

ذو العقل يشقى في النعيم بعقله وأخو الجهالة في الشقاوة ينعم

□ Second

إعداد : محمد السفاريني
لجنة المدني – سيفلتي

#سيفلتي العز

اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية

وظيفة الفاونديشن في البناء ؟

نقل الأحمال إلى التربة بسبب الجاذبية ولأن اللود ينتقل من الأعلى إلى الأسفل , ونتوقف عند التربة لأنها تملك قدرة تحمل ل اللود وانتقال الحمل يكون هكذا .



إحدى الأنواع هي التربة وقد تكون أنواع مختلفة من التربة , إما على بحر أو شاطئ أو صخر (متعدد الأشكال)

Types of Foundations

Deep Shallow

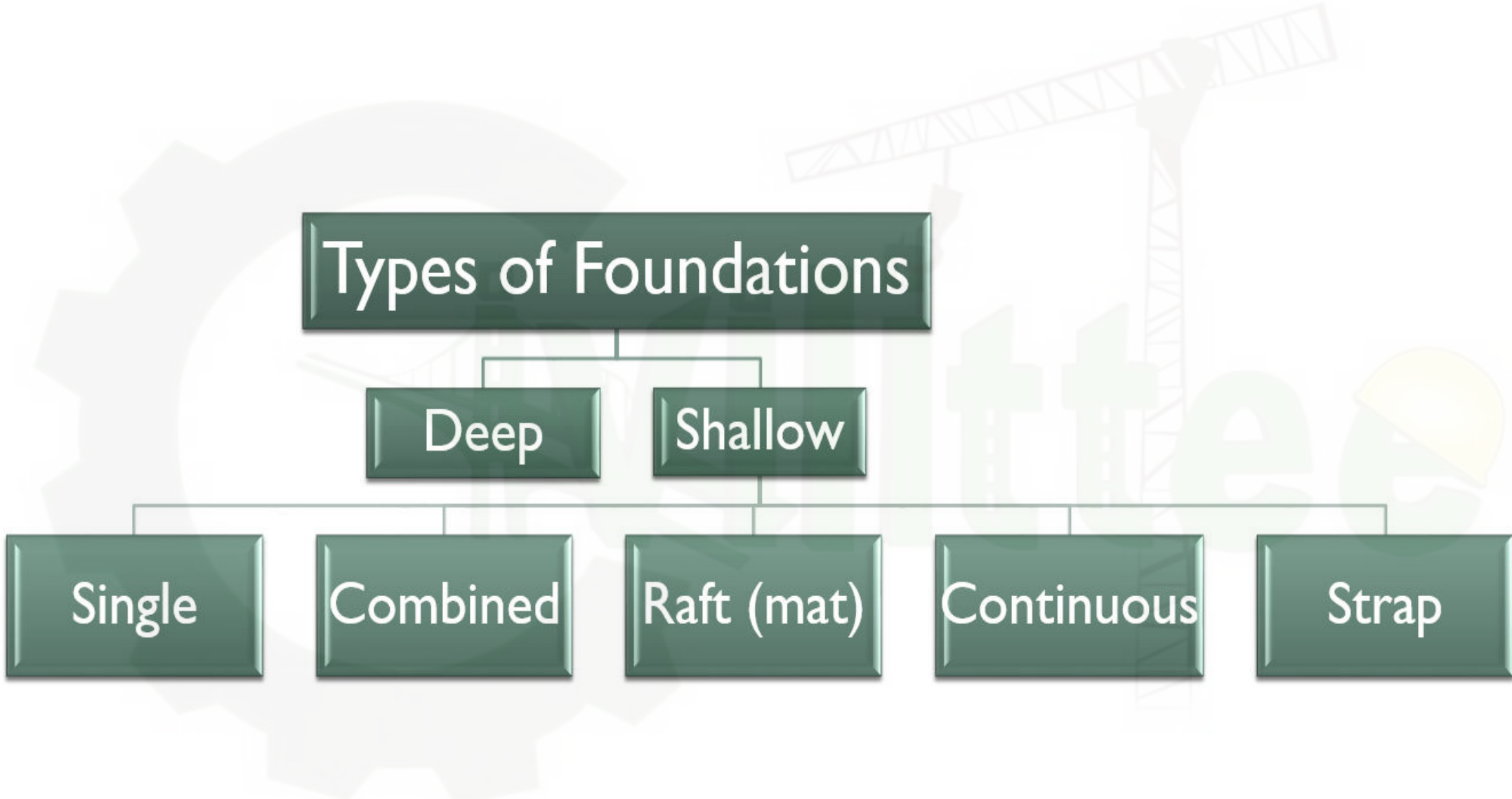
➤ *Example : Piles , Piers*

ما الغاية من إستخدامه ؟ عندما يكون لدينا تربة سطحية ضعيفة , نقوم ب
النزول أكثر لكي أصل إلى تربة أقوى

البابيلز (الخازوق) : مثل المسمار طوله قد يمتد ل 60 متر في الأرض ولكن ما هي الآلية
التي يستند إليها في حمل المبنى ؟ مساحته قليلة مقارنة ب الفاونديشن , كلما نزلنا في التربة ل
الأسفل كلما زادت قوة الإحتكاك وهي تعطي قوة ل الأساس وبالتالي عملية الدعم تصبح أقوى

اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية

Types of Foundations



```
graph TD; A[Types of Foundations] --> B[Deep]; A --> C[Shallow]; C --> D[Single]; C --> E[Combined]; C --> F[Raft (mat)]; C --> G[Continuous]; C --> H[Strap]
```

Deep

Shallow

Single

Combined

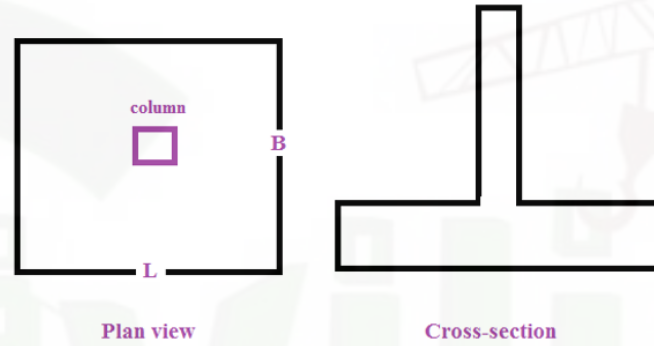
Raft (mat)

Continuous

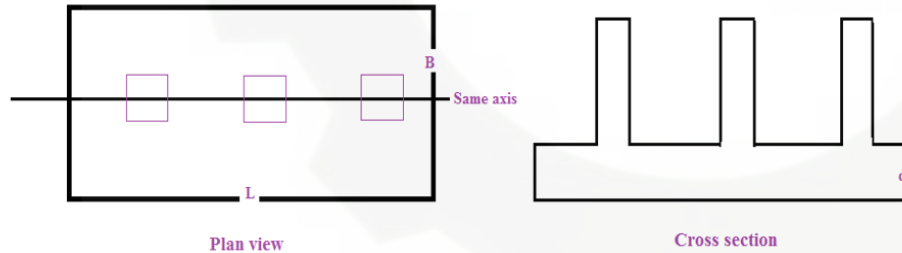
Strap

اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية

❑ **Single Footing** : isolated footing that supports one column .



❑ **Combined Footing** : its is a footing that supports more than one column , provided all columns share the same axis .



على نفس الخط لكي لا تحدث إزاحة

لماذا إذا تقارب قاعدتين منفردتين نلجأ إلى القاعدة المزدوجة ؟ بسبب أن العمال يحتاجو إلى حيز العمل مثل التسليح والطوبار فعندما تكون المساحة قريبة , يصعب عمل هذه الأعمال

□ *Mat (Raft) Footing*

نلجأ لها عندما نجد أن الأحمال كبيرة , فإذا كانت 60% وأكثر من مساحة الأرض قواعد , نلجأ ل هذا النوع بدلاً من إستخدام القواعد المفردة والمزدوجة

هذا الذي قمت بوضعه في مادة الحفظ لا يغنيك من الإطلاع على السلايدات والتي تخص مادة الحفظ

$$\sigma (Stress) = \frac{P (Load)}{A_{footing}}$$

الحمل القادم على العمود

المساحة الخاصة ب القاعده

ملاحظة : المساحة والإجهاد
بينهما علاقة عكسية

or BC

$$\sigma = \frac{P + 0.1 * P}{A_{footing}}$$

نعوض هذا المقدار
بدلاً من وزن العمود

$$\sigma = \frac{1.1P}{A_{footing}}$$



$$BC = \frac{1.1P}{A_{footing}}$$



$$A_{footing} = \frac{1.1P}{BC}$$



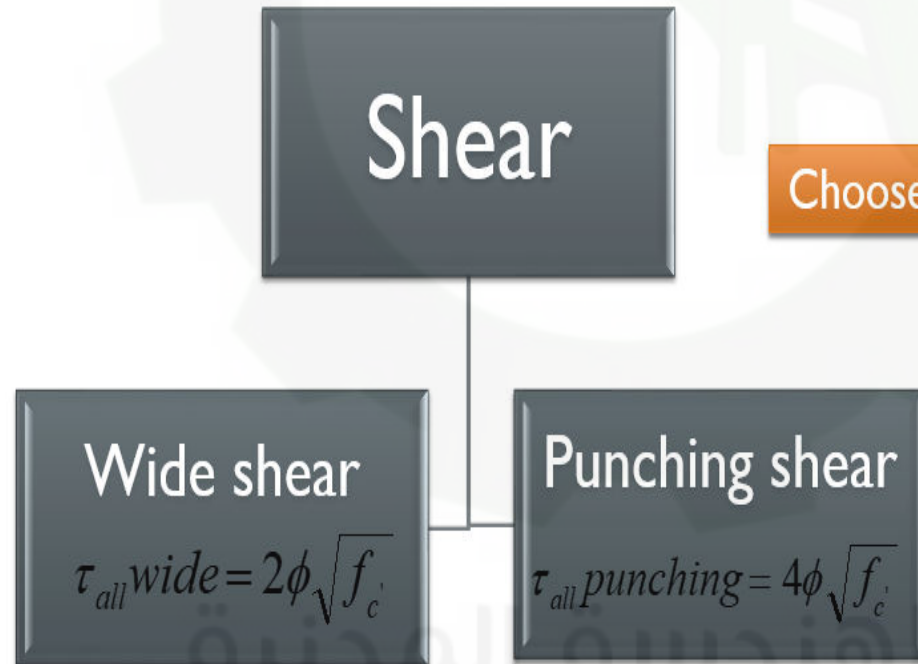
جعلنا المساحة هنا هي موضوع القانون

$$q = \frac{1.1P}{A_{new}} \leq BC$$

ملاحظة : إن اختلفت المساحة علينا استخدام هذا القانون وإعتماد القيمة الناتجة لدينا في الحسابات

❑ Q(Years). The factor that is used to the column load P for designing in the single footing ?

Ans. 0.1P

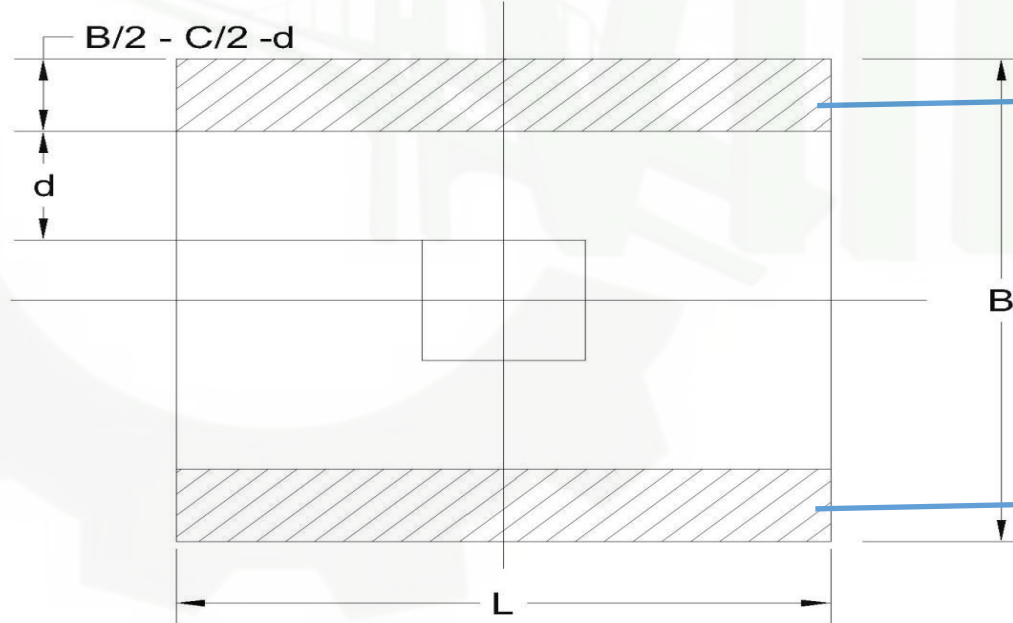


Choose the maximum "d"

لكي أكون في الجانب الأيمن

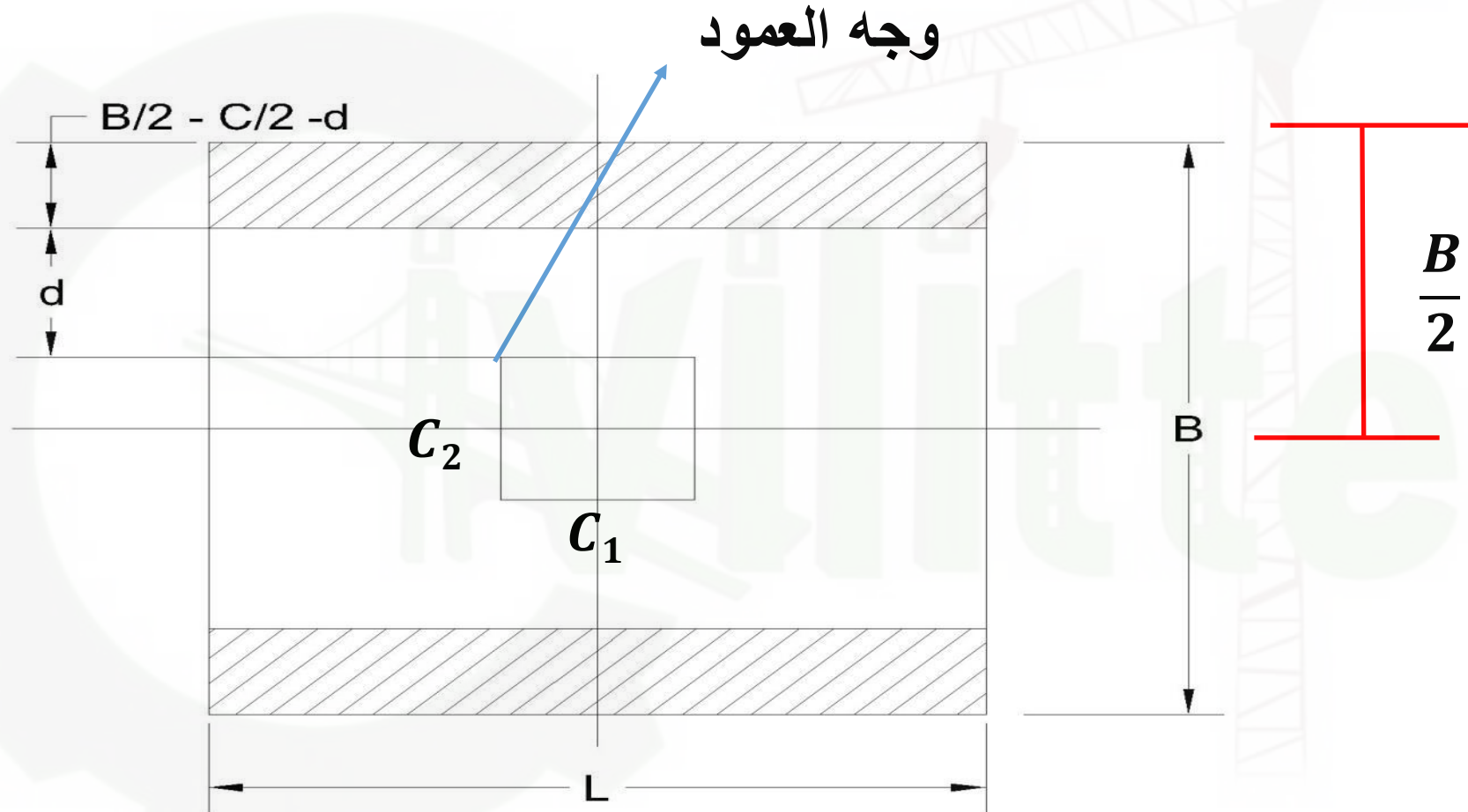


$$\tau_{all\ wide} = \frac{\text{force shear}}{\text{area resisting}} = \frac{q * L * (\frac{B}{2} - \frac{C}{2} - d)}{d * L}$$



هذه الذي اريدها لأن الكسر يحدث على الأطراف ونحن نريد معرفة الأبعاد

هذه الذي اريدها ولكن هنا لن حسبها بسبب الأطوال متساوية ونكتفي ب المسافة أعلاه

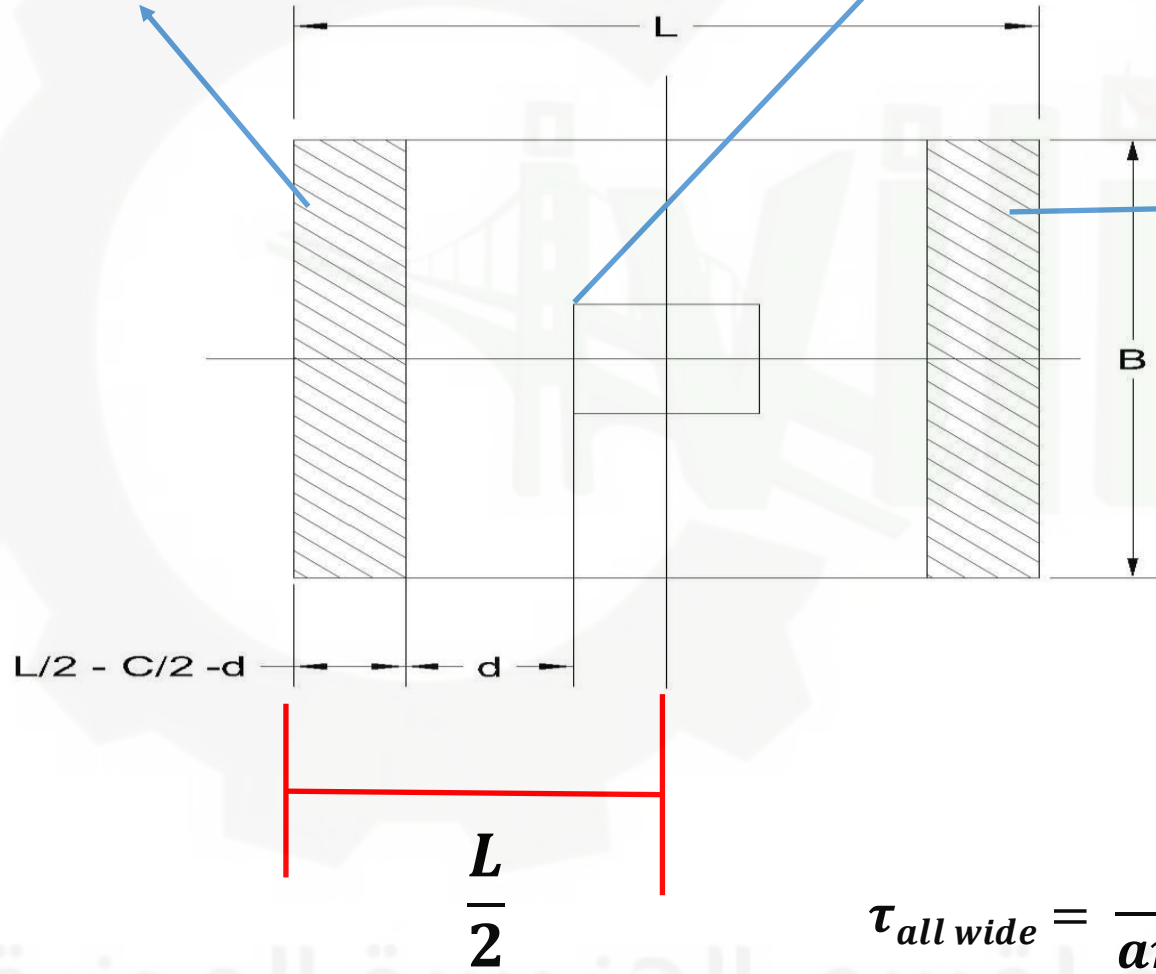


إذا كانت أبعاد العمود متساوية ستكون الأمور أسهل والآن سوف نقوم ب
فحص الجهة الثانية ونقوم ب إختيار الرقم الأكبر

هذه الذي اريدها ولكن هنال
نحسبها بسبب الأطوال متساوية

وجه العمود

هذه الذي اريدها

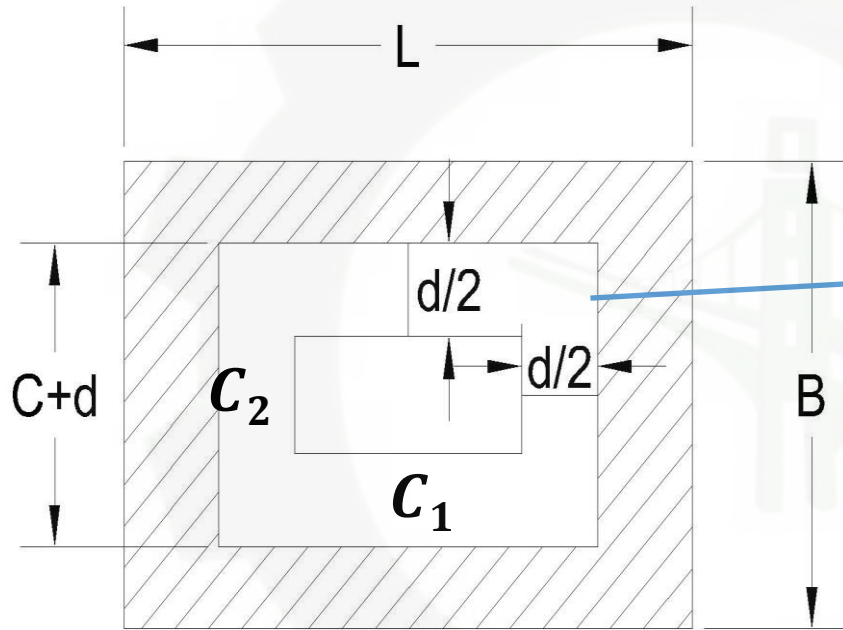


$$\tau_{all\ wide} = \frac{\text{force shear}}{\text{area resisting}} = \frac{q * B * (\frac{L}{2} - \frac{C}{2} - d)}{d * B}$$

اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية

Punching Shear

بإختصار , المساحة الكبيرة ناقص
المساحة الصغيرة وبالتالي نجد
المساحة التي نريدها



هذا الجزء الذي نقوم ب طرحه

$$\tau_{Punching} = \frac{q * [L * B - (C_1 + d)(C_2 + d)]}{[2(C_1 + d) + 2(C_2 + d)] * d}$$

❖ *Example :* **ton**

$$P = 218 \text{ t},$$

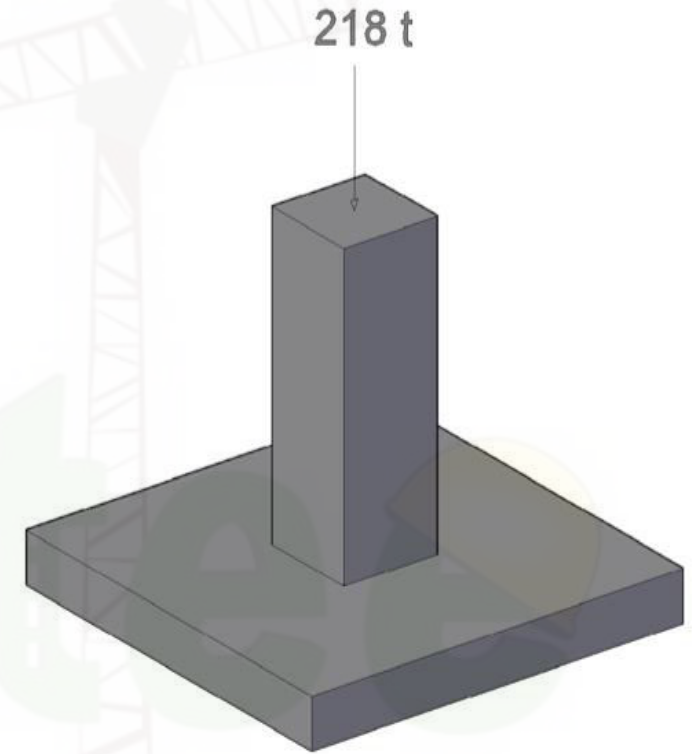
*Dimensions of column (50*50)cm*

$$B.C = 1.5 \text{ kg/cm}^2$$

$$\tau_{all \text{ wide}} = 65 \text{ t/cm}^2$$

$$\tau_{all \text{ punching}} = 130 \text{ t/cm}^2$$

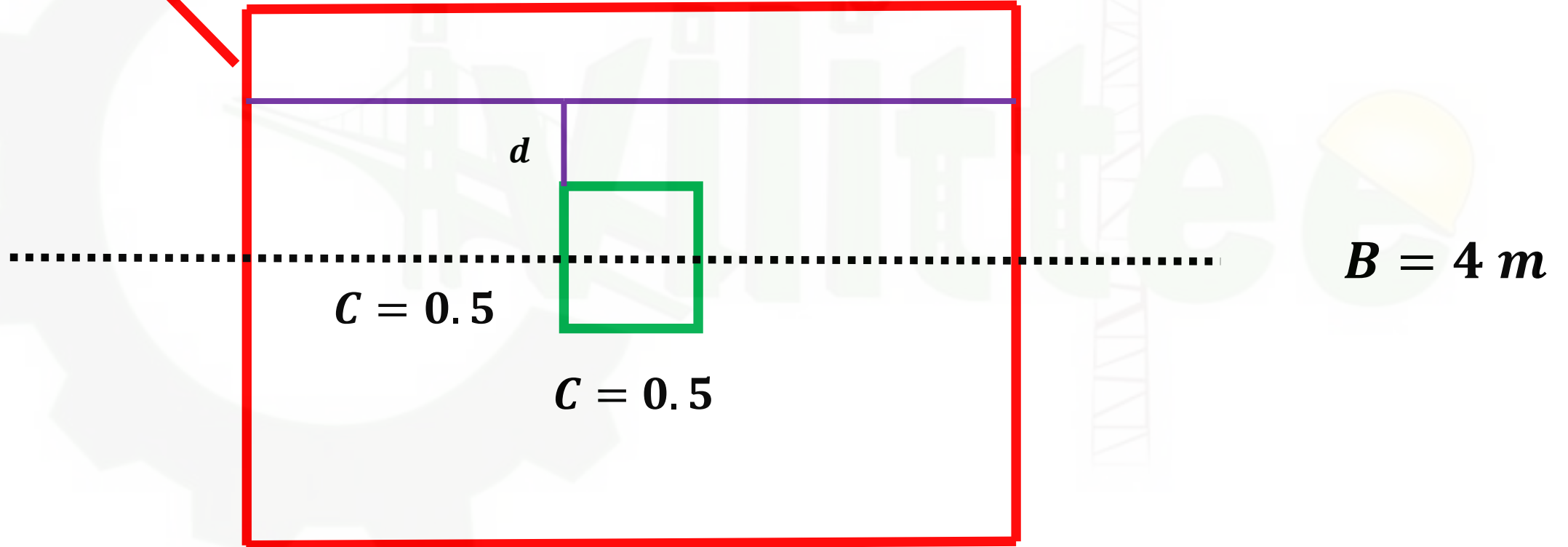
Find Area of footing ?



كل الأرقام بوحدة الطن ما عدا هذه
لذلك هي التي نحولها

Type
equation
here.

المطلوب



اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية

$$L = 4 \text{ m}$$

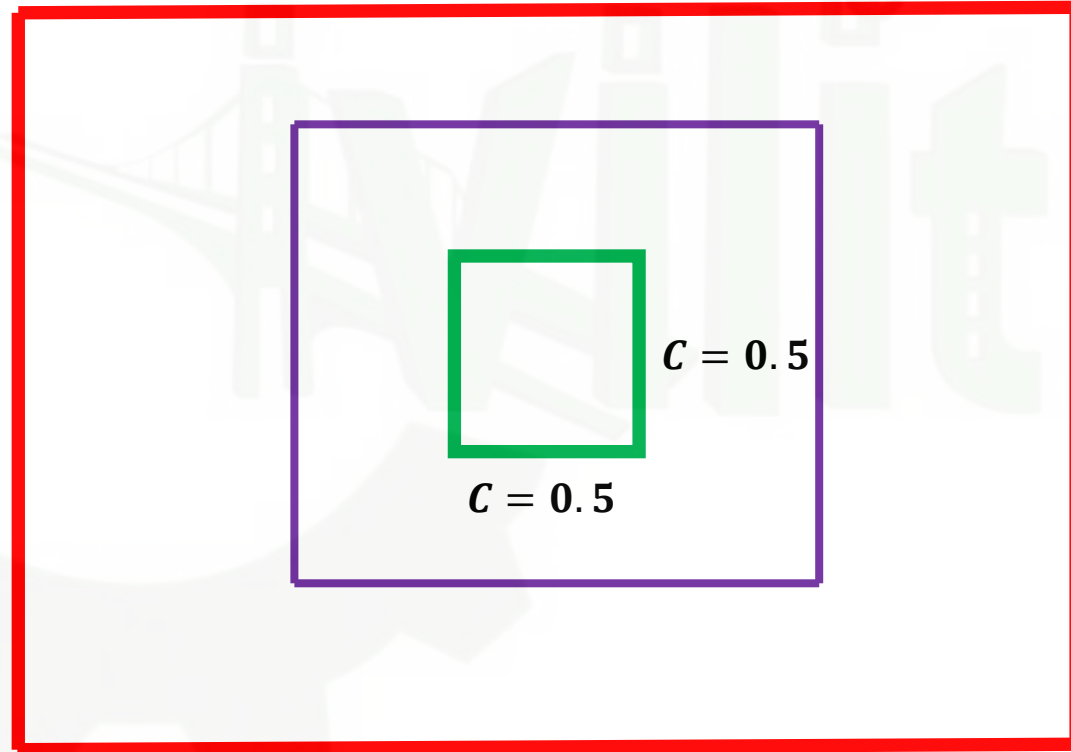
$$C = 0.5$$

$$C = 0.5$$

$$B = 4 \text{ m}$$

d

المطلوب



$$B = 4 \text{ m}$$

$$L = 4 \text{ m}$$

اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية

$$B.C = 1.5 \text{ kg} / \text{cm}^2 = 15 \text{ t} / \text{m}^2$$

1	kg/cm2
9.8420653098757	ton/m2

1.5	kg/cm2
14.7630979648135	ton/m2

$$BC = \frac{P + 0.1 * P}{A} \longrightarrow 15 = \frac{218 + 0.1 * 218}{A_{footing}}$$

$$A_{footing} = 15.98 \text{ m}^2 \text{ but we use } 16 \text{ m}^2$$

هنا تغيرت المساحة

$$A = B * L, \text{ and } B = L(\text{Square}) \longrightarrow L = B = 4 \text{ m}$$

حسبناها بسبب إختلاف
المساحة وفي حال لم
تختلف المساحة لا نحسبها

$$q = \frac{1.1P}{A}$$

القيمة التي سوف نستخدمها في الحسابات

$$q = \frac{1.1 * 218}{16} 14.98 \leq 15(OK)$$

اللجنة الأكاديمية للمدينة

$$\tau_{all\ wide} = \frac{\text{force shear}}{\text{area resisting}} = \frac{q * B * (\frac{L}{2} - \frac{C}{2} - d)}{d * B}$$

$$\tau_{all\ wide} = \frac{\text{force shear}}{\text{area resisting}} = \frac{14.98 * 4 * (\frac{4}{2} - \frac{0.5}{2} - d)}{d * 4} = 65$$

$$d = 32\ cm$$

معطى في السؤال

مرة واحدة قمنا ب الحسابات بسبب أن العمود متساوي في الأبعاد , وكذلك القاعده متساوية

