

## - الحصيرة العامة -

الحصيرة:

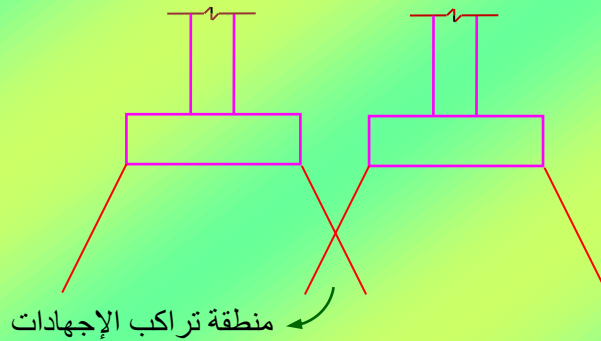
هي عبارة عن أساس مشترك , قد يشمل كامل مساحة المنشأة بحيث يحمل الجدران والأعمدة ويسمى عندها بـ « **الحصيرة العامة** » وقد يشمل جزءاً من مساحة المنشأة ويسمى عندها بـ « **الحصيرة الجزئية** » وهي تنقل إلى التربة حمولة ثلاثة أعمدة على الأقل لا تقع على استقامة واحدة .

### ✦ حالات استخدام الحصيرة

**1-** عندما تكون التربة ذات قدرة تحمل ضعيفة , أو عندما تكون حمولات الأعمدة كبيرة والمجازات فيما بينها صغيرة , بحيث تصبح مجموع مساحات الأساسات المنفردة تعطي كلفة اقتصادية أكبر من الحصيرة .

✓ **ملاحظة:**

إذا تم استخدام الأساسات السطحية الأخرى في حالة تربة ذات قدرة تحمل ضعيفة فإن الأساسات سوف تغطي أكثر من نصف مساحة المبنى , بالإضافة إلى أن تقارب الأساسات يؤدي إلى تراكم الإجهادات مع بعضها وبالتالي إلى زيادة الهبوط في منطقة تراكم الإجهادات « هبوط تفاضلي » .



**2-** تستخدم كأساسات مرنة للمنشآت ذات الكتلة الواحدة , كالخزانات الأرضية والصوامع والمآذن والمداخن والأبراج .

**3-** تستخدم للمنشآت ذات الحساسية العالية للهبوط التفاضلي .

**4-** للترب ذات الانضغاطية العالية , حيث نحسب الهبوط على الإجهاد الصافي وهو الفرق بين الضغط الناجم عن الحمولات الحية والميتة والضغط الناجم عن وزن التربة المزاحة , أي :

$$P_{DL} + P_{LL} - P_s = P_{net} = P_{eff}$$

حيث:

$P_{DL}$  الضغط الناجم عن الحمولات الميتة .

$P_{LL}$  الضغط الناجم عن الحمولات الحية .

$P_s$  الضغط الناجم عن وزن التربة المزاحة .

$P_{net}$  الإجهاد الصافي .

$P_{eff}$  الإجهاد الفعال .

فإذا جعلنا القيمة السابقة صفراً, أي إذا أزحنا وزناً من التربة مساوياً للضغط الناجم عن الحمولات يكون الهبوط مساوياً للصفر - نظرياً - وفي هذه الحالة نسمي هذا النوع من الحصائر بـ « الحصيرة العائمة » .

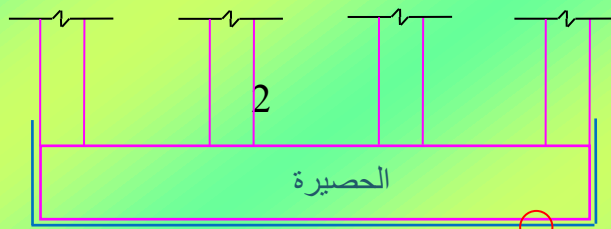
ولكن عملياً عند إزاحة التربة يحدث انتفاخ , ثم عند وضع المنشأ تهبط وتتغير خواص التربة أثناء الحفر وبعده بسبب تغير الحالة الإجهادية في التربة , ومع ذلك يمكن الحصول على هبوط ضمن الحدود المسموحة - عملياً - .

**5-** للترب متباينة الخواص أو الترب الحاوية على جيوب ضعيفة أو جيوب صلبة أو تكهفات .

✓ **ملاحظة:**

نواجه جيوباً صلبة إذا تحقق ذلك طبيعياً , أو عند البناء فوق منشأ قديم تمت إزالته .

**6-** عند التأسيس على تربة ذات منسوب مياه جوفية مرتفع , حيث يؤدي استخدام الحصيرة إلى إعطاء البناء مناعة عالية ضد تسرب المياه إلى الأقبية والأساسات , وذلك بسبب سهولة عزل الحصيرة التي تستخدم في نفس الوقت كبلاطة للقبو .



### ♦ مميزات الحصيرة

بالإضافة إلى الميزات التي ذكرت في الفقرة السابقة , فإن استخدام الحصيرة يؤدي إلى:

- 1- زيادة قدرة تحمل التربة , بسبب زيادة عرض الأساس وزيادة عمق التأسيس , حيث أن عمق التأسيس يحسب من أرضية القبو بالنسبة للأساسات الأخرى (منفردة , مستمرة , مشتركة) بينما يحسب من سطح الأرض الطبيعية بالنسبة للحصيرة العامة
- 2- تخفيض الإجهاد المطبق , بسبب زيادة سطح الاستناد .
- 3- جعل الهبوط أكثر انتظاماً , وذلك بالرغم من زيادة الهبوط الكلي الناتج عن زيادة عرض الأساس , ولكن تنقص قيمة الهبوط التفاضلي .
- 4- إدخال طبقات جديدة في مجال التأثير بالإجهادات , حيث أن العرض الكبير لأساس الحصيرة يؤدي إلى انتشار الإجهادات في التربة إلى عمق كبير .

### ♦ أنواع الحصائر

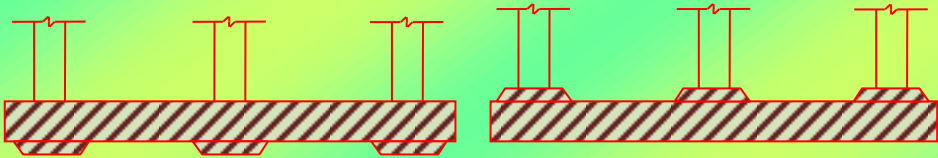
#### 1- الحصيرة الصماء:

وهي حصيرة ذات سماكة واحدة في جميع أجزاء المنشأ وتستند إليها كافة الأعمدة والجدران , وتستخدم في حالة أعمدة ذات أحمال ضعيفة إلى متوسطة وتباعداً صغيراً فيما بينها .



