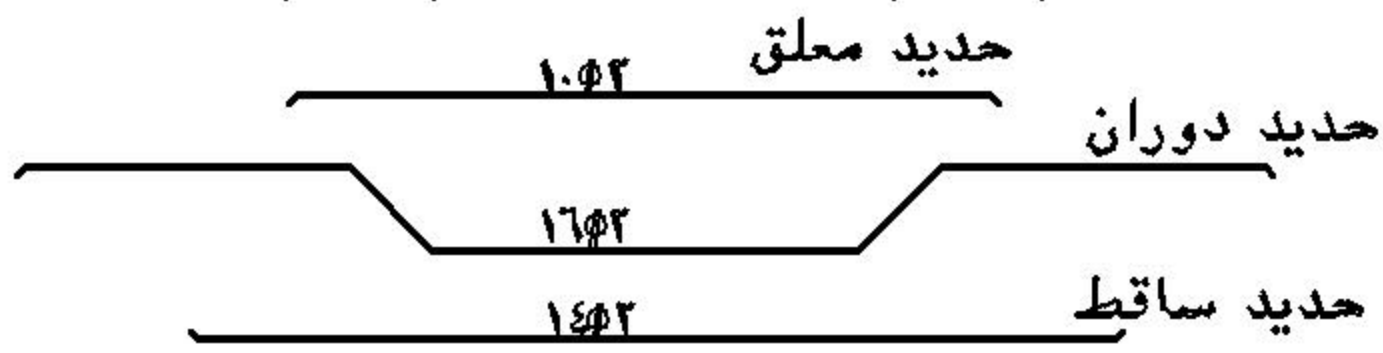
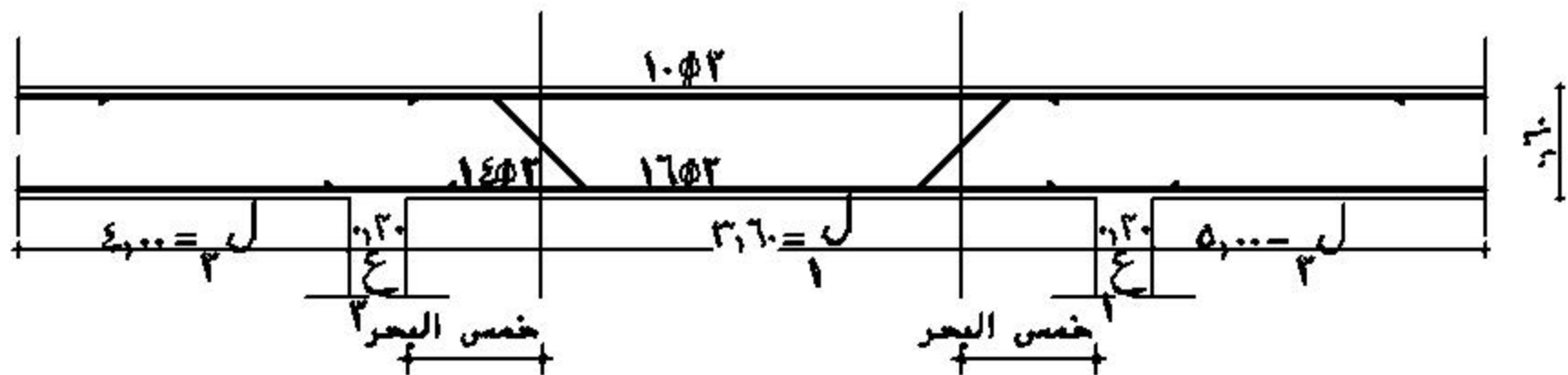




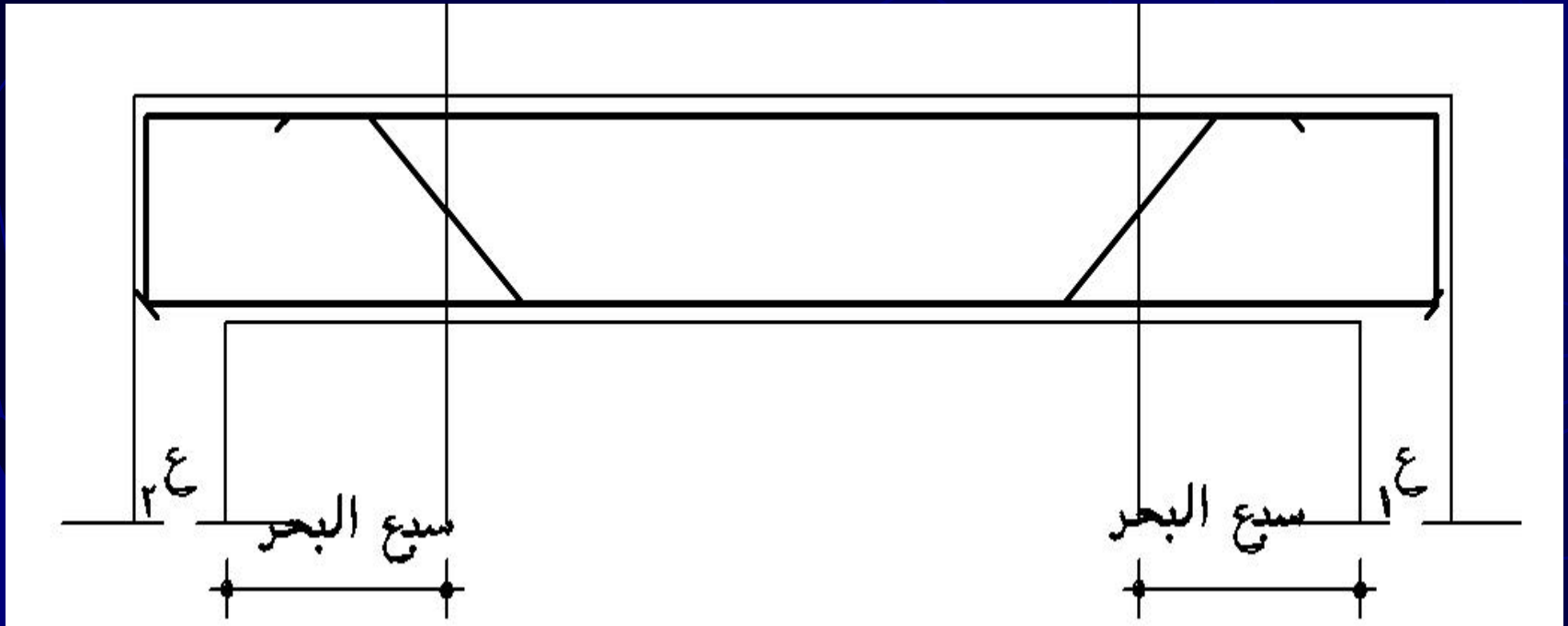
المهندس المدني نضال مجر







تفريد حديد الكمره





٥- ٥- ١: أحمال التشغيل على الكمرات.

الأحمال المؤثرة على الكمرات وتشمل ما يلي :

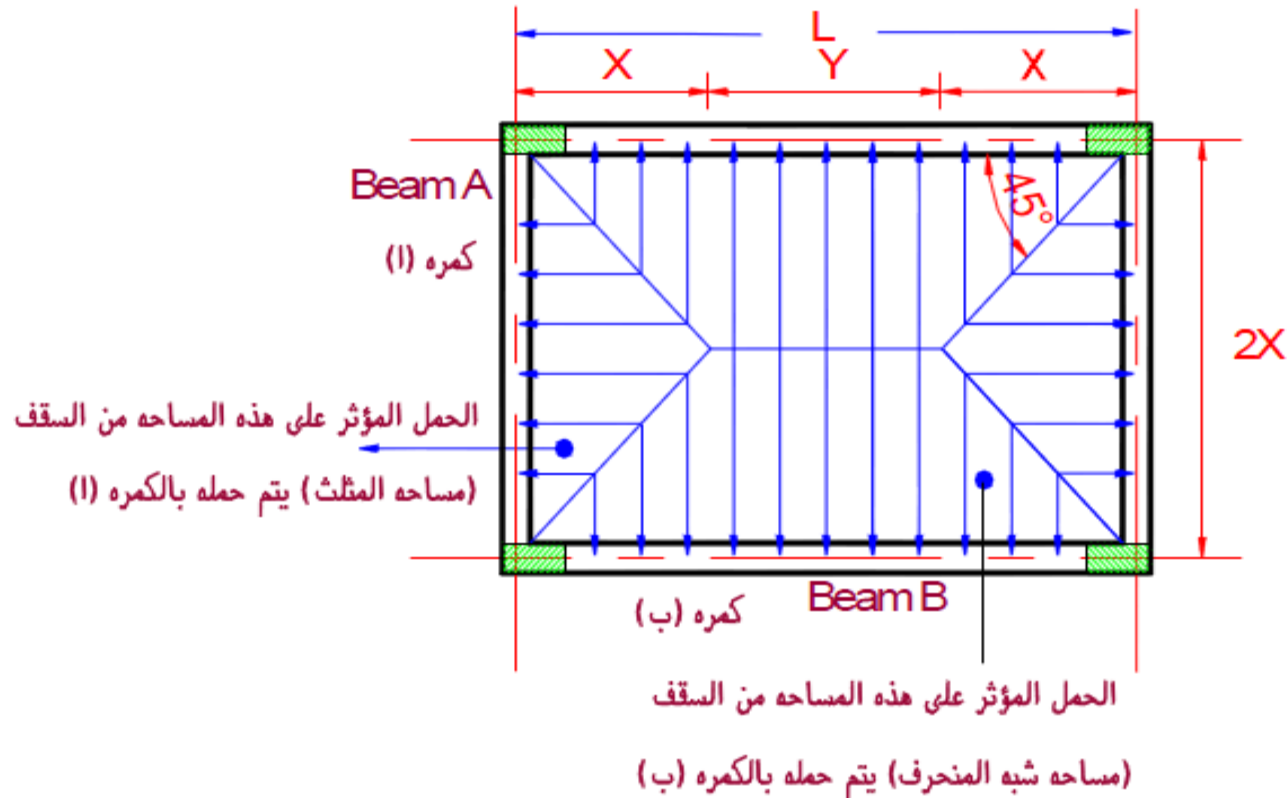
(١) وزن بلاطات الأسقف (Slabs) المحملة على الكمرات. بأحمالها الميتة والحية والأرضيات

(٢) الوزن الذاتي للكمرات (حمل دائم أو حمل ميت)

(٣) وزن الحوائط المحملة على الكمرات (حمل دائم أو حمل ميت)

٥- ٥- ٢: أحمال البلاطات على الكمرات وطريقة حسابها.