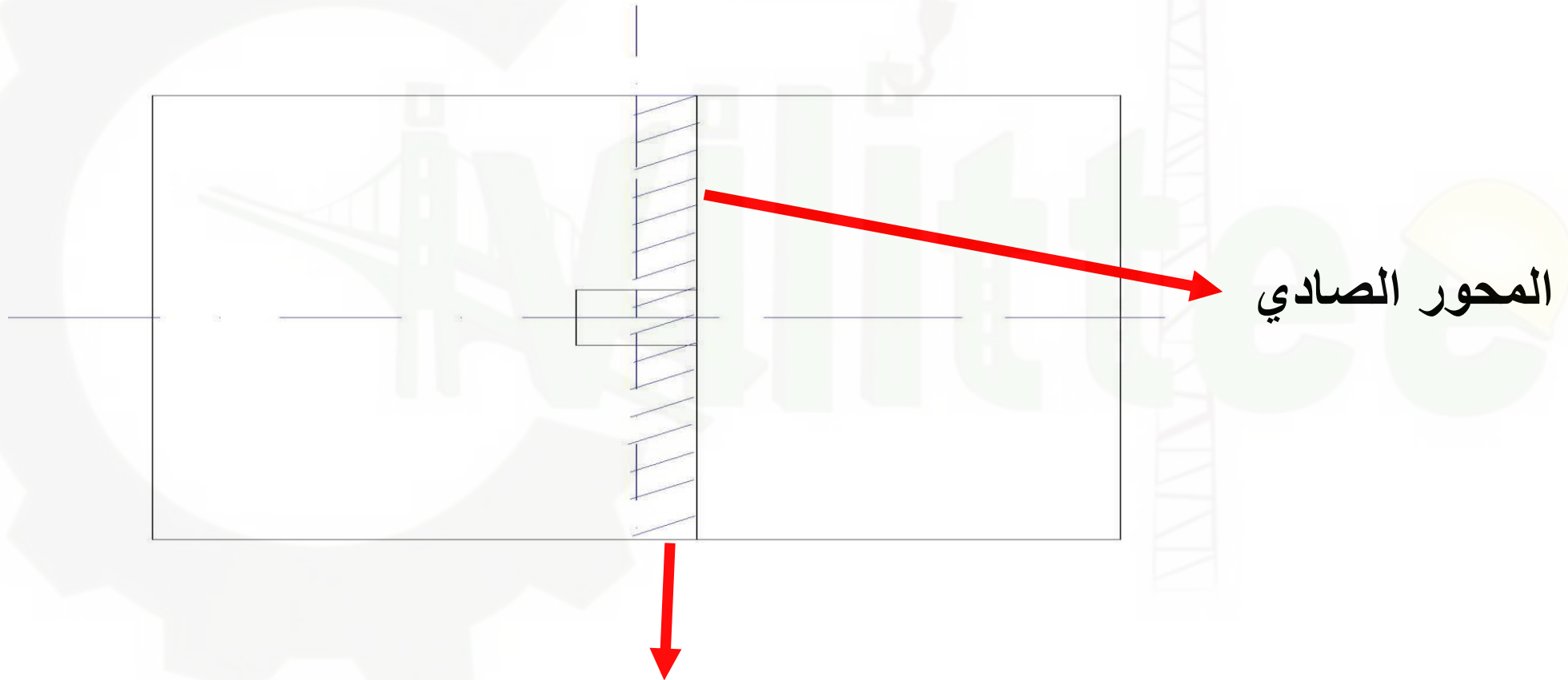
$$\tau_{Punching} = \frac{14.98 * [4 * 4 - (0.5 + d)(0.5 + d)]}{[2(0.5 + d) + 2(0.5 + d)] * d} = 130$$

$$d = 0.455 \quad \text{خذ القيمة الأكبر}$$

معطى في السؤال

$M(y \text{ axis})$

والآن نريد حساب قيمة المومنت على هذه القاعده , في حالة
اختلفت الأبعاد يكون لدينا عزم على المحور السيني والصادي



$$\frac{L}{2} - \frac{C}{2} = 2 - \frac{0.5}{2} = 1.75 \text{ Moment Arm}$$



نريد تحويل الحمل المنتظم إلى قوة مركزة

القيمة التي حسبناها في البداية

$$F = q * 4 * 1.75$$

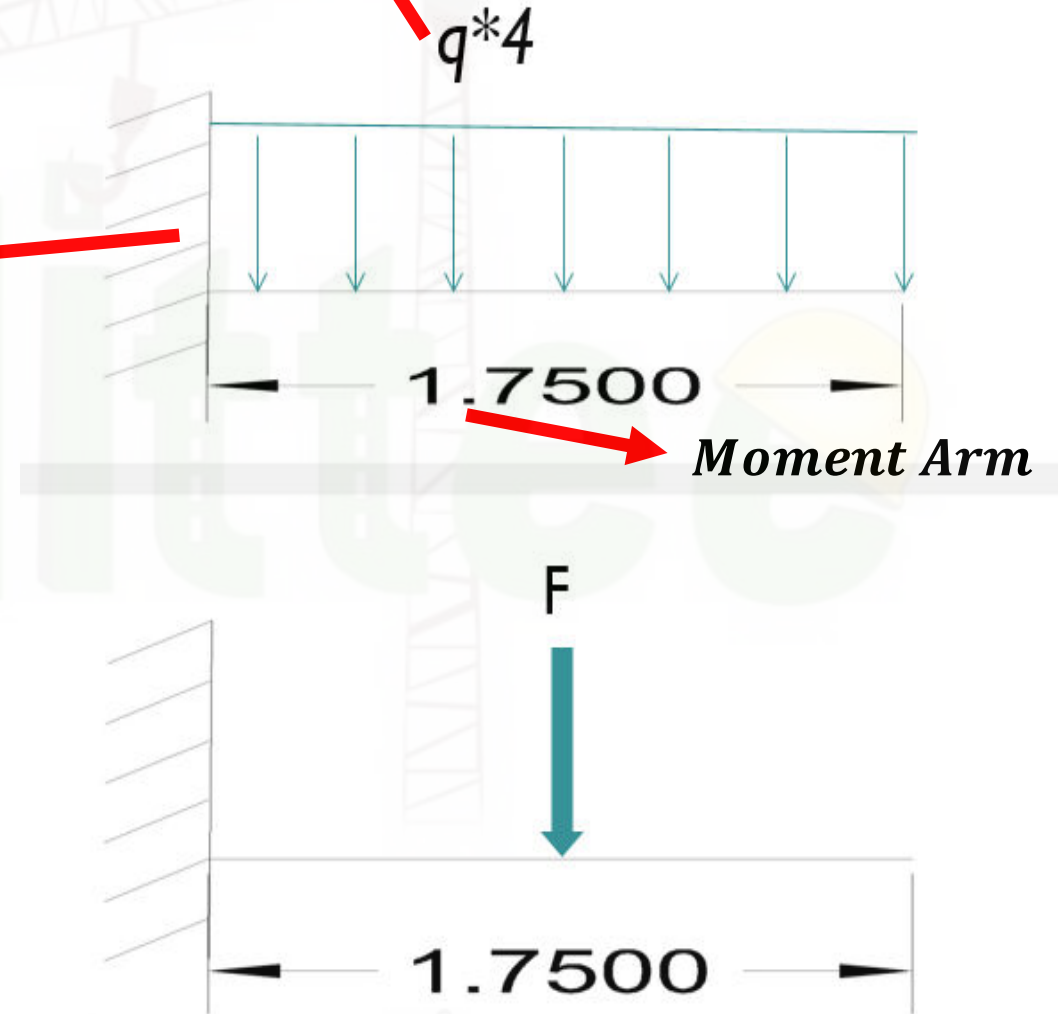
المسافة الموازية ل
المحور المطلوب

والآن نريد حساب العزم

$$M = q * 4 * 1.75 * \frac{1.75}{2}$$

$$M = 14.98 * 4 * 1.75 * \frac{1.75}{2} = 91.75$$

Fixed



العامود هنا ليس مربع كما في السؤال السابق

column = 30 x 60 cm

Load = 240 KN

B.C = 20 t/m²

F_v (WB) = 15 t/m²

F_v (ps) = 30 t/m²

wide shear

Punching Shear



الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية



اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية

$$A = \frac{1.1P}{BC}$$

$$A = \frac{1.1 * 240}{20} = 13.2$$

من خلال هذه الخطوط سنقوم ب تحديد الشكل

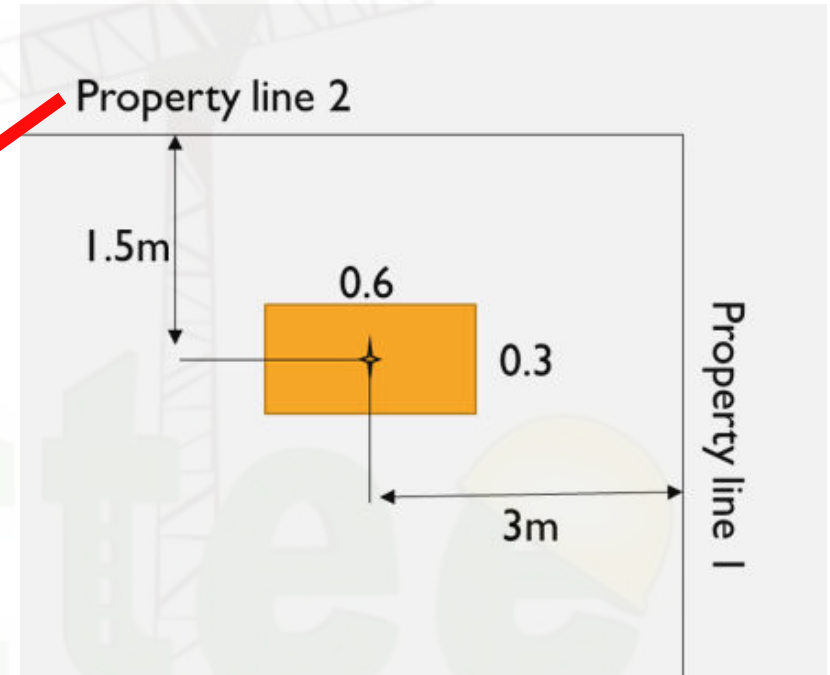
$$1.5 * 2 = 3$$

$$3 * 2 = 6$$

B

$$L = \frac{A}{B} = \frac{13.2}{3} = 4.4$$

الطول كامل



$$\frac{4.4}{2} = 2.2 < 3 (Ok)$$

المساحة لم تتغير لذلك لا يوجد داعي ل حساب قيمة جديدة ل التحمل ومن باب التأكيد
قمنا بحسابها وبقيت نفس القيمة المعطاه بسبب ثبات قيمة المساحة وعدم تغيرها

$$q = \frac{1.1 * 240}{13.2} = 20$$

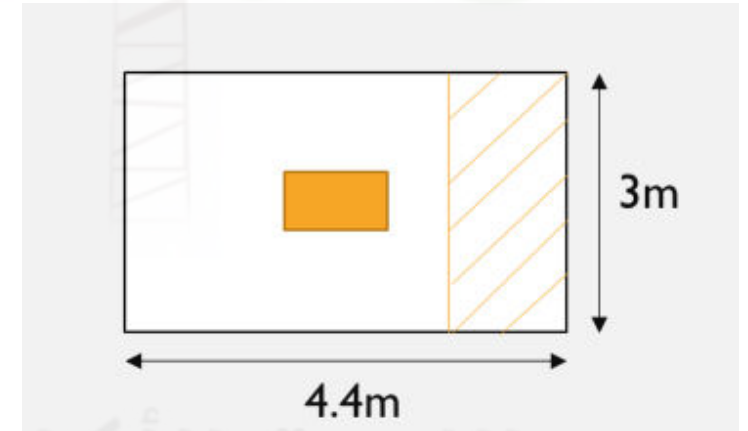
$$\tau_{all\ wide} = \frac{\text{force shear}}{\text{area resisting}} = \frac{q * B * (\frac{L}{2} - \frac{C}{2} - d)}{d * B}$$

$$\tau_{all\ wide} = \frac{\text{force shear}}{\text{area resisting}} = \frac{20 * 3 * (\frac{4.4}{2} - \frac{0.6}{2} - d)}{d * 3} = 15$$

$$\tau_{all\ wide} = \frac{\text{force shear}}{\text{area resisting}} = \frac{114 - 60d}{d * 3} = 15$$

$$d = 1.1$$

شريحة ب الإتجاه القصير

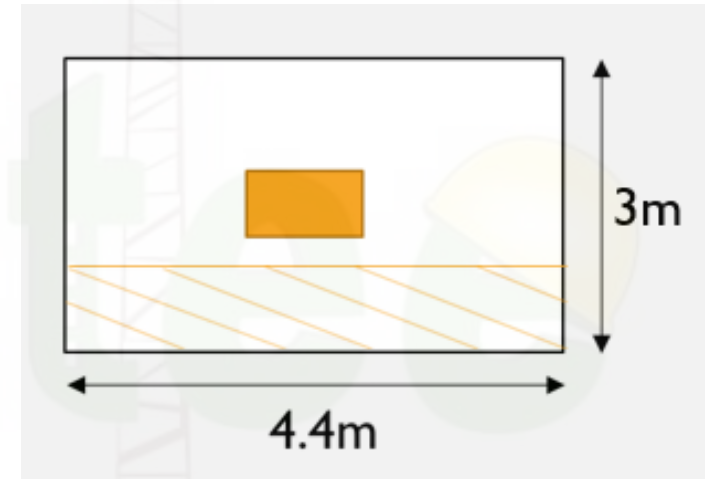


شريحة ب الإتجاه الطويل

$$\tau_{all\ wide} = \frac{\text{force shear}}{\text{area resisting}} = \frac{q * L * (\frac{B}{2} - \frac{C}{2} - d)}{d * L}$$

$$\tau_{all\ wide} = \frac{\text{force shear}}{\text{area resisting}} = \frac{20 * 4.4 * (\frac{3}{2} - \frac{0.3}{2} - d)}{d * 4.4} = 15$$

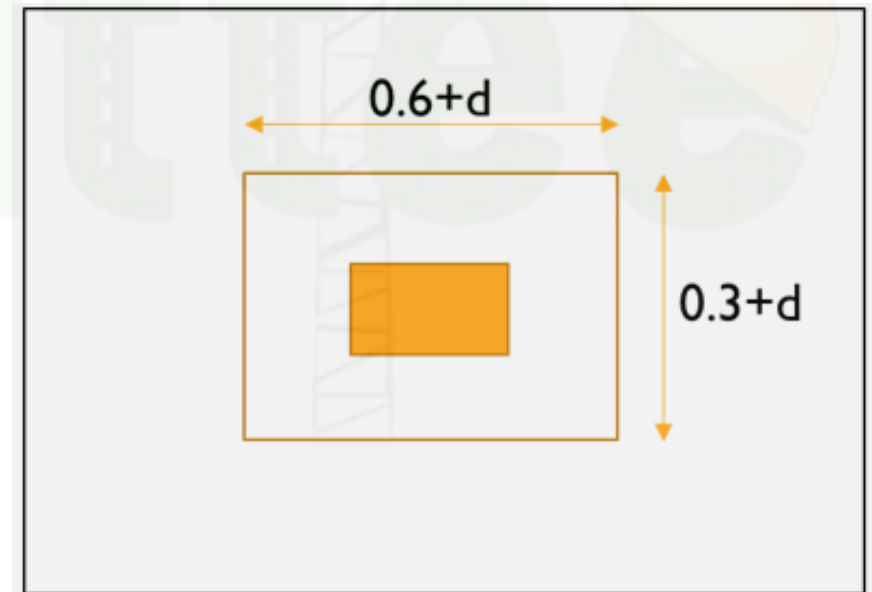
$$\tau_{all\ wide} = \frac{\text{force shear}}{\text{area resisting}} = \frac{118.8 - 88d}{d * 4.4} = 15$$



$$d = 0.77$$

$$\tau_{Punching} = \frac{20 * [4.4 * 3 - (0.6 + d)(0.3 + d)]}{[2(0.6 + d) + 2(0.3 + d)] * d} = 30$$

$$d = 1.13 \text{ (Control)}$$

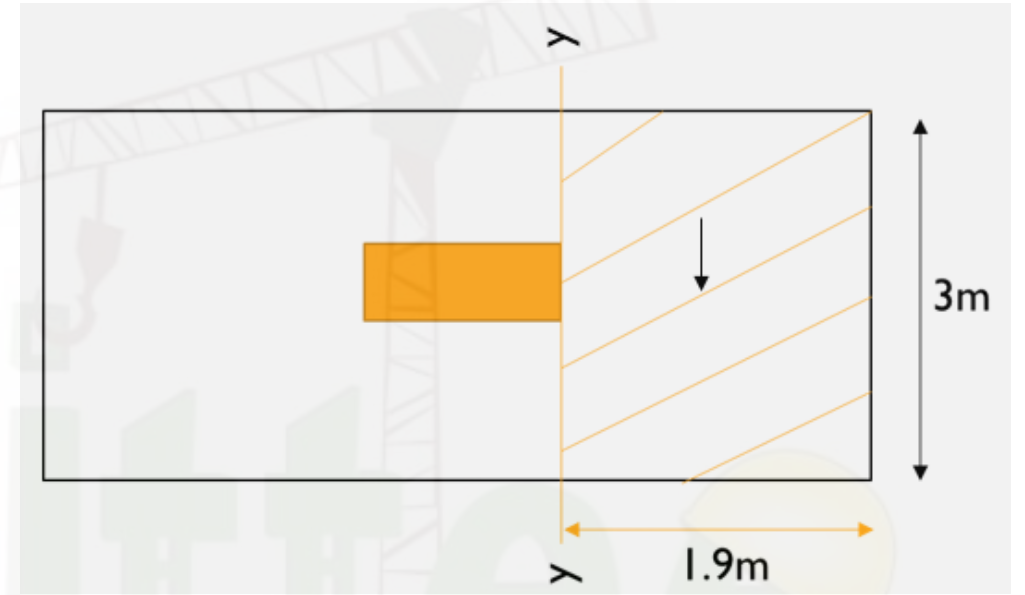


$M(y \text{ axis})$

$$F = 20 * 3 * 1.90$$

$$M = 20 * 3 * 1.9 * \frac{1.90}{2}$$

$$M = 20 * 3 * 1.90 * \frac{1.90}{2} = 108.3$$



$$\text{Moment Arm} = \frac{L}{2} - \frac{C}{2}$$

$$\frac{4.4}{2} - \frac{0.6}{2} = 2.2 - 0.3 = 1.90 \text{ Moment Arm}$$

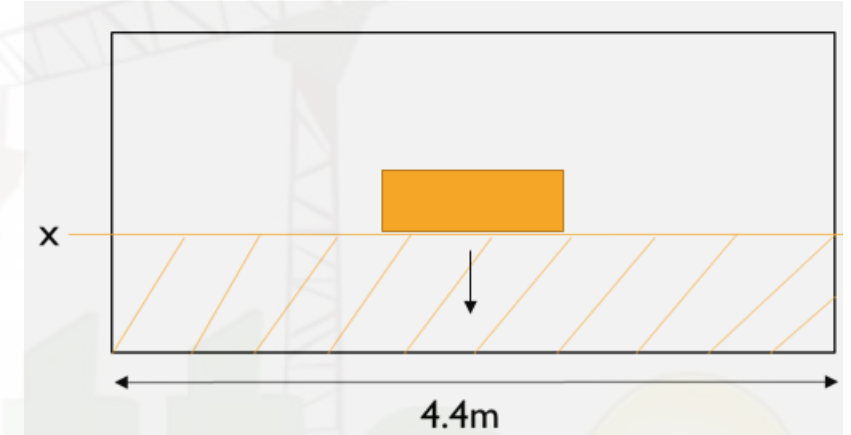
اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية

$$M(x_{axis})$$

$$F = 20 * 4.4 * 1.35$$

$$M = 20 * 4.4 * 1.35 * \frac{1.35}{2}$$

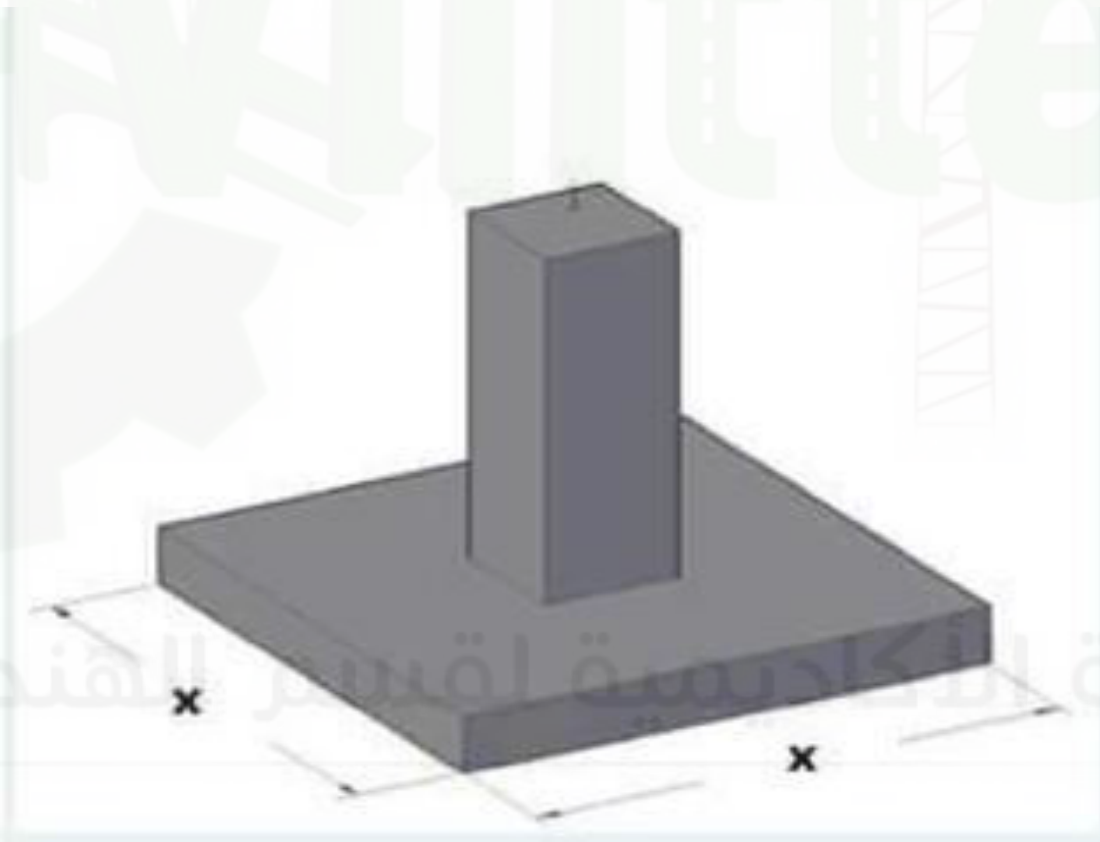
$$M = 20 * 4.4 * 1.35 * \frac{1.35}{2} = 80.2$$



$$\frac{3}{2} - \frac{0.3}{2} = 1.5 - 0.15 = 1.35 \text{ Moment Arm}$$



□Q(Years). A single square footing shown in the figure , square column dimension is (50*50)cm , Maximum allowable wide beam shear is $62.5 \frac{kN}{m^2}$, allowable punching shear is $187.5 \frac{kN}{m^2}$ and the footing depth for punching shear and wide beam shear checking is 50 cm , find the maximum possible area for the footing in m^2 ?



$$\tau_{all\ wide} = \frac{\text{force shear}}{\text{area resisting}} = \frac{q * B * (\frac{L}{2} - \frac{C}{2} - d)}{d * B} = \frac{q * (\frac{x}{2} - \frac{0.5}{2} - 0.5)}{0.5} = 62.5$$

$$31.25 = q * \left[\frac{x}{2} - 0.75 \right]$$

$$\tau_{Punching} = \frac{q * [L * B - (C_1 + d)(C_2 + d)]}{[2(C_1 + d) + 2(C_2 + d)] * d} = \frac{q * [x * x - (0.5 + 0.5)(0.5 + 0.5)]}{[2(0.5 + 0.5) + 2(0.5 + 0.5)] * 0.5} = 187.5$$

$$375 = q[x^2 - 1] \quad x = 4, x = 2$$

$$\text{Area} = 4 * 4 = 16$$

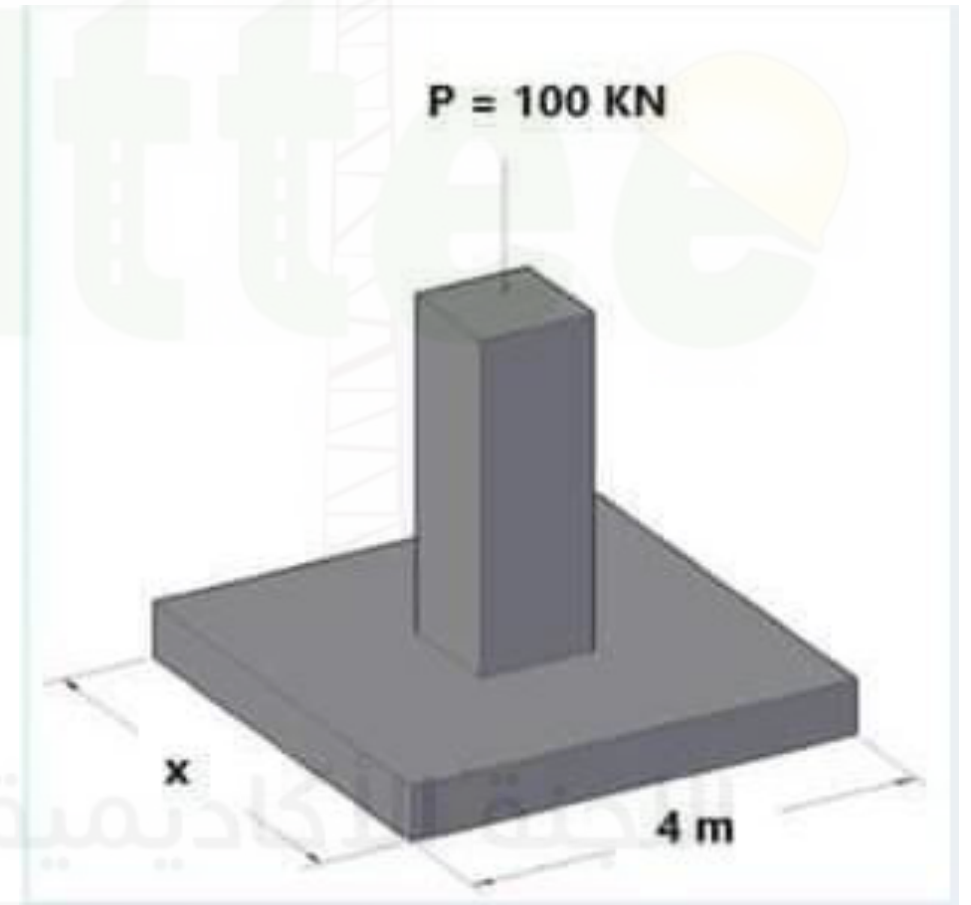
□Q(Years). Column located on the single footing as shown in the figure , the bearing capacity of the soil is $10 \frac{kN}{m^2}$, find the dimension X for the footing in m ?

Ans.

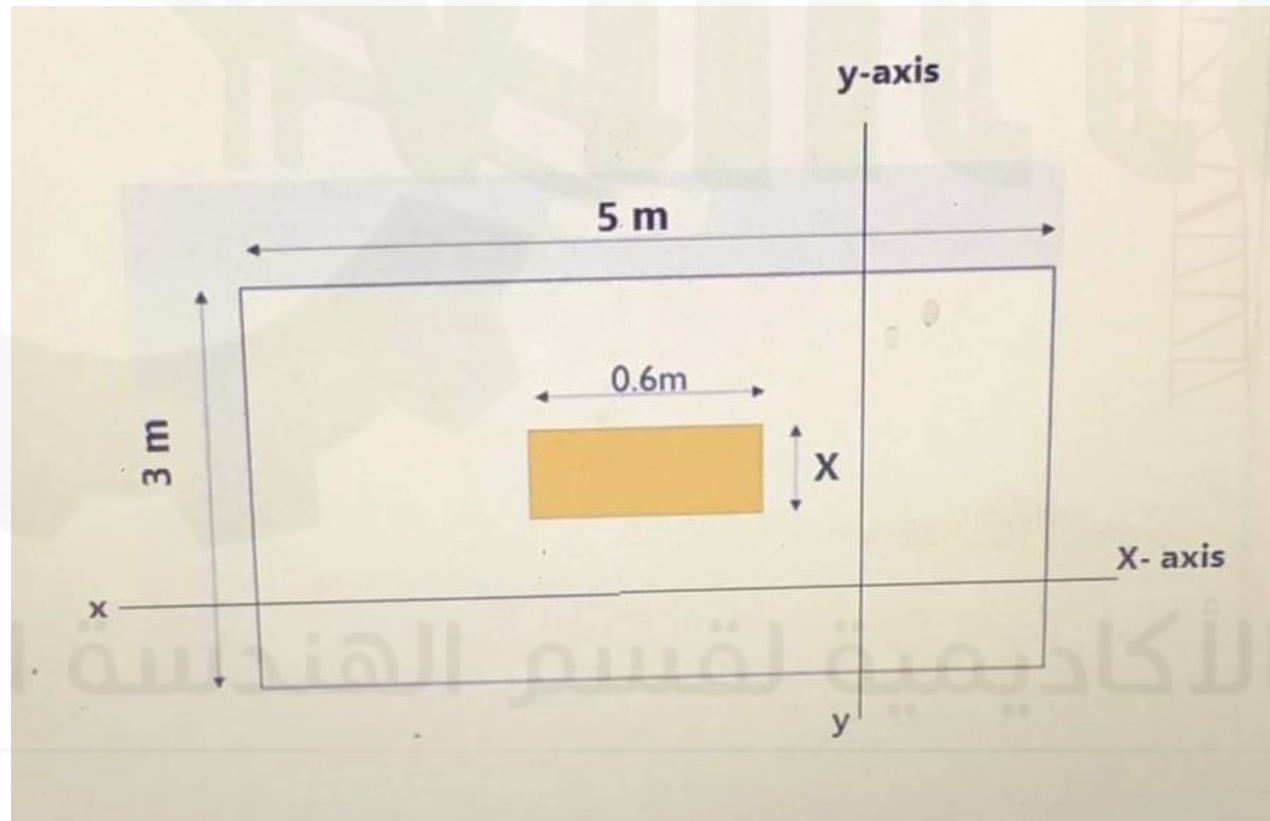
$$A = \frac{1.1 * 100}{10} = 11$$

$$11 = 4x$$

$$x = 2.75$$



□Q(Years). A single footing as shown in the figure , the moment about y-axis is $72.6 \frac{kN}{m}$ and the moment about X-axis is $39 \frac{kN}{m}$, find the dimension X for column ?



$$y - axis \quad \frac{5}{2} - \frac{0.6}{2} = 2.2$$

$$72.6 = F * 3 * 2.2 * \frac{2.2}{2}$$

$$x - axis \quad \frac{3}{2} - \frac{X}{2} = L$$

$$39 = F * 5 * L * \frac{L}{2}$$

$$72.6 = F * 3 * 2.2 * \frac{2.2}{2}$$

$$72.6 = 7.26F$$

$$39 = F * 5 * L * \frac{L}{2}$$

$$78 = 5FL^2$$

$$L = 1.249$$

$$\frac{3}{2} - \frac{X}{2} = 1.249$$

$$X = 0.5$$

DESIGN OF COMBINED FOOTING

Example : C1 = 40 x 40 cm DL = 700 KN
 LL = 700 KN Total service load = 1400 KN.

C2 = 50 X 50 cm DL = 900 KN
 LL = 1200 KN Total service load = 2100 KN

Space between columns = 3m (center to center)

B.C = 220 KN/m²

$F_v(wb)$ = 600 KN/m² , $f_v(p.s)$ = 1200 KN/m²

wide shear

Punching Shear

$$A = \frac{1.1 * \Sigma P}{B.C}$$

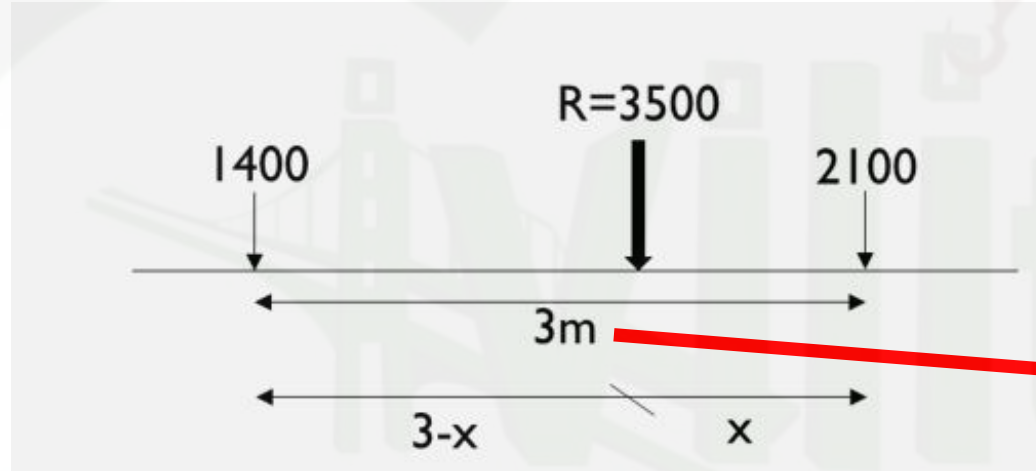
$$A = \frac{1.1 * \Sigma 1400 + 2100}{220}$$

$$A = \frac{1.1 * \Sigma 1400 + 2100}{220} = 17.5$$

الأحمال هنا هي مضربة ب معامل الامان
وليست بحاجة لكي نضربها نحن

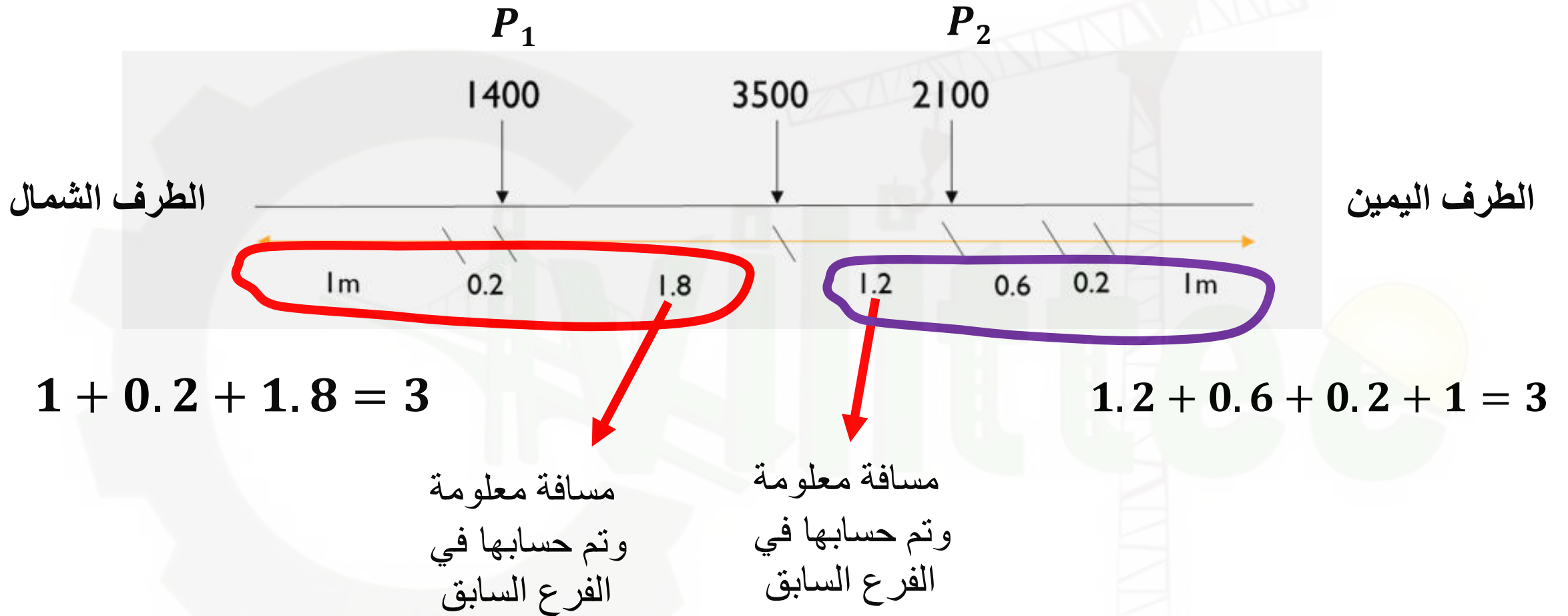


نحن نريد أن تكون المحصلة القوى في المنتصف لكي لا يحصل إزاحة



معطاه في السؤال
هذه المسافة

$$\Sigma M_R = 1400(3 - x) - 1200x = 0$$
$$x = 1.2$$



يجب أن تكون محصلة القوى بعيدة عن اليمين وعن اليسار مسافة متساوية

فرضنا أن الطول يساوي 6

$$B = \frac{A}{L} = \frac{17.5}{6} = 2.92 \approx 3$$

$$2 < \frac{L}{B} < 3$$

$$\frac{6}{3} = 2 \text{ (Ok)}$$

$$A_{design} = 6 * 3 = 18$$

إذن المساحة تغيرت , كانت 17.5

$$BC = \frac{1.1 * \Sigma P}{A}$$

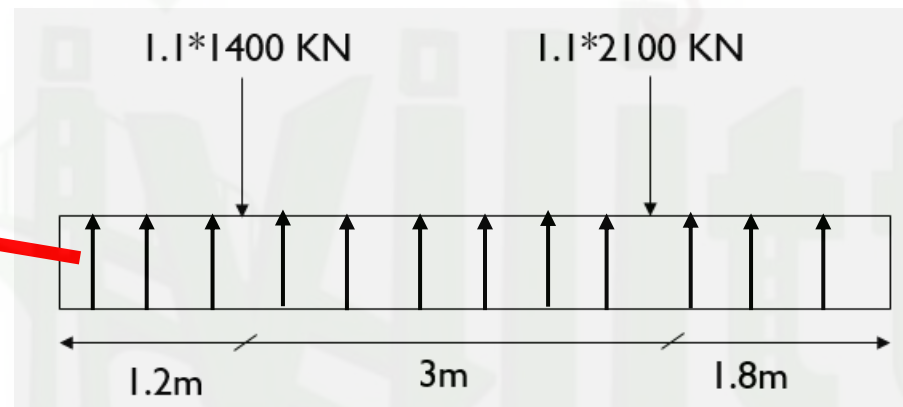
$$q = \frac{1.1 * 3500}{18} = 214$$

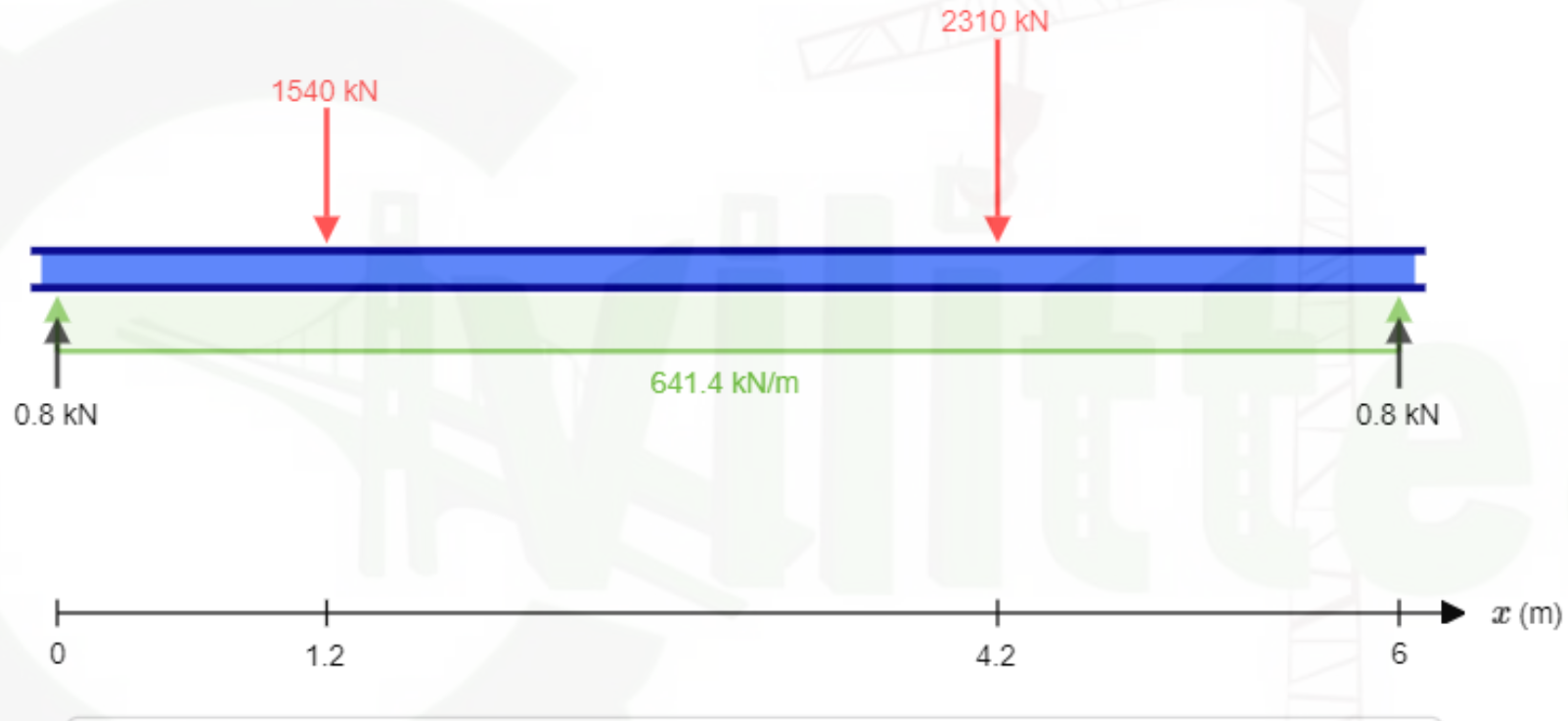
$$q' = \frac{1.1 * 3500}{6} = 641.4 \text{ ل المتر الطولي}$$