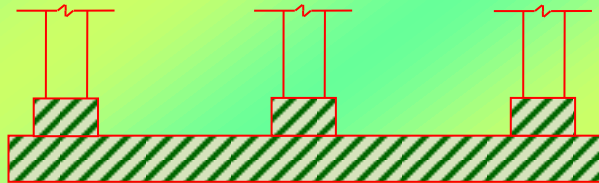
## 2- الحصيرة الصماء ذات التيجان:

وهي الحصيرة التي تتم زيادة سماكتها عند الأعمدة من أسفل الحصيرة أو من الأعلى , وتستخدم إذا كانت حمولات الأعمدة كبيرة حيث تتم زيادة السماكة لمقاومة القص والثقب وعزم الانعطاف السالب .



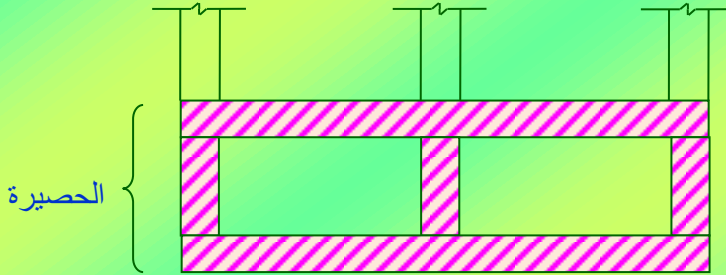
## 3- الحصيرة العادية ذات الجوائز « سقف مقلوب »:

وهي حصيرة ذات سماكة منتظمة مع زيادة سماكتها عند محاور الأعمدة بشكل جوائز , ويمكن أن تكون هذه الجوائز باتجاه واحد أو باتجاهين , وتصمم كالسقف المقلوب .



## 4- الحصيرة الصندوقية:

تستخدم في حالة عزوم الانعطاف الكبيرة , حيث الحمولات كبيرة والمجازات بين الأعمدة كبيرة , وفي هذه الحالة تكون صلابة الحصيرة عالية جداً ووزنها خفيف نسبياً.



#### ✓ ملاحظة:

في الحصيرة ذات الجوانز , إذا وجدنا أن سماكة الجوانز كبيرة نسبياً نقوم بزيادة السماكة أكثر ونصب بلاطة لنحصل على حصيرة صندوقية , حيث نحافظ على الفراغ ولا نردمه .

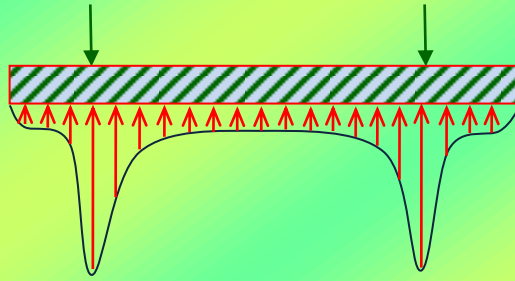
## ✦ تصميم الحصيرة

### ❖ توزيع إجهادات التماس أسفل الحصيرة

لدينا عدة حالات هي:

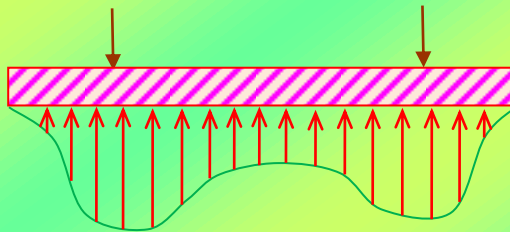
1- إذا كانت التربة تحت الحصيرة عالية الصلابة , غير قابلة للانضغاط , غير قابلة للهبوط:

في هذه الحالة يكون رد فعل التربة محصوراً في مناطق الأعمدة , وتعتبر الحصيرة مرنة بالنسبة للتربة تحتها وتصمم على هذا الأساس « نظريات المرونة » .



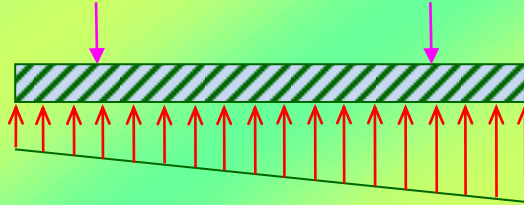
2- حالة التأسيس على تربة مقاومة , أي قابلة للانضغاط ولكنها لا تنضغط كثيراً بل تقاوم نسبياً :

في هذه الحالة يزداد رد فعل التربة في منطقة الحمولات ويقل كلما ابتعدنا عنها ولكن لا يكون محصوراً تحت الأعمدة , وبالتالي فإن توزيع الإجهادات يكون متموجاً بحيث تزداد شدته بشكل ملحوظ تحت الأعمدة , وهنا تعتبر الحصيرة صلبة نسبياً .



3- حالة التربة الضعيفة:

في هذه الحالة تكون التربة ذات انضغاطية عالية , وبالتالي سيكون توزيع الإجهادات منتظم أو خطي , وهنا تعتبر الحصيرة جسماً صلباً بالنسبة للتربة تحتها ويتم تصميمها على هذا الأساس .



### ❖ الاختلاف بين إجهادات التماس الفعلية والمحسوبة

إن الإجهادات الفعلية سوف تختلف عن الإجهادات المحسوبة (الحسابية) للأسباب التالية:

- 1- إن افتراض التوزيع المنتظم للإجهادات تحت الحصيرة هو افتراض لا يطابق الواقع , حيث يختلف توزيع الإجهادات حسب نوع التربة .
- 2- إن هبوط الحصيرة سوف يكون على شكل طبق مقعر في حال وجود الطبقات المنضغطة تحت الحصيرة .
- 3- إن احتواء التربة على بعض التكهفات أو الجيوب الضعيفة أو الجيوب الصلبة سوف يتسبب بتوزيع متباين للإجهادات .

÷ تصميم الحصيرة باعتبارها بلاطة مصمتة ×

لنفرض أنه لدينا منشأة محمولة على مجموعة من الأعمدة , وأردنا تصميم حصيرة لهذه الأعمدة .

سيكون لدينا المعطيات التالية :

- قدرة تحمل التربة  $q_a$  .
- حمولات الأعمدة  $v_i$  .
- أبعاد الأعمدة  $l \times b$  .
- التباعدات بين محاور الأعمدة  $s_i$  .

### ✖ خطوات التصميم

❧ 1- إيجاد أبعاد الحصيرة كما يلي:

$$A = L \times B = \frac{\sum v_i}{q_a}$$

حيث

$\sum v_i$  مجموع حمولات الأعمدة على الحصيرة .

$q_a$  قدرة تحمل التربة .

$A$  مساحة الحصيرة .

ويجب الانتباه إلى اختيار أبعاد الحصيرة بحيث تضم الأعمدة كحد أدنى , وتبعد عن محور الأعمدة الطرفية  $1m$  كحد أعلى .