يمكن حساب أحمال البلاطات المصمتة المنقولة إلى الكمرات من واقع المساحات المحددة بخطوط منصفات الزوايا عند أركان أى باكية كما هو مبين بلشكل رقم (٥- ٧) وذلك على إفتراض أن هذه الأحمال موزعة بانتظام على طول بحر الكمرات فيما عدا الكمرات الكابولية. بالكيفية التالية :



شكل رقم (٥- ٧) أحمال البلاطات المؤثرة على الكمرات.

ولأجل تحويل الأحمال ذات الأشكال على شكل مثلث أو شبه المنحرف إلى أحمال منتظمة التوزيع على كامل طول بحر الكمرة يمكن استخدام المعاملات المكافئة الموجودة بالجدول رقم (٥ - ١).

جدول رقم (٥ - ١)

قيم المعاملات α ، β لتقدير الأحمال المنتظمة المكافئة للأحمال الأصلية المفروضة على الكمرات

| L/2x | 1.0 | 1.1 | 1.2 | 1.3 | 1.4 | 1.5 | 1.6 | 1.7 | 1.8 | 1.9 | 2.0 |
|----------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| α | 0.667 | 0.725 | 0.769 | 0.803 | 0.829 | 0.853 | 0.870 | 0.885 | 0.897 | 0.908 | 0.917 |
| β | 0.500 | 0.554 | 0.582 | 0.615 | 0.642 | 0.667 | 0.688 | 0.706 | 0.722 | 0.637 | 0.750 |

ونفرض أن

W ▪ حمل البلاطة المنتظم المتساوي التوزيع على وحدة المساحات.

L ▪ طول بحر الكمرة بين محاور الركائز.

X ▪ أقصى عرض للتحميل.

وعلى ذلك يكون:

α = معامل مكافئة الحمل لحساب عزوم الإنحناء (Equivalent coefficient for moment)

β = معامل مكافئة الحمل لحساب قوى القص (Equivalent coefficient for shear)

ومن ذلك يكون :

$\alpha \times W \times X$ = الحمل المنتظم المكافئ (للأحمال الأصلية المفروضة على الكمرة) وذلك لحساب عزوم

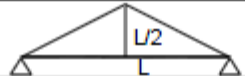

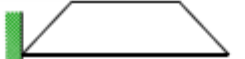




الإنحناء في الكمرات عندما تكون أكبر شدة للحمل الأصلي في منتصف البحر وأن
يفضي توزيع الحمل بحر الكمرة بالكامل.

$\beta \times W \times X$ = الحمل المنتظم المكافئ (للأحمال الأصلية المفروضة على الكمرة) وذلك لحساب قوى

القص ورددود الأفعال في الكمرات (وكذلك عزوم الإنحناء للأحمال التي لا تفي
بالشرط المبين في حالة استعمال المعامل α).

ملحوظة : للحالات الخاصة يمكن الرجوع إلى الجدول التالي رقم (٥- ٢).

جدول رقم (٥- ٢)

| β | α | حاله التحميل | رقم |
|------------------|------------|---|-----|
| 0.5 | 0.667 |  | 1 |
| 0.5 | 0.5 |  | 2 |
| $\beta = \alpha$ | From table |  | 3 |
| 0.5 | 0.667 |  | 4 |
| 0.5 | 0.333 |  | 5 |
| $\beta = \alpha$ | 0.5 |  | 6 |
| $\beta = \alpha$ | From table |  | 7 |

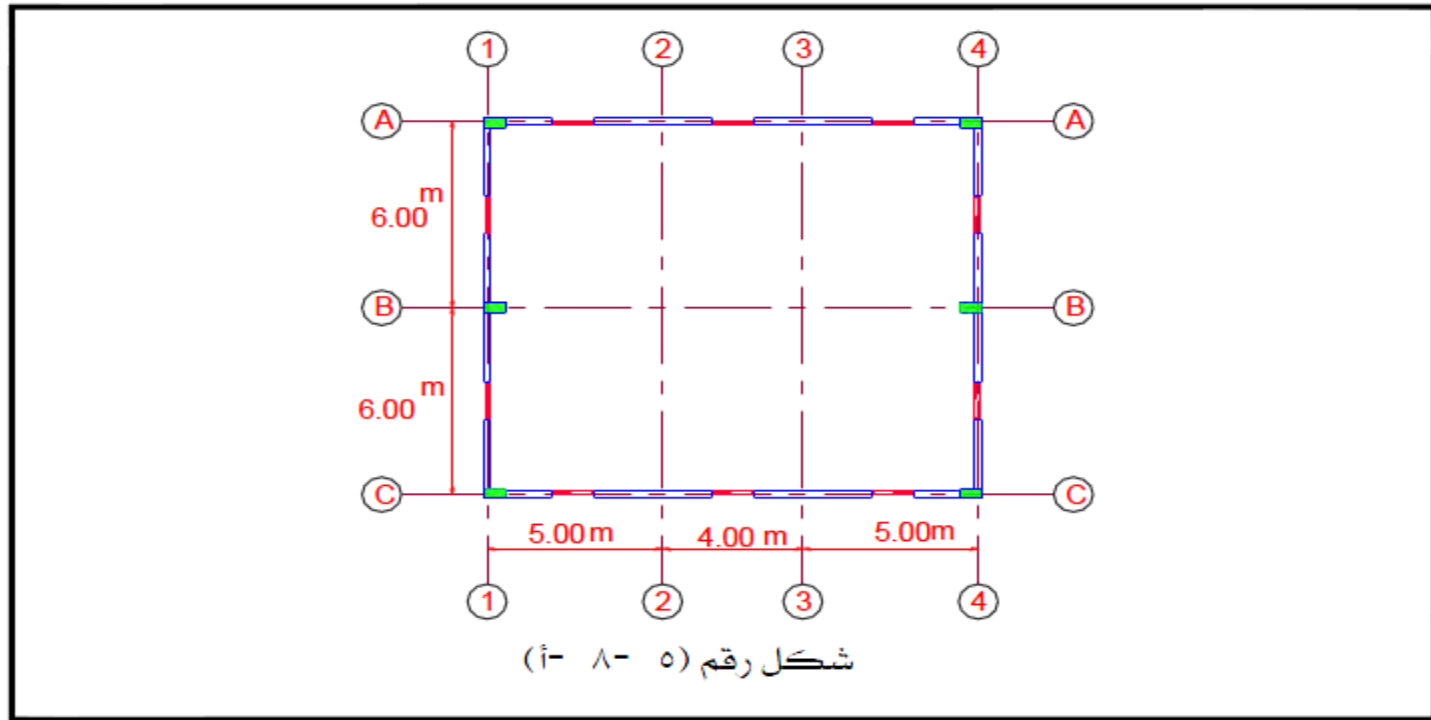
Take $\beta = 1/2x$ for one trapezoidal

مثال (٥ - ١)

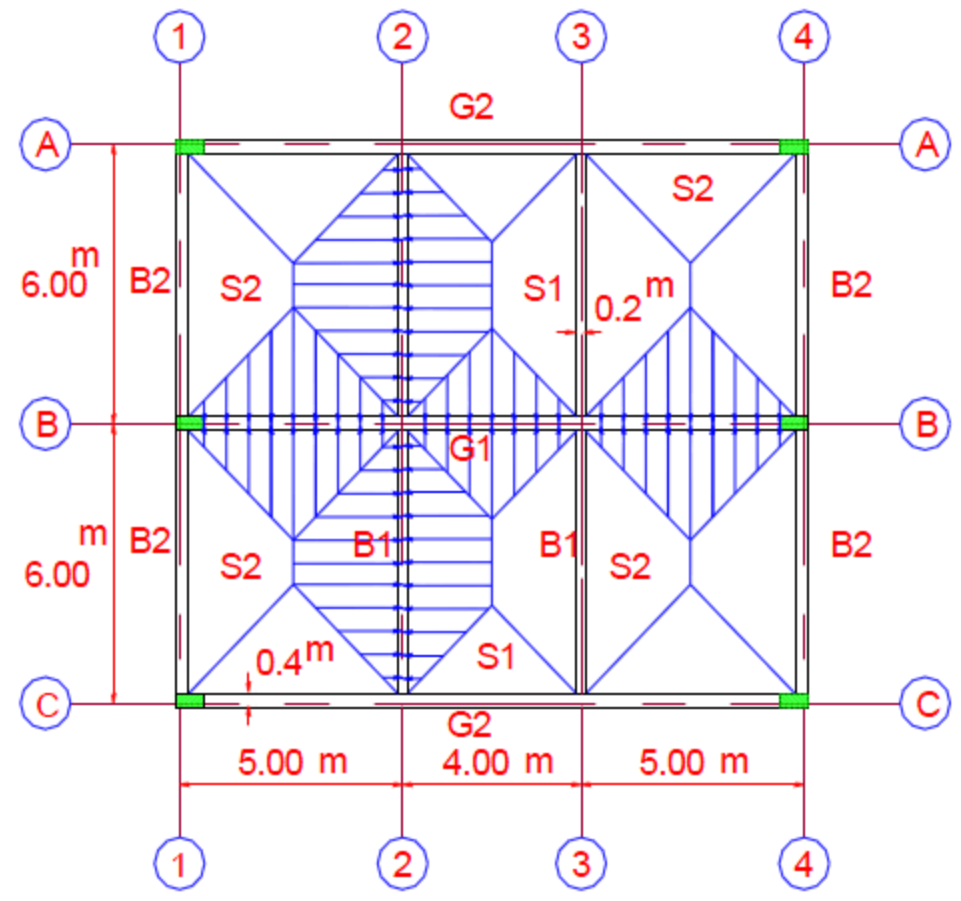
الشكل رقم (٥ - ٨) يبين قطاع رأسي لسقف خرساني في مبنى إداري حيث أن المسقط الأفقي المعماري موضح بالشكل رقم (٥ - ٨ - أ). والشكل رقم (٥ - ٨ - ب) يبين النظام الإنشائي للسقف . مع العلم بأن :