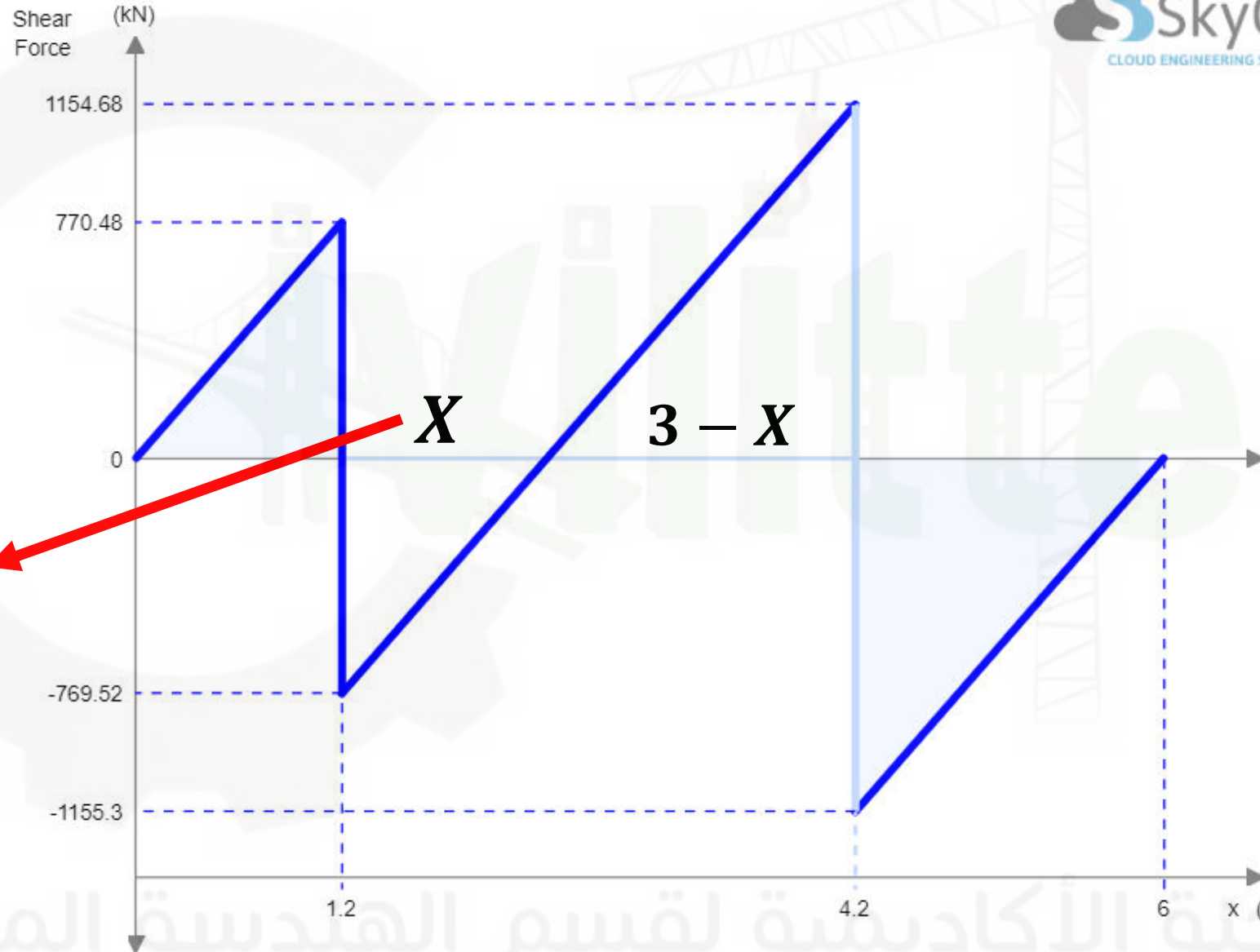
القادم من العמוד

القادم من العמוד

$$q' = 641.4$$



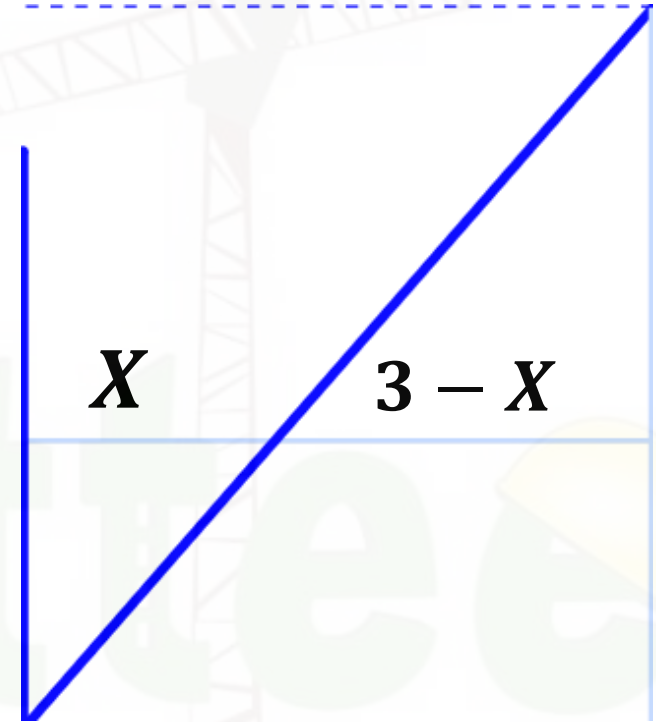


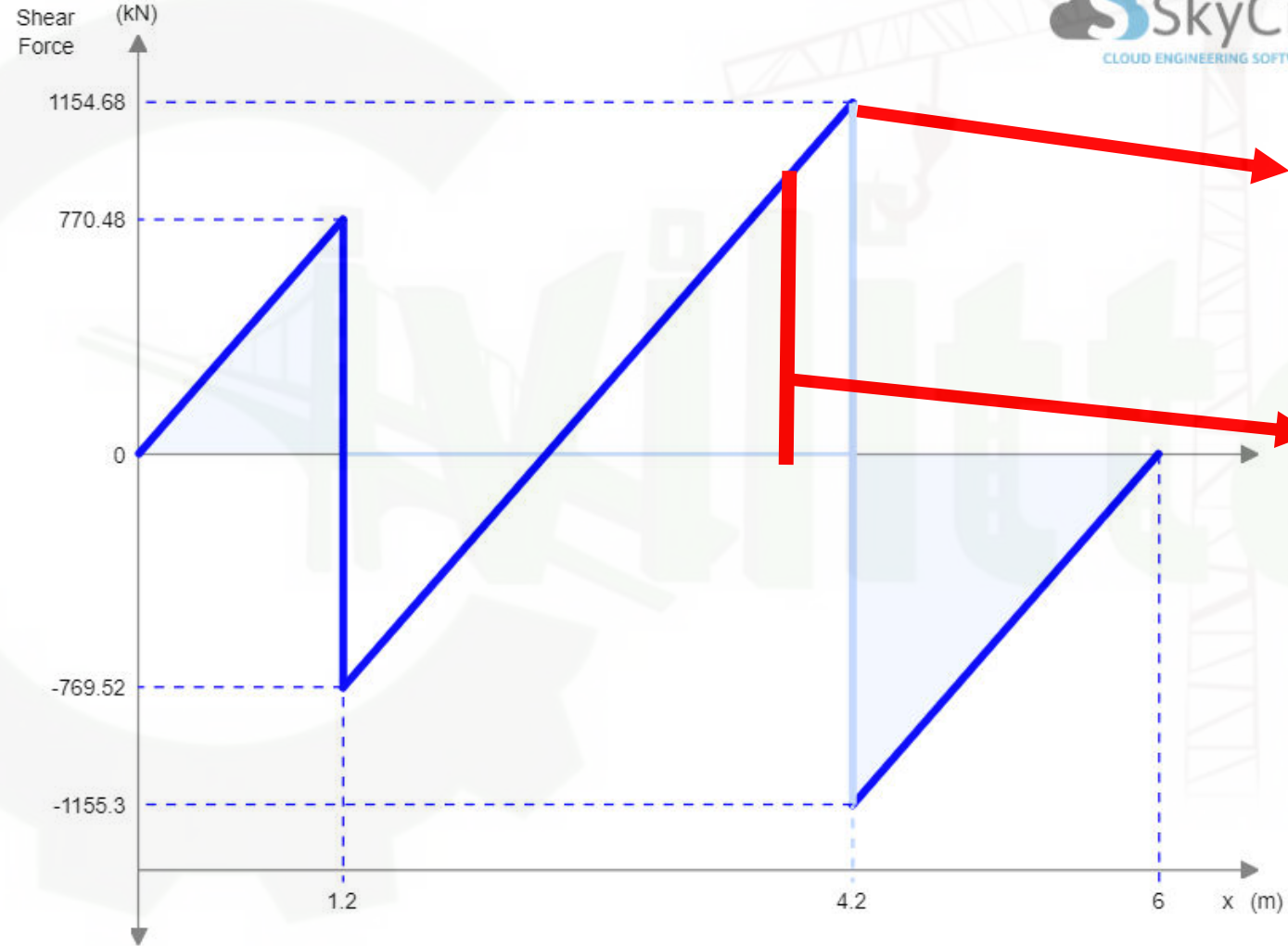


نجدها عن طريق
تشابه المثلثات

$$\frac{769.52}{X} = \frac{1154.68}{3 - X}$$

$$X = 1.20$$





Type equation here.

V_{max} العمود هذا له قيمة شير أعلى من العمود الثاني لذلك فقط نحسبه

$V_{max at d + 0.25}$

قيمة ثابتة ودائما نأخذها

$$\frac{1154.68}{1.8} = \frac{V \text{ max at } d + 0.25}{1.8 - (0.25 + d)}$$

$$V \text{ max at } d + 0.25 = 994.939 - 641.89d$$

$$\text{resisting Area} = B * d = 3 * d$$

$$\frac{994.939 - 641.89d}{3d} = 600$$

$$d = 0.45m$$

الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية



اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية

Punching shear

$$\frac{1154.68}{1.8} = \frac{V \text{ max at } \frac{d}{2} + 0.25}{1.8 - (0.25 + \frac{d}{2})}$$

$$V \text{ max at } \frac{d}{2} + 0.25 = 994.939 - 320.872d$$

$$\text{resisting Area} = 4 * d * (d + C) = 4 * d * (0.5 + d)$$

هنا القانون مثل القانون الذي في القاعدة المفردة , وانتبه أن أبعاد لعמוד هنا متساوية

$$\frac{994.939 - 320.872d}{4 * d * (0.5 + d)} = 1200$$

$$d = 0.25m$$

Moment

462.024

1039.67

B.M= 1039.67 KN.m
Long direction

الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية



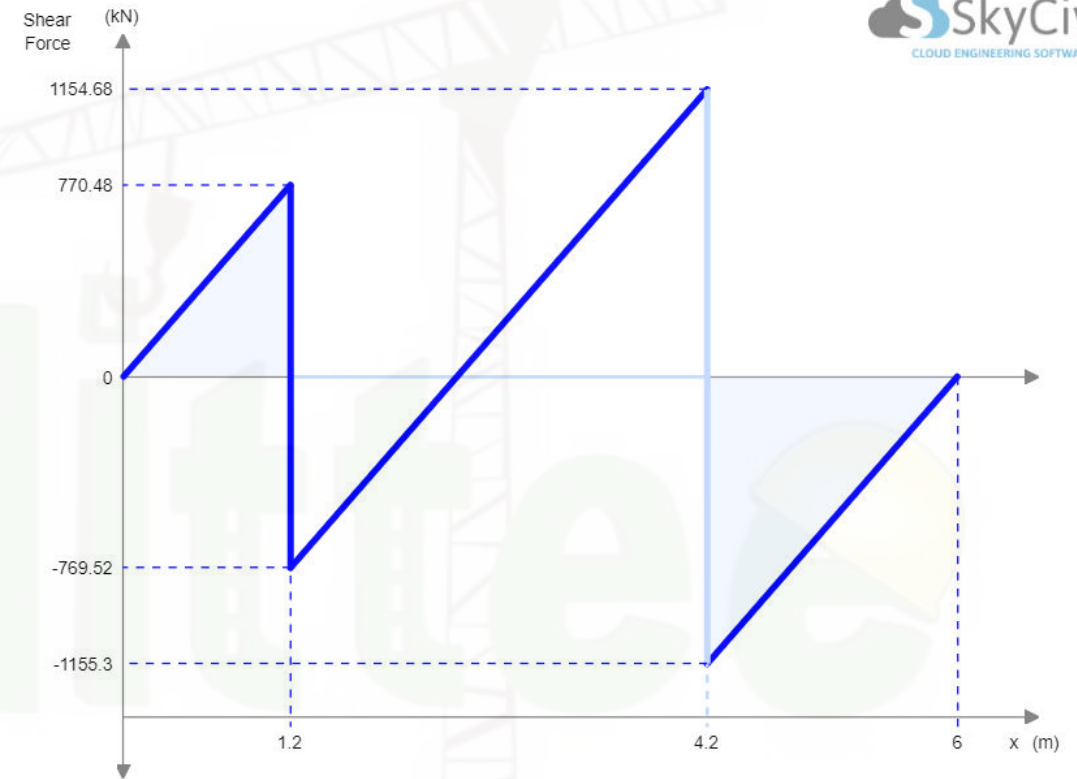
اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية

$$770.48 * 1.2 * \frac{1}{2} = 462.288$$

$$462.88 - \left(\frac{1}{2} * 1.2 * 769.52 \right) = 0.57$$

$$0.57 + \left(\frac{1}{2} * 1.8 * 1154.68 \right) = 1039.78$$

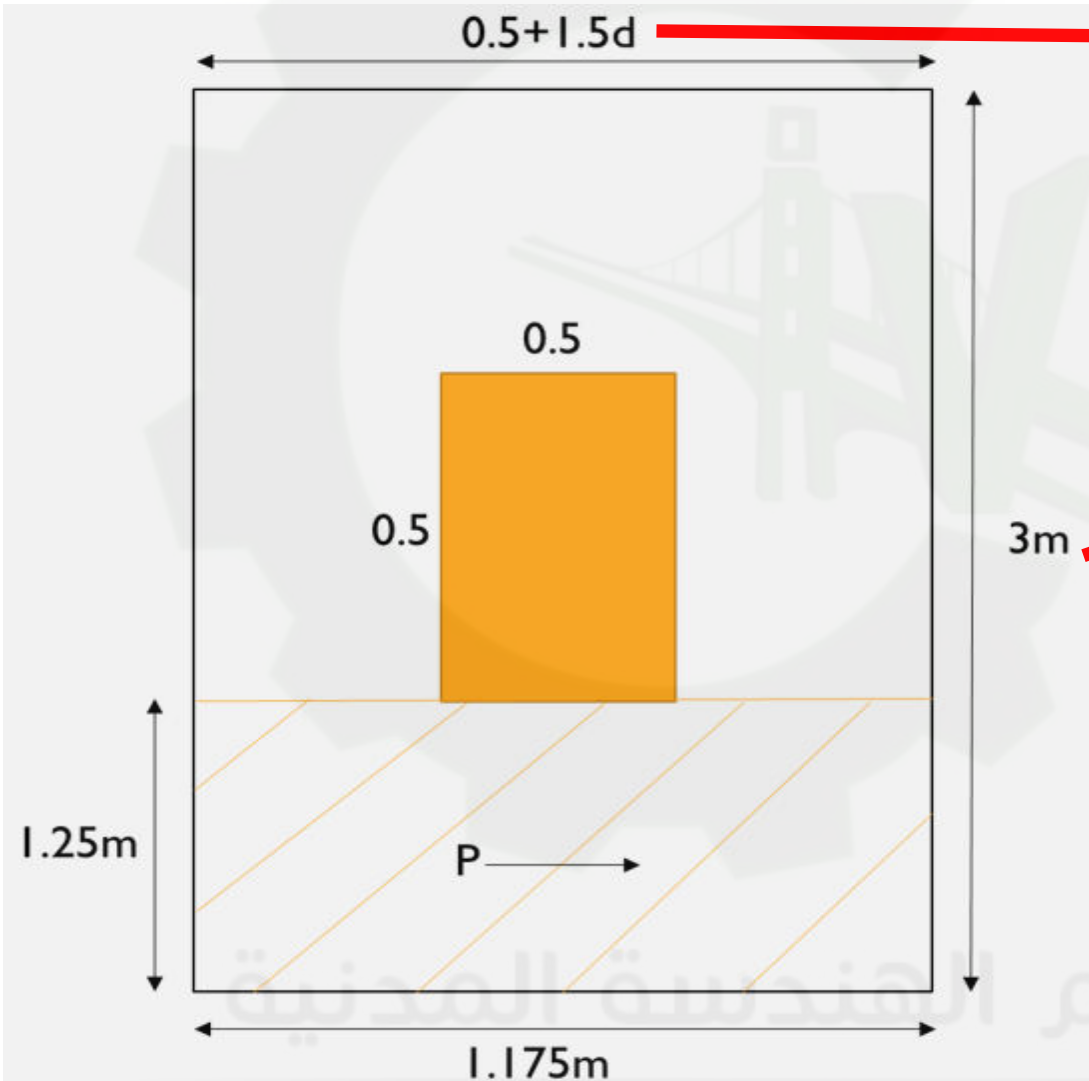
$$1039.78 - \left(\frac{1}{2} * 1.8 * 1155.3111 \right) = 0$$



قيمة المومنت في الإتجاه الطويل

والان سوف نشرح المومنت في الإتجاه القصير

إذا طلب منك السؤال ولم يحدد في اي عامود نذهب ل العامود الأكبر



$$0.5 + 1.5 * 0.45 = 1.175$$

الطول هو 6 ولكن نحن أخذنا هذا المقدار فقط

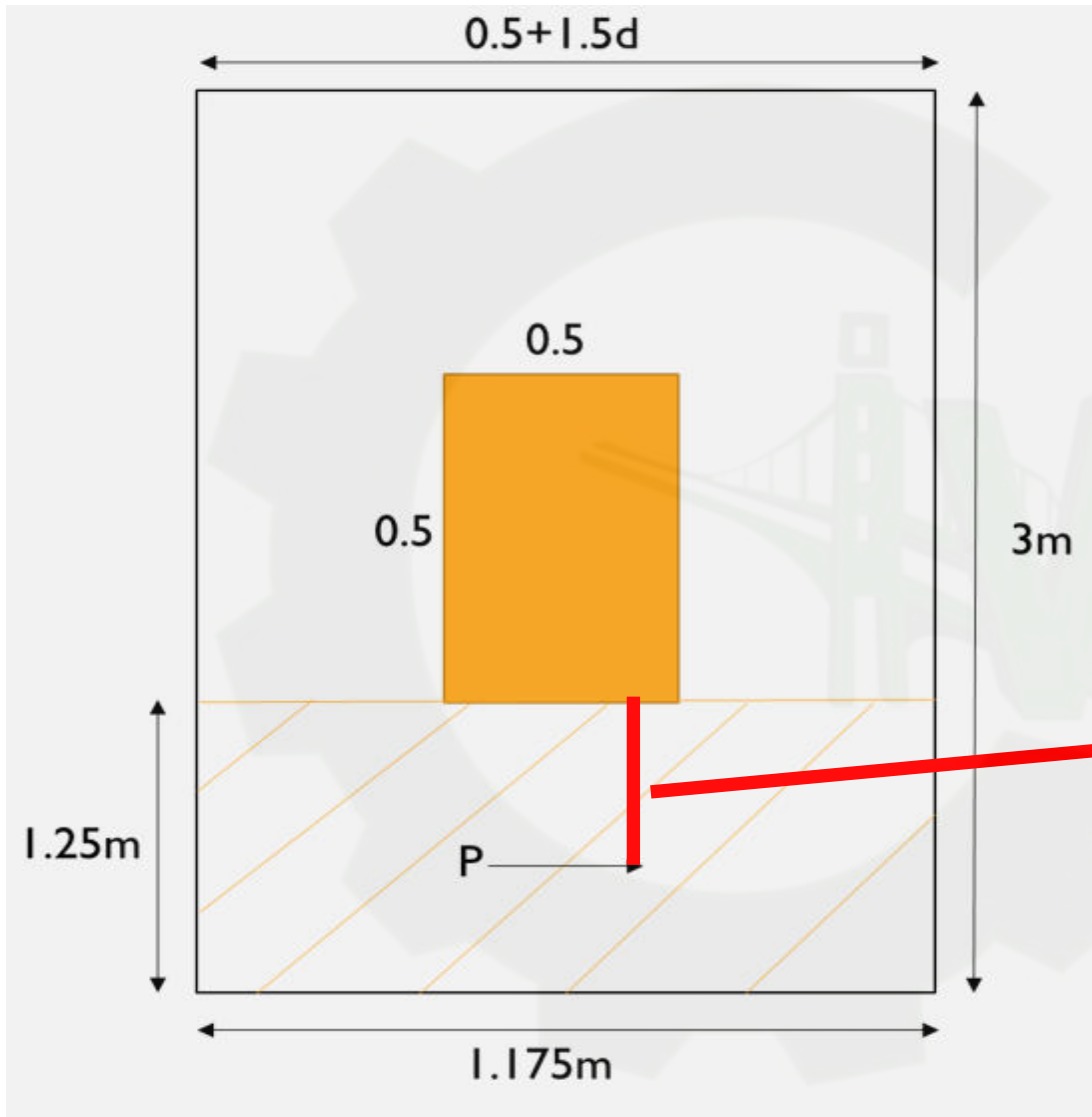
معروف لدينا

بعد العامود

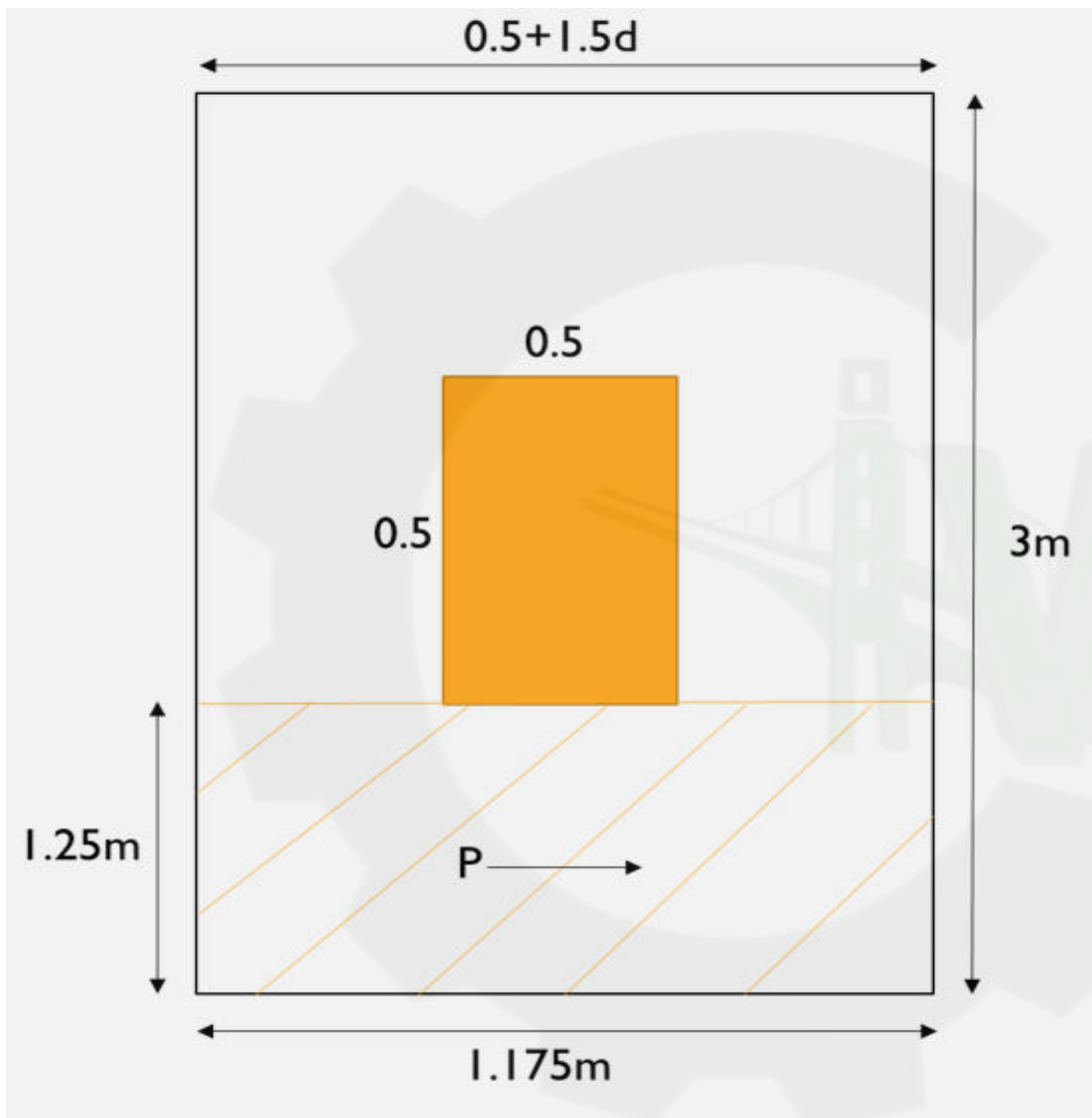
$$3 - 0.5 = 2.5$$

$$\frac{2.5}{2} = 1.25$$

في كل إتجاه



$$\text{Moment Arm} = \frac{1.25}{2} = 0.625$$

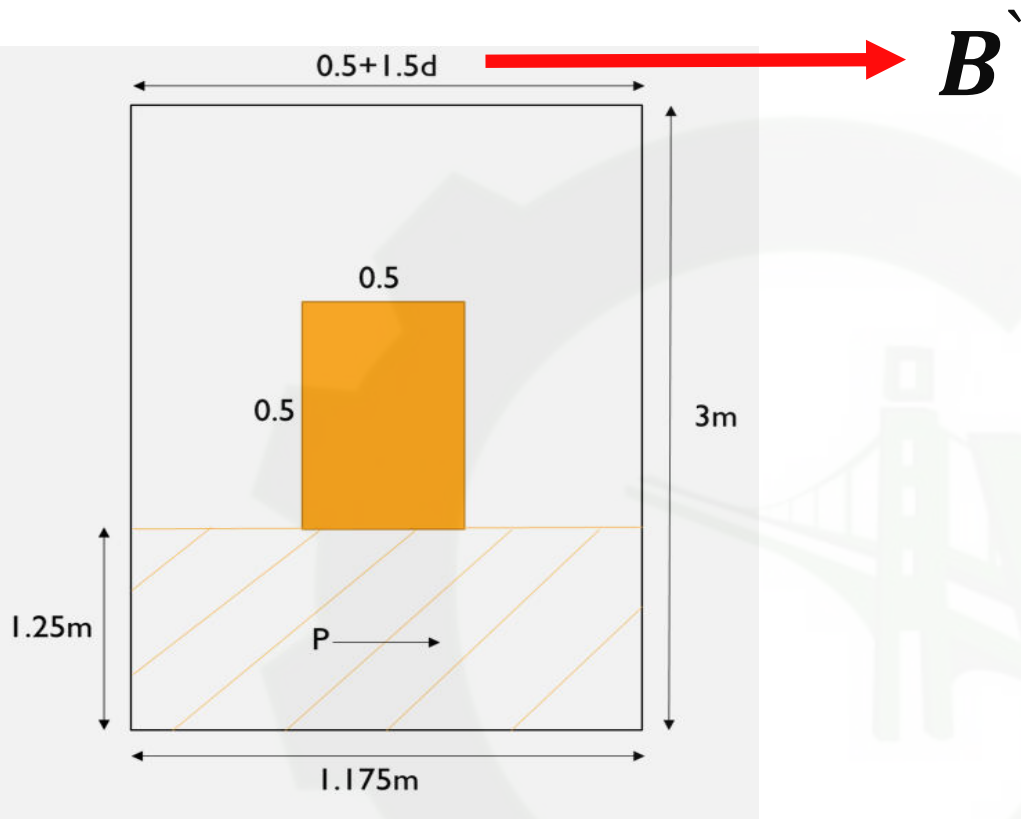


$$P = 1.25 * 1.175 * q$$

$$q = \frac{1.1 * 2100}{3 * 1.175} = 655.31$$

$$P = 1.25 * 1.175 * 655.31 = 962.48$$

$$M = P * Arm = 0.625 * 962.48 = 601.55$$



في حال وجدت صعوبة في ما سبق , يوجد
قانون جاهز والان سنقوم بتوضيحه

$$\frac{1.1 * P}{B * B'} * B' * \left(\frac{B}{2} - \frac{C_1}{2} \right) * \frac{\left(\frac{B}{2} - \frac{C_1}{2} \right)}{2}$$

اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية

$$\frac{1.1 * P}{B * B'} * B' * \left(\frac{B}{2} - \frac{C_1}{2} \right) * \frac{\left(\frac{B}{2} - \frac{C_1}{2} \right)}{2}$$

$$\frac{1.1 * 2100}{3 * 1.175} * 1.175 * \left(\frac{3}{2} - \frac{0.5}{2} \right) * \frac{\left(\frac{3}{2} - \frac{0.5}{2} \right)}{2} = 601.55$$



□ **Q(Years)**. A part of combined footing is presented as shown in the figure . The total service load for the column (0.5*0.5) m is 1500kN , the length moment in the short direction is 631.64kN , find the Arm that caused the moment in a short direction , Note: the column is located at the center of the footing .



$$Moment = \frac{1.1 * P}{B * B'} * B' * \left(\frac{B}{2} - \frac{C_1}{2} \right) * \frac{\left(\frac{B}{2} - \frac{C_1}{2} \right)}{2}$$

$$631.64 = \frac{1.1 * 1500}{B * B'} * B' * \left(\frac{B}{2} - \frac{0.5}{2} \right) * \frac{\left(\frac{B}{2} - \frac{0.5}{2} \right)}{2}$$