نلاحظ حسب الشرط السابق أنه يجب أن يكون البروز:

$$e_{max} = 1m \quad , \quad e_{min} = \frac{b}{2}$$

❧ 2- بعد اعتماد قيم أبعاد الحصيرة , نحسب الإجهاد الفعلي تحت الحصيرة :

$$q = \frac{\sum v_i}{L \times B}$$

❧ 3- نحدد عرض الشرائح المسندية من العلاقة :



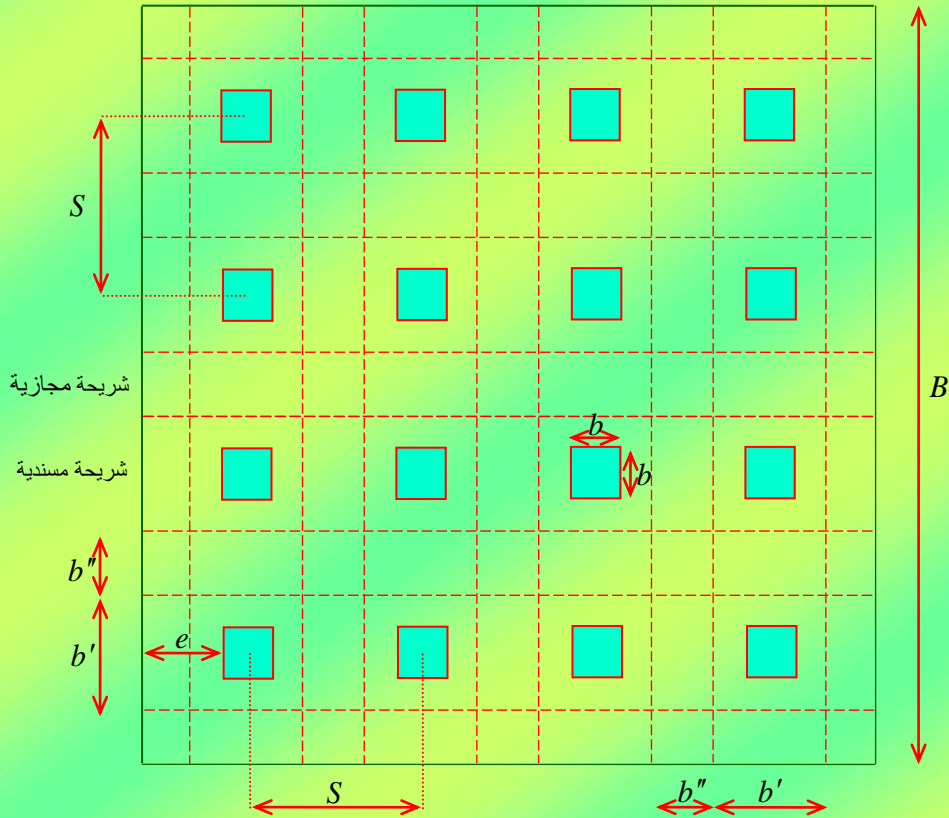
$$b' = b + 2d$$

حيث  $b'$  عرض الشريحة المسندية .

$b$  عرض العمود .

$d$  الارتفاع الفعال للحصيرة , وسنعتبره عشر التباعد بين المحاور

$$d = 0.1 \times s$$



◀ 4- نحسب الحمولة المكافئة للعزم  $w_m$  :

$$w_m = \frac{2}{3} \cdot q \cdot s$$

حيث

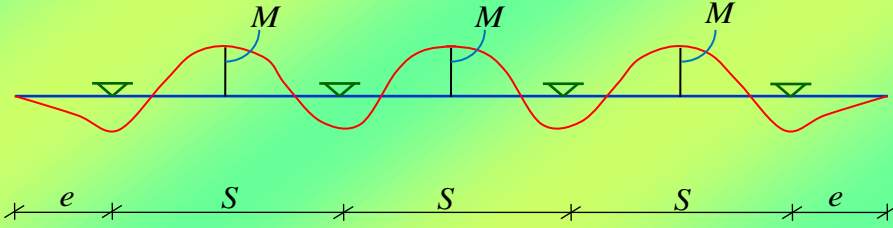
$q$  الإجهاد الفعلي المطبق .

$s$  التباعد بين محاور الأعمدة .

◀ 5- نحدد العزم وسط المجاز وعند المسند :

$$M = \frac{w_m \cdot s^2}{12}$$

لاحظ أن الشريحة المسندية هي عبارة عن جانز مقلوب:



◀ 6- نحسب الحمولة المكافئة للقص :

$$w_Q = \frac{1}{2} \cdot q \cdot s$$

◀ 7- نحدد قوة القص عند وجه العمود :

$$Q = 0.6 \times w_Q \times s$$

◀ 8- نحسب الارتفاع الفعال من العزم كما يلي :

$$d_m = c_2 \sqrt{\frac{M}{b'}}$$

حيث

$b'$  عرض الشريحة المسندية

$$c_2 = 0.304$$

◀ 9- نحسب الارتفاع الفعال من علاقة القص كما يلي :

$$d_Q = \frac{Q}{j \cdot b' \cdot \bar{\tau}}$$

حيث

$$\bar{\tau} = 6 \text{ Kg} / \text{cm}^2 \text{ الإجهاد المسموح على القص .}$$

$b'$  عرض الشريحة المسندية

$$j = 0.9$$

◀ 10- وبالتالي يكون الارتفاع الفعال :

$$d = \max (d_m , d_Q ) \Rightarrow h = d + 5$$

ويجب أن يكون  $h \geq \frac{s}{8}$  , ويفضل أن يكون  $h \leq \frac{s}{6}$  .

◀ 11- نتحقق من الثقب للأعمدة على الحصىرة , حيث توجد قوة الثقب من العلاقة التالية :

$$V_p = P - q (l + \frac{2}{3}d) (b + \frac{2}{3}d)$$

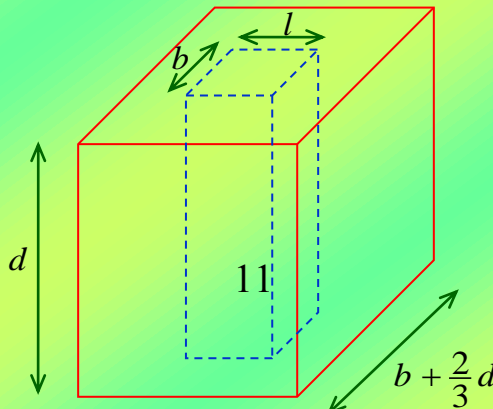
حيث  $P$  حمولة العمود

$q$  الإجهاد الفعلي

◀ 12- توجد إجهاد الثقب من العلاقة :

$$q_p = \frac{V_p}{2d (l + b + 1.33d)} \leq 6 \text{ Kg} / \text{cm}^2$$

حيث أن المقام يعبر عن المساحة الجانبية لمكعب ارتفاعه  $d$  ومساحة قاعدته مساحة الثقب .