الحوائط مبنية من الطوب الخفيف بسمك ٢٠ سم (كثافة الطوب ١.٢ طن / م^٣).
ارتفاع الدور الصافي للمبنى = ٣.٠ متر . انظر الشكل رقم (٥ - ٨ - ج). والمطلوب:

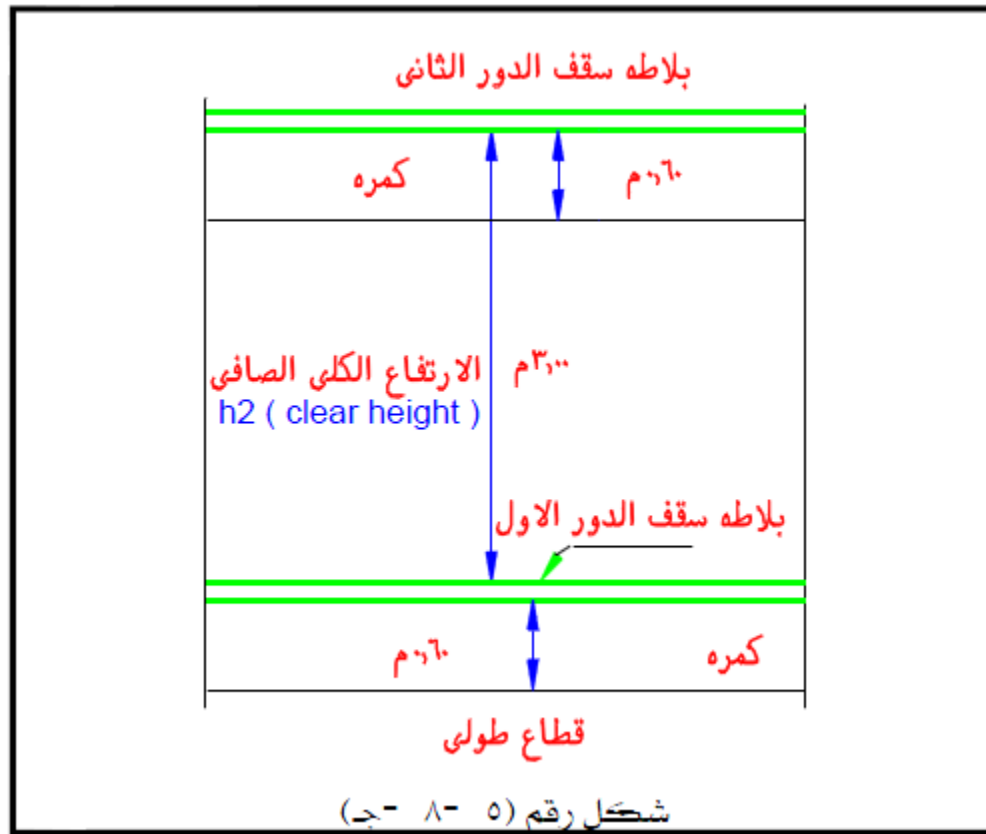
(١) حساب أحمال التشغيل على الكمرات الثانوية B_1 ، B_2 وكذلك على الكمرة الرئيسية G_1 .



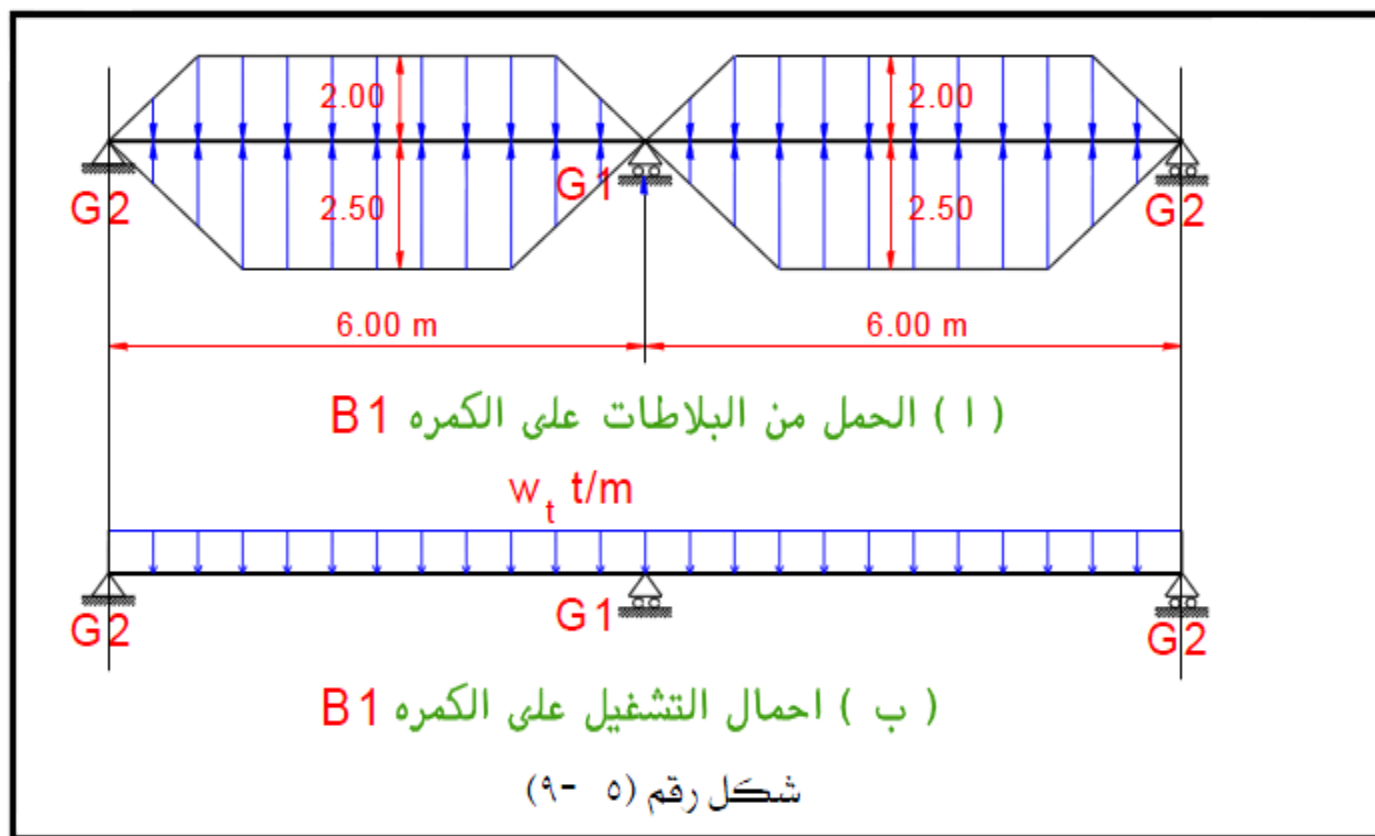
المهندس المدني نضال مجر



شكل رقم (٥ - ٨ - ب)



حساب أحمال التشغيل على الكمره B₁ انظر الشكل رقم (٥- ٩)



W_t on beam B_1 = loads from slab + o. w. of beam

Loads on slab:

Assume $t_s = 12 \text{ cm} = 0.12 \text{ m}$

O.W. of slab = $0.12 \times 2.5 = 0.30 \text{ t/m}^2 = 3.0 \text{ KN / m}^2$

O.W. of flooring = $0.15 \text{ t/m}^2 = 1.5 \text{ KN / m}^2$

L.L = $0.30 \text{ t/m}^2 = 3.0 \text{ KN / m}^2$

Total load on slab = $0.75 \text{ t/m}^2 = 7.5 \text{ KN / m}^2$

Slab s_1 is $4 \times 6 \text{ m}$

$$r_1 = 6/4 = 1.5$$

$\alpha_1 = 0.853$ and $\beta_1 = 0.667$ (from table 5-1)

Slab s_2 is $5 \times 6 \text{ m}$

$$r_2 = 6/5 = 1.2$$

$\alpha_1 = 0.769$ and $\beta_1 = 0.582$ (from table 5-1)

Beam B_1 has two equal span = 6.0 m

Assume $b = 20$ cm

And $t = \text{span} / 10 = 60$ cm

وعلي ذلك يكون:

أحمال التشغيل (working loads) المؤثرة على الكمرة B_1 لحساب عزوم الإنحناء كالآتي:

$W_\alpha =$ total working load for moment

$$= 0.853 \times 0.75 \times 4/2 + 0.769 \times 0.75 \times 5/2 + 0.2 (0.6 - 0.12) \times 2.5 = 2.96 \text{ t/m}$$

أحمال التشغيل (working loads) المؤثرة على الكمرة B_1 لحساب قوى القص كالآتي:

$W_\beta =$ total working load for shear

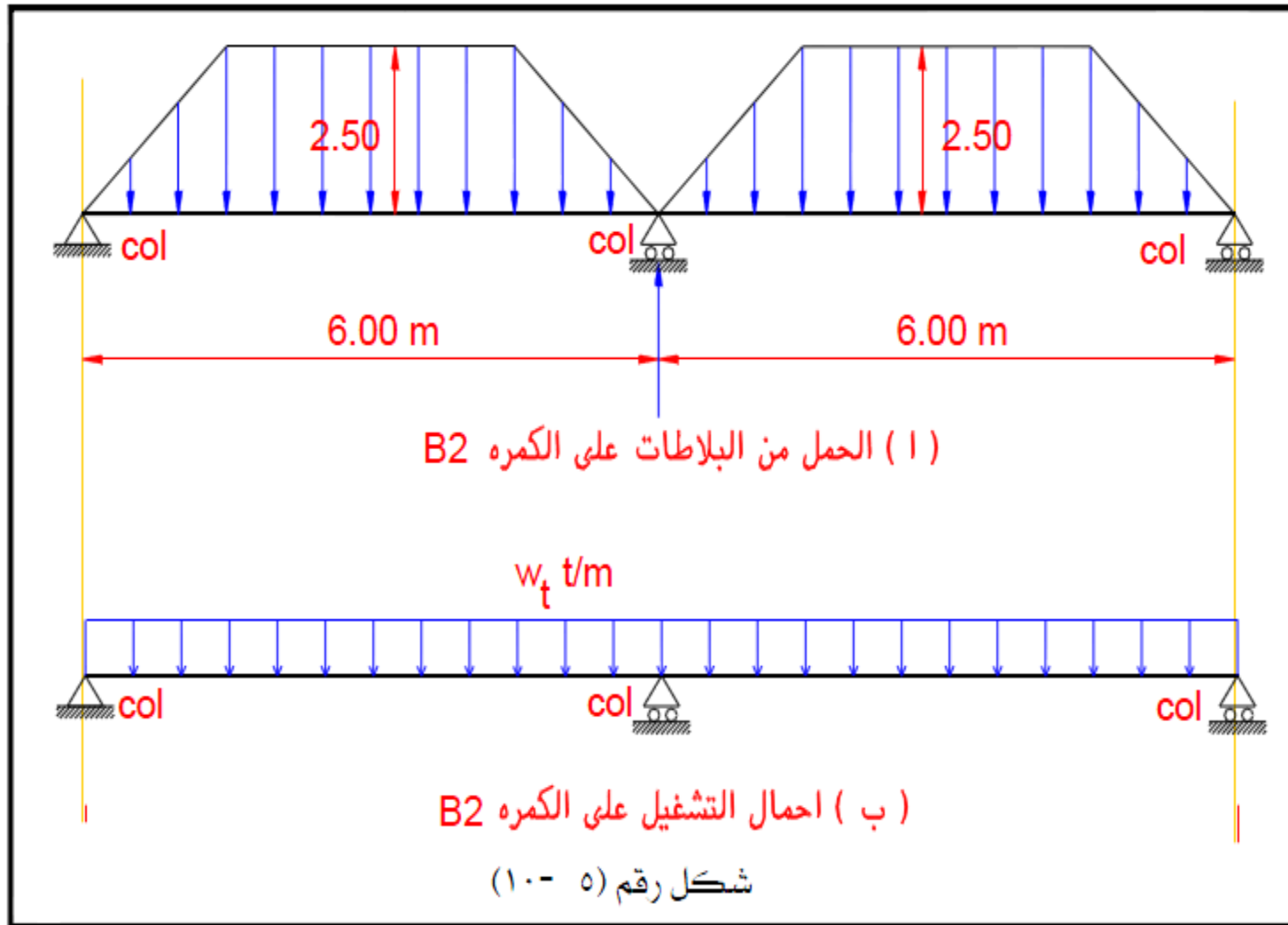
$$= 0.667 \times 0.75 \times 4/2 + 0.582 \times 0.75 \times 5/2 + 0.2 (0.6 - 0.12) \times 2.5 = 2.33 \text{ t/m}$$

ملاحظة: يتضح من المسقط الأفقي المعماري أن الكمرة الثانوية B_1 لا تحمل أي حوائط .

أما الكمرة الثانوية B_2 تحمل حوائط لأنها على المحيط الخارجي للمبنى .

وكذلك الكمرة (العارضة) الرئيسية (G_1 Main girder) لا تحمل أيضا أي حوائط.

حساب أحمال التشغيل على الكمره B₂ انظر الشكل رقم (٥ - ١٠)



Assume $t_s = 12 \text{ cm} = 0.12 \text{ m}$

$$\text{O.W. of slab} = 0.12 \times 2.5 = 0.30 \text{ t/m}^2$$

$$\text{O.W. of flooring} = 0.15 \text{ t/m}^2$$

$$\text{L.L} = 0.30 \text{ t/m}^2$$

$$\text{Total load on slab} = 0.75 \text{ t/m}^2$$

Slab s_2 is $5 \times 6 \text{ m}$

$$r_2 = 6/5 = 1.2$$

$$\alpha_1 = 0.769 \quad \text{and} \quad \beta_1 = 0.582$$

Beam B_2 has two equal span = 6.0 m

Assume $b = 20 \text{ cm}$

$$\text{And} \quad t = \text{span} / 10 = 60 \text{ cm}$$

Loads from wall:

$$= 3.0 - 0.6 = 2.4 \text{ m ارتفاع الحائط } H_{\text{wall}} =$$

$$W_{\text{wall}} = \gamma_b \times t_w + \text{o.w. of plaster} = 1.2 \times 0.2 + 0.05 = 0.29 \text{ t/m}^2$$

وعلي ذلك يكون:

أحمال التشغيل (working loads) المؤثرة على الكمرة B_2 (لحساب عزوم الإنحناء) كالاتي:

$W_\alpha =$ total working load for moment

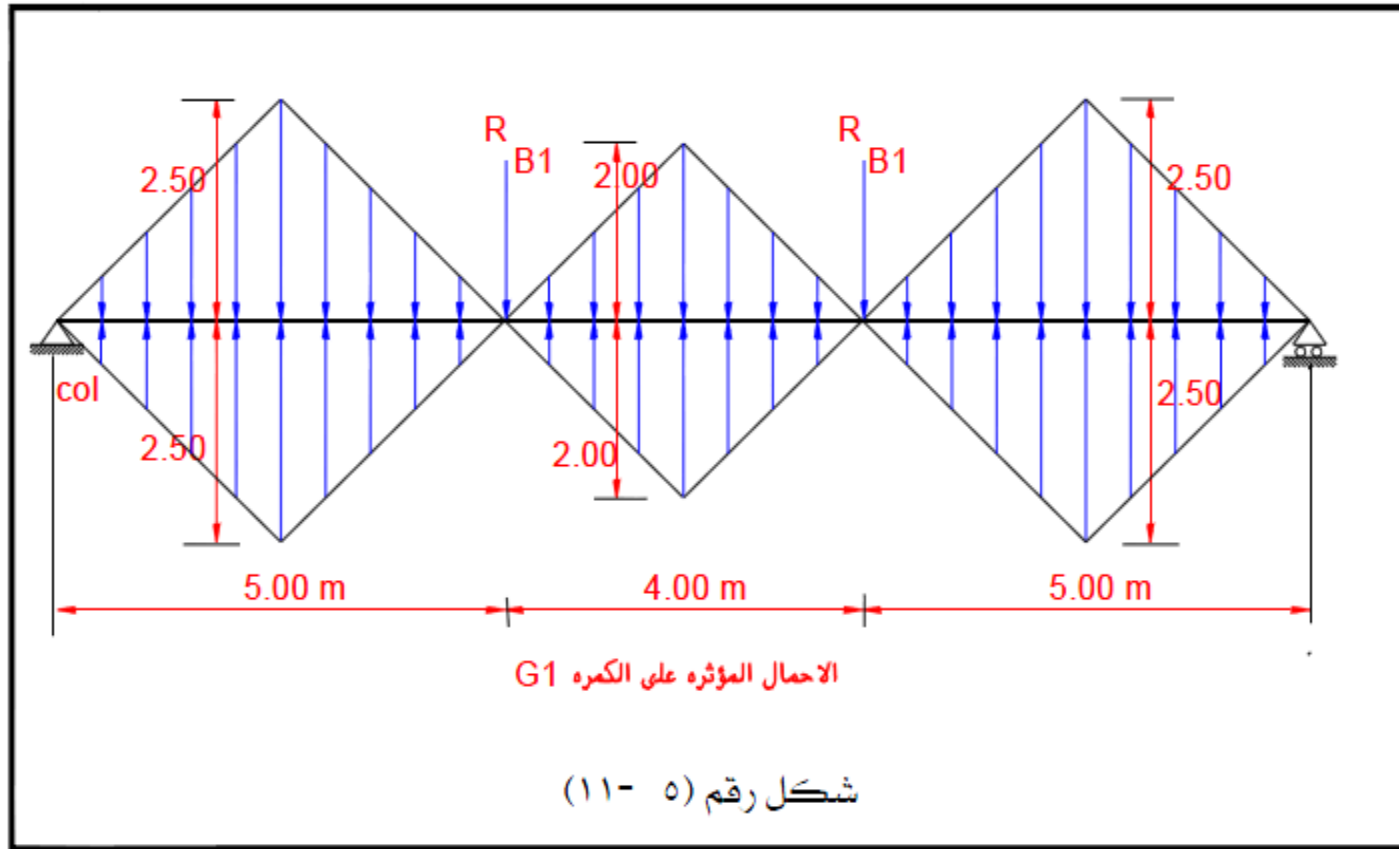
$$= 0.769 \times 0.75 \times 5/2 + 0.2 (0.6 - 0.12) \times 2.5 + 0.29 \times 2.4 = 2.38 \text{ t/m}$$

أحمال التشغيل (working loads) المؤثرة على الكمرة B_2 (لحساب قوى القص) كالاتي:

$W_\beta =$ total working load for shear

$$= 0.582 \times 0.75 \times 5/2 + 0.2 (0.6 - 0.12) \times 2.5 + 0.29 \times 2.4 = 2.38 \text{ t/m}$$

حساب أحمال التشغيل على الكمره G_1 انظر الشكل رقم (٥ - ١١).



بفرض أن عرض الكمره $G_1 = 40$ سم = 0.4 متر

وأن عمقها 90 سم = 0.9 متر وعلي ذلك يكون :

الحمل الكلي الموزع على الكمره = مجموع أحمال المساحات / البحر الكلي للكمره . مضافا إلى ذلك الوزن الذاتي للكمره .

ملاحظة هامة: لاحظ أن أكبر شدة للأحمال ليست في منتصف البحر للكمره بالإضافة إلى أن الحمل لا يغطي بحر الكمره بالكامل . وعلي ذلك سيكون الحمل المكافئ (للمزوم وقوى القص ورددود الأفعال) هو W_β . حيث $(\alpha = \beta = 0.5)$. انظر الجدول رقم (5- 2)

$$W_t = \text{total working load on } G_1 = \sum \text{loading area / span} + \text{o.w. of girder}$$

i.e.

$$W_\alpha = W_\beta = (2 \times 0.75 \times 0.5 \times 4 \times 4/2 + 2 \times 2 \times 0.75 \times 0.5 \times 5 \times 5/2) / 14 \\ + 0.4 \times (0.9 - 0.12) \times 2.5 = 1.77 + 0.78 = 2.55 \text{ t/m}$$

لحساب الحمل المركز من الكمرة B_1 على الكمرة الرئيسية G_1 نتبع الآتي :

(١) يسمى هذا الحمل المركز برد الفعل التشغيلي (working reaction) من الكمرة B_1 على

الكمرة الرئيسية G_1 وليكن R_{B1} .