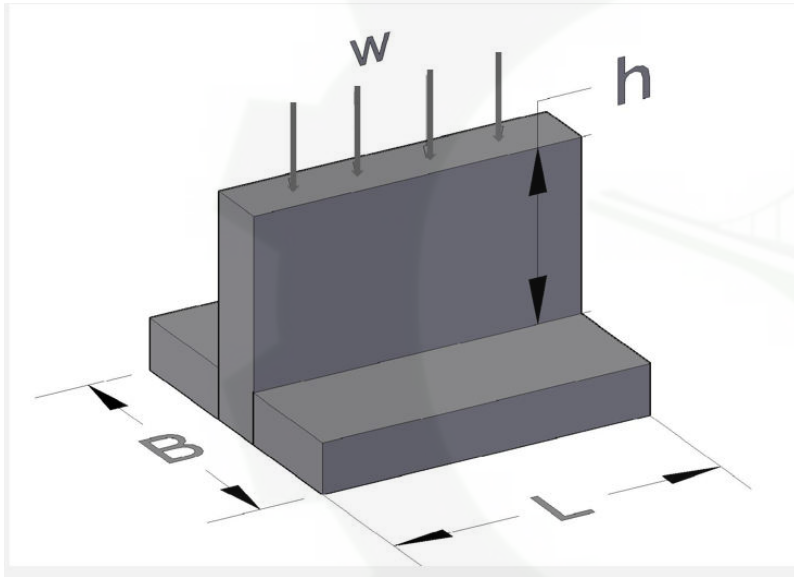
$$631.64 = \frac{1.1 * 1500}{B} * \left(\frac{B}{2} - \frac{0.5}{2} \right) * \frac{\left(\frac{B}{2} - \frac{0.5}{2} \right)}{2}$$

$$\mathbf{B = 4}$$

$$Moment Arm = \left[\frac{\frac{B}{2} - \frac{C}{2}}{2} \right] = 0.625$$

$$Moment Arm = \left[\frac{\frac{4}{2} - \frac{0.5}{2}}{2} \right] = 0.875$$

DESIGN OF WALL FOOTING



$$L = 1$$

موضوع سهل جدا ويشبه كثيرا القاعدة المفردة

$$BC = \frac{1.1P}{A_{footing}}$$



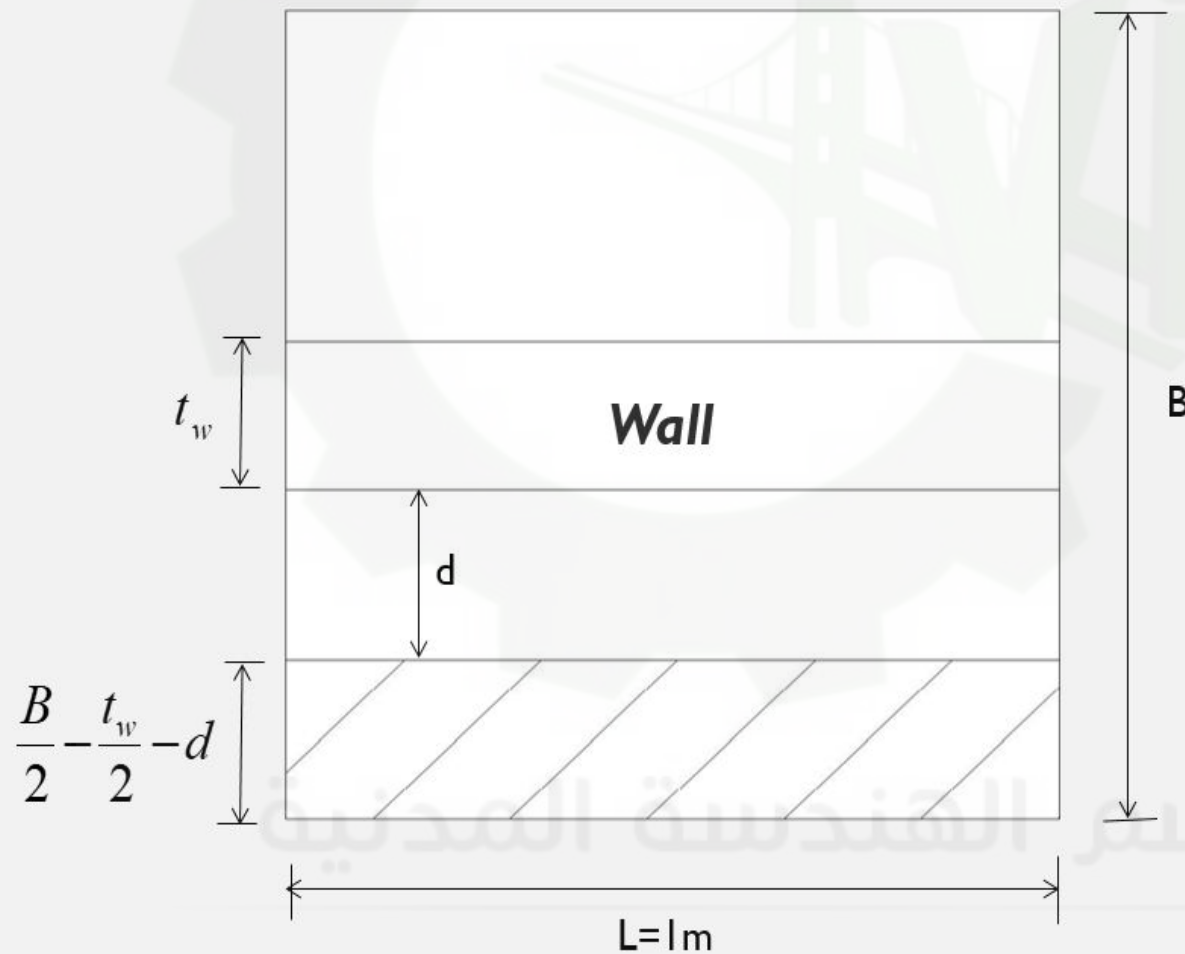
$$A_{footing} = \frac{1.1P}{BC}$$

$$B * L = \frac{1.1P}{BC}$$

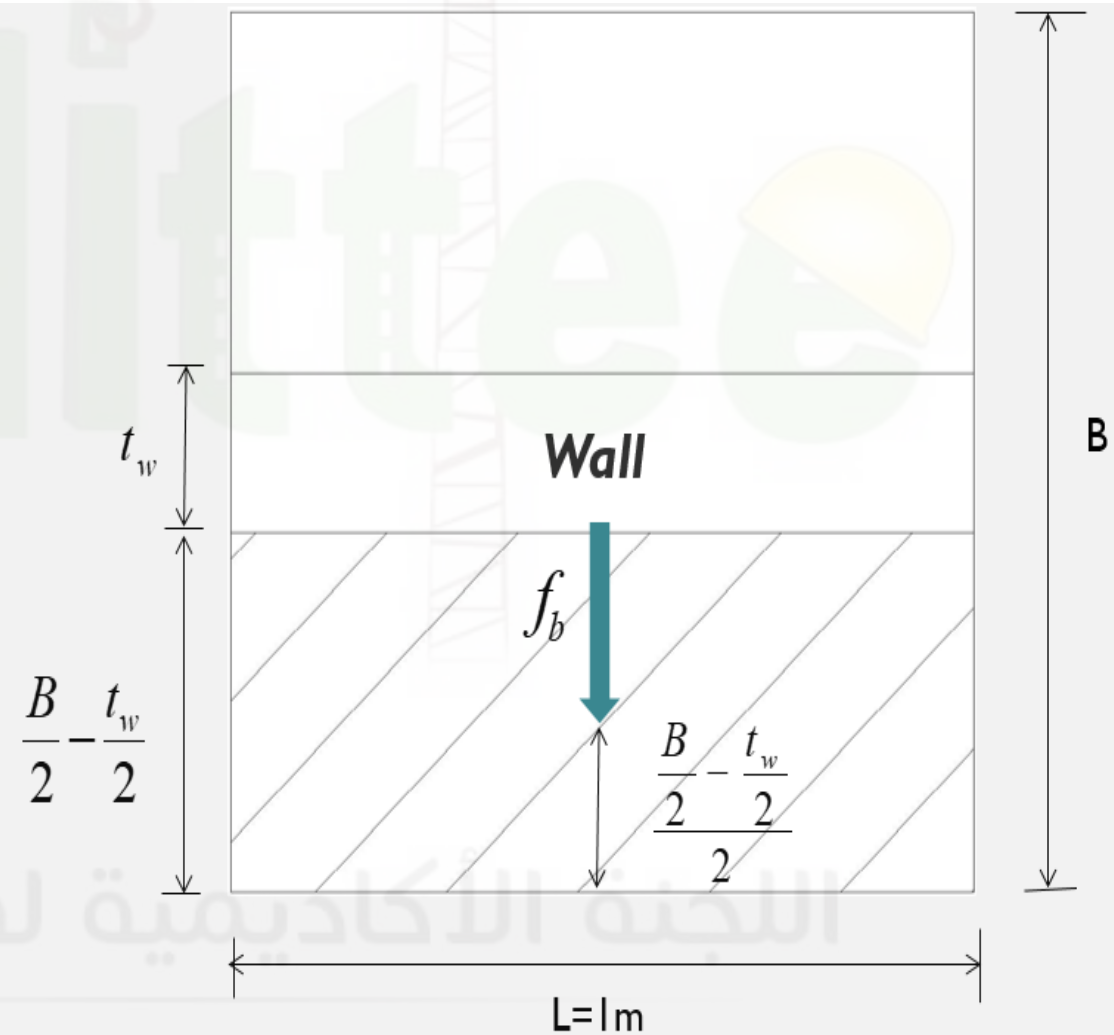
$$L = 1$$

$$B = \frac{1.1P}{BC}$$

$$\tau_{all\ wide} = \frac{\text{force shear}}{\text{area resisting}} = \frac{q * 1 * (\frac{B}{2} - \frac{t_w}{2} - d)}{d * 1}$$



$$M = q * 1 * \left(\frac{B}{2} - \frac{t_w}{2}\right) * \frac{\left(\frac{B}{2} - \frac{t_w}{2}\right)}{2}$$



❖ *Example :*

$$\Sigma \text{ load on wall} = 20 \text{ t/m}$$

$$\tau_{all}(\text{wide}) = 8 \text{ t} / \text{m}^2$$

$$B.C = 20 \text{ kg/cm}^2$$

$$t_w = 0.2 \text{ m}$$

Find Area of footing and dimensions?

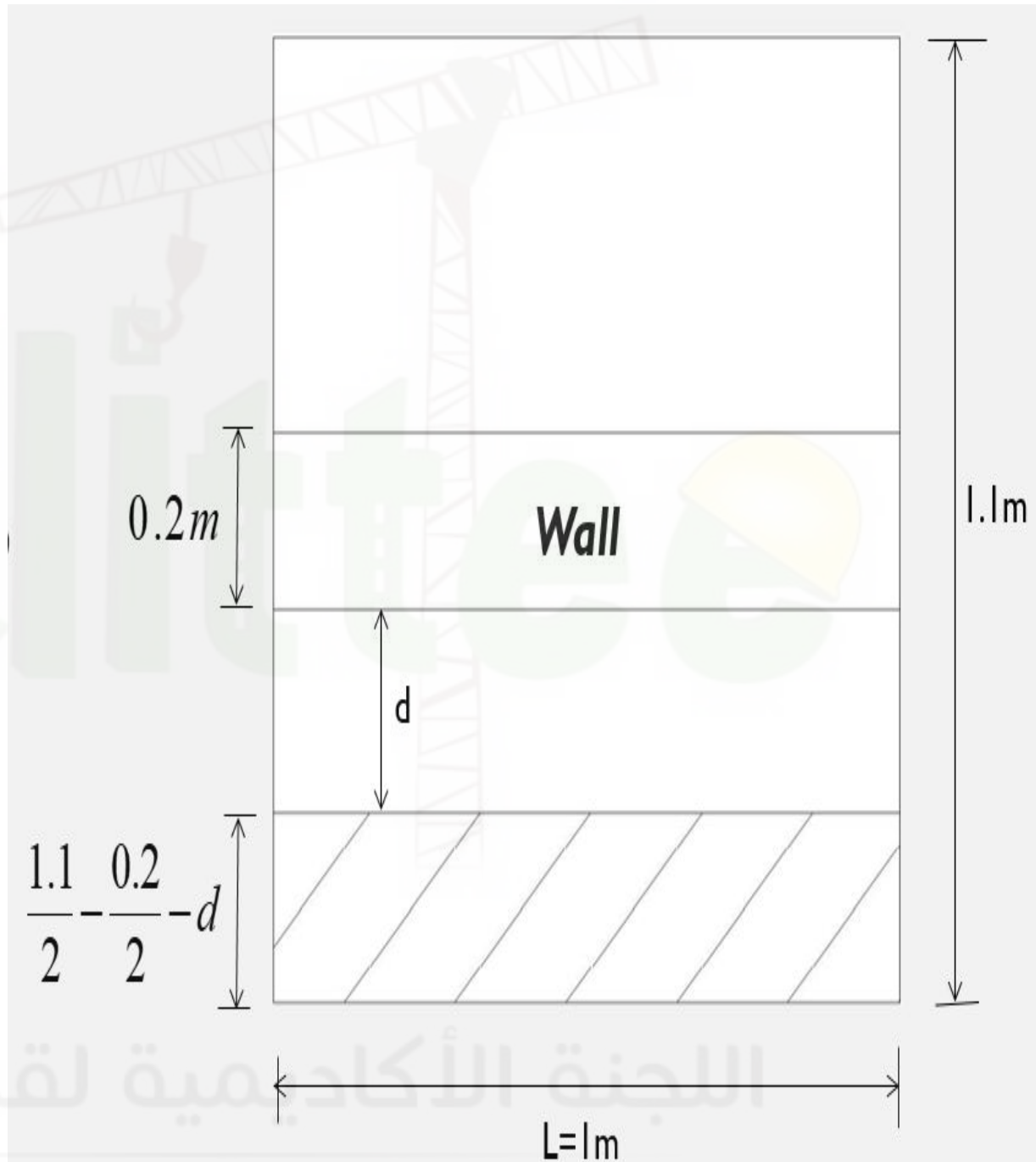
اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية

$$B = \frac{1.1 * 20}{20} = 1.1$$

$$q = \frac{1.1 * 20}{1.1 * 1} = 20$$

$$8 = \frac{20 * 1 * (\frac{1.1}{2} - \frac{0.2}{2} - d)}{d * 1}$$

$$d = 0.32$$



Moment (Short direction)

$$M = 20 * 1 * \left(\frac{1.1}{2} - \frac{0.2}{2} \right) * \frac{\left(\frac{1.1}{2} - \frac{0.2}{2} \right)}{2} = 2.025$$

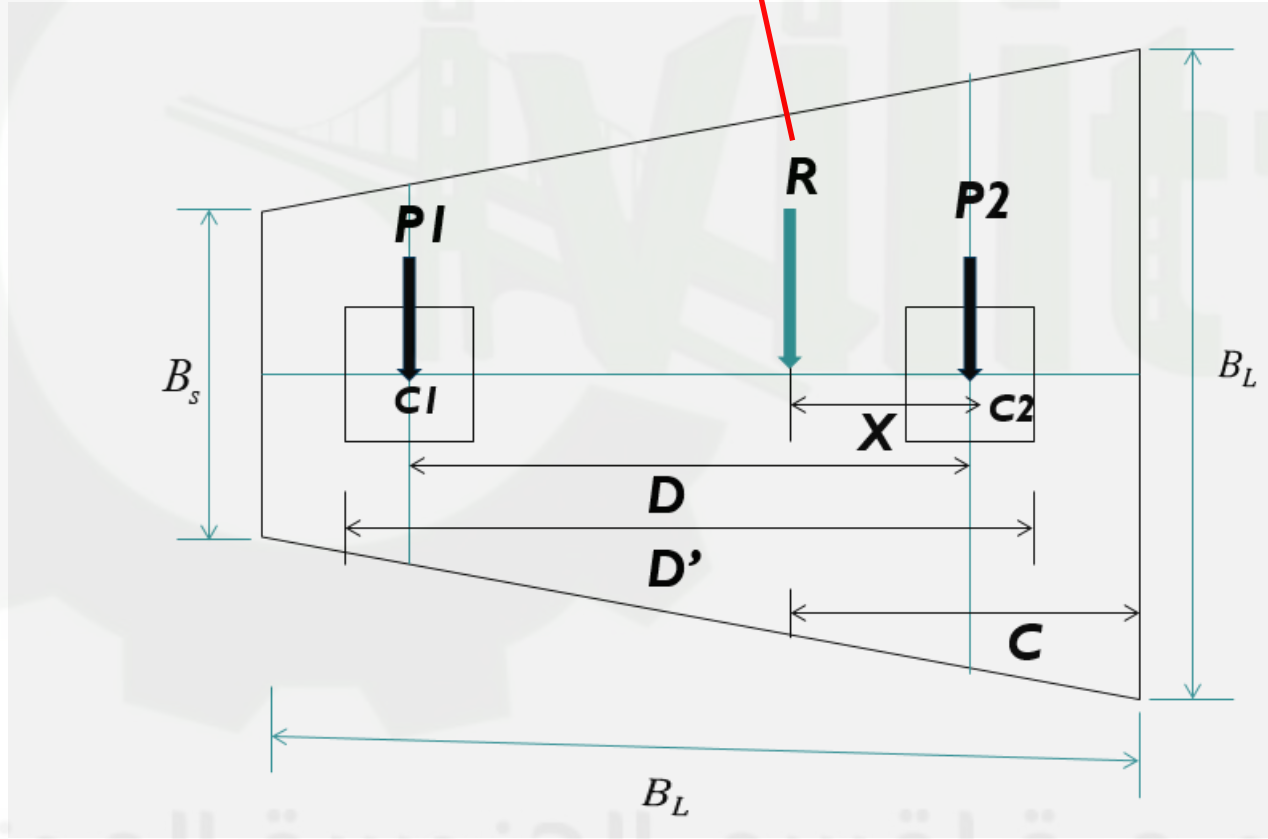
DESIGN OF TRAPEZOIDAL FOOTING

الفكرة ب إختصار , يوجد لدي عامودين على قاعدة ليست مستطيلة



يوجد لدي عامودين وعليهم أحمال

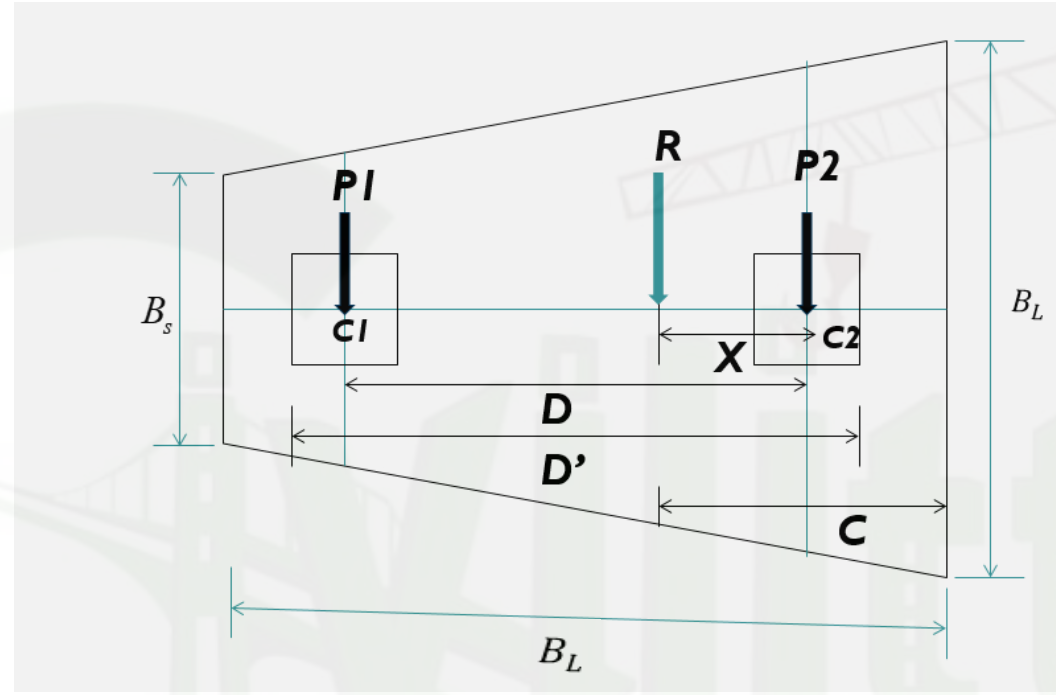
قوة المحصلة وتبعد عن مركز
العامود الثاني مسافة مقدارها إكس



الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية



اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية



D : المسافة ما بين مركز العמוד والعمود

D' : المسافة ما بين طرف العמוד والعمود الآخر

C : المسافة ما بين محصلة القوة إلى طرف القاعده



$$R = P_1 + P_2$$

$$A_{\text{footing}} = \frac{1.1 * R}{BC}$$

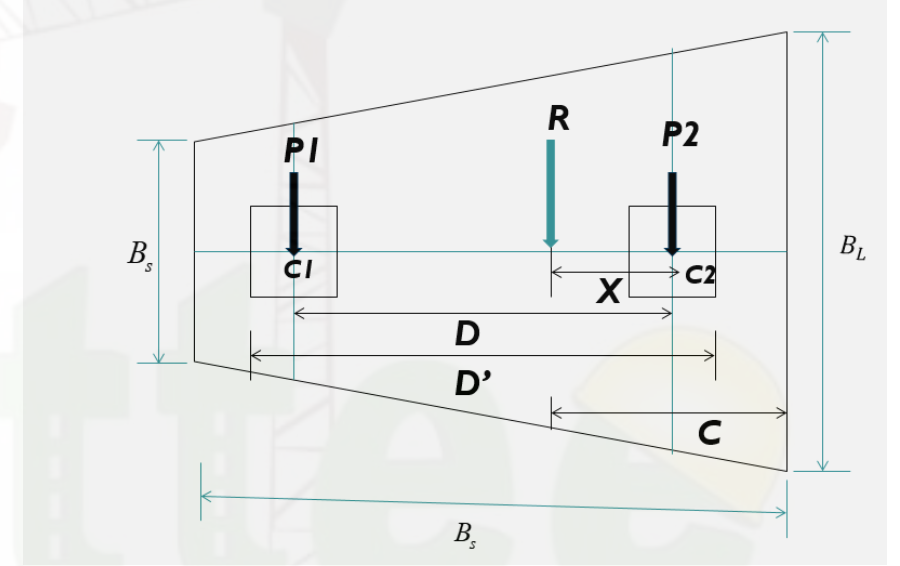
إيجاد مسافة إكس عن طريق تطبيق قانون المومنت

$$D' < L < 3C$$

يجب أن يكون الطول محصور
ما بين هذين القيمتين

$$B_s = \frac{2A}{L} * \left(\frac{3C}{L} - 1 \right)$$

$$B_L = \frac{2A}{L} - B_s$$



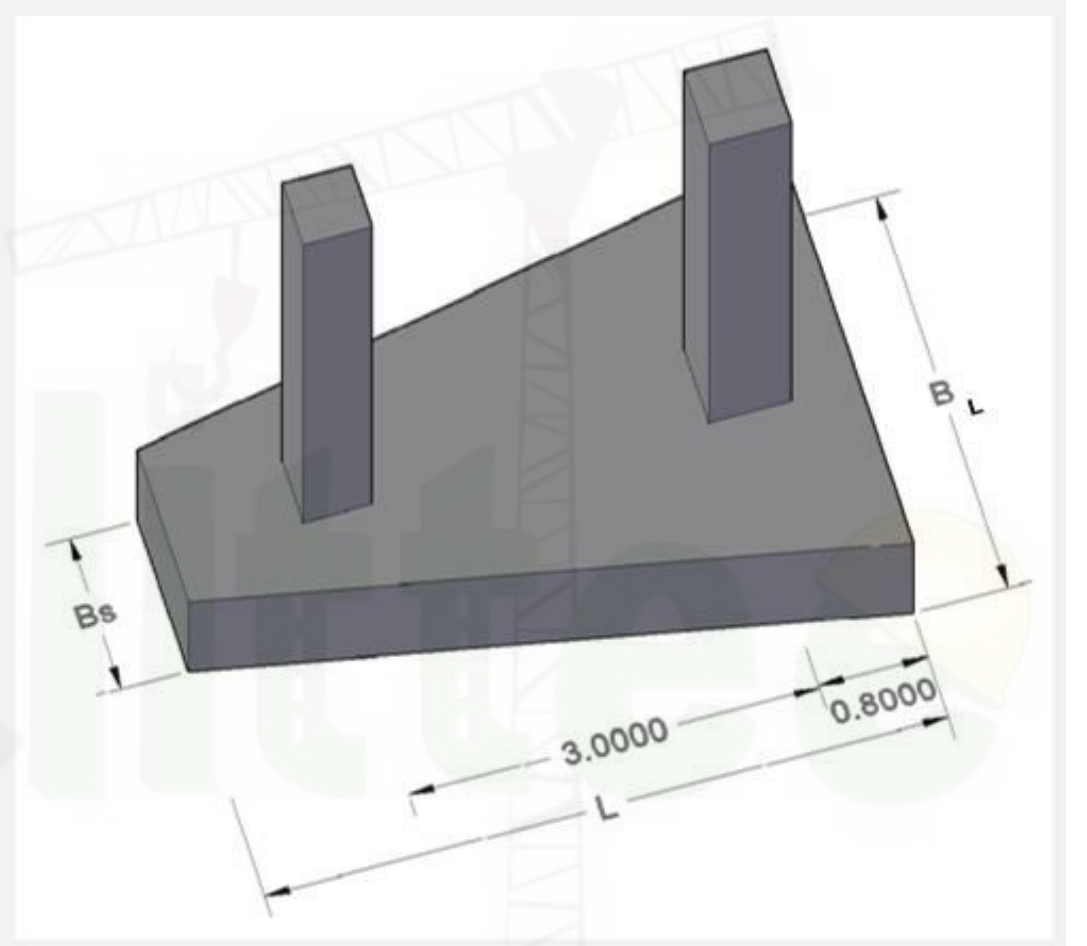
❖ Example :

$P_1 = 100t$, Dimensions of column $(60 \times 60)cm$

$P_2 = 80t$, Dimensions of column $(50 \times 50)cm$

$B.C = 17.6 \text{ kg/cm}^2$

Find Area of footing and dimensions?



الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية



اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية

$$R = P_1 + P_2$$

$$A_{footing} = \frac{1.1 * R}{BC}$$

$$\Sigma M_{P2} = R * X + P1 * D = 0$$

$$\Sigma M_{P2} = 180 * X + 80 * 3 = 0$$

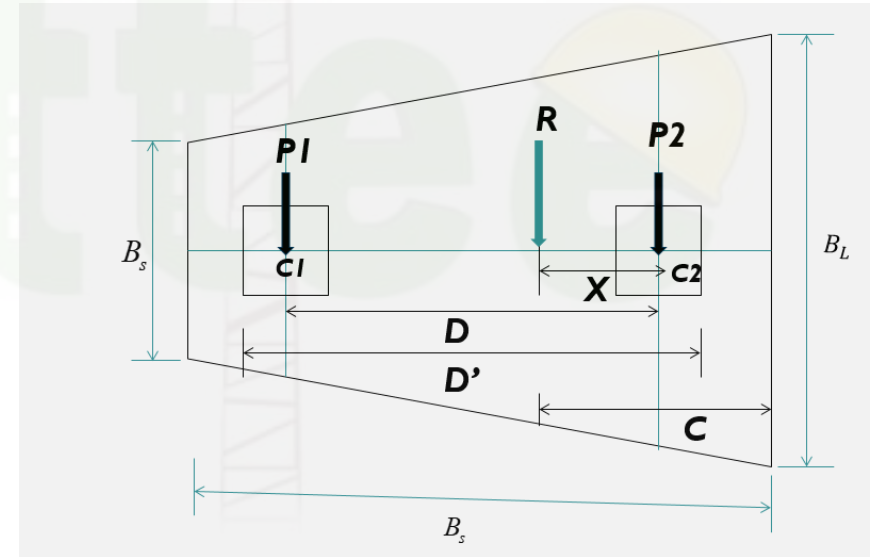
$$X = 1.33$$

$$C = 0.8 + 1.33 = 2.13$$

$$3 + \frac{0.6}{2} + \frac{0.5}{2} < L < 3 * 2.13$$

$$R = 100 + 80 = 180$$

$$A_{footing} = \frac{1.1 * 180}{17.6} = 11.25$$



$$3 + \frac{0.6}{2} + \frac{0.5}{2} < L < 3 * 2.13$$

$$3.55 < L < 6.39$$

$$L = 5$$

ويمكن لنا أن نستخدم أي قيمة نريد بشرط أن تكون واقعة من
ويمكن أن تعطى في السؤال ,ضمن المجال

$$B_s = \frac{2A}{L} \left(\frac{3C}{L} - 1 \right)$$

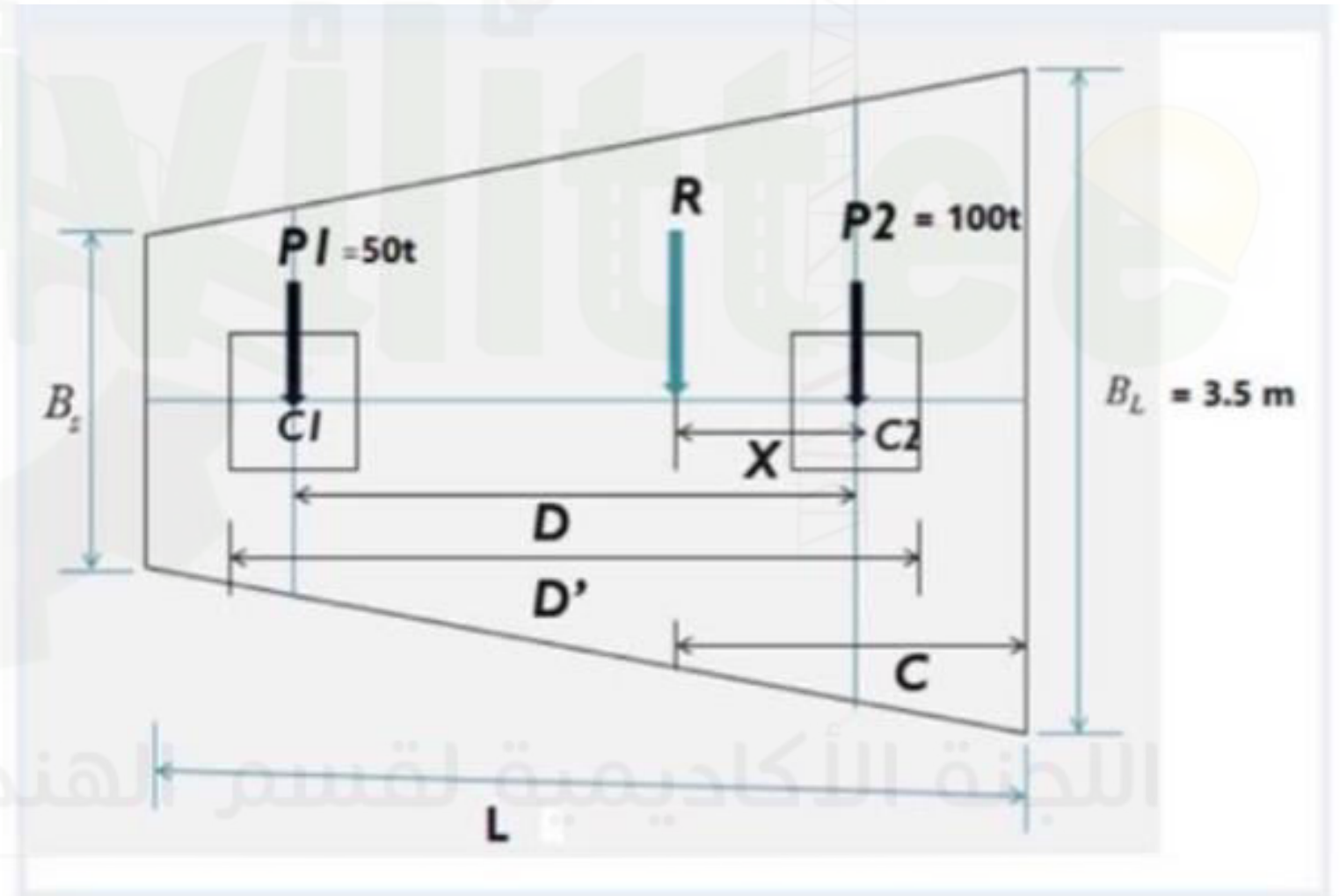
$$B_s = \frac{2 * 11.25}{5} \left(\frac{3 * 2.13}{5} - 1 \right) = 1.25$$

$$B_L = \frac{2A}{L} - B_s$$

$$B_L = \frac{2 * 11.25}{5} - 1.25$$



□ **Q(Years)**. For trapezoidal footing as shown in the figure , bearing capacity of soil = $15 \frac{kg}{cm^2}$, find the length of footing ?



$$R = P_1 + P_2$$

$$R = 100 + 50 = 150$$

$$A_{footing} = \frac{1.1 * R}{BC}$$

$$A_{footing} = \frac{1.1 * 150}{15} = 11$$

$$A = \frac{1}{2} \left[\frac{B_s + BL}{2} \right] * L$$

$$11 = \frac{1}{2} \left[\frac{B_s + 3.5}{2} \right] * L$$

Use L = 3 so Bs = 3.83 (Not Ok)

Use L = 4 so Bs = 0.9 (Ok)

نقوم بتجربة الخيارات

STRAP FOOTING

ملاحظة هامة : هذا الموضوع أعتبر من ضمن مادة الحفظ ولا يوجد عليه حسابات والان سنبدأ ب الموضوع الأخير وهو الإزاحة وهو خاتمة مادة السكند

ECCENTRICITY

الإزاحة

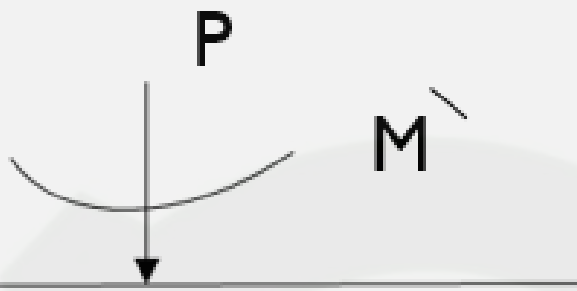
اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية

الأصل أن يكون العמוד في المنتصف ولكنه
أزاح عن المنتصف وهذا ما يسمى ب الإزاحة
ونلاحظ بأن الإزاحة كانت في اتجاه واحد فقط

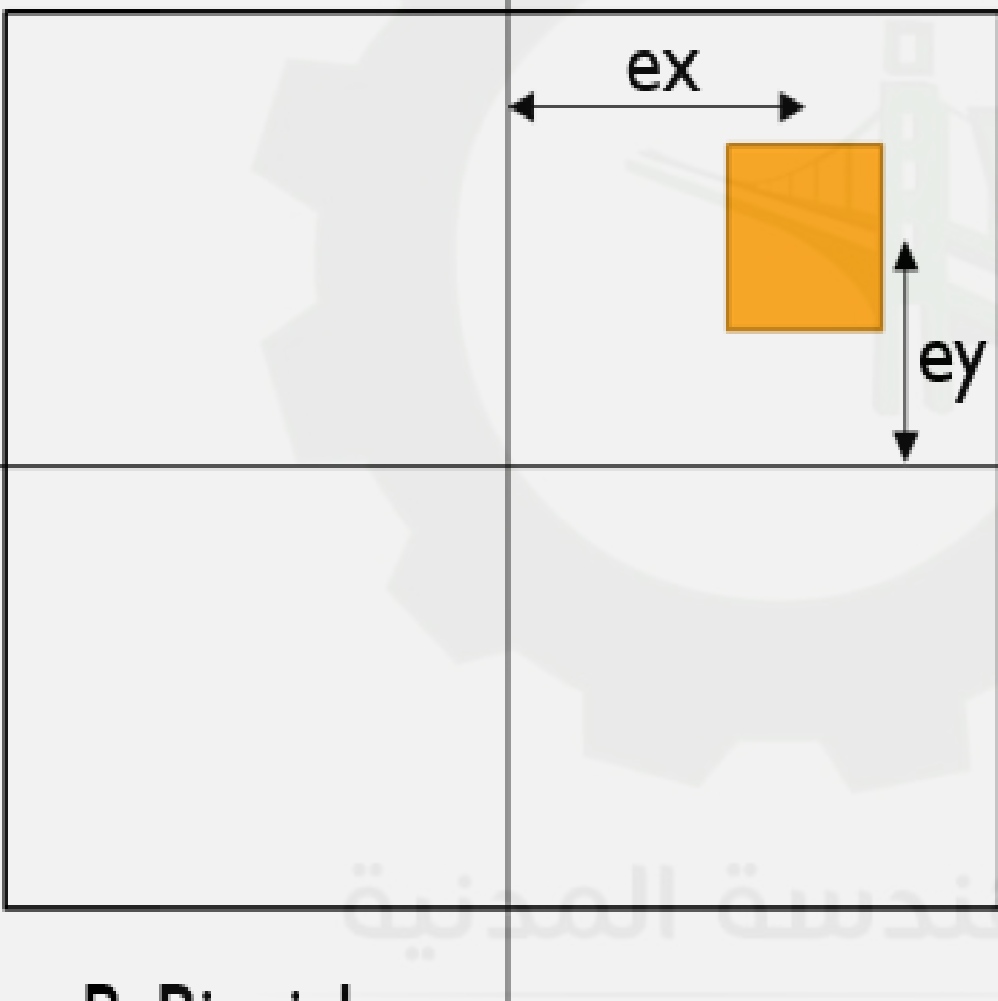
$$M = PX$$

$$X = e$$

A. Uniaxial



هنا حدثت الإزاحة في المحور السيني والمحور
الصادي كما هو موضح في الصورة

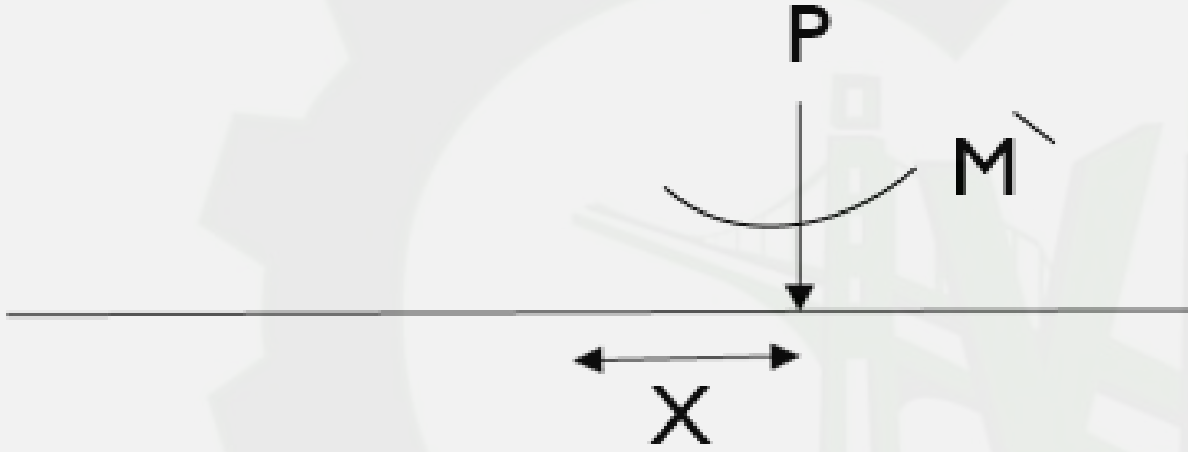


B. Biaxial

اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية

C. Moment couple

في هذه الحالة يوجد مومنت إضافي
إضافة ل العزم



$$M = PX + M'$$

اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية

$$\sigma = \frac{P}{A} \pm \frac{MC}{I}$$

(+) mean compression
(-) mean tension

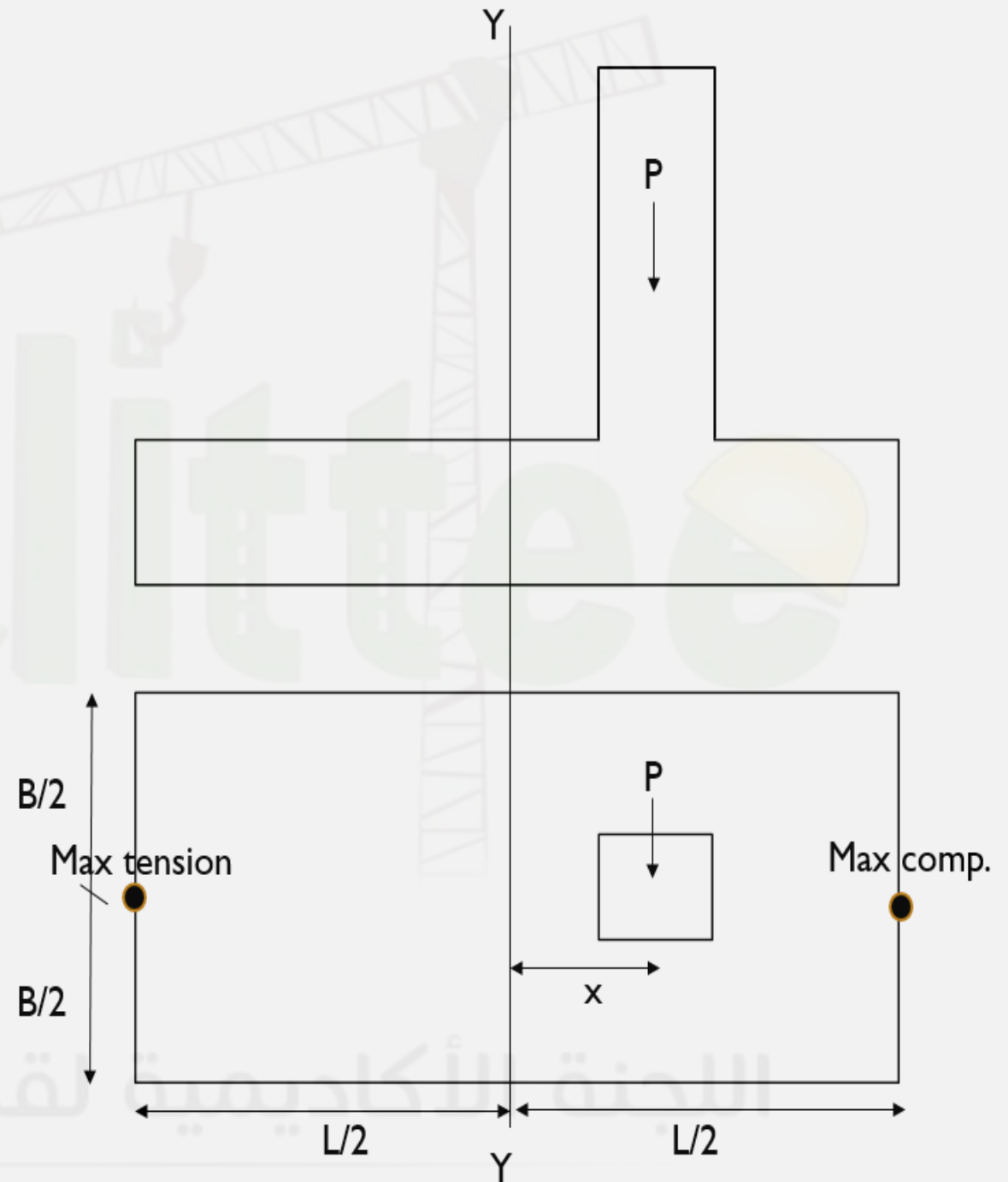
$$M = Pe$$

$$I = \frac{bL^3}{12}$$

$$C(\text{Center}) = \frac{L}{2}$$

$$\sigma = \frac{P}{A} \left(1 \pm \frac{6e}{L} \right) + \frac{0.1P}{A}$$

هذا هو القانون الذي يهمنا



$$\sigma = \frac{P}{A} \left(1 + \frac{6e}{L} \right) + \frac{0.1P}{A}$$

Safe if $< BC$

Type equation here.