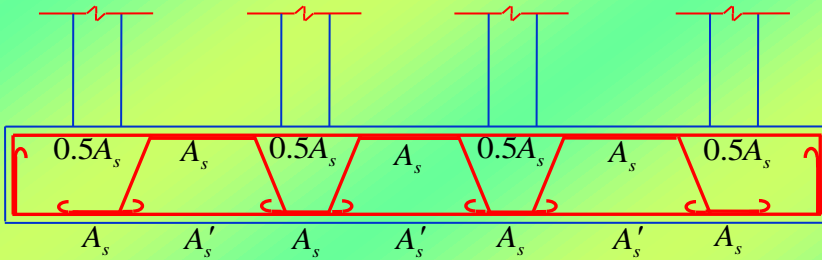


◀ 13- نوجد التسليح العامل العلوي في وسط المجاز :

$$A_s = \frac{M}{j \cdot d \cdot f_s}$$

حيث  $f_s = 1400 \text{ Kg/cm}^2$  إجهاد الفولاذ .

ويوزع التسليح كما هو موضح في الشكل:



◀ 14- نضع في وسط المجازات (بين المساند) تسليح إنشائي سفلي :

$$A'_s = 0.3\% \times h \times 100$$

◀ 15- ندرس الشريحة المجازية:

- عرضها هو الفراغات بين الشرائح المسندية:

$$b'' = s - b'$$

- تسليحها العلوي والسفلي هو :

$$A_s'' = 0.3\% \times h \times 100$$

♦ مثال

المطلوب تصميم حصيرة مؤلفة من 25 عمود , متوضعة على خمسة صفوف (مربعة) , حمولة الأعمدة متساوية  $v = 70t$  , أبعاد الأعمدة  $40 \times 40$  , قدرة تحمل التربة  $q_a = 0.6 \text{ Kg/cm}^2$  , والتباعد بين الأعمدة بالاتجاهين  $s = 4m$

### ♦ الحل

نحدد في البداية مساحة الحصيرة:

$$A = \frac{\sum v_i}{q_a} = \frac{25 \times 70}{6} = 291.67 \text{ m}^2$$

« ننتبه أننا قمنا بتحويل  $q_a$  من  $\text{Kg/cm}^2$  إلى  $t/m^2$  » .

نحدد أبعاد الحصيرة باعتبارها مربعة :

$$A = B^2 = 291.67 \Rightarrow B = 17.1m$$

نتحقق من هذا البعد هل يضم الأعمدة أم لا , وهل هناك ظفر أم لا :

$$e = \frac{B - 4s}{2} = \frac{17.1 - 4 \times 4}{2} = 0.55m < 1m \text{ ok .}$$

نوجد الإجهاد الفعلي :

$$q = \frac{\sum v_i}{B^2} = \frac{25 \times 70}{17.1^2} = 5.98 t/m^2$$

نوجد عرض الشرائح المسندية المارة بالأعمدة :

$$b' = b + 2d \quad , \quad d = 0.1 \times s = 0.1 \times 4 = 0.4m$$

$$\Rightarrow b' = 0.4 + 2 \times 0.4 = 1.2m$$

نوجد الحمولة المكافئة للعزم :

$$w_m = \frac{2}{3} \cdot q \cdot s = \frac{2}{3} \times 5.98 \times 4 = 15.95 t/m$$

نحدد العزم :

$$M = \frac{w_m \cdot s^2}{12} = \frac{15.95 \times 4^2}{12} = 21.27 t \cdot m$$

نوجد الحمولة المكافئة للقص :

$$w_Q = \frac{1}{2} \cdot q \cdot s = \frac{1}{2} \times 5.98 \times 4 = 11.96 t/m$$

نحدد قوة القص عند وجه العمود :

$$Q = 0.6 \times w_Q \times s = 0.6 \times 11.96 \times 4 = 28.7 t$$

نحدد الارتفاع الفعال من علاقة العزم :

$$d_m = c_2 \sqrt{\frac{M}{b'}} = 0.304 \sqrt{\frac{21.27 \times 10^5}{120}} \Rightarrow d_m = 45 cm$$

نحدد الارتفاع الفعال من علاقة القص :

$$d_Q = \frac{Q}{j \cdot b' \cdot \bar{\tau}} = \frac{28.7 \times 10^3}{0.9 \times 120 \times 6} = 45 cm$$

وبالتالي يكون الارتفاع الفعال :

$$d = \max (d_m , d_Q ) = 45 cm$$

وبالتالي يكون ارتفاع الحصيرة :

$$h = d + 5 = 50 cm$$

ومن الملاحظ أن :

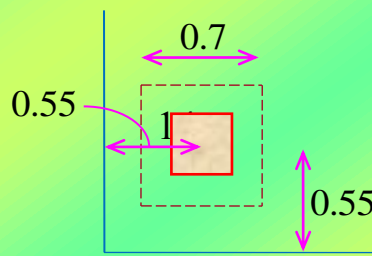
$$\frac{s}{8} \leq h \leq \frac{s}{6}$$

نتحقق على الثقب :

نلاحظ أن الأعمدة الطرفية هي الأخطر , وبالتالي لتحديد مساحة

الثقب نتحقق في البداية أن المسافة الطرفية  $0.55m$  تكفي لحدوث

الثقب على الطرف:



$$a = b + \frac{2}{3} d = 0.4 + \frac{2}{3} \times 0.45 = 0.7 m$$

وبالتالي تكون مساحة الثقب :

$$A = a^2 = 0.7^2 = 0.49 m^2$$

وتكون قوة الثقب :

$$V_p = P - q \times A = 70 - 5.98 \times 0.49 = 67.07 t$$

نوجد المساحة الجانبية لمكعب الثقب كما يلي :

$$S_e = d \times 4a = 45 \times 4 \times 70 = 12600 cm^2$$

وبالتالي يكون إجهاد الثقب :

$$q_p = \frac{V_p}{S_e} = \frac{67.07 \times 10^3}{12600} = 5.32 < 6 Kg/cm^2$$

نوجد التسليح العامل :

$$A_s = \frac{M}{j \cdot d \cdot f_s} = \frac{21.27 \times 10^5}{0.9 \times 45 \times 1400} = 37.51 cm^2 \Rightarrow A_s = 12 \phi 20$$

نضع تسليح إنشائي سفلي وسط المجاز بين المساند :

$$A'_s = 0.3\% \times h \times 100 = 15 cm^2/m' \Rightarrow A'_s = 10 \phi 14/m'$$

ننتقل إلى الشريحة المجازية :