(٢) جميع ردود أفعال الكمرات الثانوية على الكمرات الرئيسية (العارضات) الحاملة لها ،

وكذلك الأحمال على الأعمدة ، يجب أن تحسب من الحمل المكافئ للقص (load for

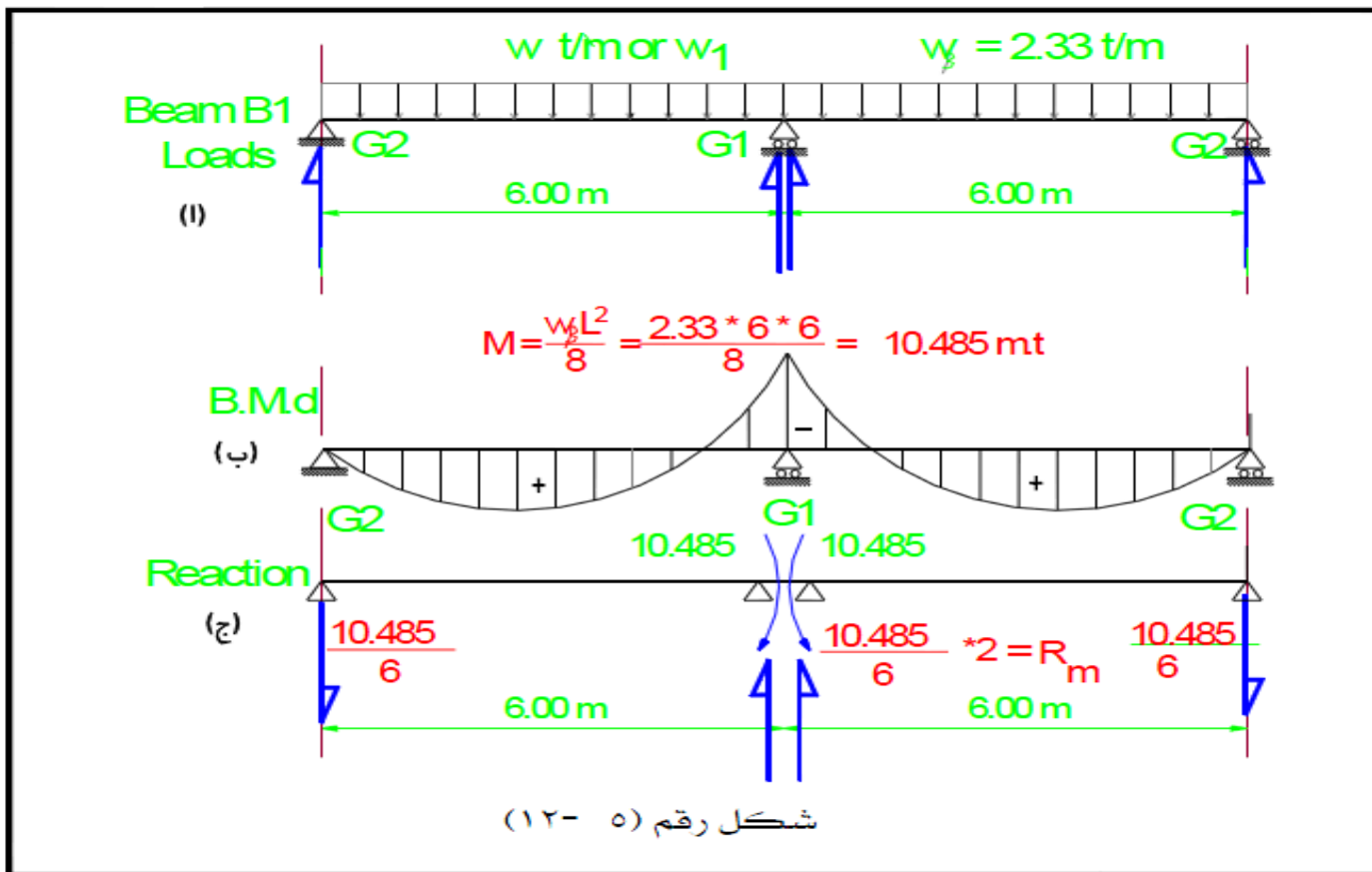
shear coefficient) (w_β) ... وعلي ذلك يكون :

$$R_{B1} = R_w + R_m$$

حيث : R_w ▪ رد الفعل من الحمل المؤثر .

R_m ▪ رد الفعل من العزوم على الكمرة B_1 .

انظر الشكل رقم (٥ - ١٢) والذي يمثل الأحمال والعزوم على الكمرة B_1 .



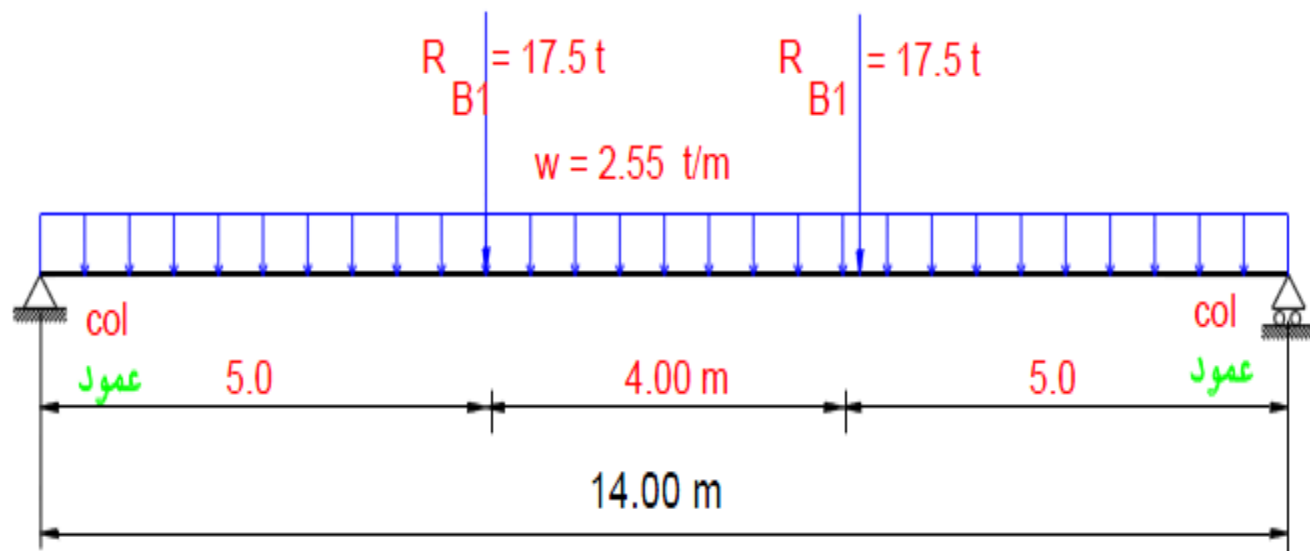
يتضح من هذا الشكل أن :

$$R_w = (w_B \times L/2) \times 2 = (2.33 \times 6/2) \times 2 = 13.98 \text{ ton}$$

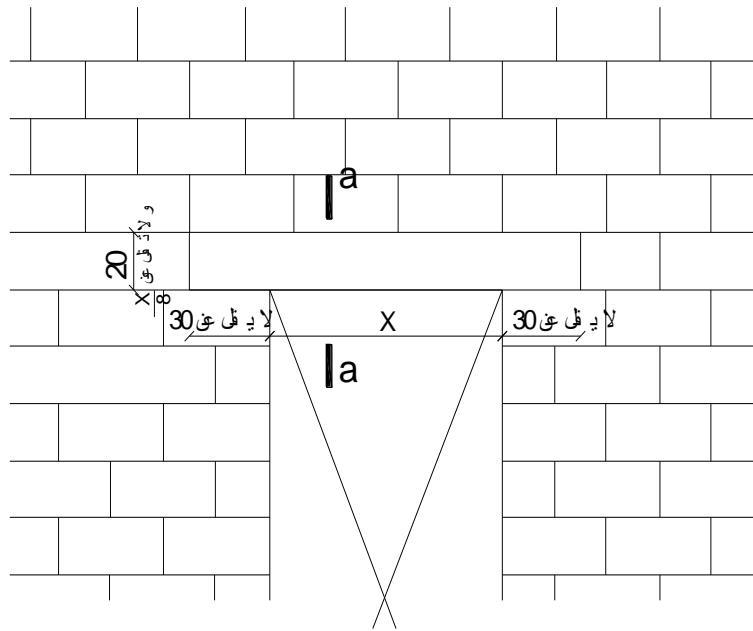
$$R_m = (M_{-ve} / L) \times 2 = (w_B \times L^2 / 8L) \times 2 = (2.33 \times 6 \times 6 / (8 \times 6)) \times 2 = 3.495 \text{ ton}$$

$$\text{i.e. } R_{B1} = 3.495 + 13.98 = 17.5 \text{ ton}$$

وعلي ذلك تكون الأحمال المؤثرة على الكمرة الرئيسية G_1 كما هو موضح بالشكل رقم (۵- ۱۳).

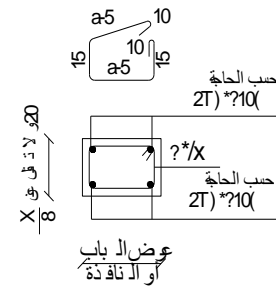


شکل رقم (۵- ۱۳)



واجهة الفتحة

sc1-20



Section a-a

sc1-20

الأدراج

١- أنواع استناد الأدراج:

هناك أنواع كثيرة من الاستناد للأدراج، وأكثرها شيوعاً هي أنواع الاستناد التالية:

أ - الاستناد على جدران حاملة مسلحة.

ب- الاستناد على جدران حاملة غير مسلحة.

ج- الاستناد على جوائز ساقطة أو مقلوبة.

د- الاستناد على جوائز مخفية.

٢- توزيع الأحمال في الدرج:

أ - عموماً يمكن افتراض الأحمال الحية، موزعة بانتظام على المسقط الأفقي للدرج.