$$\sigma = \frac{P}{A} \left(1 - \frac{6e}{L} \right) + \frac{0.1P}{A}$$

Safe if $< BC$ and Positive

$$\text{If } \frac{6e}{L} > 1$$

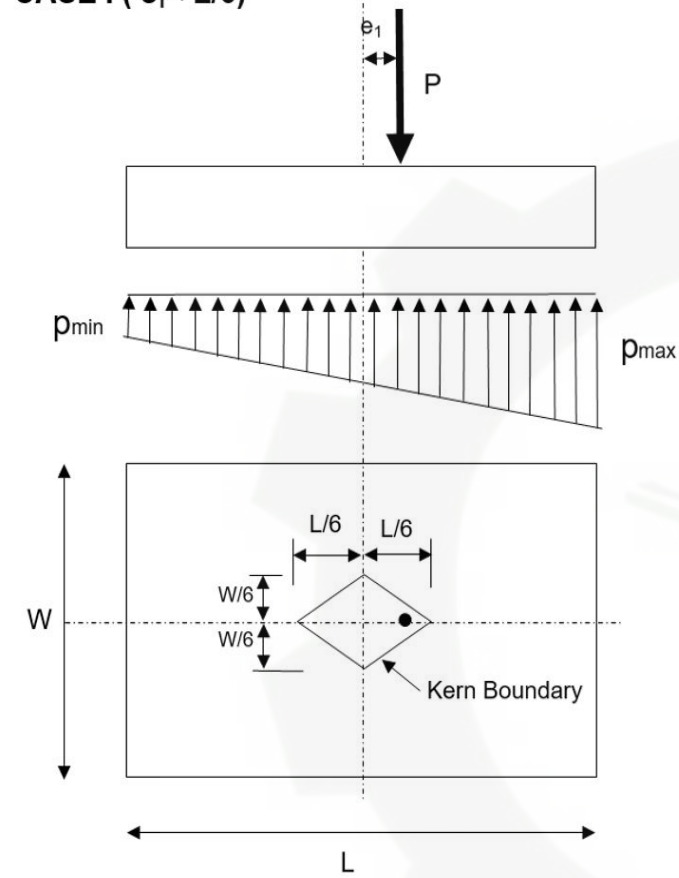
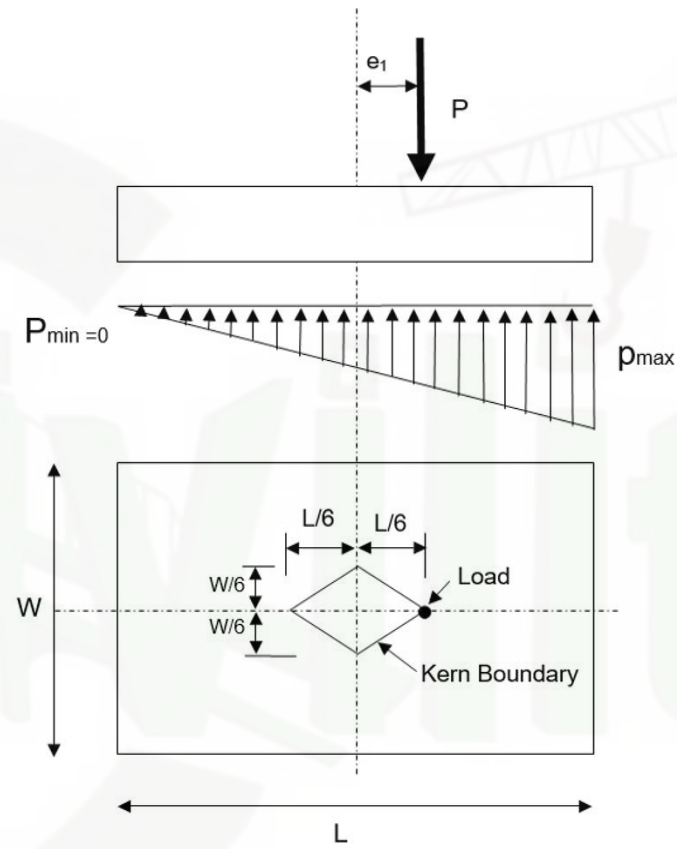
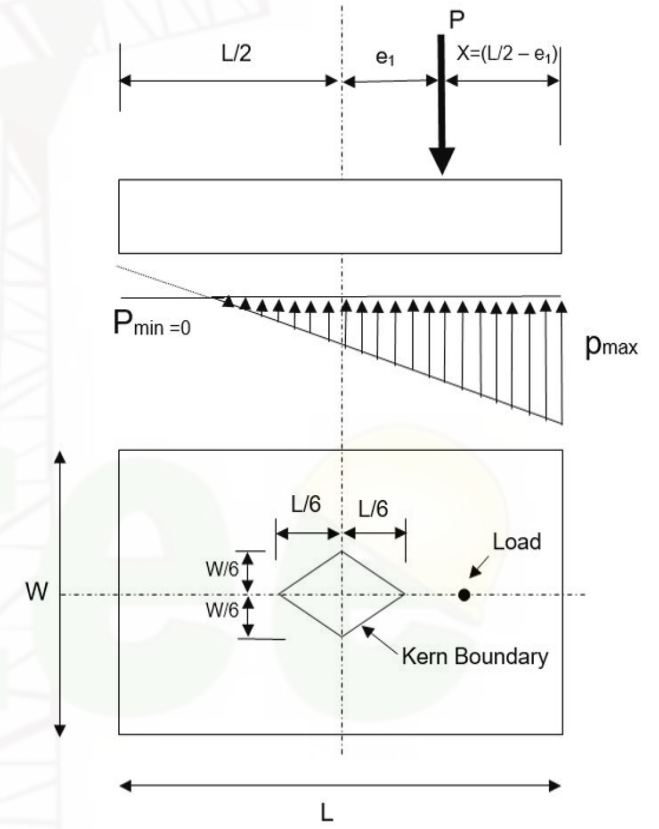
سوف يكون الجواب بالسالب

هنا الشرط أيضا أن تكون موجبة بسبب أن الجواب قد يكون سالب
والآن سنوضح متى يكون سالب .

$$\frac{6e}{L} < 1$$

$$\text{Max value for } e = \frac{L}{6}$$

اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية

CASE I ($e_1 < L/6$)CASE II ($e_1 = L/6$)CASE III ($e_1 > L/6$)

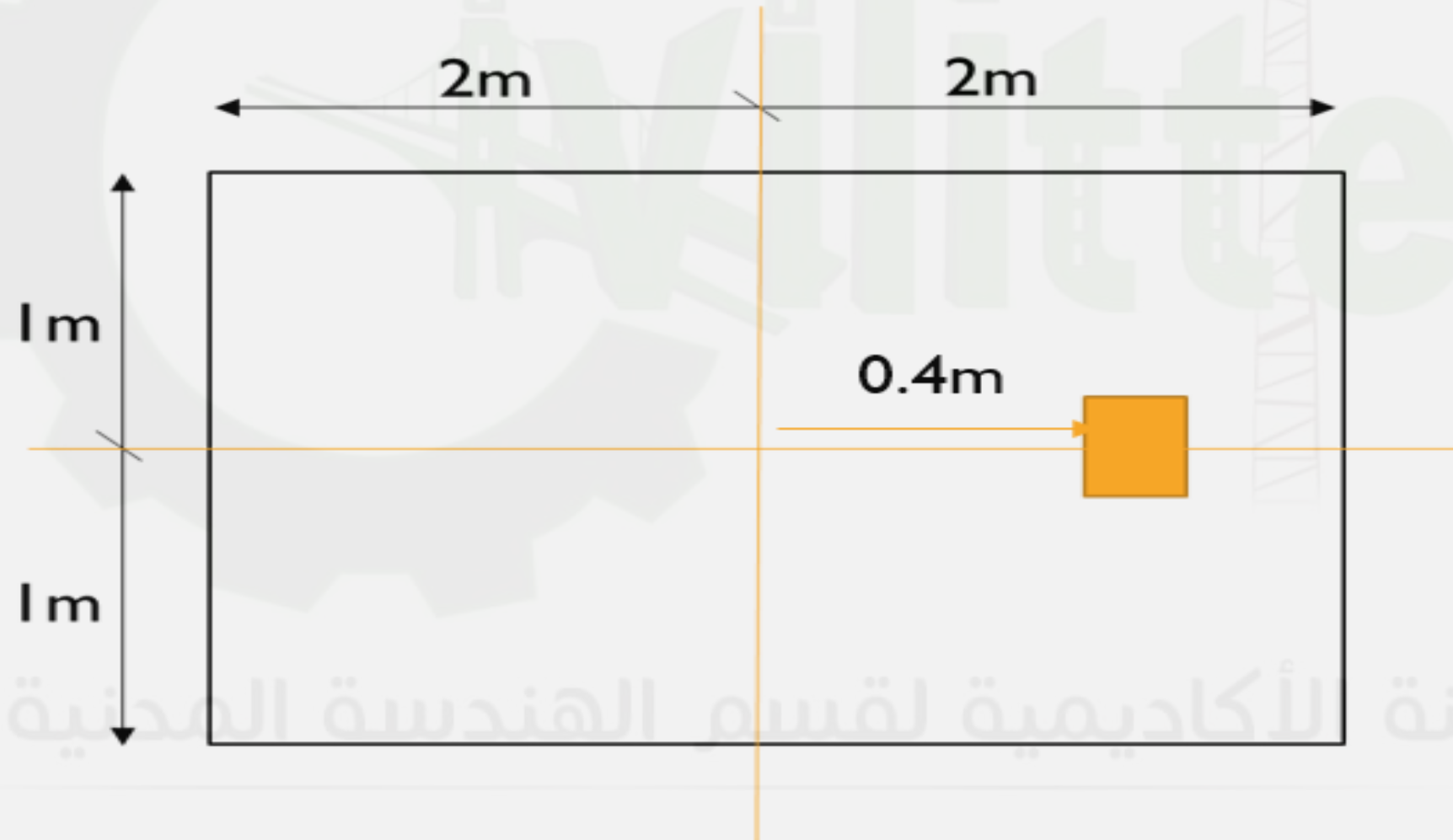
على كل القاعدة يوجد ضغط
ولا يوجد إنقلاب ويكون ضغط
القاعدة ل الأعلى

هنا تبدأ الخطورة ويكون الضغط
على الحافة اليسرى صفر ولكنه
امن لأن في الجهة اليسرى لا
يوجد شئ يساعد على الانقلاب

المرحلة الخطرة والممنوعة
والتي سوف يحدث بها
انقلاب والجهة اليسرى لا
يكون الضغط صفر
وبالتالي حدوث انقلاب

Example :

For 4 x 2 single footing that supports a column with 80-ton load, B.C = 15 t/m² . Check the safety of footing against eccentricity.



$$M = P * e = 80 * 0.4 = 32$$

$$\sigma = \frac{P}{A} \left(1 + \frac{6e}{L} \right) + \frac{0.1P}{A}$$

$$\sigma = \frac{80}{8} \left(1 + \frac{6 * 0.4}{4} \right) + \frac{0.1 * 80}{8} = 17 > 15 \text{ (Not safe)}$$

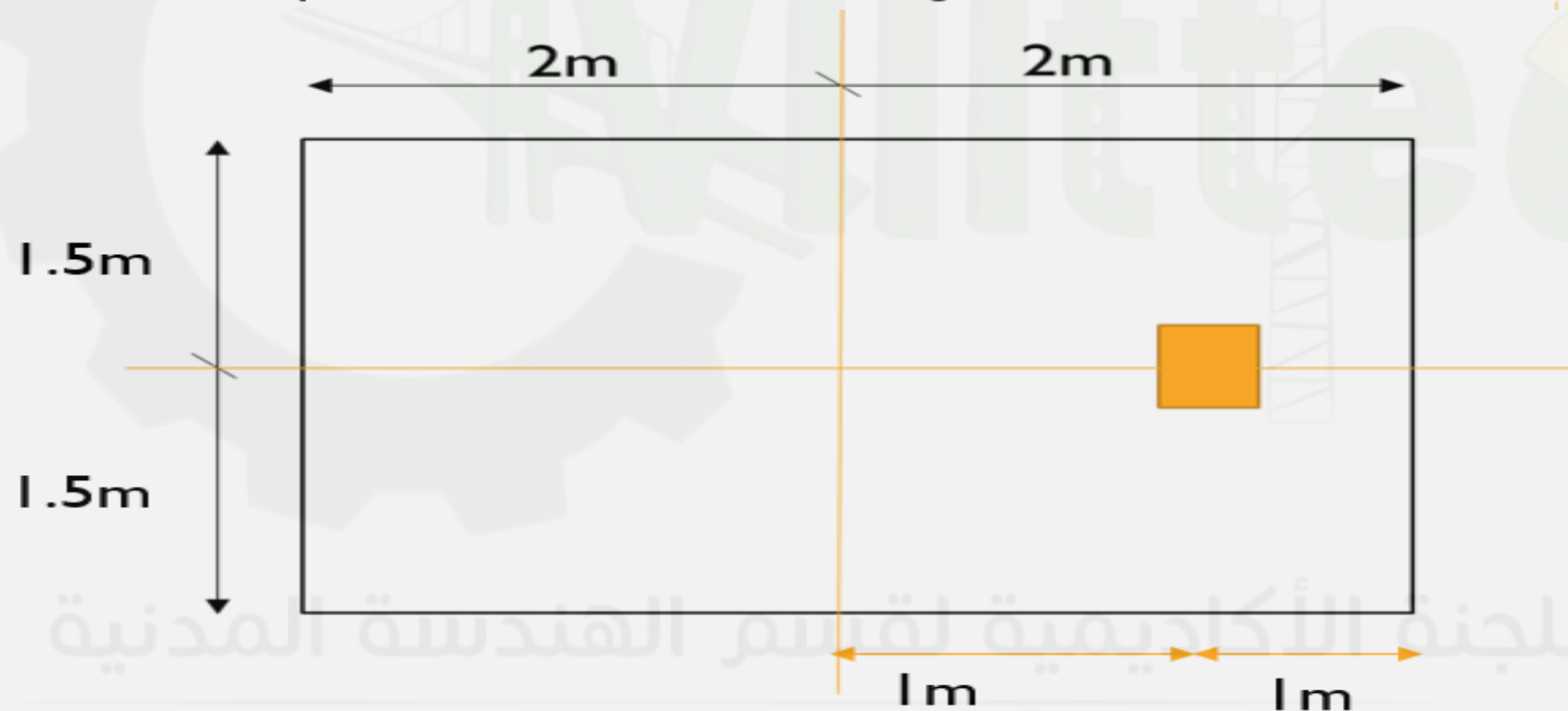
$$\sigma = \frac{P}{A} \left(1 - \frac{6e}{L} \right) + \frac{0.1P}{A}$$

$$\sigma = \frac{80}{8} \left(1 - \frac{6 * 0.4}{4} \right) + \frac{0.1 * 80}{8} = 5 < 15 \text{ and Positive (Safe)}$$

EX : for the shown single footing 3 x 4 m , $p = 150 \text{ ton}$, $B.C = 15 \text{ t/m}^2$

A. check the safety against eccentricity.

B. Draw soil pressure on the footing.



$$M = P * e = 150 * 1 = 150$$

$$\sigma = \frac{P}{A} \left(1 + \frac{6e}{L} \right) + \frac{0.1P}{A}$$

$$\sigma = \frac{150}{12} \left(1 + \frac{6 * 1}{4} \right) + \frac{0.1 * 150}{12} = 32.5 > 15 \text{ (Not safe)}$$

$$\sigma = \frac{P}{A} \left(1 - \frac{6e}{L} \right) + \frac{0.1P}{A}$$

$$\sigma = \frac{150}{12} \left(1 - \frac{6 * 1}{4} \right) + \frac{0.1 * 150}{12} = -5 < 15 \text{ and Negative (Not Safe)}$$

اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية

ملاحظة : ضربنا ب 3 لأن 3

هي عبارة عن المسافة

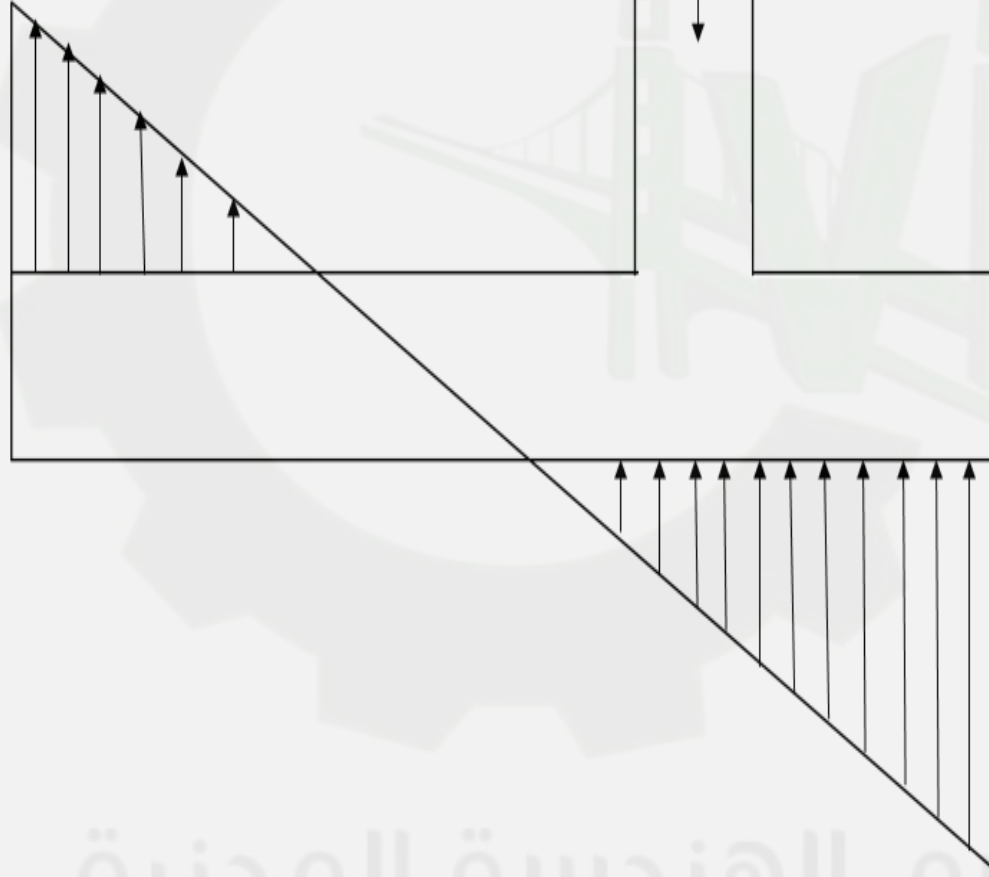
العامة ب النسبة ل الإزاحة

التي حصلت وفي حال كان

الإزاحة على المحور الصادي

قمنا بضرب الأرقام ب 4

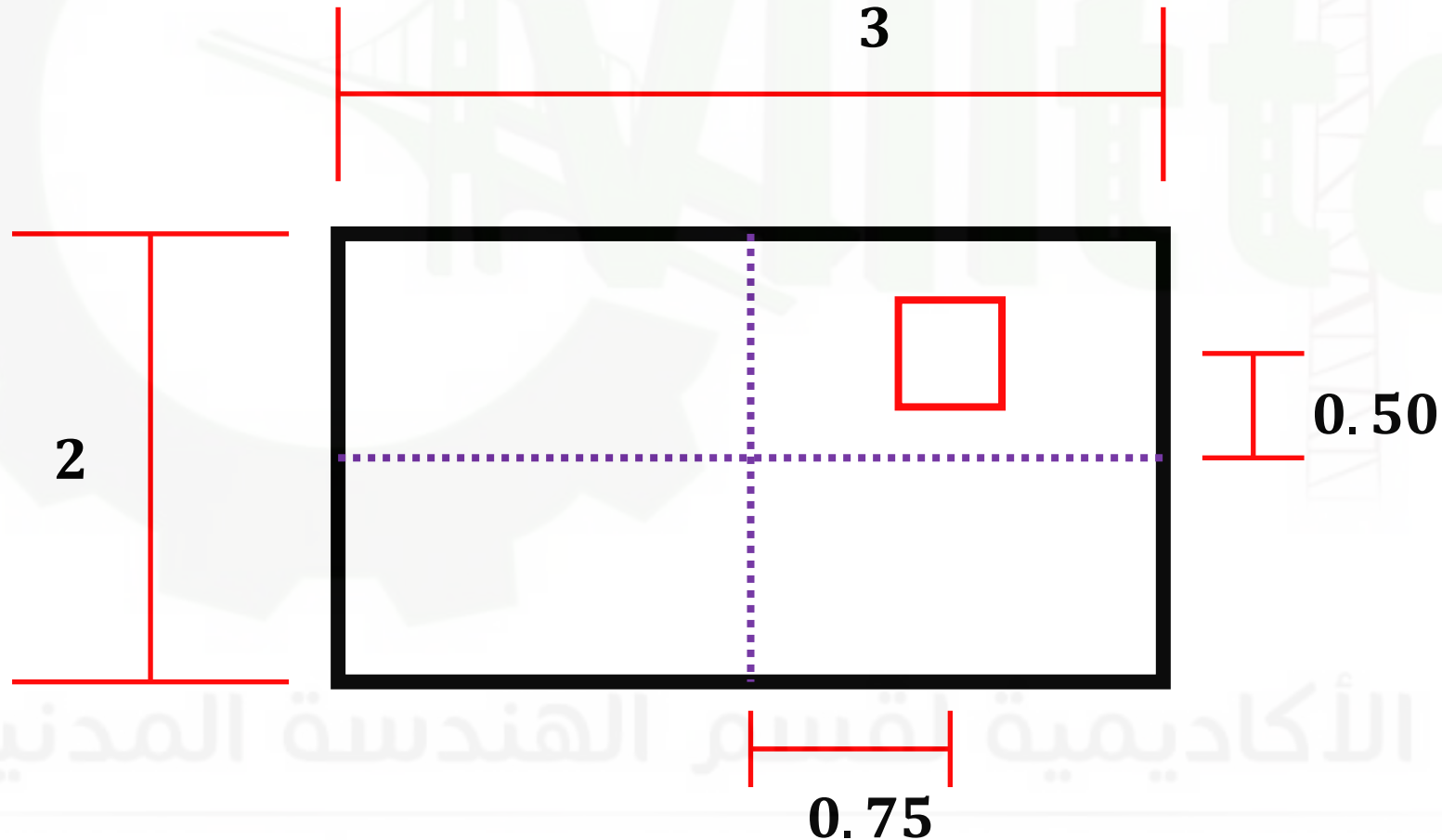
$$-5 \times 3 = -15 \text{ t/m}$$



$$3 \times 32.5 = 97.5 \text{ t/m}$$

□Q(Assignment) . For the shown single footing 3×2 m , $p=100$, $BC=12$
Find :

- 1- Check the safety against eccentricity
- 2- Draw soil pressure on the footing



$$\sigma_x \max = \frac{P}{A} \left(1 + \frac{6e}{L} \right) + \frac{0.1P}{A}$$

$$\sigma = \frac{100}{6} \left(1 + \frac{6 * 0.75}{3} \right) + \frac{0.1 * 100}{6} = 43.33 > 12 \text{ (Not safe)}$$

$$\sigma_x \min = \frac{P}{A} \left(1 - \frac{6e}{L} \right) + \frac{0.1P}{A}$$

$$\sigma = \frac{100}{6} \left(1 - \frac{6 * 0.75}{3} \right) + \frac{0.1 * 100}{6} = -6.67 < 15 \text{ and Negative (Not Safe)}$$

$$\sigma_y \max = \frac{P}{A} \left(1 + \frac{6e}{L} \right) + \frac{0.1P}{A}$$

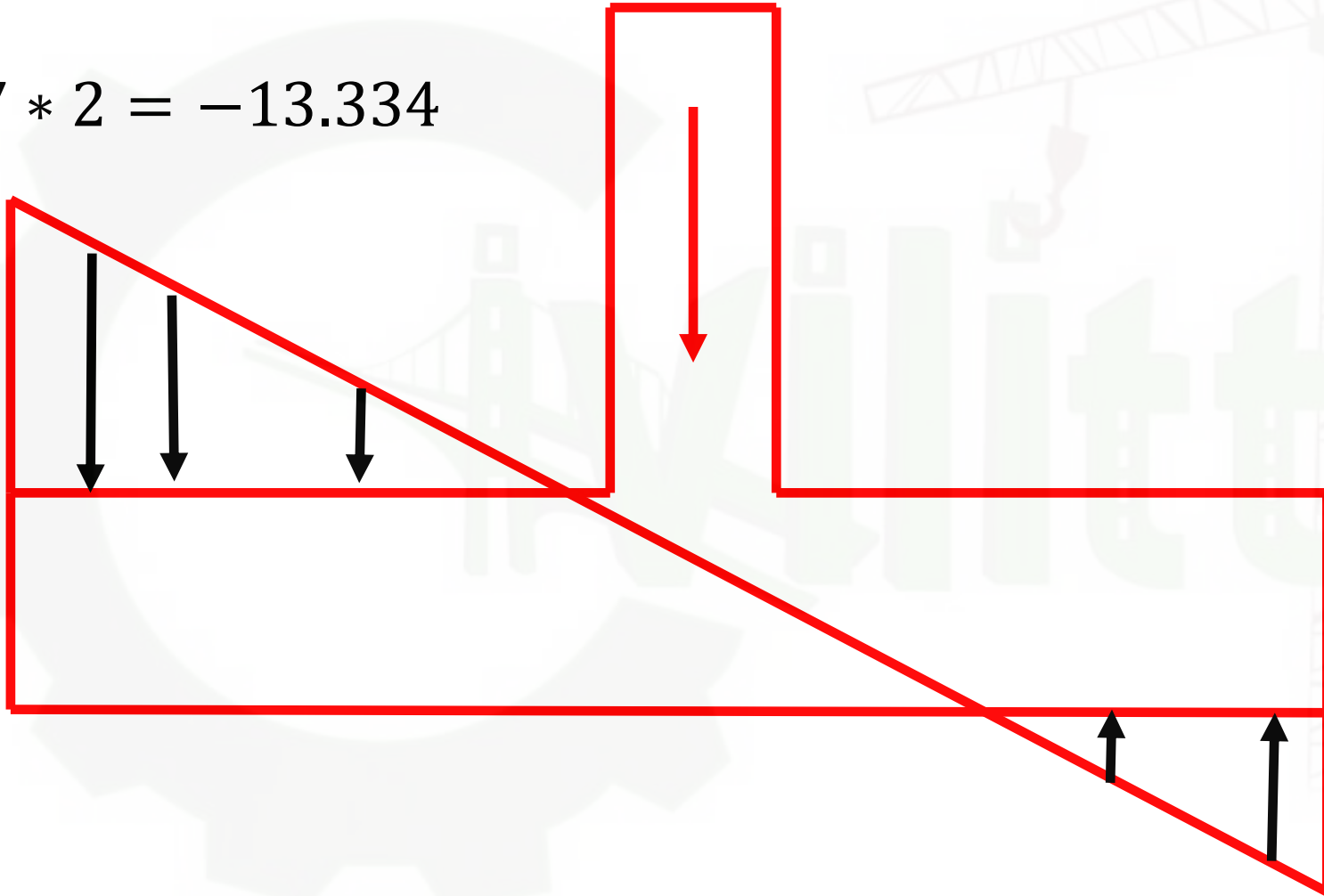
$$\sigma = \frac{100}{6} \left(1 + \frac{6 * 0.50}{2} \right) + \frac{0.1 * 100}{6} = 43.33 > 12 \text{ (Not safe)}$$

$$\sigma_y \min = \frac{P}{A} \left(1 - \frac{6e}{L} \right) + \frac{0.1P}{A}$$

$$\sigma = \frac{100}{6} \left(1 - \frac{6 * 0.50}{2} \right) + \frac{0.1 * 100}{6} = -6.67 < 15 \text{ and Negative (Not Safe)}$$

$$-6.67 * 2 = -13.334$$

x direction

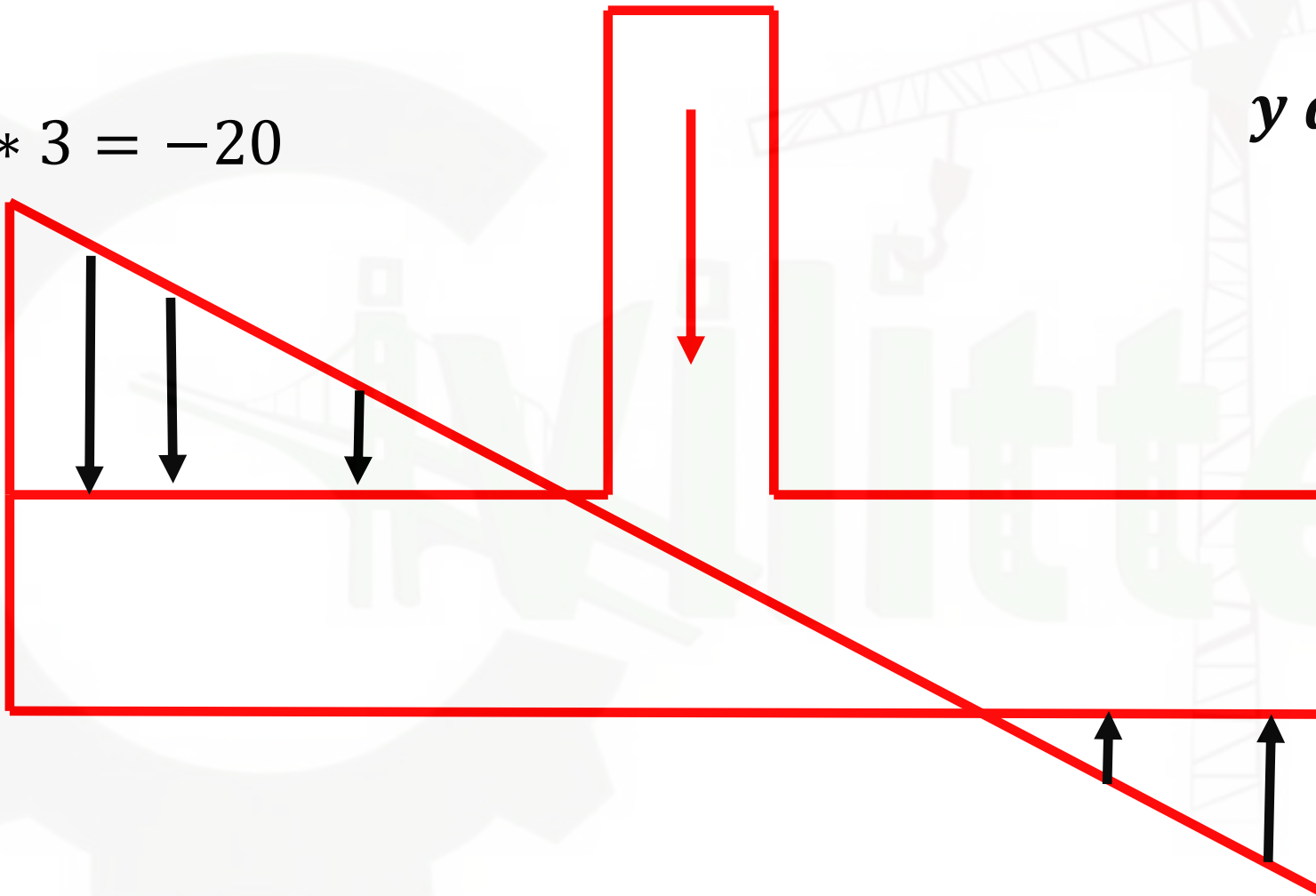


$$43.33 * 2 = 86.66$$

اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية

$$-6.67 * 3 = -20$$

y direction



$$43.33 * 3 = 129.99$$

اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية

وَمَا كُلُّ مَنْ قَالَ قَوْلًا وَفَى

وَلَا كُلُّ مَنْ سِيمَ خَسَفًا أَبَى



اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية

اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية

126095

تشييد مباني مادة الفايئال

1.Pure tension member

2.DESIGN OF COMPRESSION MEMBER

3.Design of beam and slab

1. Pure tension member

$$\sigma = \frac{P}{A_n}$$

Net(Nominal) Area

$$A_n = Ae - Abolts$$

سيتم توضيح الان هذه المسافات بالتفصيل الممل



A_e



إن كانت وحدة القياس ب الإنش نقوم بطرح نصف

إن كانت وحدة القياس ب السنتي ميتر نقوم بطرح واحد بشرط أن يكون البعد أقل من 15 سم

إن كانت وحدة القياس ب السنتي ميتر نقوم بطرح واحد وربع بشرط أن يكون البعد أكبر أو يساوي 15 سم

A_{bolts}



$$A_{bolt} = n * \left(\frac{1}{16} + db \right) * t$$

وحدة الإنش

$$A_{bolt} = n * (0.16 + db) * t$$

وحدة السنّي ميتر

البعد الأقل من المساحة الفعالة

عدد صفوف البراغي

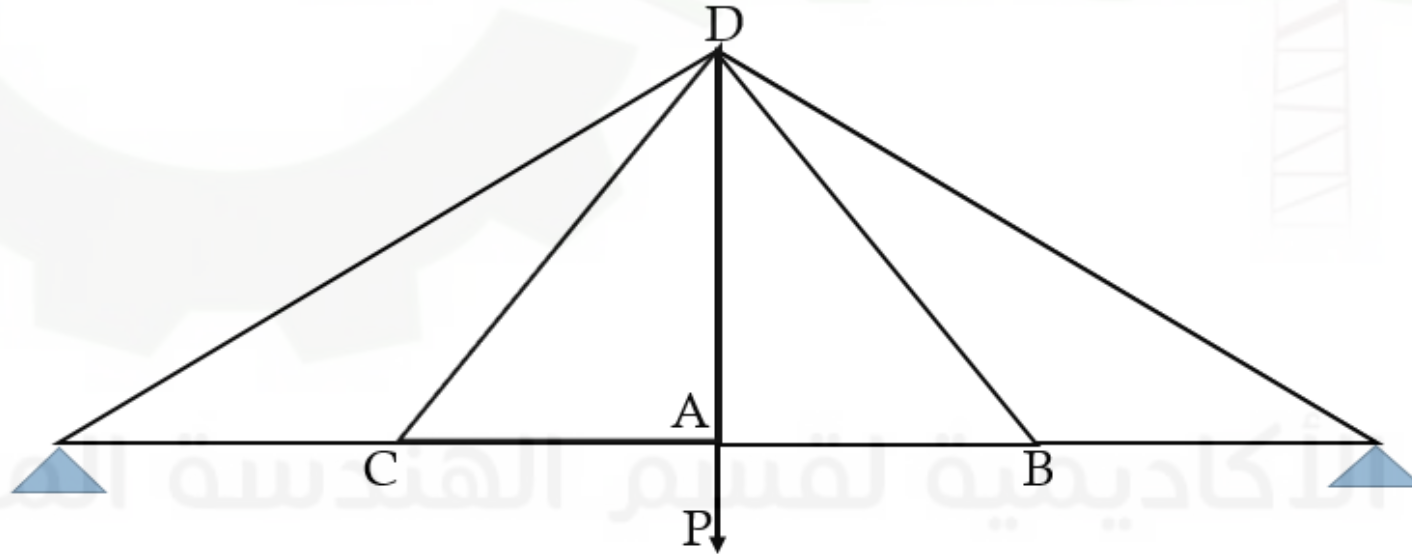
قطر البرغي

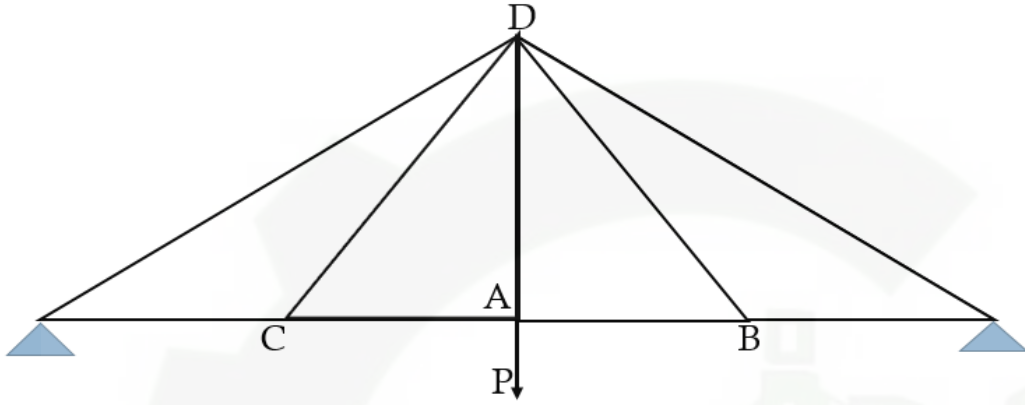
A_e

❖ Example:

In the shown truss, cross section of member AD = 6*9 cm, member AD is connected to AB and AC by 3 rows of $\phi 5\text{mm}$ bolt. Find maximum load (P) member AD can hold.