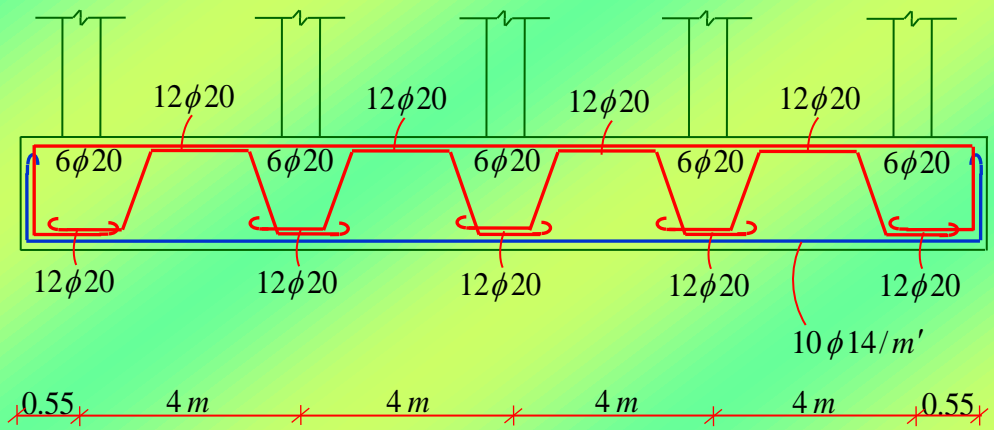
عرضها :

$$b'' = s - b' = 4 - 1.2 = 2.8 m$$

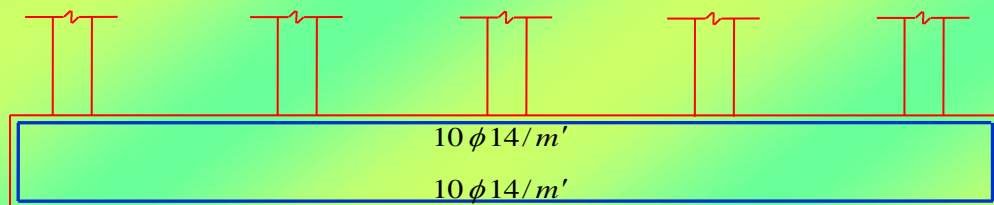
نضع تسليح إنشائي علوي وسفلي قيمته :

$$A_s'' = 10 \phi 14 / m'$$

• الشكل التالي يبين مقطعاً في الشريحة المسندية :



• الشكل التالي يبين مقطعاً في الشريحة المجازية :





## ÷ تصميم الحصيرة باعتبارها بلاطة معصبة ×

### ✖ خطوات التصميم ✖

◀ 1- إيجاد أبعاد الحصيرة كما يلي:

$$A = L \times B = \frac{\sum v_i}{q_a}$$

حيث  $\sum v_i$  مجموع حمولات الأعمدة على الحصيرة .

$q_a$  قدرة تحمل التربة .

$A$  مساحة الحصيرة .

◀ 2- بعد اعتماد قيم أبعاد الحصيرة , نحسب الإجهاد الفعلي تحت الحصيرة :

$$q = \frac{\sum v_i}{L \times B}$$

### ◇ تصميم البلاطة ◇

◀ 3- بما أننا سنعتبر الحصيرة بلاطة تعمل باتجاهين , لذلك يأخذ كل اتجاه جزء من الحمولة الموزعة على كامل مساحة الحصيرة كما يلي :

$$w_1 = \alpha_1 \cdot q \quad , \quad w_2 = \alpha_2 \cdot q$$

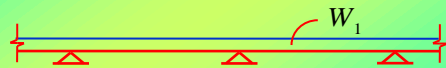
حيث تؤخذ عوامل التوزيع  $\alpha_1$  و  $\alpha_2$  من الكود حسب القيمة  $L \times B$  .

وفي الحالة التي يكون فيها  $L = B$  تكون عوامل التوزيع  $\alpha_1 = \alpha_2 = 0.5$

وبالتالي أصبحت البلاطة تدرس كجائزين مستمرين في الاتجاهين بعرض  $1m$  :



في الاتجاه B



في الاتجاه L

◀ 4- نحسب العزوم في الاتجاهين كما يلي :

$$M_1 = \frac{w_1 \cdot s_1^2}{12} , \quad M_2 = \frac{w_2 \cdot s_2^2}{12}$$

◀ 5- نوجد الارتفاع الفعال من العزم الأخطر :

$$d = c_2 \sqrt{\frac{M}{100}} \Rightarrow h = d + 5$$

حيث

$$M = \max ( M_1 , M_2 ) , \quad c_2 = 0.304$$

◀ 6- نوجد التسليح العلوي العامل في الاتجاهين ( نكسحه عند المساند ) :

$$A_{s_1} = \frac{M_1}{j \cdot d \cdot f_s} , \quad A_{s_2} = \frac{M_2}{j \cdot d \cdot f_s}$$

◀ 7- نضع تسليح إنشائي سفلي :

$$A'_s = 0.003 \times b \times h$$

♦ تصميم الجوائز

◀ 1- نوجد الحمولة المكافئة للعزم :

$$w_m = \alpha \cdot q \cdot s$$

حيث  $\alpha$  عامل يأخذ بعين الاعتبار علاقة مجازي البلاطة ببعضهما , وفي الحالة

التي يكون فيها  $L = B$  تكون قيمته  $\alpha = \frac{2}{3}$  .

◀ 2- نوجد العزم :

$$M = \frac{w_m \times s^2}{10}$$

◀ 3- نوجد الحمولة المكافئة للقص :

$$w_Q = \beta \cdot q \cdot s$$

حيث  $\beta$  عامل يأخذ بعين الاعتبار علاقة مجازي البلاطة ببعضهما , وفي الحالة التي يكون فيها  $L = B$  تكون قيمته  $\beta = 0.5$  .

◀ 4- نحدد قوة القص :

$$Q = 0.6 \times w_Q \times s$$

◀ 5- نحسب الارتفاع الفعال:

$$d = c_2 \sqrt{\frac{M}{b}} \Rightarrow h = d + 5$$

حيث  $b$  عرض الجائز , ويؤخذ بعرض العمود أو أكثر .

◀ 6- نوجد التسليح العلوي ( نكسحه عند المساند ) :

$$A_s = \frac{M}{j \cdot d \cdot f_s}$$

◀ 7- نوجد  $\tau$  لتحديد تسليح القص :

$$\tau = \frac{Q}{j \cdot d \cdot b}$$

في هذه الحالة نستخدم أساور عادية كتسليح قص ولتكن مثلاً  $4 \phi 8 \text{ mm} / 15 \text{ cm}$  , ونحسب إجهاد القص الذي تعطيه هذه الأساور , وما تبقى نحمله لحديد الشد المكسح .

### ♦ مثال

المطلوب تصميم حصيرة مؤلفة من 25 عمود , متوضعة على خمسة صفوف (مربعة) , حمولة الأعمدة متساوية  $v = 70t$  , أبعاد الأعمدة  $40 \times 40$  , قدرة تحمل التربة  $q_a = 0.6 \text{ Kg/cm}^2$  , والتباعد بين الأعمدة بالاتجاهين  $s = 4m$  « باعتبار الحصيرة بلاطة معصبة » .