ب- في حالة الأدراج المحيطة بآبار مفتوحة، والمتضمنة مجازين متعامدين، تعدّ الأحمال على المساحة المشتركة، موزعة بالتساوي بين المجازين.

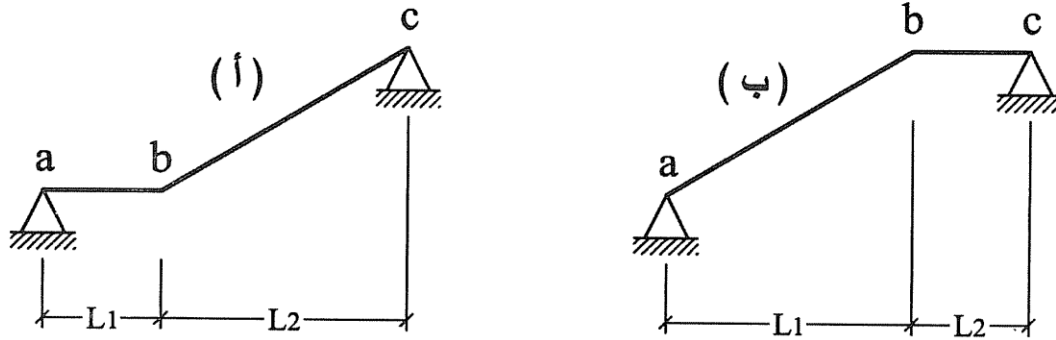
٣- العرض الفعال للدرج:

يمكن في الأحوال العامة اعتماد عرض فعال للدرج مساوياً لعرضه الفعلي.

٤- المجاز الفعال للدرج:

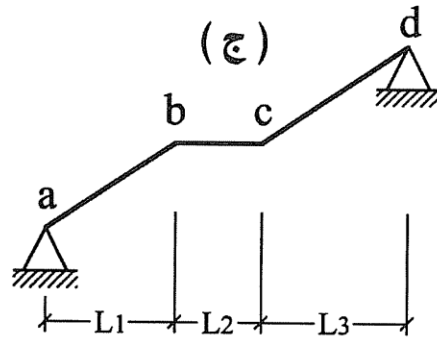
أ- عندما يستند الدرج، غير الحاوي جوائز تقوية، على جوائز رئيسية أو جدران حاملة، يؤخذ طول المجاز الفعال، مساوياً للمسافة الأفقية بين محوري الركيزتين. وقد يشمل

٢- شواحن جائزية ذات ميده واحده طرفية من الأعلى أو الأسفل كما في الشكلين (٧-٢٥) و(٧-٢٦).



الشكل (٧-٢٦) الدرء الجائزي الطويل ذي الميده الطرفية

٣- شواحن جائزية ذات ميده في وسط المراز كما في الشكل (٧-٢٧).



الشكل (٧-٢٧) الدرء الجائزي الطويل ذي الميده الوسطية

تصمم هذه الأدراج كبلاطات ذات اتجاه واحد جائزية ذات استناد بسيط، مع تأمين عزوم استمرار عند النهايتين كما هي الحال في البلاطات الجائزية. وتحسب أحمال الدرج كمايلي:

أ - الوزن الذاتي للدرجات ذات الارتفاع h_s (بالمتر) على المتر المربع الأفقي:

$$g_1 = 2500 \frac{h_s}{2} \text{ kgf/m}^2$$

ب- الوزن الذاتي للبلاطة (الشاحط) سماكة t (بالمتر) على المتر المربع الأفقي:

$$g_2 = 2500 \frac{t}{\cos \alpha} \text{ kgf/m}^2$$

ج- وزن التغطية على المتر المربع الأفقي:

$$g_3 = 200 \rightarrow 250 \text{ kgf/m}^2$$

د- وزن الدرابزين على المتر المربع الأفقي:

$$g_4 = (50 \rightarrow 300) \frac{1}{B} \text{ kgf/m}^2$$

حيث B (متر) عرض الدرج.

هـ- الحمل الحي حسب نوع المنشأة كحد أدنى:

$$P = 300- 500 \text{ kgf/m}^2$$

ويكون الحمل الكلي الشاقولي q على المتر المربع من المسقط الأفقي:

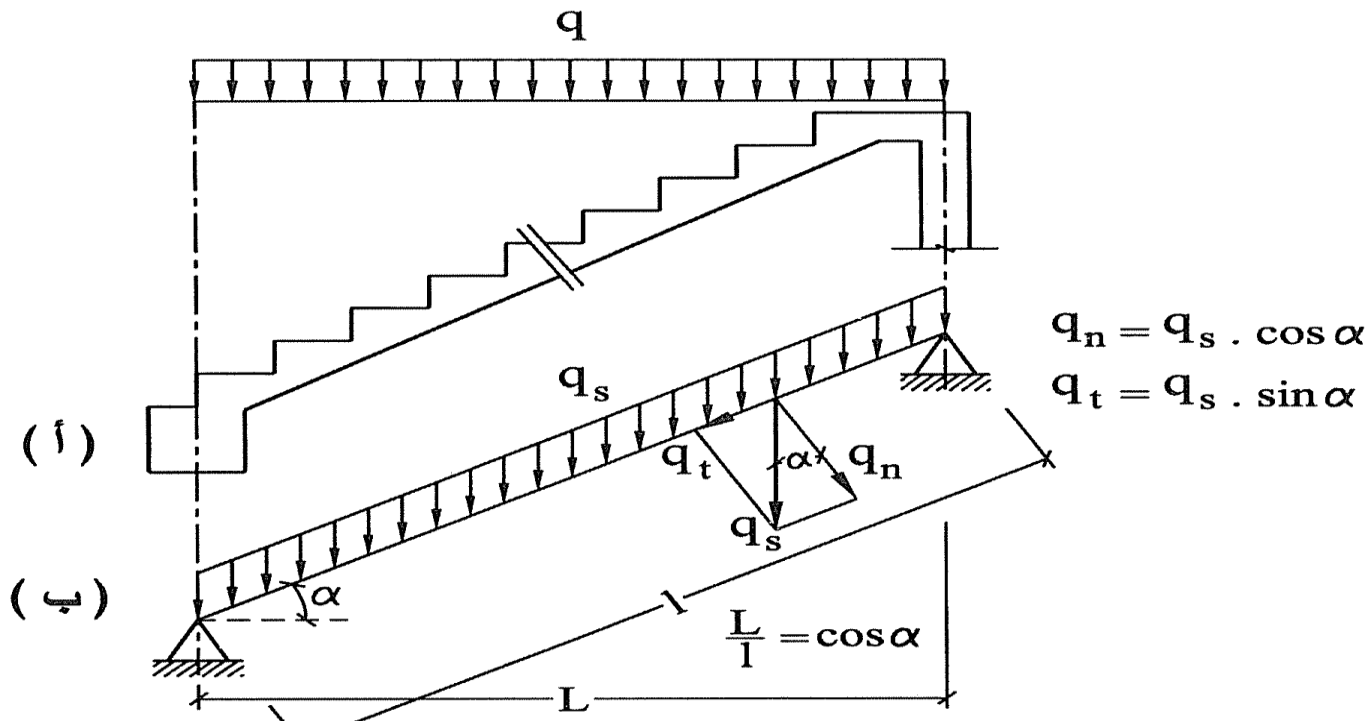
$$q = g_1 + g_2 + g_3 + g_4 + P \quad \text{kgf/m}^2$$

ويمكن حساب الحمل الكلي الشاقولي q_s على المتر المربع من البلاطة المائلة، وذلك من

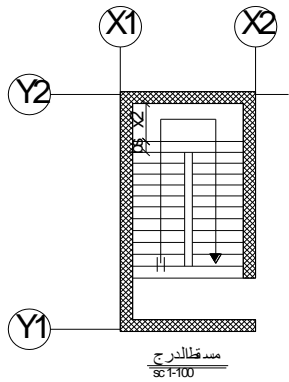
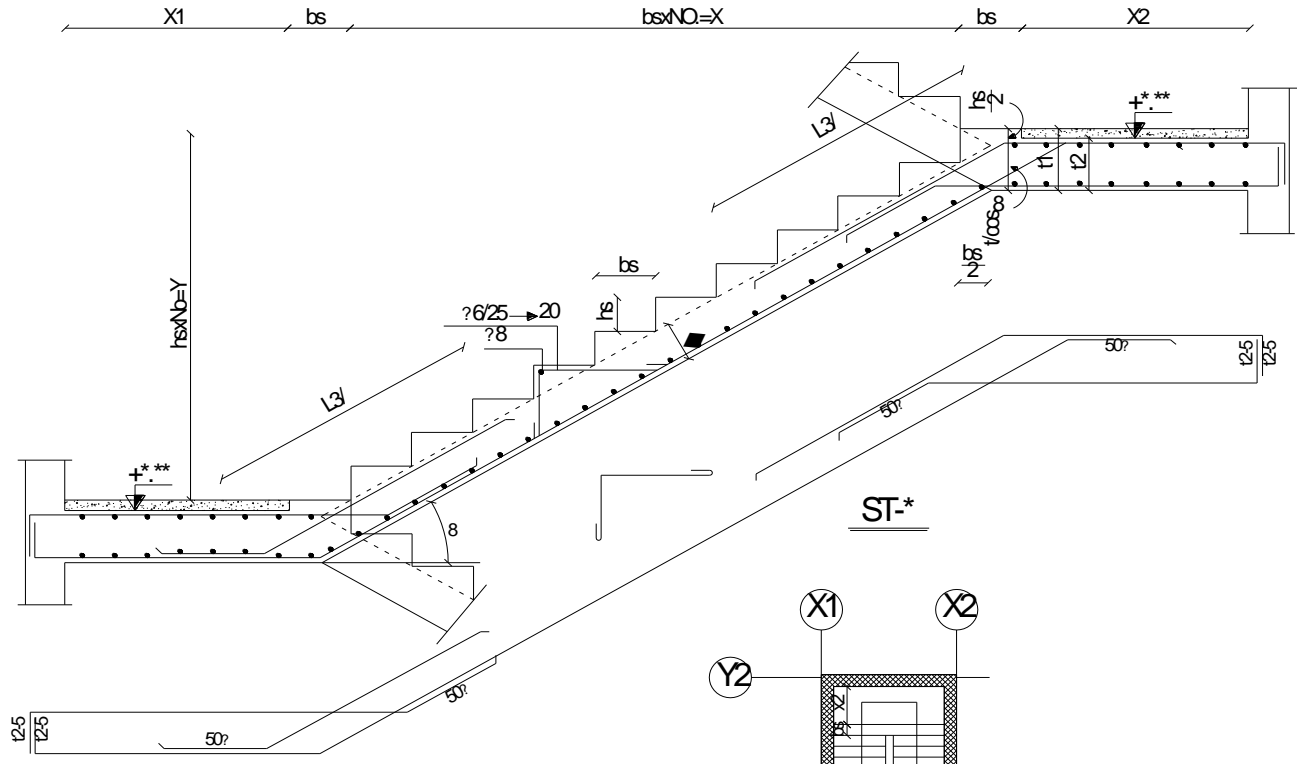
العلاقة (الشكل ٧-٢٨):