($f_t = 7\text{Mpa}$, $f_c = 12\text{Mpa}$, $f_v = 11\text{Mpa}$)





$$\Sigma F_y = 0$$

$$F_{AD} - P = 0$$

$$P = F_{AD}(+)$$

موجبة أي يعني تنش , لو
كانت سالبة نستخدم القيمة
الخاصة ب الضغط

$$\sigma = \frac{P}{A_n}$$

$$7 = \frac{P}{A_n}$$

القيمة الخاصة ب التنشن

$$A_n = Ae - Abolts$$



$$AD = 6 * 9 \text{ cm},$$

البعد الصغير

البعد الكبير

$$A_n = Ae - Abolts$$

$$5 * 8$$

الوحدات ب السنتي ميتر وهي أقل من 15

$$A_{bolt} = n * (0.16 + db) * t$$

$$A_{bolt} = 3 * (0.16 + 0.5) * 5 = 9.9 \text{ cm}^2$$

$$\frac{5}{10}$$

البعد الأقل

$$A_n = 40 - 9.9 = 30.1 \text{ cm}^2$$

$$7 = \frac{P}{30.1 * 10^{-4}}$$

$$P = 21.1kN$$

ملاحظات مهمة في حال كان أحد الأبعاد أقل من 15 والبعد الثاني أكبر من 15

$$AD = 9 * 16 \text{ cm}$$

8

14.75

نعامل كل بعد لوحده

اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية



اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية

❖ Example:

- ❖ Given $p=15000\text{N}$, $F_t= 8 \text{ N/mm}^2 = 80\text{Kg/cm}^2$
- ❖ 4-rows of $\phi 6 \text{ mm}$ bolts.

Find a suitable x-direction of R.S timber?

$$\sigma = \frac{P}{A_n}$$

$$8 = \frac{15000}{A_n}$$

القيمة الخاصة بـ σ التشن

$$A_n = 1875 \text{ mm}^2 = 18.75 \text{ cm}^2$$

$$A_n = A_e - A_{bolts}$$

$$A_{bolt} = n * (0.16 + db) * t$$

$$A_{bolt} = 4 * (0.16 + 0.6) * 4 = 12.16$$

$$\frac{6}{10}$$

تم فرضه وهو البعد الأقل
والذي يكون بعد التعديل

$$A_e = A_n + A_{bolts} = 12.16 + 18.75 = 30.91$$

$$A_e = t_1 * t_2$$

$$30.91 = 4 * t_2$$

$$t_2 = 8$$

$$A_e = 4 * 8$$

$$A_d = 5 * 9$$

الوحدات سنتي ميتر وهي أقل من
16 لذلك نضيف واحد



فرع ثاني ل السؤال نريد أن نفرض ان البعد الاقل هو 5

$$A_n = Ae - Abolts$$

$$A_{bolt} = n * (0.16 + db) * t$$

$$A_{bolt} = 4 * (0.16 + 0.6) * 5 = 15.20$$

$$A_e = An + Abolts = 15.20 + 18.75 = 33.87$$

$$A_e = t_1 * t_2$$

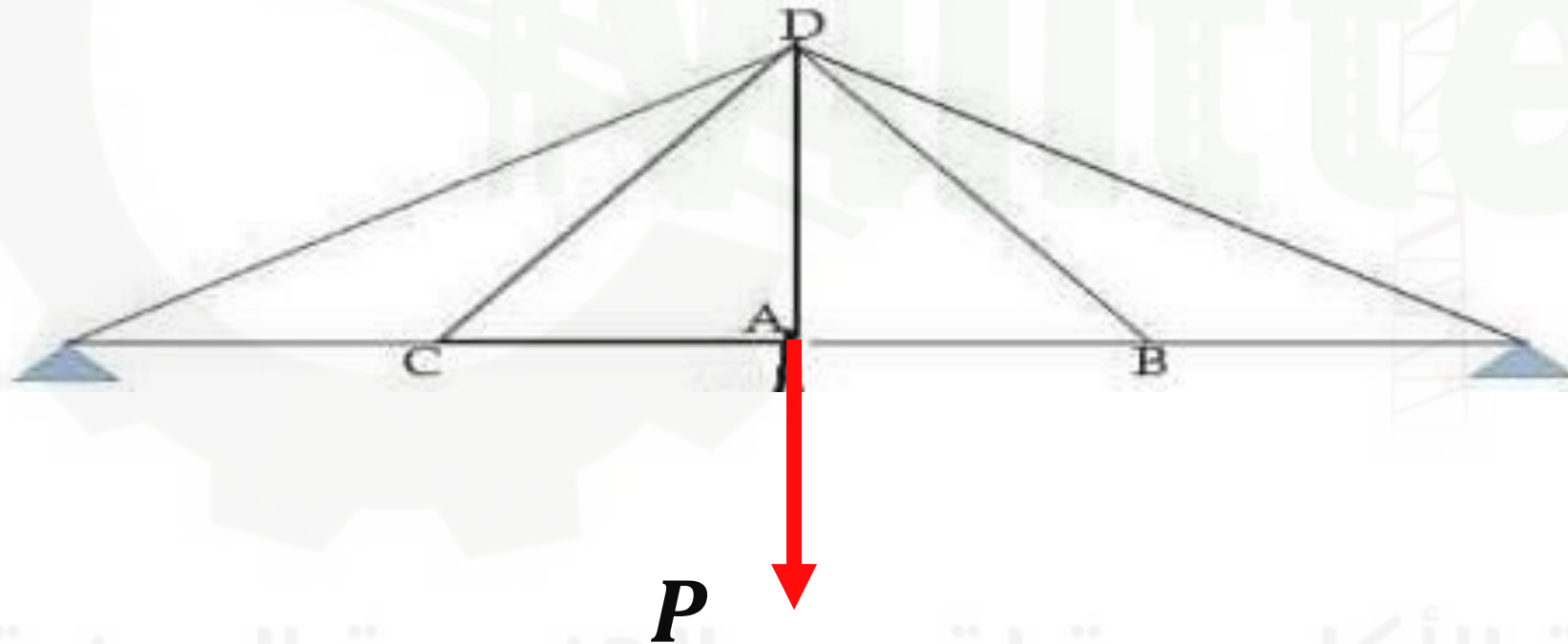
$$33.87 = 5 * t_2$$

$$t_2 = 7$$

$$A_e = 5 * 7$$

$$A_n = 6 * 8$$

□Q(Years). In the shown truss , cross section of member AD= $5 \times X$, member AD is connected to AB and AC by 4 rows of 5mm bolt , if the maximum load P equals to 20kN if you know $f_t=9\text{MPa}$, $f_c=10\text{MPa}$, $f_v=11\text{ MPa}$, find the dimension X ?



ملاحظة مهمة : هنا سنحل السؤال على أساس أن القوة تنشأ , قد تجدون أن القوة كومبريشن وفي هذه الحالة يكون السؤال فيه نقص معطيات

$$\Sigma F_y = 0$$

$$F_{AD} - P = 0$$

$$P = F_{AD}(+)$$

$$9 = \frac{20}{A_n}$$

$$A_n = 22.2 \text{ cm}^2$$

$$A_n = A_e - A_{bolts}$$

$$A_{bolt} = n * (0.16 + db) * t$$

$$A_{bolt} = 4 * (0.16 + 0.5) * \textcolor{red}{4} = \textbf{10.56}$$

$$\textbf{22.2} = A_e - \textbf{10.56}$$

$$A_e = 32.76$$

$$AD = 5 * X$$

$$AD = 4 * (X - 1)$$

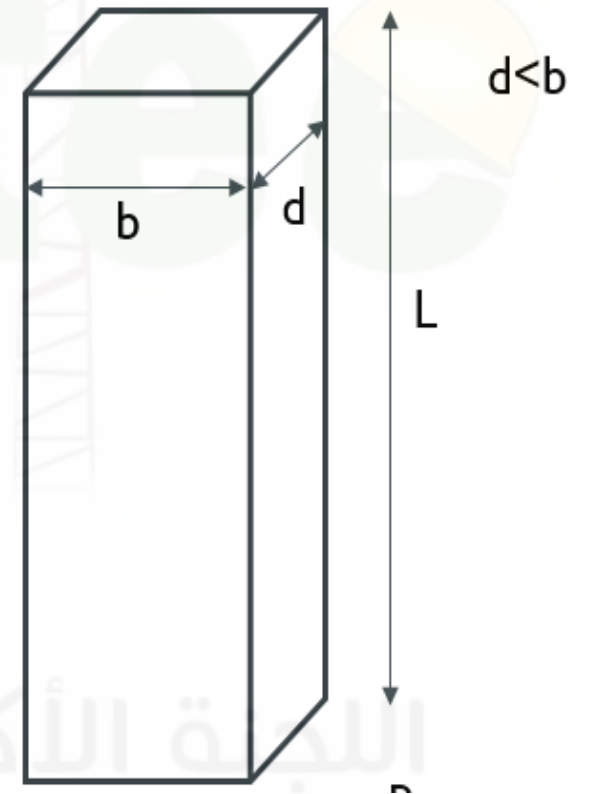
$$A_e = 32.76$$

$$X = \frac{32.76}{4} + 1 = 8.19$$

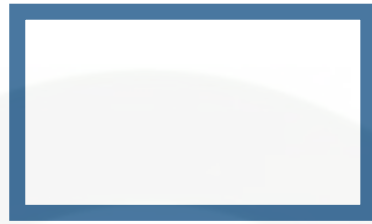
اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية

2.DESIGN OF COMPRESSION MEMBER

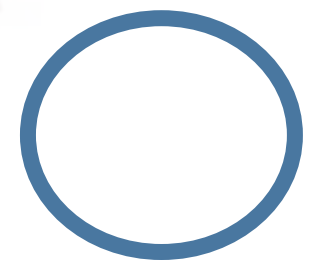
Slenderness ratio $= \frac{L}{D}$



$$\sigma_{tho} = \frac{0.3E}{\left(\frac{L}{D}\right)^2}$$



$$\sigma_{tho} = \frac{0.3E}{2.727\left(\frac{L}{r}\right)}$$



L: Effective Length

r: radius

$$\sigma_c = \sigma_{tho}$$

$$\sigma_c = f'_c$$

خذ القيمة الأقل



اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية

CLASSIFICATION OF COLUMN:

Short : $\frac{L}{D} \leq 10$

Long:
 $K \leq \frac{L}{D} < 50$

$$K = 0.64 \sqrt{\frac{E}{f_c}}$$

Medium :

$$10 < \frac{L}{D} \leq K$$

البعء الأقل



اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية

❖ Example:

Given $f_c' = 1000\text{psi}$, $E = 1 * 10^6$

Cross section of two columns (5.5"*10.5") → الوحدات ب الإنش

$L_1=6\text{ft}$, $L_2=12\text{ft}$.

- **Find compression force of each column.**

$$A_e = 5 * 10$$

طرحنا نصف من كل بعد حسب القانون (شرحناه مسبقا)

CLASSIFICATION OF COLUMN:

$$\text{Short} : \frac{L}{D} \leq 10$$

$$\frac{6 * 12}{5} = 14.4 \text{ (Not Short)}$$

تحويل الوحدات من الفتل الإنش

$$K = 0.64 \sqrt{\frac{E}{f_c}}$$

$$K = 0.64 \sqrt{\frac{1 * 10^6}{1000}} = 20.24$$

$$10 < 14.4 \leq 20.24$$

إذن متوسط



$$\sigma_{tho} = \frac{0.3E}{\left(\frac{L}{D}\right)^2}$$

$$\sigma_{tho} = \frac{0.3 * 10^6}{(14.4)^2} = 1446.76$$

$1446.76 > 1000$ so use 1000

$$1000 = \frac{P}{5 * 10}$$

$$P = 50 * 10^3$$

$$A_e = 5 * 10$$

والان سنبدأ ب العامود الثاني

CLASSIFICATION OF COLUMN:

$$\frac{12 * 12}{5} = 28.8 \text{ (Not Short)}$$

$$K = 0.64 \sqrt{\frac{E}{f_c}}$$

$$K = 0.64 \sqrt{\frac{1*10^6}{1000}} = 20.24$$

$$10 < 28.8 \leq 20.24$$

إذن هو ليس متوسط وهو كبير

$$20.24 < 28.8 \leq 50$$

إذن هو كبير



$$\sigma_{tho} = \frac{0.3E}{\left(\frac{L}{D}\right)^2}$$

$$\sigma_{tho} = \frac{0.3 * 10^6}{(28.8)^2} = 361.7$$

$361.7 < 1000$ so use 361.7

$$361.7 = \frac{P}{5 * 10}$$

$$P = 18085$$

□Q(Years). For the shown timber truss , the properties of timber
 $F_t = 70 \frac{kg}{cm^2}$, $F_c = 120 \frac{kg}{cm^2}$, $E = 70000 \frac{kg}{cm^2}$.

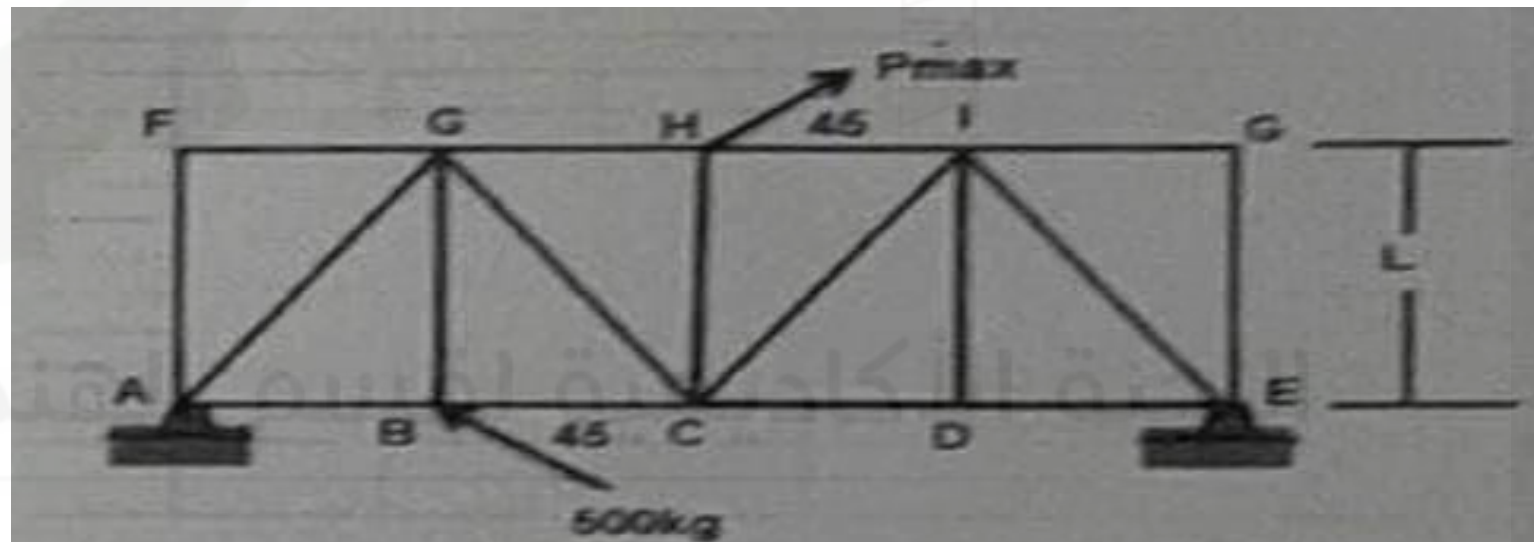
The x – section of member CH is (7*11)cm and member CH is connected to HI and HG by 2 rows of 3.4 mm bolt

For member BG , the x-section of this member 6*7 cm and diameter of the bolt 3.4mm .

Find :

1- Maximum free high of member BG

2- P_{max}



$$A_n = Ae$$

– Abolts

$$A_{bolt} = n * (0.16 + db) * t$$

$$A_{bolt} = 2 * (0.16 + 0.34) * 5 = 5$$

$$A_n = 6 * 5 - 5 = 25cm^2$$

$$\sigma = \frac{5000 \sin 45^\circ}{0.0025} = 1414213.56 > FC$$

$$1200000 = \frac{0.3 * 7000000000}{(\frac{L}{0.05})^2}$$

$$L = 0.66$$

$$\sigma_{tho} = \frac{0.3E}{\left(\frac{L}{D}\right)^2}$$

$$\sigma_{tho} = \frac{0.3 * 7000000000}{\left(\frac{0.66}{0.05}\right)^2} = 1728000$$

اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية

3.Design of beam and slab

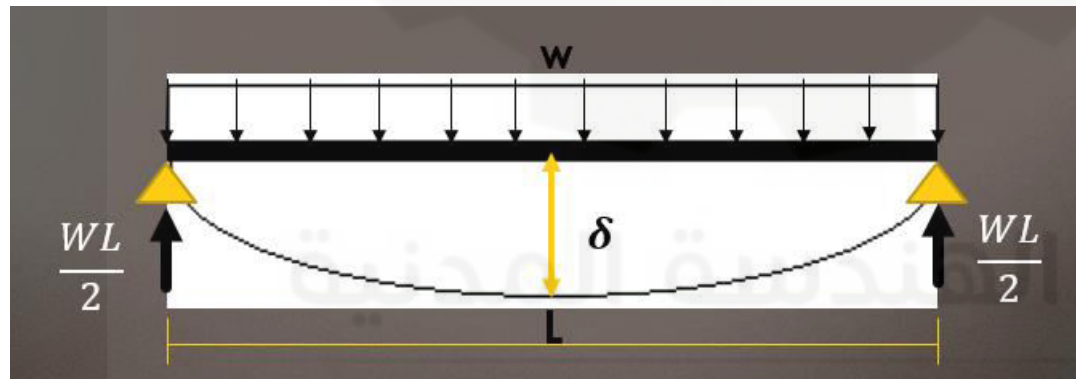
To design flexural member we need to take in to consideration

يكون موجود قوة شد وضغط

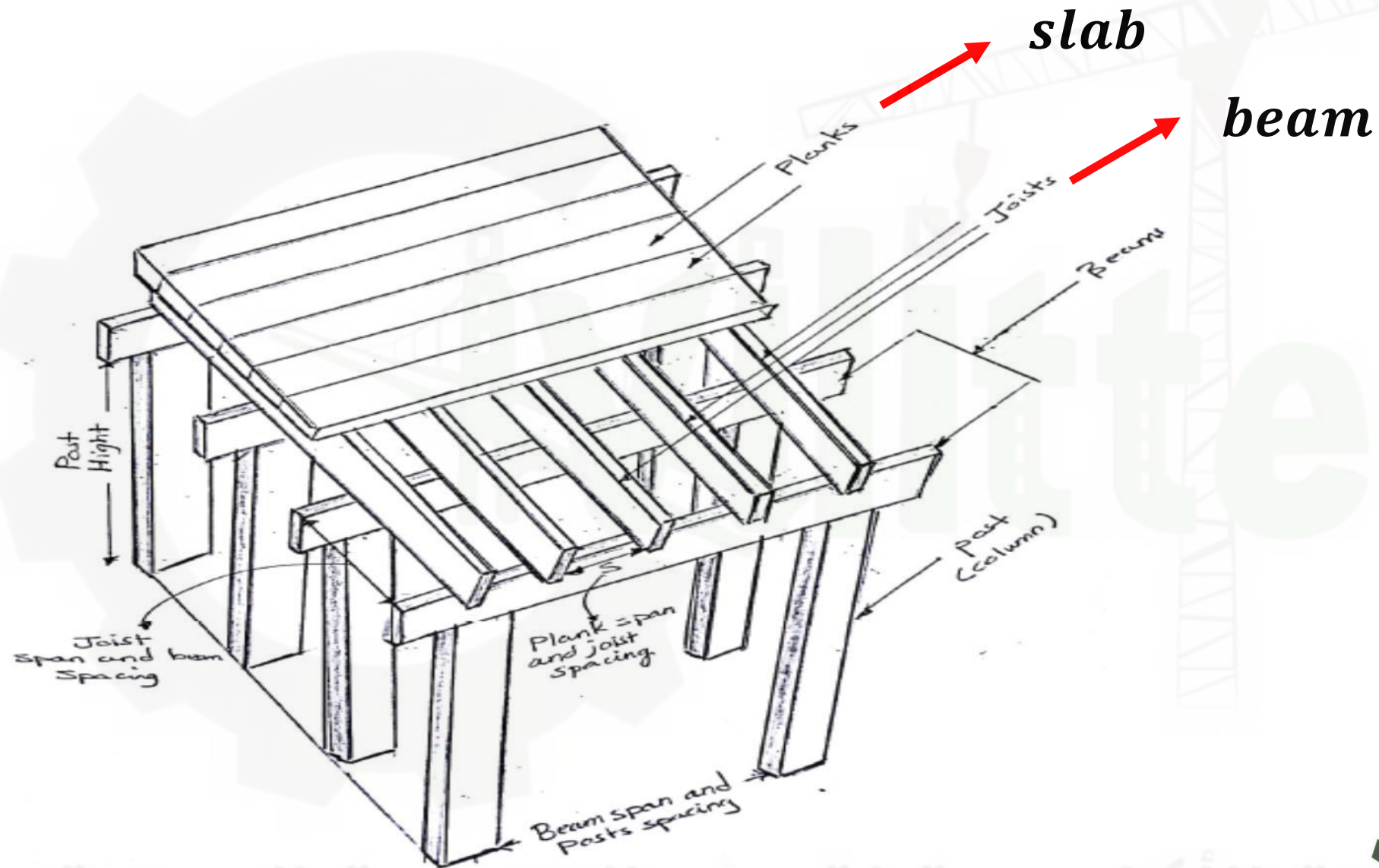
Shear force

Bending moment

Deformation



اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية



1 – *Shear force* :

شروط يجب أن تتحقق

$$\frac{wL}{2} \leq \frac{2}{3} * A_o * F_v$$

2 – *Bending moment* :

$$\frac{wL^2}{8} \leq S * F_b$$

$$S = \frac{I}{c}$$

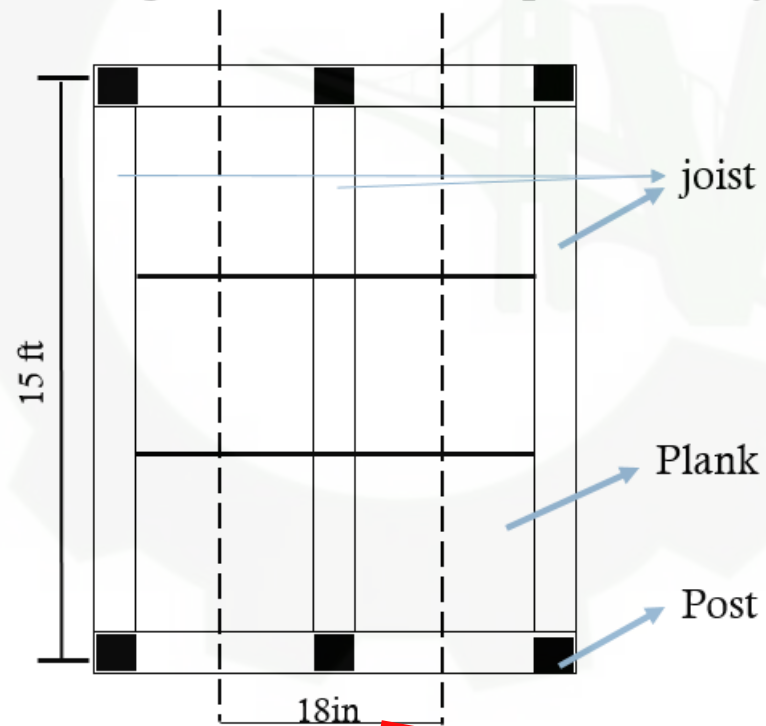
3 – *Deformation*

$$\frac{5wL^4}{384 * E * I} \leq \delta_{all}$$

اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية

Planks (6.5*2.5)in, joist (2.5*6.5)in. $F_v=200\text{psi}$, $f_c=1200\text{psi}$, $f_b=1000\text{psi}$, $E=1*10^6\text{psi}$, $w=60\text{lb/ft}^2$
 $\delta_{all}=0.4\text{in}$.

➤ Check shear, deformation and bending moment for both planks and joists.



المسافة ما بين المركز والمركز
المسافة كاملة إذن 36

$$W_{plank} = \frac{60}{(12)^2} * 6.5 = 2.7$$

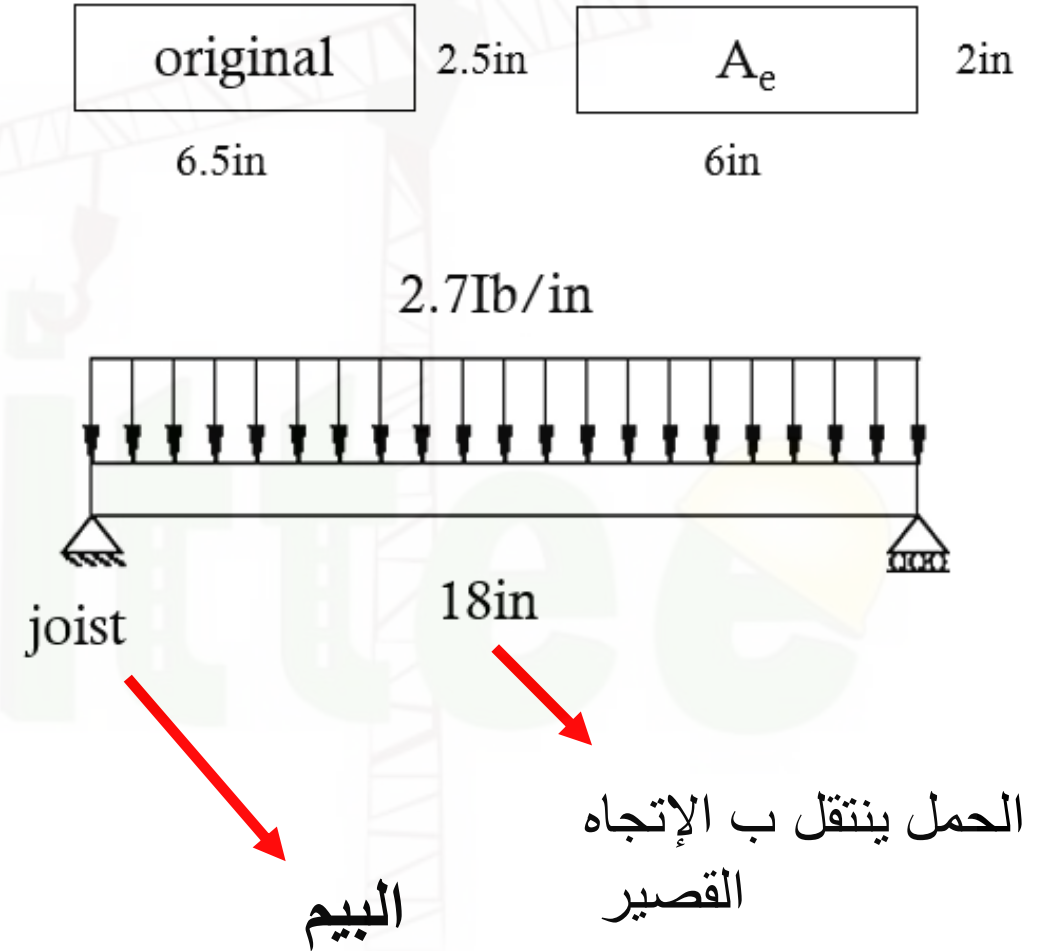
التحويل من الفتل الإنش

$$W_{plank} = \frac{60}{(12)^2} * 6.5 = 2.7$$

لم نضرب ب 6 لكي يكون اللود أكبر ولكي أكون في الجانب الأيمن

$$A_e = 6 * 2$$

في المساحة نضرب هكذا لأن المساحة عندما تكبر أكون قد أهملت معامل الأمان وعندما تكون صغيرة يكون أفضل

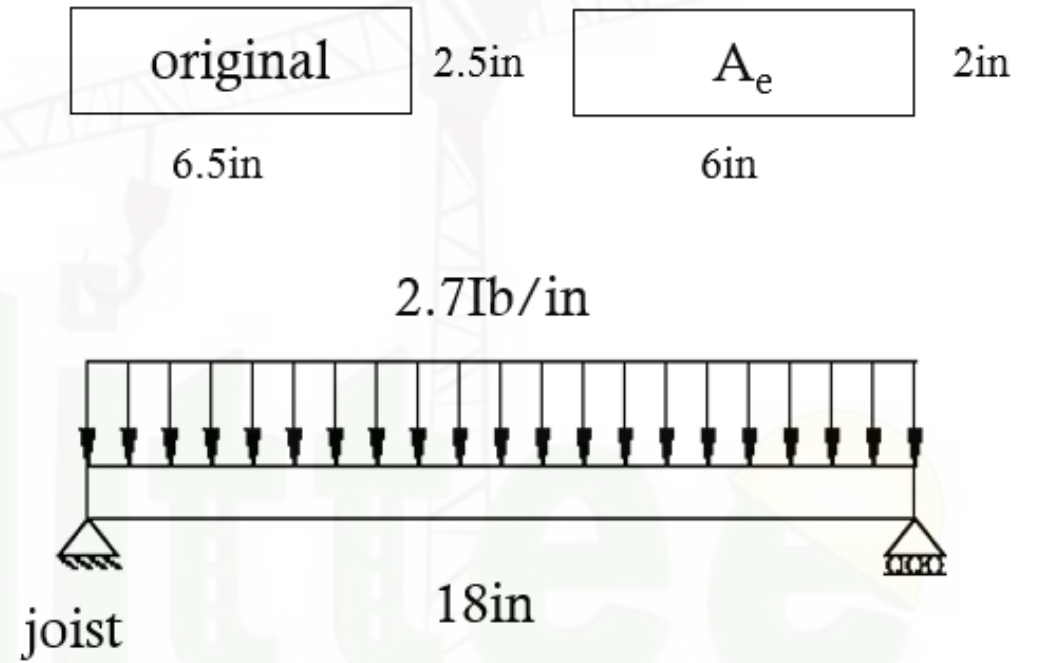


الحمل ينتقل ب الإتجاه القصير

البيم

$$S = \frac{1 * 6 * 2^3}{12 * \frac{2}{2}} = 4$$

c



1 – *Shear force* :

$$\frac{wL}{2} \leq \frac{2}{3} * A_o * F_v$$

$$\frac{2.7 * 18}{2} \leq \frac{2}{3} * 12 * 200$$

Safe

2 – *Bending moment* :

$$\frac{wL^2}{8} \leq S * F_b$$

$$\frac{2.7 * 18^2}{8} \leq 4 * 1000$$

Safe

اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية



اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية

3 – Deformation

$$\frac{5wL^4}{384 * E * I} \leq \delta_{all}$$

$$\frac{5 * 2.7 * 18^4}{384 * 10^6 * 4} \leq 0.4$$

Safe

الرقم معطى في السؤال



اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية



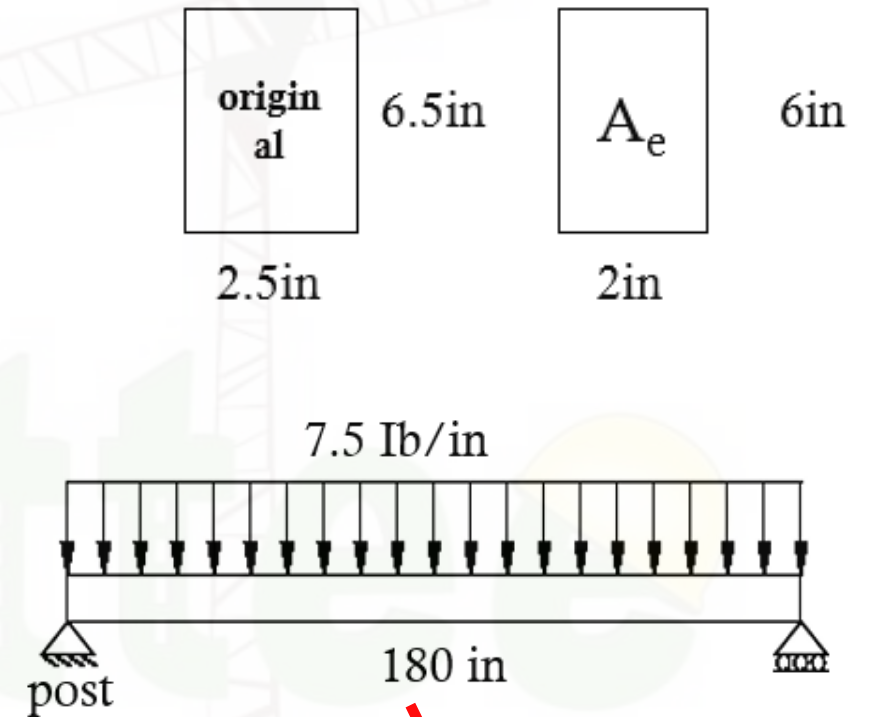
اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية

$$W_{Joist} = \frac{60}{(12)^2} * 18 = 7.5$$

$$A_e = 6 * 2$$

$$S = \frac{1 * 2 * 6^3}{12 * \frac{6}{2}} = 12$$

الحمل ينتقل ب الإتجاه
القصير



$$15 * 12 = 180$$

1 – *Shear force* :

$$\frac{wL}{2} \leq \frac{2}{3} * A_o * F_v$$

$$\frac{7.5 * 180}{2} \leq \frac{2}{3} * 12 * 200$$
 Safe

2 – *Bending moment* :

$$\frac{wL^2}{8} \leq S * F_b$$

$$\frac{7.5 * 180^2}{8} \leq 12 * 1000$$
 Not Safe

3 – Deformation

$$\frac{5wL^4}{384 * E * I} \leq \delta_{all}$$

$$\frac{5 * 7.5 * 180^4}{384 * 10^6 * 36} \leq 0.4$$

الرقم معطى في السؤال

Not Safe

***If Post with dimensions:2*4 in, check the post.**

Where:

□ $A_e = 1.5 * 3.5$

□ $f_c = 1200 \text{ psi}$

□ $L = 10 \text{ ft}$

$$\sigma_{tho} = \frac{0.3E}{\left(\frac{L}{D}\right)^2}$$

$$\sigma_{tho} = \frac{0.3 * 10^6}{\left(\frac{10 * 12}{1.5}\right)^2} = 46.87$$

46.87 < 1200 so use 46.87

$$46.87 = \frac{P}{1.5 * 3.5}$$

$$P = 246$$

$$246 < 675$$

Not Safe

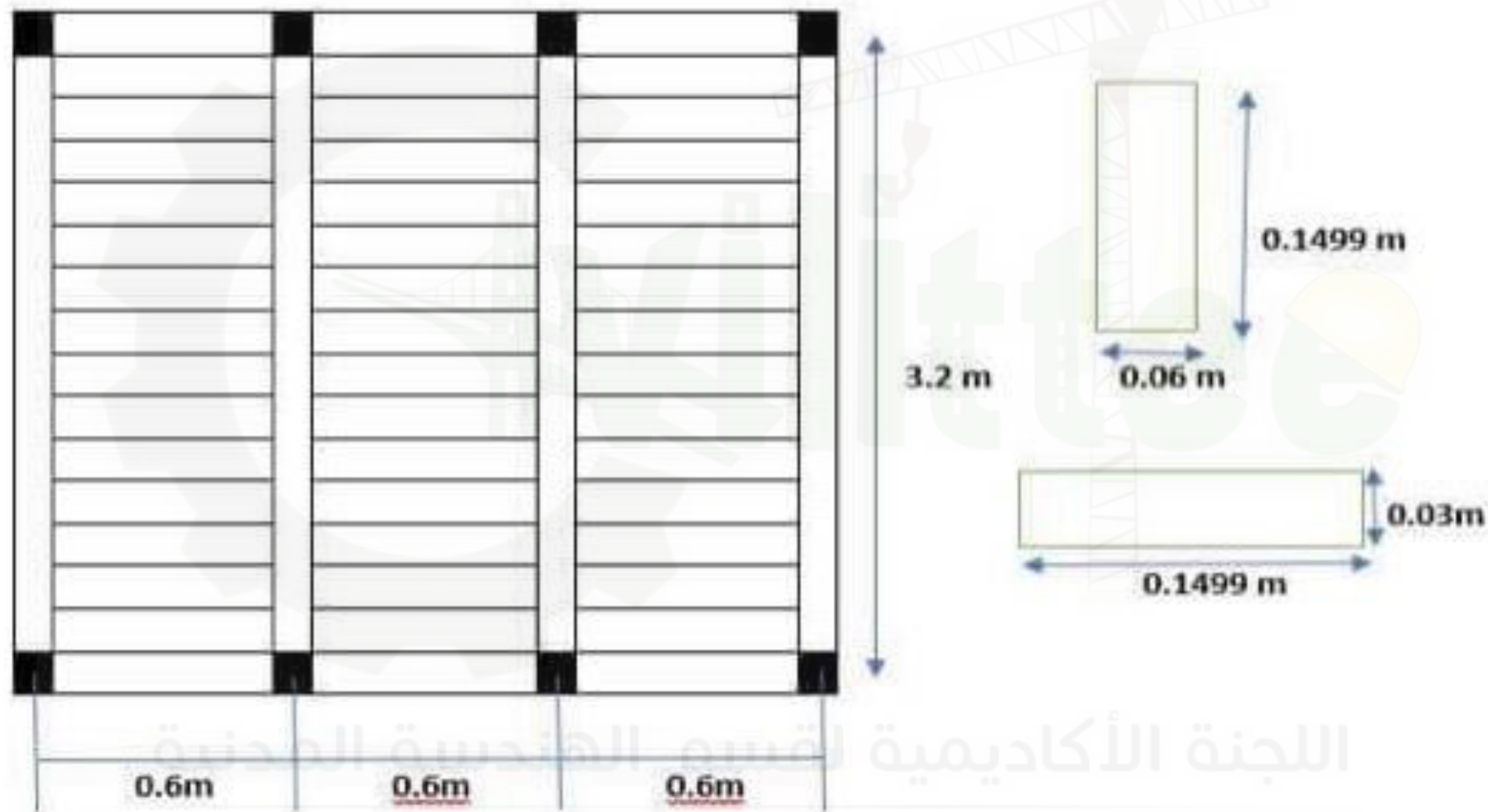

$$\frac{7.5 * 180}{2}$$

اللجنة الأكاديمية لتقديم الهندسة المدنية

□Q(Years). A timber floor deck as shown in the figure , the properties of timber , $F_b=70 \frac{kg}{cm^2}$, $F_c=75 \frac{kg}{cm^2}$, $F_v=28 \frac{kg}{cm^2}$, $E=70000 \frac{kg}{cm^2}$, $w=1000 \frac{kg}{cm^2}$, length of post = 4m , x-section of post = 5*5 cm , if x-section of plank = 3*14.99 cm and x-section of joist is 6*14.99 cm , allowable deformation of the plank = 0.1cm , allowable deformation of the joist = 0.1 cm .

Find :

- 1- Check shear , deformation and bending moment for both planks and joists
- 2- Check safety of the post .





اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية



اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية

الدرج : Stair

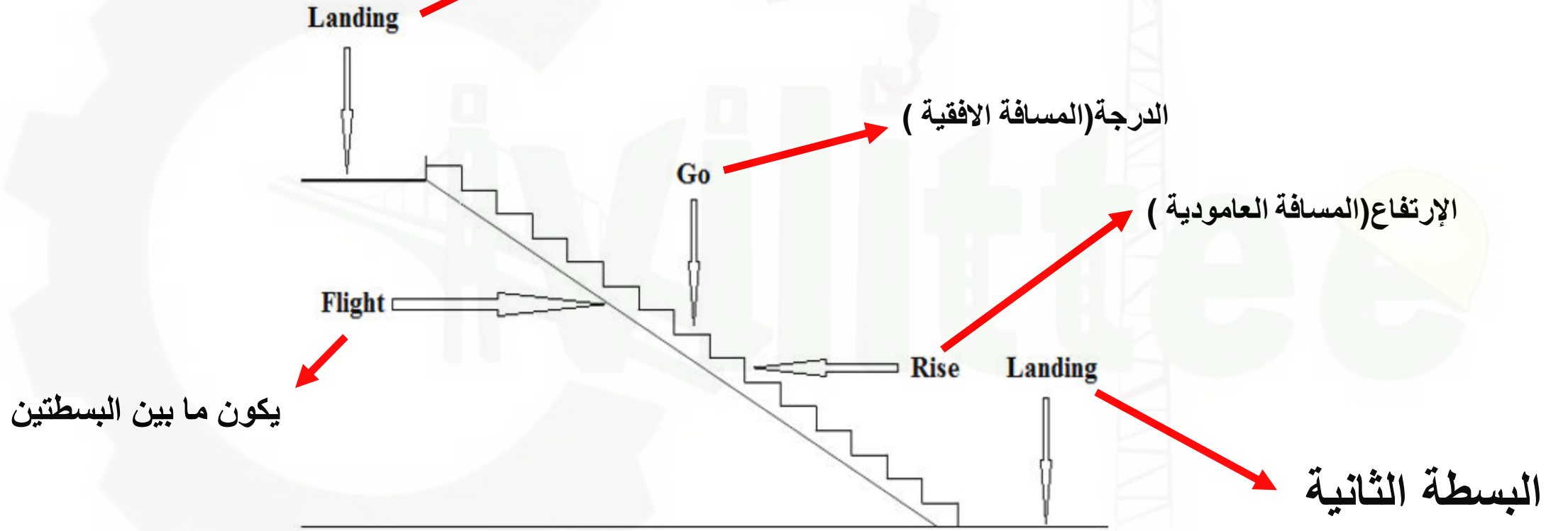


اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية



اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية

البسطة الأولى



Standard Dimensions for Comfortable Stairs

شروط يجب تحقيقها لكي يكون الدرج مريح ومناسب لـ المستخدمين

➤ *Steps less than 14 for one flight*

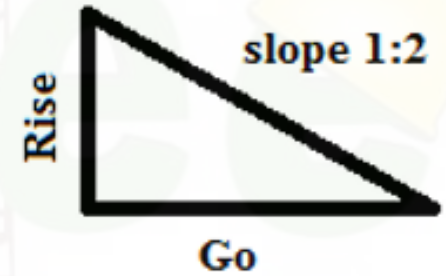
➤ *Rise(R) = (15 – 17) cm*

➤ *Go = 30 cm or not less than 28 cm* ➤ $\frac{Rise}{Go} = \frac{1}{2}$

Standard Dimensions for Comfortable Stairs

$$\triangleright \frac{Rise}{Go} = \frac{1}{2}$$

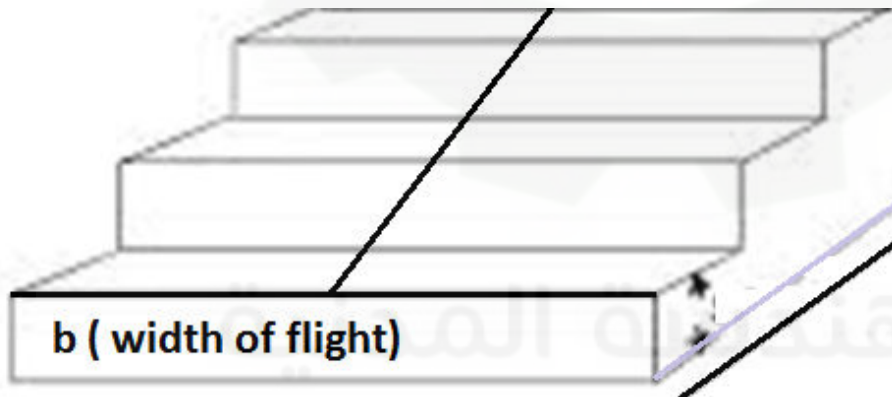
$$R = 15 \text{ cm} , G = 30 \text{ cm}$$



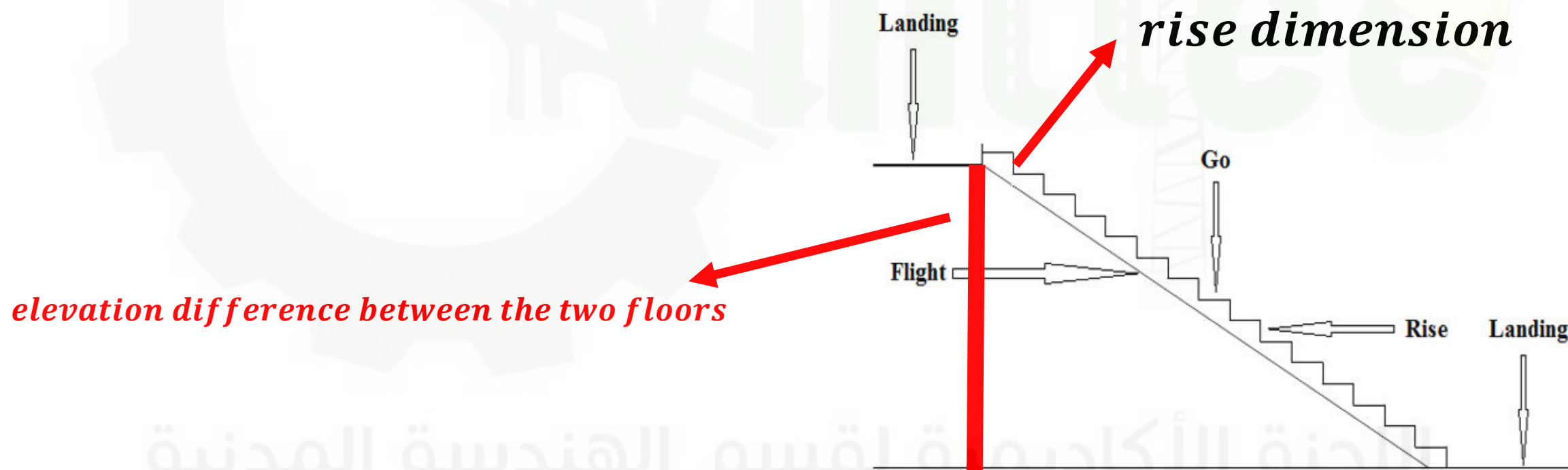
$$\checkmark \text{ \# of goes } = \text{ \# of rises } - 1$$

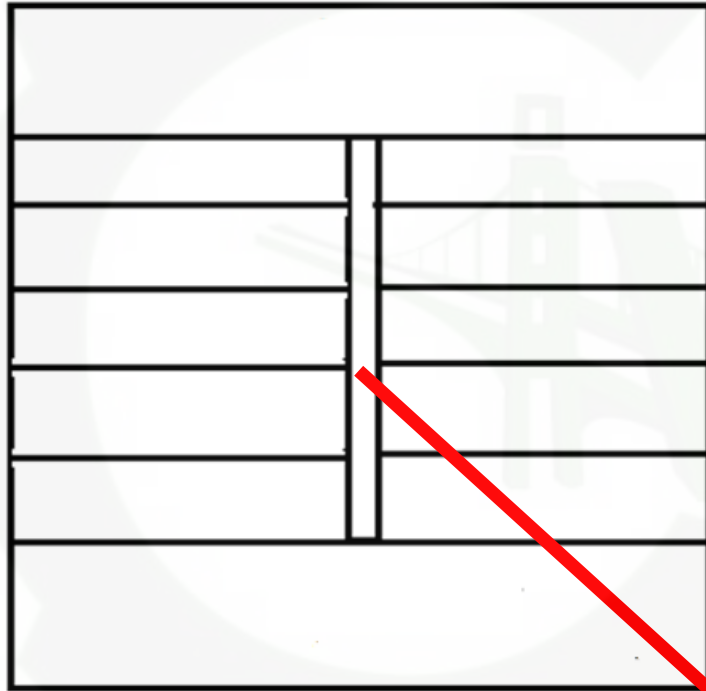
Standard Dimensions for Comfortable Stairs

$$\# \text{ of rises} = \frac{\text{elevation difference between the two floors}}{\text{rise dimension}}$$

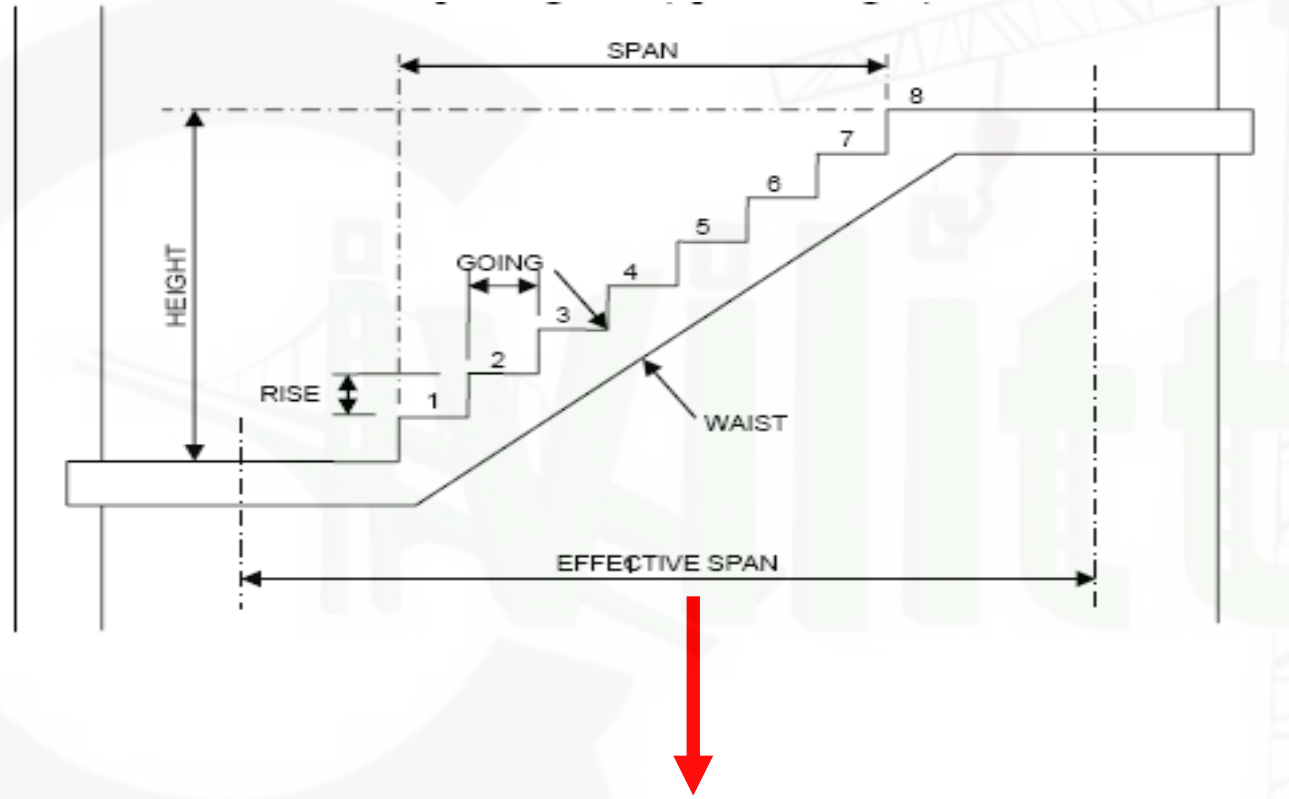


- width of flight = Length of step
- Not less than 1 m



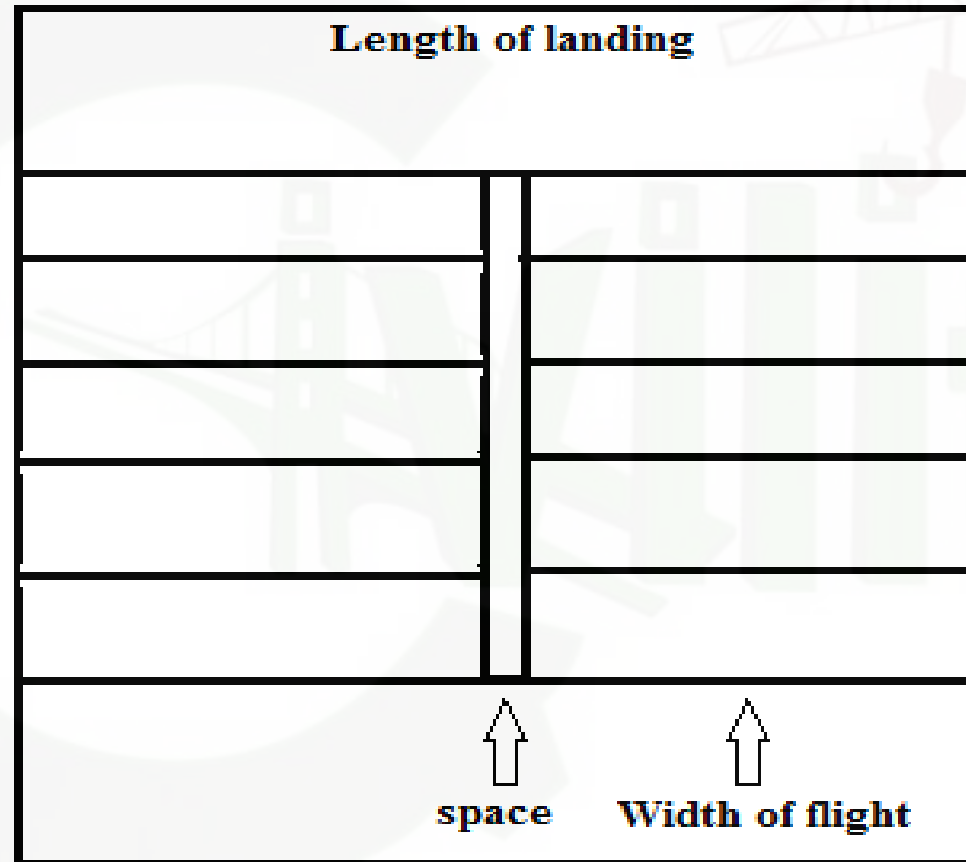


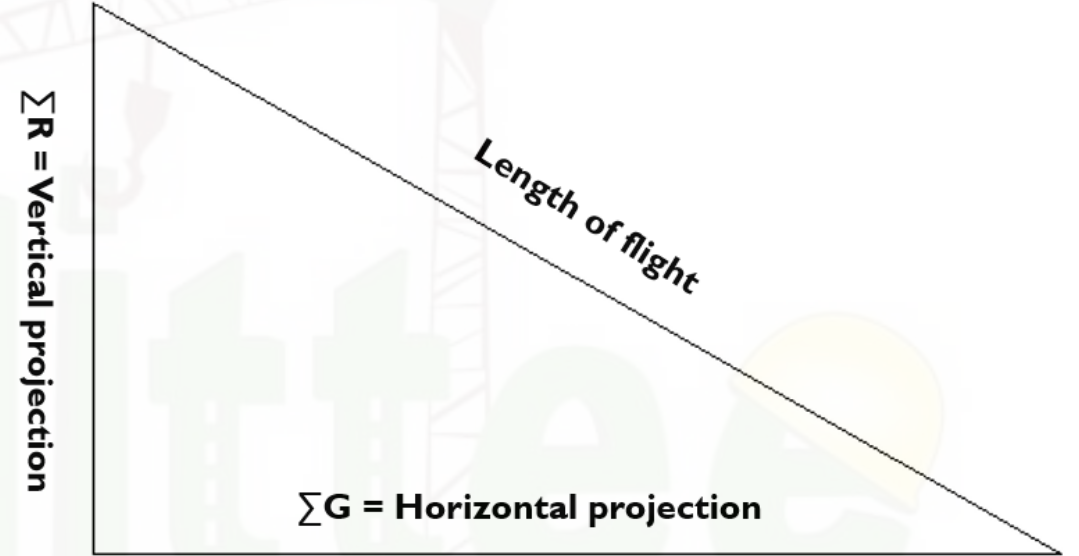
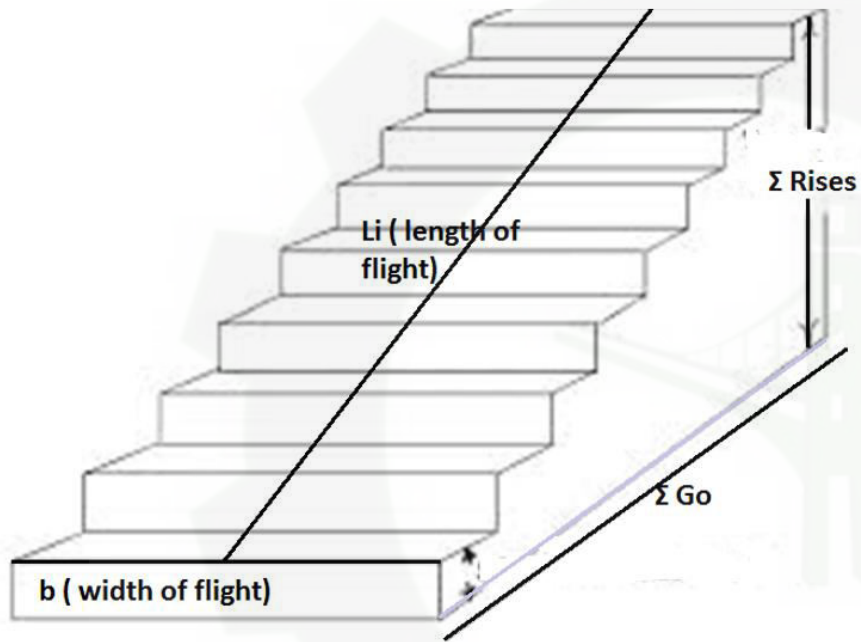
Min space between flight = 15 cm



المسافة ما بين منتصف البسطة الأولى ومنتصف البسطة الثانية

Effective length of flight = Horizontal projection of flight + width of landing





$$\text{Length of flight} = \sqrt{(\sum R)^2 + (\sum G)^2}$$

اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية



اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية

Load Calculations for Bending Moment Calculations

□ *Dead Load*

Total thickness of Slab (h) = $t_w + 0.5\text{Rise}$

t_w : thickness of flight slab

*From 1.75 to 2 cm
for each step*

$\frac{L_e \text{ (Effective Span)}}{20}$

اللجنة الأكاديمية للهندسة المدنية

خذ القيمة الأكبر

Weight of Slab = Volume * Density

Weight of Slab = $L_i * b * h * \gamma$

inclined length of flight:

b = width of flight

total thickness of slab

$$O.W \text{ flight per meter} = \frac{O.W \text{ of flight} + \text{finishing}}{\text{Horizontal projection of flight (Span)}}$$



Given:

- 1- Space given for stair case in a multi-story residential building = 5 m x 2.4 m
- 2- Δ ev. Between floors = 3.1 m

إرتفاع الطابق

الإرتفاع

العرض



➤ $Rise(R) = (15 - 17) \text{ cm}$

هي تمثل إرتفاع كل درجة وقيمتها وسوف
نفرضها ما بين هذا المدى والقيمة 15

$$\# \text{ of rises} = \frac{\text{elevation difference between the two floors}}{\text{rise dimension}}$$

تحويل من المتر إلى سنتي ميتر

$$\# \text{ of rises} = \frac{3.1 * 100}{15} = 20.7 \text{ for two flight}$$

➤ use 20

$$10 < 14 \text{ (Ok)}$$

➤ For one flight = $\frac{20}{2} = 10$

$$\text{Exact } R = \frac{310}{20} = 15.5 \text{ cm}$$

البعد الحقيقي الذي سوف نستخدمه بدلا
من 15 الذي قمنا بفرضه

$$\# \text{ of rise in each flight} = \frac{20}{2} = 10 \text{ rises}$$

✓ $\# \text{ of goes} = \# \text{ of rises} - 1$

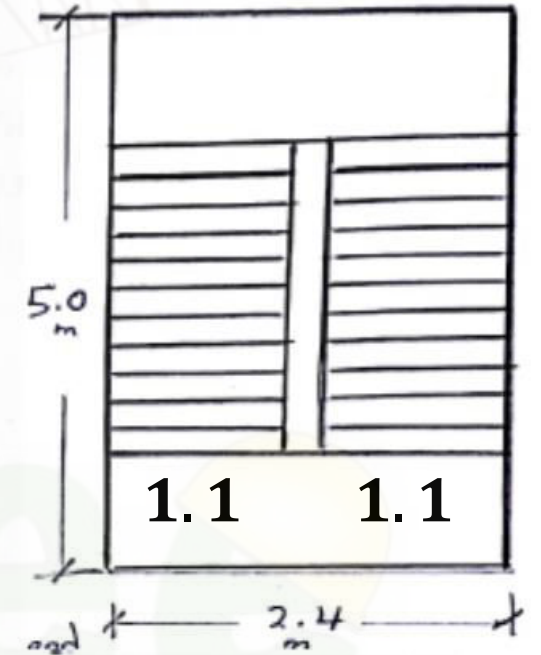
✓ $\# \text{ of goes} = 10 - 1 = 9$

➤ $Go = 30 \text{ cm}$ or not less than 28 cm

➤ Assume width of flight = Length of step = 1.1 m

قيمة تم فرضها

$$\text{Space between flights} = 2.4 - 2 * 1.1 = 0.2$$



of goes

thickness of Go

$$\text{Take Landing} = \frac{(5 - 9 * 0.30)}{2} = 1.15$$

for two flight

$$\text{Length of flight} = \sqrt{(\sum R)^2 + (\sum G)^2}$$

$$\sqrt{(1.55)^2 + (2.7)^2} = 3.11$$

$$\frac{15.5 * 10}{100} = 1.55$$

$$\text{Horizontal Projection of flight} = 9 * 0.30 = 2.7$$

Total thickness of Slab (h) = $t_w + 0.5\text{Rise}$

***Method one : From 1.75 to 2 cm
for each step***

Assume 2 cm for each step

$$t_w = 10 * 2 = 20 \text{ cm}$$

$$\textbf{Method two} = \frac{L_e \text{ (Effective Span)}}{20}$$

$$\frac{\text{Horizontal projection} + \text{landing}}{20} = \frac{2.7 + 1.15}{20} = 0.19\text{m} = 20\text{cm}$$

Total thickness of Slab (h) = $tw + 0.5Rise$

$$Total\ thickness\ of\ Slab\ (h) = 20 + \frac{15.5}{2} = 27.75$$

Weight of Slab = Volume * Density

$$Weight\ of\ Slab = Lf * b * h * \gamma_{rc}$$

$$Weight\ of\ Slab = 3.11 * 1.1 * 0.2775 * 2500 = 2375\ kg$$

Length of flight

width of flight

تحويل الوحدات

تكون معطاه في السؤال

إنتبه ل الوحدة المعطاه

$$O.W \text{ flight per meter} = \frac{O.W \text{ of flight} + \text{finishing}}{\text{Horizontal projection of flight (Span)}}$$

هذا القانون وخاصة في البسط يجب أن تكون وحدة الأرقام ب الكيلو غرام وليس كيلو غرام لكل متر

➤ Assume finishing = $50 \frac{kg}{m}$

$$O.W \text{ flight per meter} = \frac{2375}{2.7} = 880 \frac{kg}{m}$$

$$\Sigma W = 880 + 50 = 930 \frac{kg}{m}$$

➤ Assume finishing = 135 kg

$$O.W \text{ flight per meter} = \frac{O.W \text{ of flight} + \text{finishing}}{\text{Horizontal projection of flight (Span)}}$$

$$O.W \text{ flight per meter} = \frac{2375 + 135}{2.7} = 930 \frac{kg}{m}$$

$$\text{Total DL} + \text{LL on horizontal projection} = 930 + 400 = 1330$$

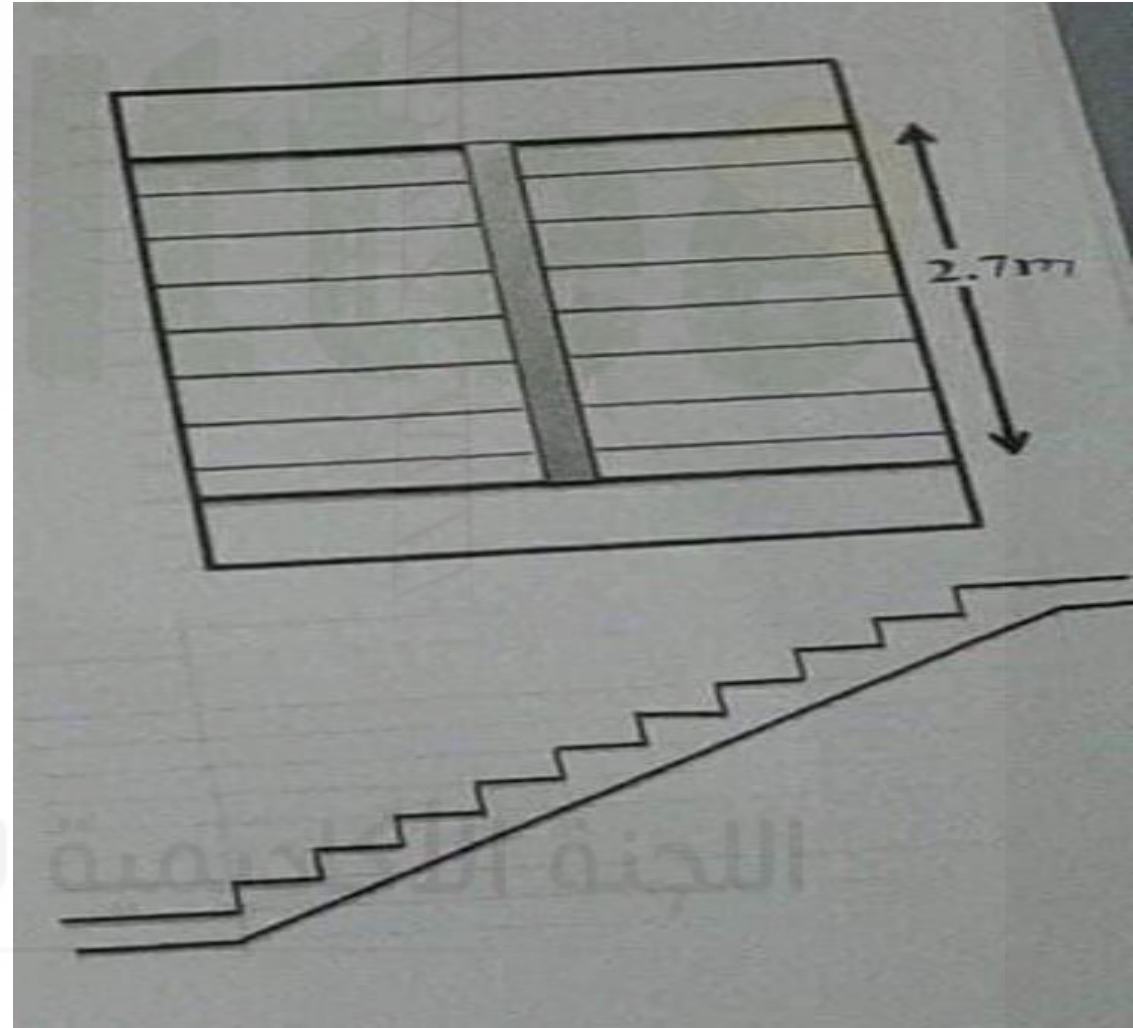
تم حسابها في السلايد السابق

معطاة في السؤال

$$B.M \text{ Max} = \frac{wl_e^2}{8} = \frac{1330 * (2.7 + 1.15)^2}{8} = 2464.25kg.m = 236424kg.cm$$

□Q(Years). Space given for staircase in multistory building = $2.6\text{m} \times 5.2\text{m}$ if the space between flight = 0.18m , weight of RC = 2500 , total thickness of flight = 0.3m , vertical projection of the flight = 160cm and $G = 30\text{ cm}$. Find :

- 1- Number of goes
- 2- Number of steps
- 3- Number of rises
- 4- Length of flight
- 5- Width of flight



6- width of landing

7- length of step

8- Length of flight

9- Thickness of waist slab

10- weight of RC flight

11- Load /m of the horizontal projection of the flight .