### ♦ الحل

نحدد في البداية مساحة الحصيرة :

$$A = \frac{\sum v_i}{q_a} = \frac{25 \times 70}{6} = 291.67 \text{ m}^2$$

« ننتبه أننا قمنا بتحويل  $q_a$  من  $\text{Kg/cm}^2$  إلى  $t/m^2$  » .

نحدد أبعاد الحصيرة باعتبارها مربعة :

$$A = B^2 = 291.67 \Rightarrow B = 17.1m$$

نوجد الإجهاد المطبق تحت الحصيرة :

$$q = \frac{\sum v_i}{B^2} = \frac{25 \times 70}{17.1^2} = 5.98 t/m^2$$

### ♦ تصميم البلاطة

$$L = B \Rightarrow \alpha_1 = \alpha_2 = 0.5$$

$$\Rightarrow w_1 = \alpha_1 \cdot q = 0.5 \times 5.98 = 2.99 t/m^2$$

$$w_2 = \alpha_2 \cdot q = 0.5 \times 5.98 = 2.99 t/m^2$$

نحسب العزوم :

$$M_1 = M_2 = \frac{w_1 \cdot s^2}{12} = \frac{2.99 \times 4^2}{12} = 3.99 t \cdot m / m'$$

نوجد الارتفاع الفعال من العزم الأخطر :

$$M = \max ( M_1 , M_2 ) = 3.99 t \cdot m / m'$$

$$\Rightarrow d = c_2 \sqrt{\frac{M}{100}} = 0.304 \sqrt{\frac{3.99 \times 10^5}{100}} = 19.2 \text{ cm}$$

$$\Rightarrow d = 20 \text{ cm} \Rightarrow h = 25 \text{ cm}$$

نوجد التسليح العلوي العامل في الاتجاهين (نكسحه عند المساند) :

$$A_{s_1} = A_{s_2} = \frac{M_1}{j \cdot d \cdot f_s} = \frac{3.99 \times 10^5}{0.9 \times 20 \times 1400} = 15.83 \text{ cm}^2 / m'$$

$$\Rightarrow A_{s_1} = A_{s_2} = 8 \phi 16 / m'$$

نضع تسليح إنشائي سفلي :

$$A'_s = 0.003 \times b \times h = 0.003 \times 100 \times 25 = 7.5 \text{ cm}^2 / m'$$

$$\Rightarrow A'_s = 7 \phi 12 / m'$$

♦ تصميم الجوائز

نوجد الحمولة المكافئة للعزم :

$$w_m = \frac{2}{3} \times q \times s = \frac{2}{3} \times 5.98 \times 4 = 15.95 \text{ t/m}$$

نوجد العزم في وسط المجاز :

$$M = \frac{w_m \times s^2}{10} = \frac{15.95 \times 4^2}{10} = 25.52 \text{ t} \cdot m$$

نوجد الحمولة المكافئة للقص :

$$w_Q = 0.5 \times q \times s = 0.5 \times 5.98 \times 4 = 11.96 \text{ t/m}$$

نوجد القص عند المساند :

$$Q = 0.6 \times w_Q \times s = 0.6 \times 11.96 \times 4 = 28.7 \text{ t}$$

نحسب الارتفاع الفعال كما يلي :

$$d = c_2 \sqrt{\frac{M}{b}} = 0.304 \sqrt{\frac{25.52 \times 10^5}{40}} = 76.79 \text{ cm}$$

$$\Rightarrow d = 80 \text{ cm} \quad \Rightarrow h = 85 \text{ cm}$$

نوجد التسليح العلوي (نكسحه عند المساند) :

$$A_s = \frac{M}{j \cdot d \cdot f_s} = \frac{25.52 \times 10^5}{0.9 \times 80 \times 1400} = 25.32 \text{ cm}^2$$

$$\Rightarrow A_s = 7 \phi 22$$

نوجد إجهاد القص  $\tau$  لتحديد تسليح القص :

$$\tau = \frac{Q}{j \cdot d \cdot b} = \frac{28.7 \times 10^3}{0.9 \times 80 \times 40} = 9.97 \text{ Kg/cm}^2$$

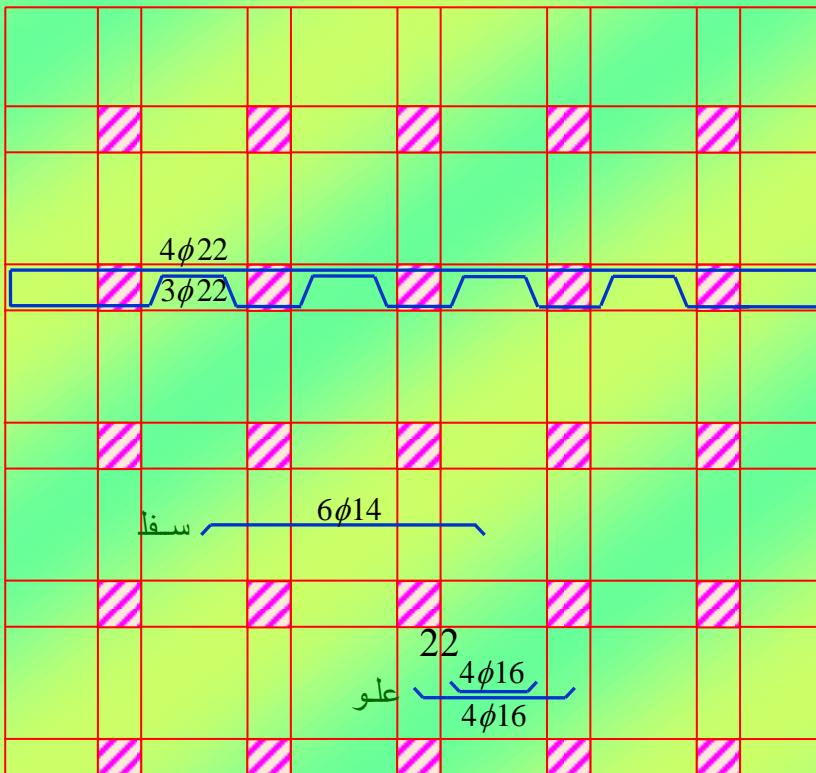
في هذه الحالة نستخدم أساور عادية كتسليح قص ولتكن مثلاً

$4 \phi 8 \text{ mm} / 15 \text{ cm}$  , ونحسب إجهاد القص  $\tau_1$  الذي تعطيه هذه الأساور :

$$\tau_1 = \frac{n \cdot a_s \cdot f_s}{b \cdot s} = \frac{4 \times \frac{\pi}{4} \times 0.8^2 \times 1400}{40 \times 15} = 4.69 \text{ Kg/cm}^2$$

أما الجزء المتبقي من الإجهاد والذي يساوي  $\tau_2 = \tau - \tau_1 = 5.28 \text{ Kg/cm}^2$

فنحمله على الحديد المكسح .