$$q_s \cdot l = q \cdot L$$

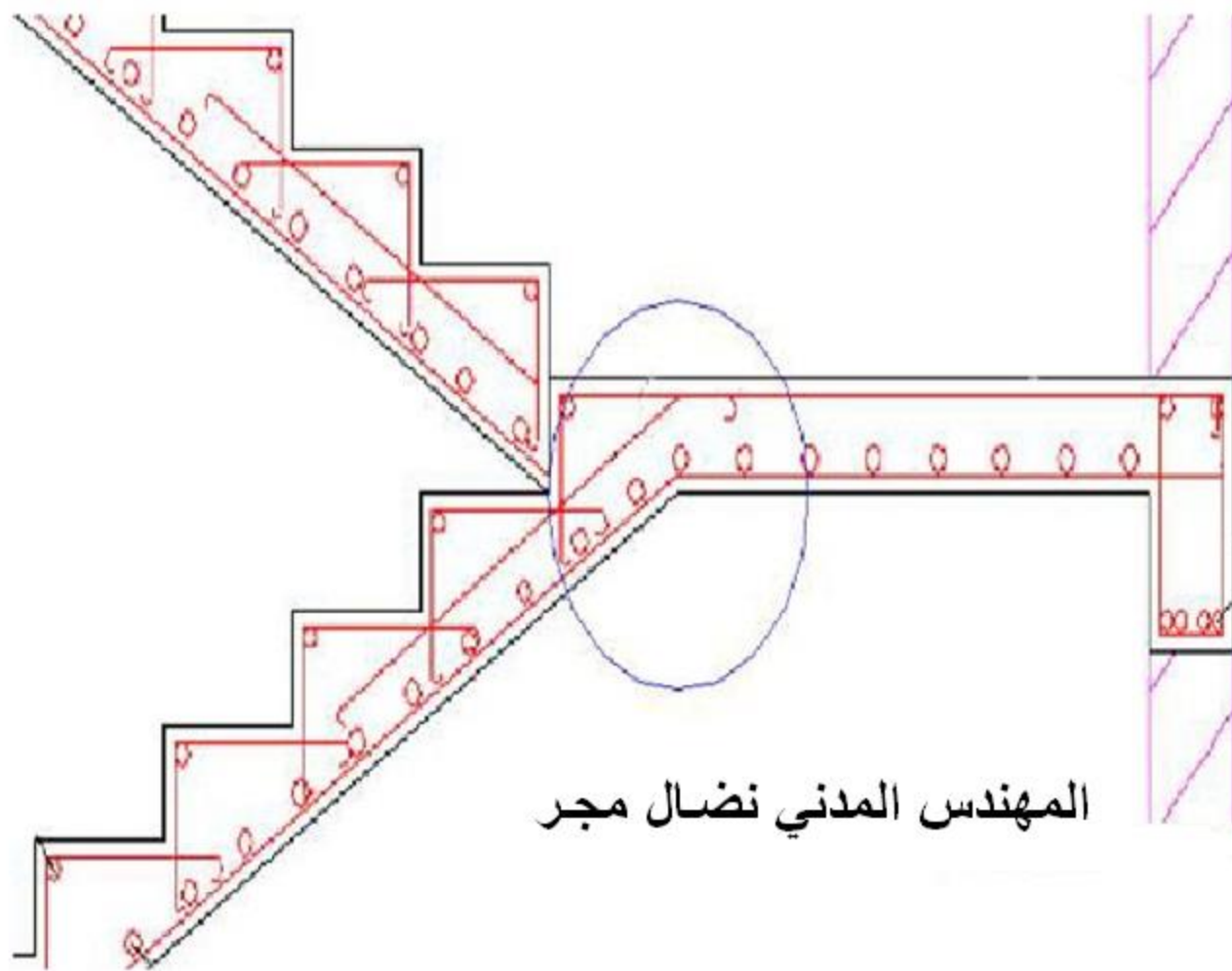
$$q_s = q \cdot L / l = q \cdot \cos \alpha$$



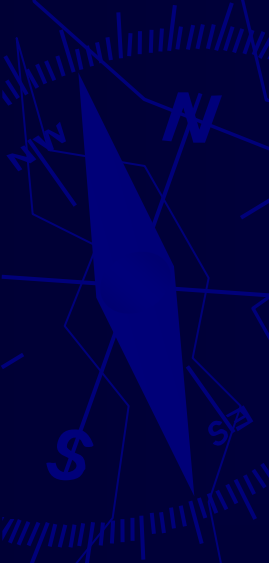
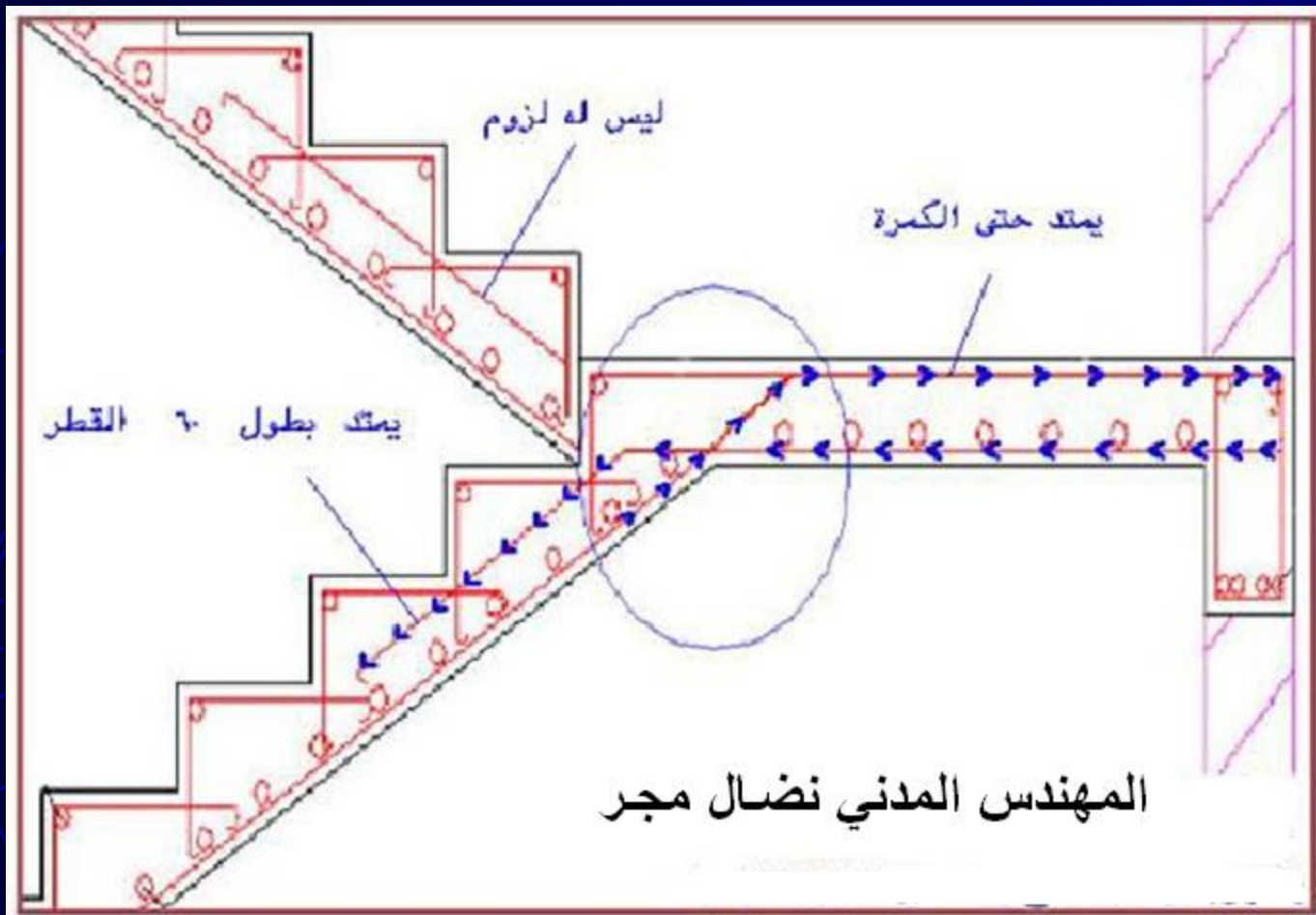
الشكل (٧-٢٨) الأحمال على الشاحظ