Ans.

$$1 - \frac{2.7}{0.3} = 9 \text{ for one flight}$$

$$2 - 10 \text{ for one flight}$$

$$3 - 10 \text{ for one flight}$$

$$4 - \frac{160}{10} = 16$$

$$5 - \frac{2.6 - 0.18}{2} = 1.21$$

$$6 - \frac{5.2 - 2.7}{2} = 1.25$$

$$7 - \sqrt{(2.7)^2 + (1.6)^2} = 3.138$$

$$h = 20 + 0.5 * 16 = 28$$

$$8 - tw = \frac{2.7 + 1.25}{20} = 19.5 \text{ cm or } 10 * 2 = 20 \text{ cm}$$

$$10 - 2500 * 1.21 * 3.138 * 0.25 = 2657.8$$

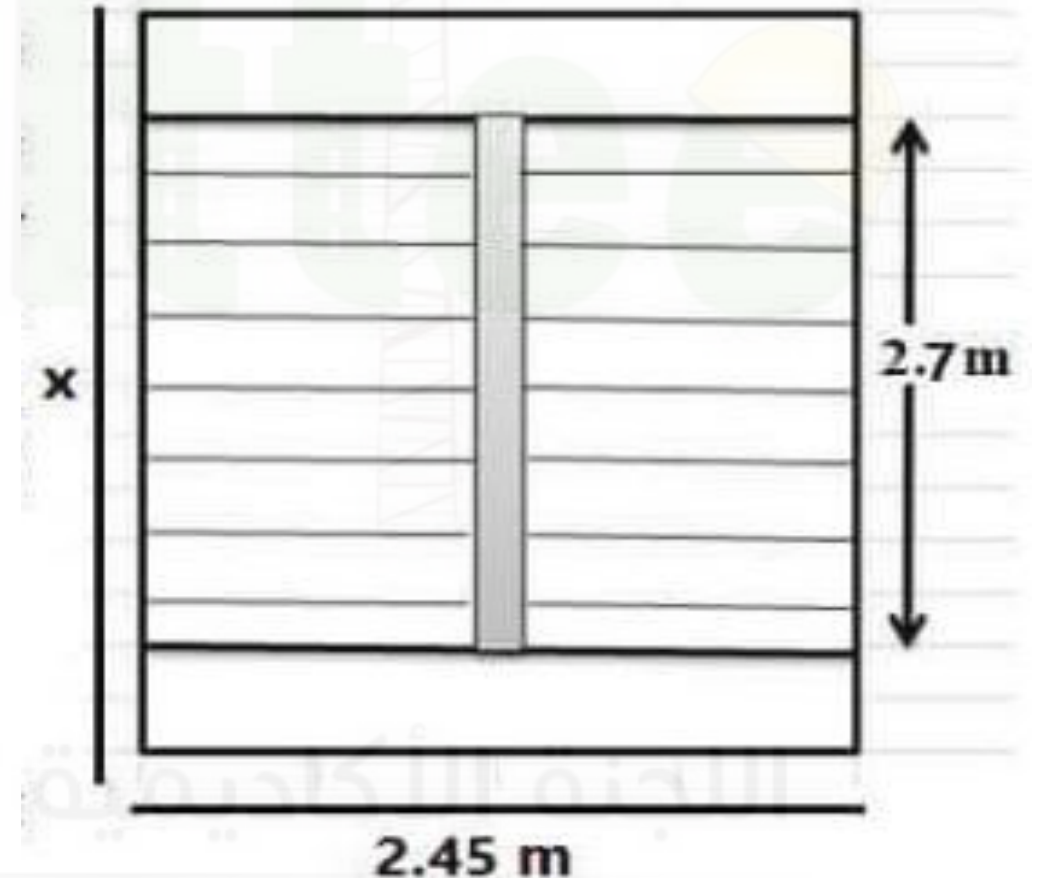
$$11 - \frac{2657.8}{2.7} = 984.4$$

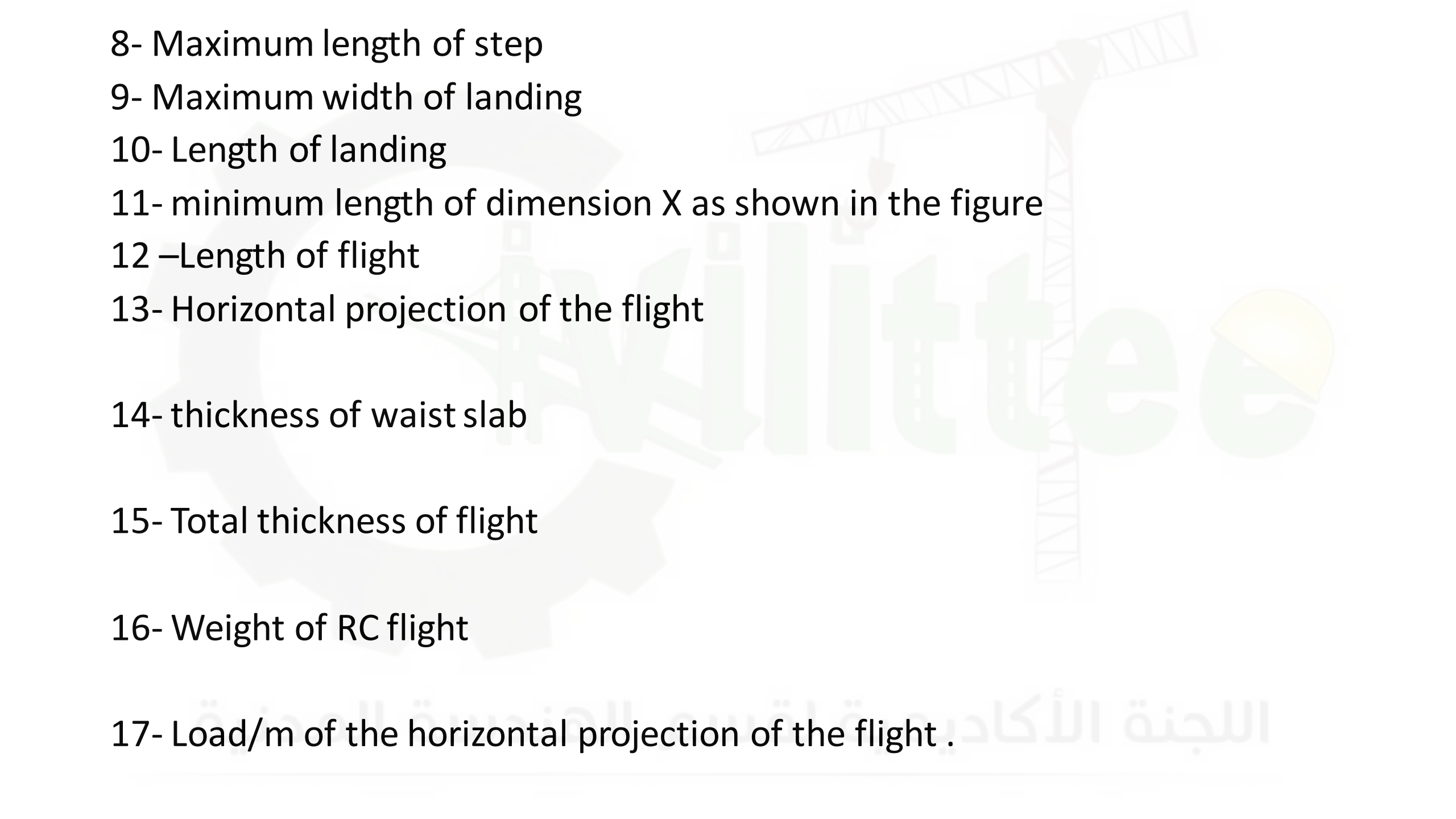
اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية

□Q(Years). Space given for staircase in five similar stories building .
The elevation of building = 15cm , **total number of steps for whole building =100 steps** , weight of RC= $2500 \frac{kg}{m^3}$.

Find:

- 1- Number of rises in each flight
- 2- Elevation of rise
- 3- Number of steps in each flight
- 4- Number of rises
- 5- Number of goes
- 6- width of go
- 7- Maximum width of flight



- 
- 8- Maximum length of step
 - 9- Maximum width of landing
 - 10- Length of landing
 - 11- minimum length of dimension X as shown in the figure
 - 12 –Length of flight
 - 13- Horizontal projection of the flight
 - 14- thickness of waist slab
 - 15- Total thickness of flight
 - 16- Weight of RC flight
 - 17- Load/m of the horizontal projection of the flight .

Ans.

$$\text{Elevation Between floors} = \frac{15}{5} = 3$$

$$\# \text{ of steps for one stories} = \frac{100}{5} = 20$$

$$1 - \frac{20}{2} = 10$$

$$2 - \frac{3}{20} = 0.15m = 15cm$$

$$3 - 10Steps$$

4 – 10 rises in one flight
20 rises in two flight

5 – 9 goes in one flight
18 rises in two flight

$$6 - \frac{2.45 - 0.15}{2} = 1.15$$

$$7 - 1.15 m$$

$$8 - 1 m$$

اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية

$$9 - 2.45$$

$$10 - 2.7 + 2 = 4.7$$

$$11 - \sqrt{(0.15 * 10)^2 + (0.3 * 9)^2} = 3.1m$$

$$12 - 0.3 * 9 = 2.7$$

$$13 - \frac{2.7 + 1}{20} = 0.185$$

$$14 - 18.5 + 0.5 * 15 = 26$$

$$15 - 3 * 1.15 + 0.26 * 2500 = 2242.5kg$$

$$16 - \frac{2242.5}{2.7} = 830.6$$

$$830.6 + 50 = 880.6$$

اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية

➤ Expansion Joints

لها علاقة ب التمدد بسبب الحرارة أو التقلص بسبب البرودة

$$\delta = K * L * \Delta T$$

التغير في درجة الحرارة

الطول

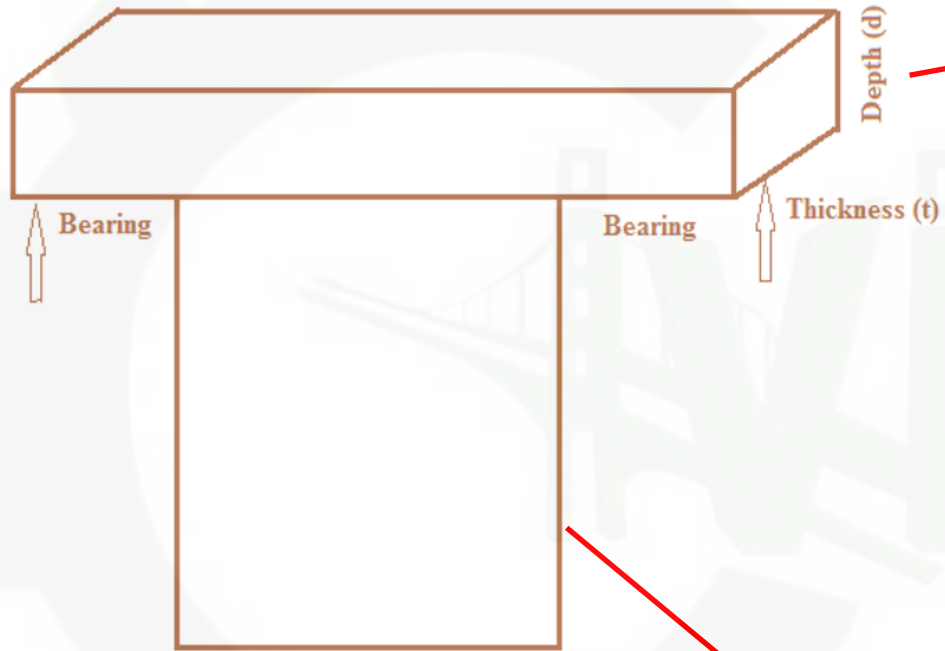
معامل التمدد

□**Q(Years)**. Assuming a bridge , made of steel , with an initial total length of 1500m at $-20C^{\circ}$, coefficient of steel expansion = $12 * 10^{-6}$, calculate the length difference at $40C^{\circ}$ and its total length ?

$$\delta = K * L * \Delta T$$

$$\delta = 12 * 10^{-6} * 1500 * [40 - (-20)] = 1.08$$

$$L = 1500 + 1.08 = 1501.08$$



الإرتفاع

✓ *Bearing 1 = Bearing 2*

باب أو شباك

اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية

➤ Dimensions of Lintel

Bearing = 4cm for every 30cm opening but not less than 10cm.

□ Example : For window with opening (S)= 60 cm, determine the bearing for a lintel for this window ?

$30cm \rightarrow 4cm$

$60cm \rightarrow x$

$X = 8\text{ cm}$ but you will use 10cm

- Example: For window with opening (S)= 150cm, determine the bearing for a lintel for this window.

30cm → 4cm

150cm → ??



Bearing= 20cm for each side.

Total length of lintel = 190cm = 1.9m.


$$= 150 + 2 * 20$$



طول الشباك

Depth: allow 15cm for (**opening**) spans up to 1.2m, for every extra 30cm of span; add 2.5cm to the depth.

- Example: Determine the depth of lintel for opening= 1.8m

For 120cm $\rightarrow$ $d = 15\text{cm}$.

Extra distance= 60cm.

30cm $\rightarrow$ 2.5cm

60cm $\rightarrow$??

$X = 5\text{cm}$.

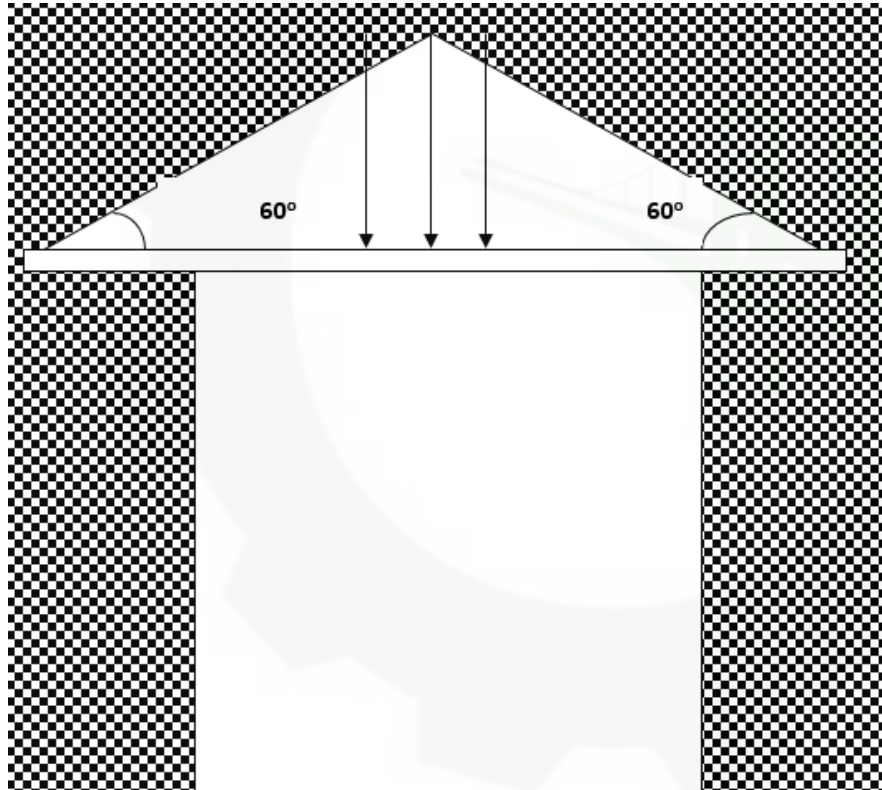
Total depth of lintel= $15 + 5 = 20\text{cm}$

Thickness: almost thickness of the lintel equals the thickness of the wall, but we increase the thickness of lintel (t) for beautiful view or protection from the sun.

For stone wall: left (5-7)cm for installing stone on wall.

بالعادة يكون معطى

➤ Distribution of load on the lintel



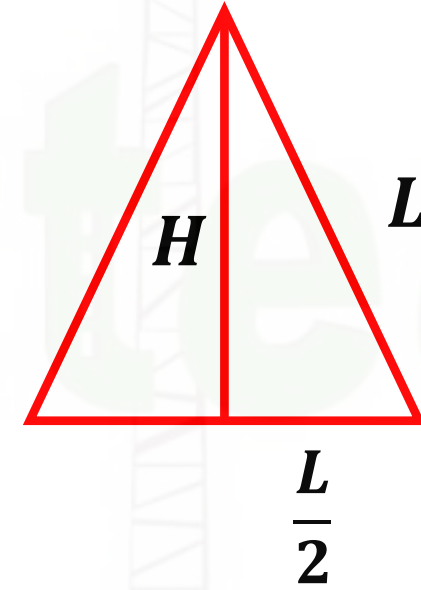
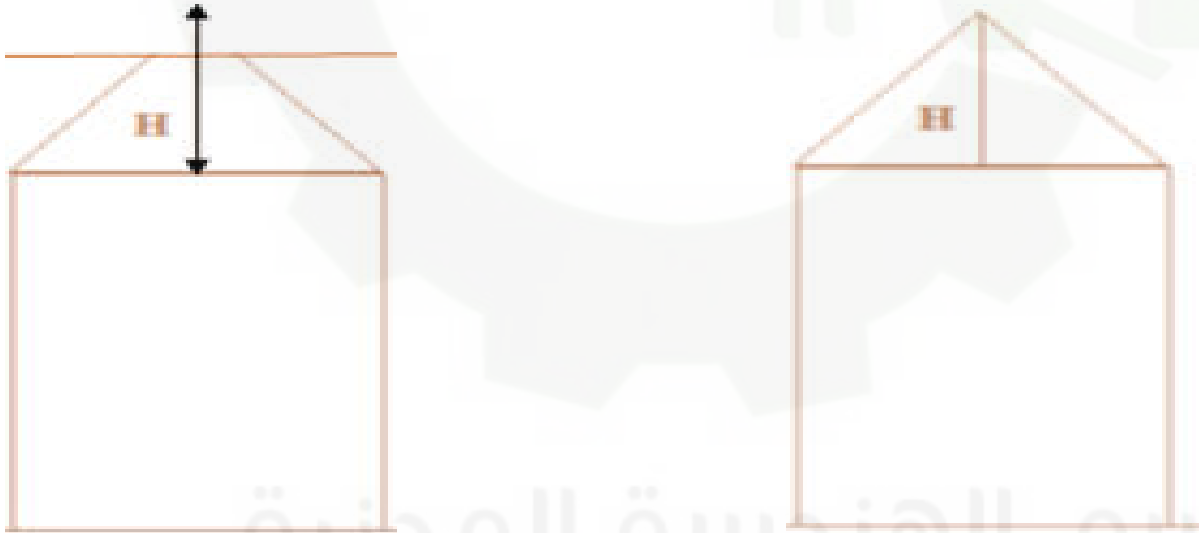
قد يكون الحمل مثلث أو شبه منحرف
والطريقة لكي نعرف سنوضحها الان

$$H = \sqrt{L^2 - (L/2)^2} = \frac{\sqrt{3}L}{2}$$

عن طريق فيثاغورس

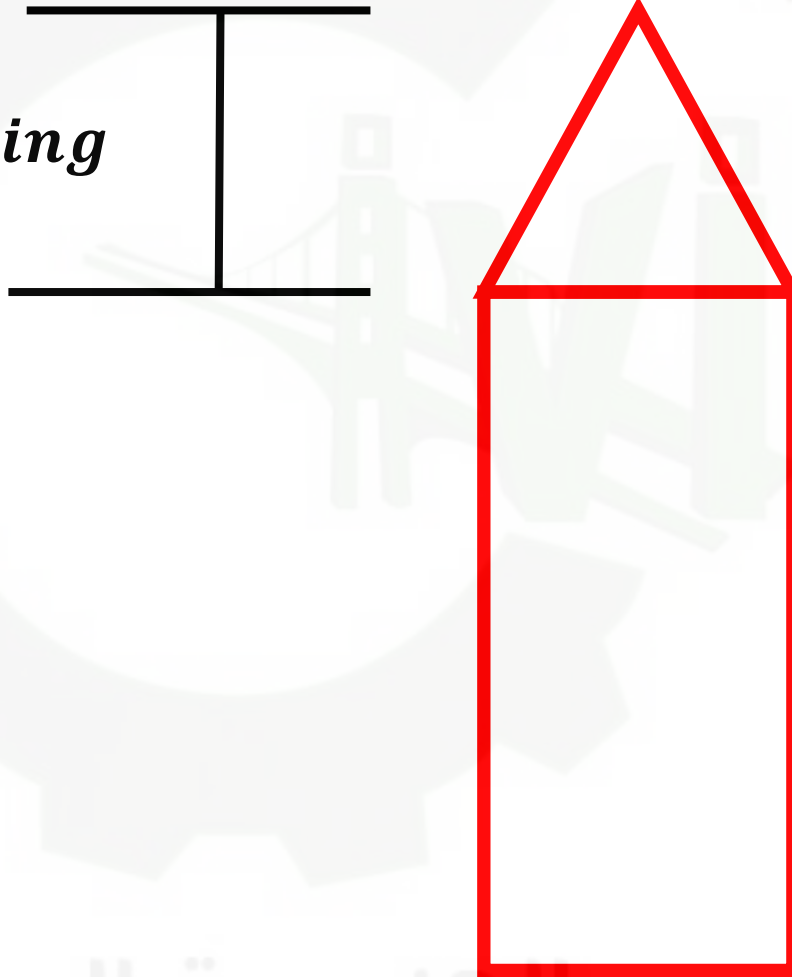
Height above opening $> H$: Area is triangle

Height above opening $< H$: Area is trapezoid



زوايا المثلث هي 60

Height of opening



اللجنة الأكاديمية لقسم الهندسة المدنية

- Example: Determine the area of load above lintel of opening= 1.2m with free space above opening = 1.5m.
 - Bearing = 16cm
 - Total length = $0.16*2+1.2 = 1.52\text{m}$.

- $$H = \frac{\sqrt{3}L}{2} = \frac{\sqrt{3}(1.52)}{2} = 1.32 < 1.5, \text{ Area is triangle}$$

- $A = 0.5 * 1.52 * 1.32 = 1.0032 \text{ m}^2$

$$\text{opening} = 1.5 \text{ m}$$

$$\text{space above opening} = 1.5 \text{ m}$$

Bearing

$$30 \text{ cm} \rightarrow 4 \text{ cm}$$

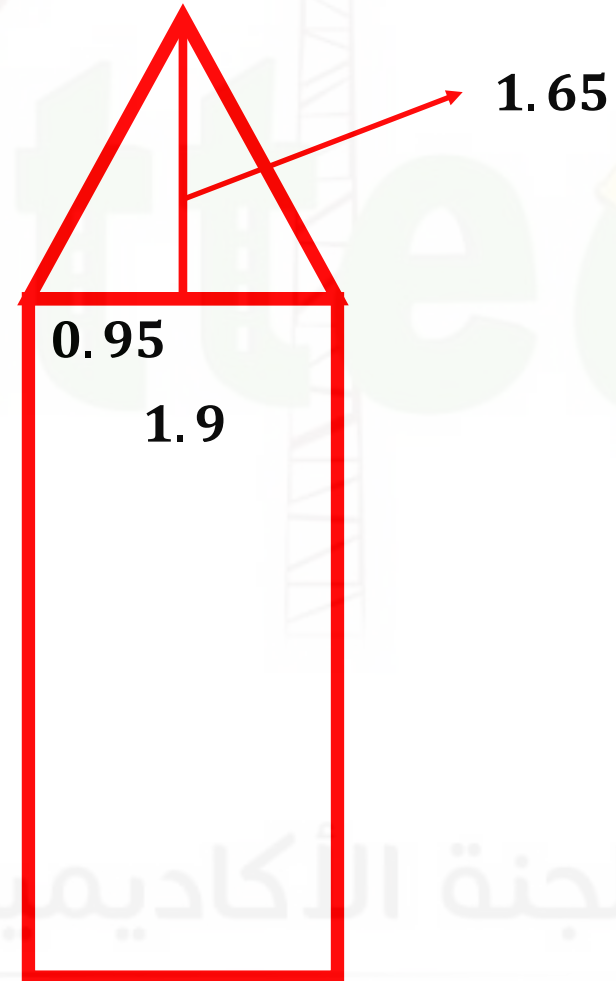
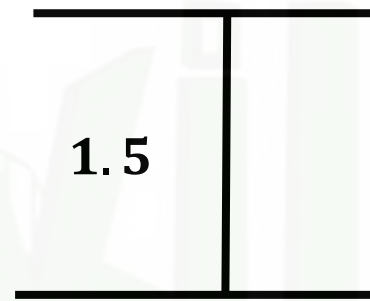
$$x \text{ cm} \rightarrow 150 \text{ cm}$$

$$x = 20 \text{ cm}$$

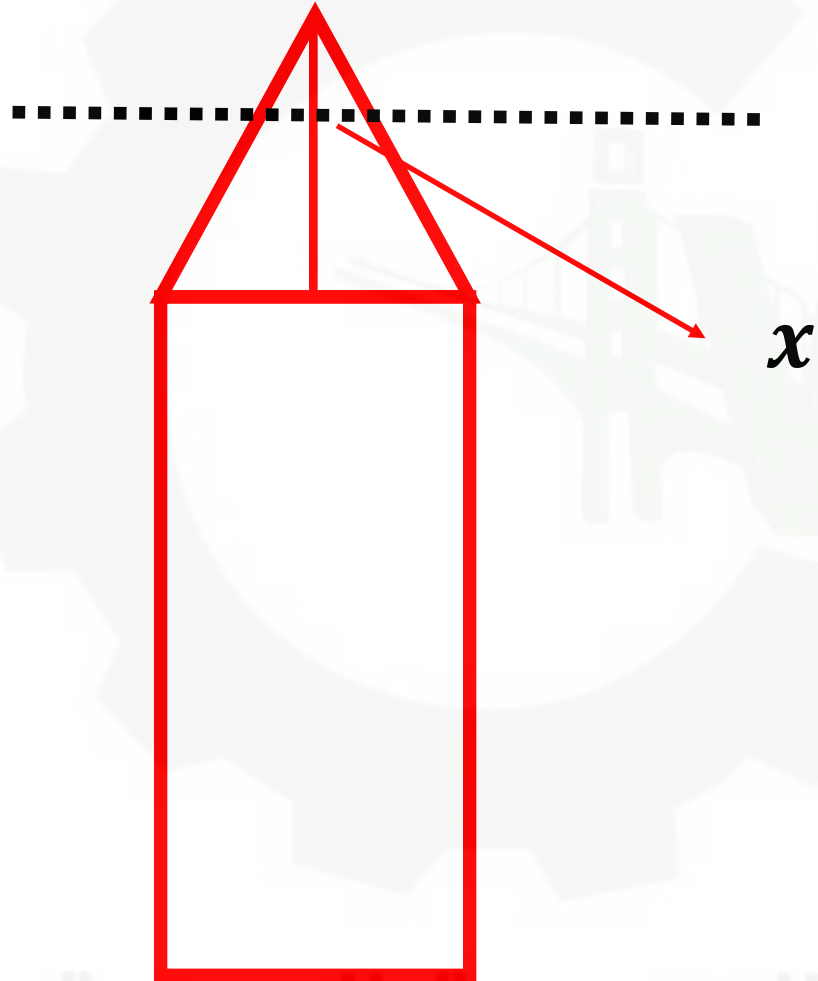
$$\text{Total length of lintel} = 150 + 2 * 20 = 190 \text{ cm} = 1.9 \text{ m}$$

$$H = \frac{\sqrt{3}L}{2} = \frac{\sqrt{3} * 1.9}{2} = 1.65$$

Type equation
here.

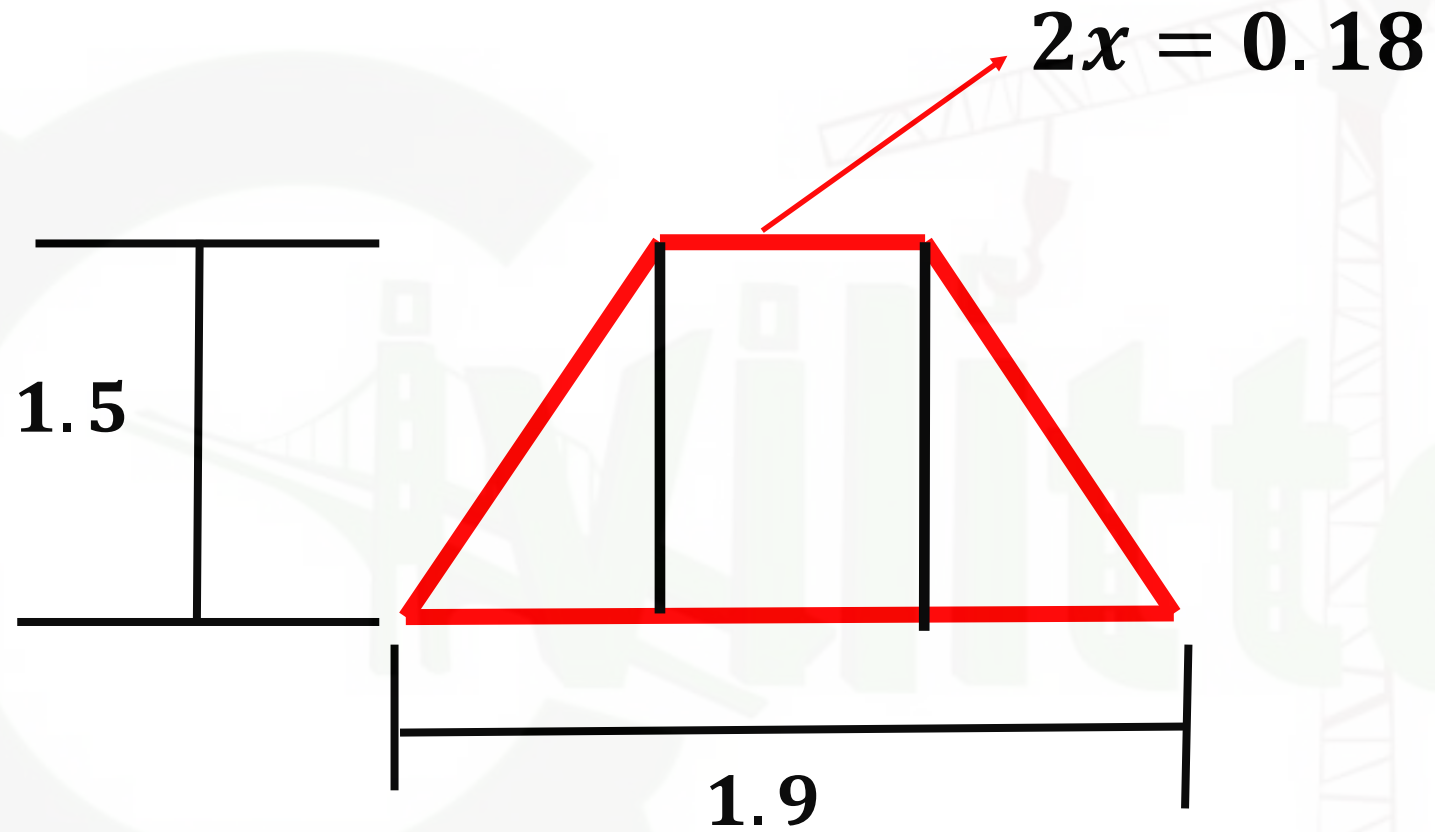


تشابه مثلثات



$$\frac{1.65}{0.95} = \frac{1.65 - 1.5}{x}$$

$$x = 0.09m$$



$$Area = \frac{1}{2} * (1.9 + (1.9 - 0.18)) * 1.5$$

➤ Reinforcement of Lintels

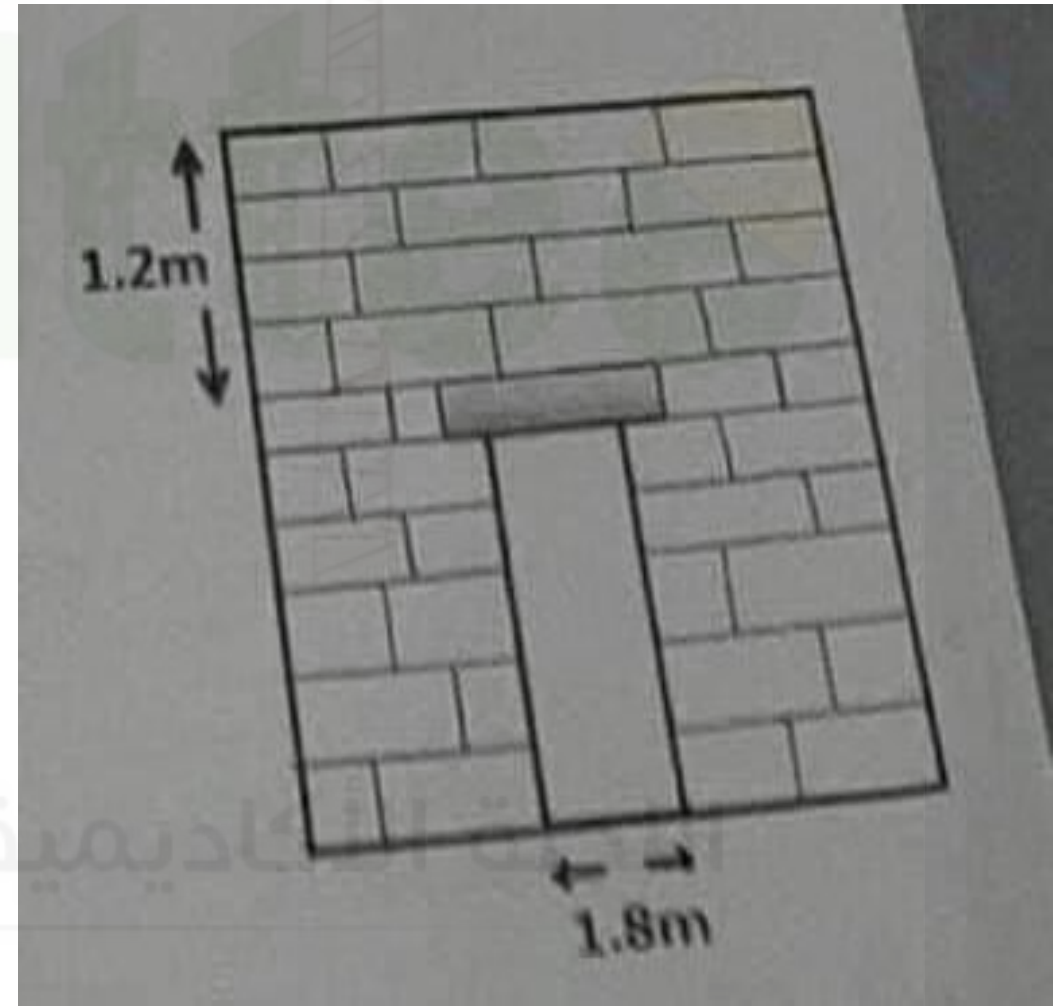
Most of lintels have standard reinforcement.

Span (m)	Upper steel	Lower steel
< 1.2	2Φ10	2Φ10
(1.2 – 2.0)	2Φ12	2Φ12
(2.0 -3.0)	2Φ14	2Φ14
> 3.0	Designed	

Stirrups: Φ8@20cm.

□Q(Years). For the shown lintel in the stone wall , if the $\frac{wt}{m^2}$ of supported wall = $800\frac{kg}{m^2}$, the wall is built of Jordanian stone with thickness = 6 cm , Find :

- 1- Cross section of lintel (d*t)
- 2- Length of bearing
- 3- Area supported by lintel



$$1.2 + 2.5 + 2.5 = 1.8$$

Add 15 cm

Add 2.5 cm

$$1.8 + 0.20 = 2 \text{ m} = 20 \text{ cm}$$

$$d * t = 20 * 6$$

$$30\text{cm} \rightarrow 4\text{cm}$$

$$180\text{cm} \rightarrow x$$

$$x = 24 \text{ cm for each side}$$

$$H = \frac{\sqrt{3}L}{2} = \frac{\sqrt{3} * (1.8 + 20.24)}{2} = 1.97 > 1.2$$

$$y = \frac{1.2}{\tan 60^\circ}$$

$$y = 0.69$$

$$L_s = 2.28 - 2 * 0.69 = 0.894$$

$$Area = \frac{1}{2} (2.28 + 0.894) * 1.2 = 1.9$$