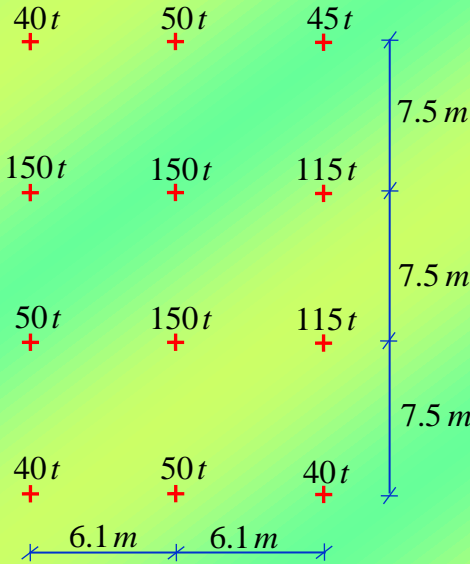


## ÷ تصميم الحصيرة بالطريقة التقريبية (التقليدية)

×

في هذه الطريقة سندرس الحالة العامة للحصيرة , أي أن مركز الحمولة لا ينطبق على مركز الحصيرة .

♦ مثال



يطلب تصميم حصيرة لمجموعة الأعمدة

المبينة في الشكل , علماً أن:

- أبعاد الأعمدة  $40 \times 40$

- قدرة تحمل التربة الصافية

$$\bar{q} = 0.5 \text{ Kg /cm}^2$$

♦ الحل

1- لنفرض مبدئياً أن الحصيرة عبارة عن مستطيل يحوي الأعمدة مع مسافة راحة بمقدار  $10 \text{ cm}$  , وبالتالي تكون أبعاد الحصيرة :

$$\left. \begin{aligned} B &= 2 ( 6.1 + 0.2 + 0.1 ) = 12.8 \text{ m} \\ L &= 7.5 \times 3 + 2 ( 0.2 + 0.1 ) = 23.1 \text{ m} \end{aligned} \right\} \Rightarrow ( 12.8 \times 23.1 )$$

2- تحديد مركز ثقل الحمولة:

سنعتبر المحاور الافتراضية مارة بالأعمدة اليسرى والأعمدة السفلى فنجد :

$$\sum v_i = 40 \times 3 + 45 + 50 \times 3 + 150 \times 3 + 115 \times 2 = 995 \text{ t}$$

$$\bar{x} = \frac{\sum x_i \cdot v_i}{\sum v_i} \Rightarrow$$

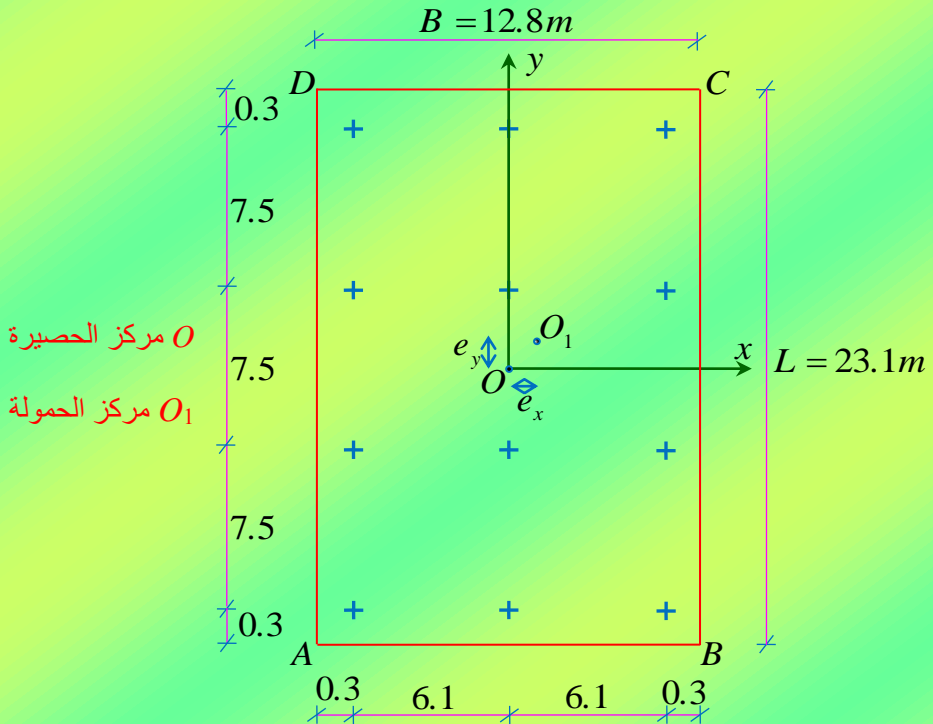
$$\bar{x} = \frac{(40 \times 2 + 150 + 50) \times 0 + (50 \times 2 + 150 \times 2) \times 6.1 + (45 + 40 + 115 \times 2) \times 12.2}{995}$$

$$\Rightarrow \boxed{\bar{x} = 6.31 \text{ m}}$$

$$\bar{y} = \frac{\sum y_i \cdot v_i}{\sum v_i} \Rightarrow$$

$$\frac{40 + 50 + 40) + 7.5 (50 + 150 + 115) + 15 (150 \times 2 + 115) + 22.5 (40 + 50 + 45)}{995}$$

$$\Rightarrow \boxed{\bar{y} = 11.68 \text{ m}}$$



◀ 3- نحدد القيم التالية :

$$e_x = \bar{x} - 6.1 = 6.31 - 6.1 \Rightarrow e_x = 0.21 \text{ m}$$



$$e_y = \bar{y} - 11.25 = 11.68 - 11.25 \Rightarrow e_y = 0.43 \text{ m}$$

وبالتالي يكون :

$$M_y = (\sum v_i) \cdot e_x = 995 \times 0.21 = 208.95 \text{ t} \cdot \text{m}$$

$$M_x = (\sum v_i) \cdot e_y = 995 \times 0.43 = 427.85 \text{ t} \cdot \text{m}$$

$$I_x = \frac{B \cdot L^3}{12} = \frac{12.8 \times 23.1^3}{12} = 13148.15 \text{ m}^4$$

$$I_y = \frac{L \cdot B^3}{12} = \frac{23.1 \times 12.8^3}{12} = 4037.02 \text{ m}^4$$

لاحظ أن توجيه المحاور يتم وفق موقع  $O_1$  أي أننا نعتبر الربع الأول للمحاور هو الذي يحوي  $O_1$  .