مسد قالدراج
sc 1-100



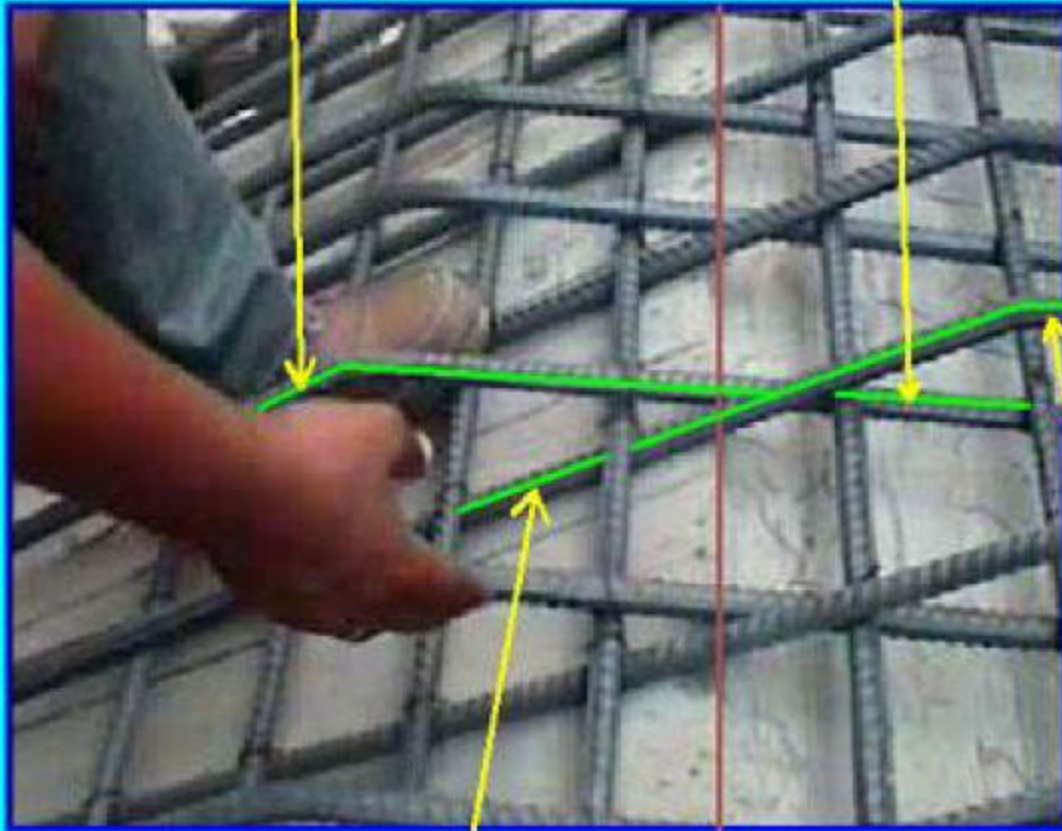
المهندس المدني نضال مجر



المهندس المدني نضال مجر

سيخ رقم ٢
ارتفع ليحقق سمك خرسانة القلبية

سيخ رقم ٢
ملاصق للشدة



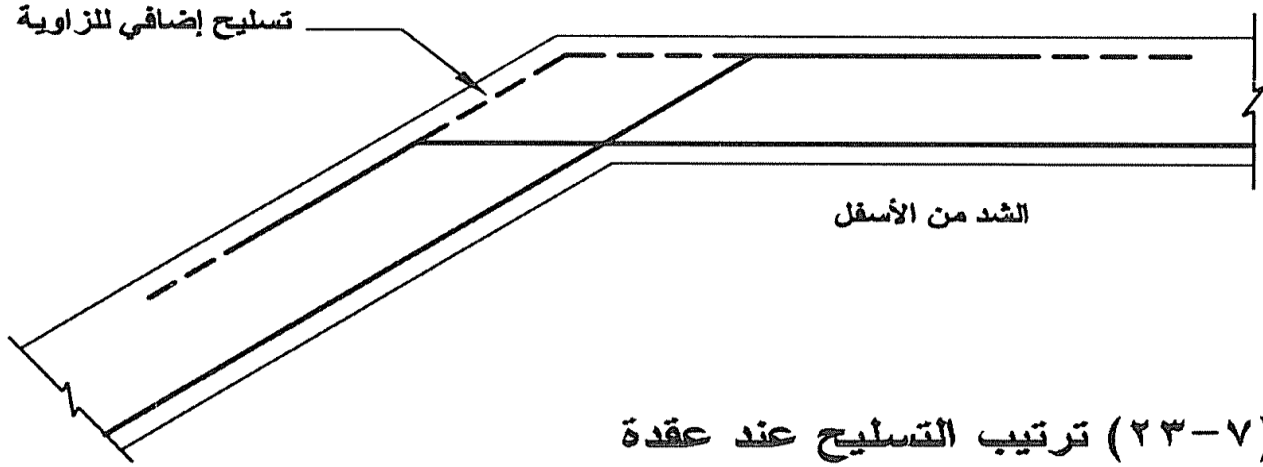
سيخ رقم ١
ملاصق للشدة

سيخ رقم ١
ارتفع ليحقق سمك خرسانة الصدفية

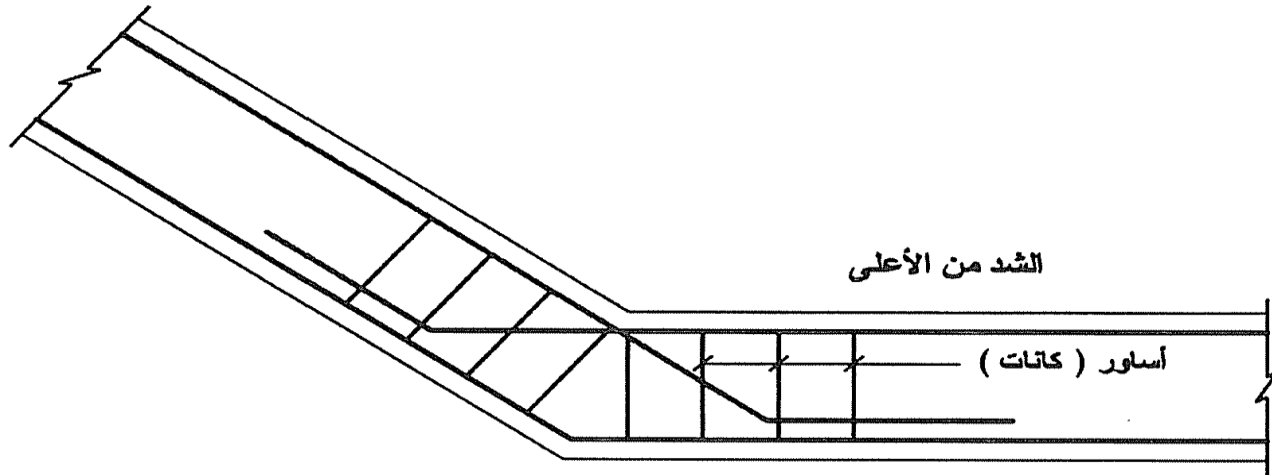




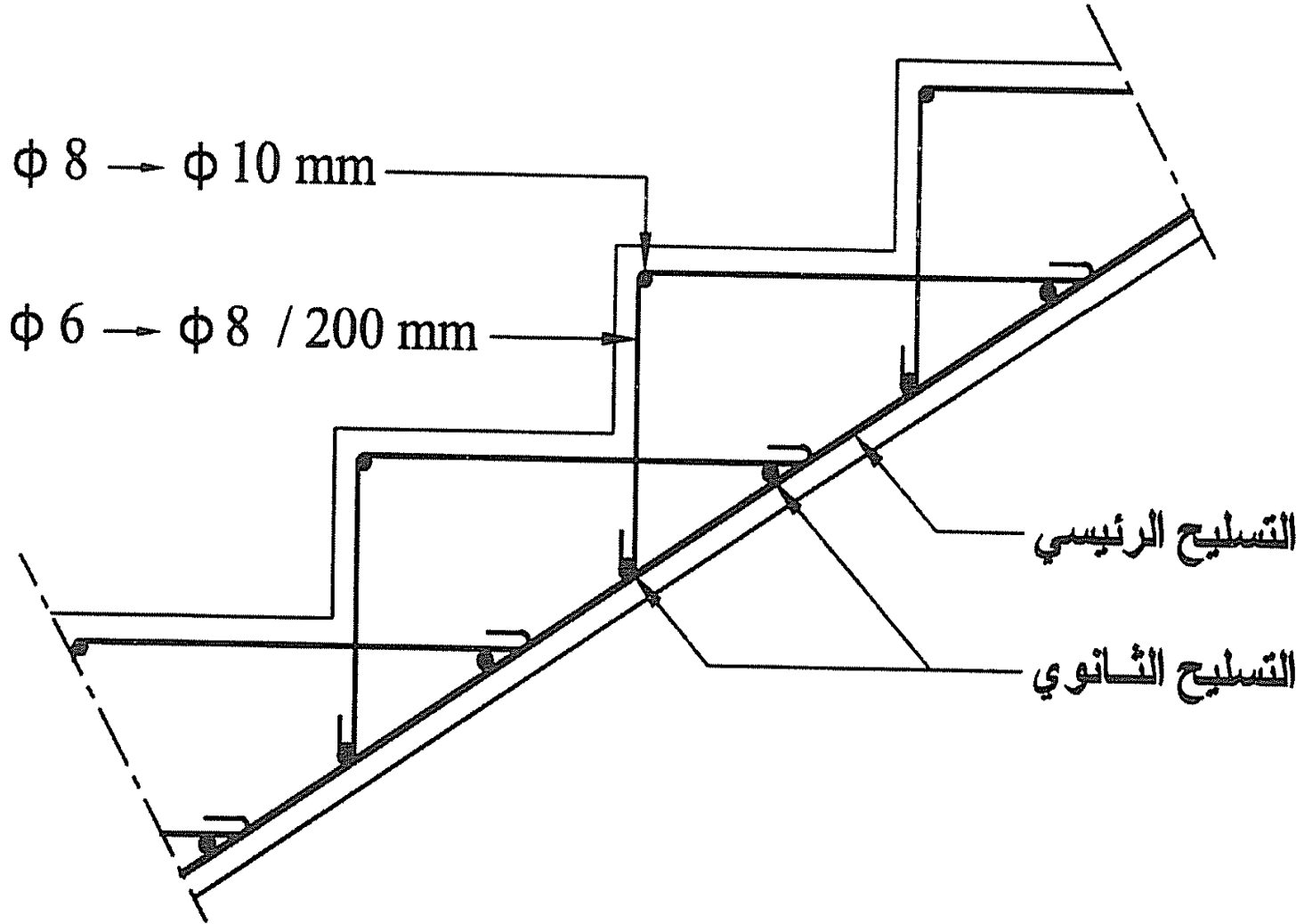
المهندس المدني نضال مجر



الشكل (٢٣-٧) ترتيب التسليح عند عقدة الدرج عندما تكون الميدة بالأعلى



الشكل (٢٤-٧) ترتيب التسليح عند عقدة الدرج عندما تكون الميدة بالأسفل



الشكل (٧-٢٩) تسليح شاحط الدرج