◀ 4- نحدد الإجهادات المؤثرة على الحصيرة عند زواياها الأربعة (  $A, B, C, D$  ) من العلاقة العامة للإجهادات :

$$q = \frac{\sum v_i}{L \times B} + \frac{M_x}{I_x} y + \frac{M_y}{I_y} x$$

بالتعويض في العلاقة نجد :

$$q = \frac{995}{12.8 \times 23.1} + \frac{427.85}{13148.15} y + \frac{208.95}{4037.02} x$$

$$\Rightarrow q = 3.37 + 0.033 y + 0.052 x$$

● عند الزاوية A :

$$\left. \begin{array}{l} x_a = -6.4 \\ y_a = -11.55 \end{array} \right\} \Rightarrow q_a = 2.66 \text{ t/m}^2$$

● عند الزاوية B :

$$\left. \begin{array}{l} x_b = +6.4 \\ y_b = -11.55 \end{array} \right\} \Rightarrow q_b = 3.32 \text{ t/m}^2$$

• عند الزاوية C :

$$\left. \begin{array}{l} x_c = +6.4 \\ y_c = +11.55 \end{array} \right\} \Rightarrow q_c = 4.08 \text{ t/m}^2$$

• عند الزاوية D :

$$\left. \begin{array}{l} x_d = -6.4 \\ y_d = +11.55 \end{array} \right\} \Rightarrow q_d = 3.42 \text{ t/m}^2$$

◀ 5- نتحقق من الإجهادات تحت الحاصرة كما يلي :

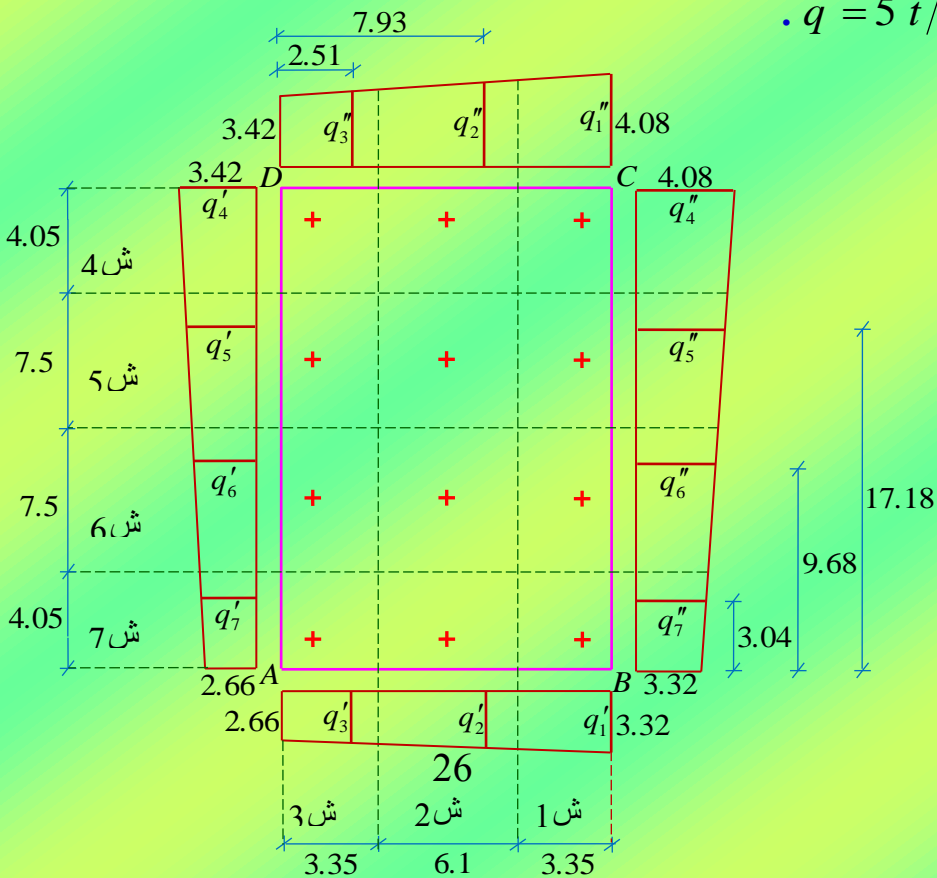
$$q_{\min} \geq 0 \Leftrightarrow q_{\min} = q_a = 2.66 > 0 \text{ ..ok}$$

$$q_{\max} \leq \bar{q} \Leftrightarrow q_{\max} = q_c = 4.08 < 5 \text{ ..ok}$$

حيث

$\bar{q}$  هي قدرة تحمل التربة الصافية , وقيمتها معطاة في نص المسألة

$$\bar{q} = 5 \text{ t/m}^2$$



◀ 6- نقسم الحصيرة إلى شرائح طولية وشرائح عرضية , وذلك بوضع خطوط طولية وعرضية المسافة بينها هي نفس المسافة بين محاور الأعمدة , ثم نوجد الطول الباقي للشرائح الطرفية (كما هو موضح في الشكل) .

ثم نأخذ لكل شريحة إجهاد منتظم هو :

$$q_i = \frac{q'_i + q''_i}{2}$$

حيث

$q'_i$  أو  $q''_i$  هي وسطي الإجهاد الكبير والإجهاد الوسطي للشريحة (i) .

وذلك من أجل جميع الشرائح عدا الشريحتين الحاويتين على الزاوية المقابلة لأكبر إجهاد  $q_{\max}$  , حيث تكون  $q'_i$  أو  $q''_i$  هي الإجهاد الأكبر على عرض الشريحة .

♦ سوف نستخدم قاعدة شبه المنحرف لإيجاد  $q'_i$  و  $q''_i$  لكل شريحة كما يلي :

$$q = q_{\min} + \frac{x}{L} (q_{\max} - q_{\min})$$

حيث

$x$  هي بعد  $q$  عن  $q_{\min}$  .

♦ ثم نوجد العزم الناتج عن كل شريحة  $M_i$  من القانون التالي :

$$M_i = \frac{q_i \times l^2}{10}$$

حيث  $l$  هي التباعد بين محاور الأعمدة الموازي للشريحة .

والحساب يكون كما يلي :

• الشريحة الأولى : « شريحة طرفية تحوي الزاوية  $C$  »

$$q'_1 = 3.32 \text{ t/m}^2$$

$$q_1'' = 4.08 \text{ t/m}^2$$

$$\Rightarrow q_1 = \frac{q_1' + q_1''}{2} = 3.7 \text{ t/m}^2$$

$$\Rightarrow M_1 = \frac{q_1 \times l^2}{10} = \frac{3.7 \times 7.5^2}{10} = 20.81 \text{ t} \cdot \text{m}$$

• الشريحة الثانية :

$$q_2' = 2.66 + \frac{7.93}{12.8} (3.32 - 2.66) = 3.07 \text{ t/m}^2$$

$$q_2'' = 3.42 + \frac{7.93}{12.8} (4.08 - 3.42) = 3.82 \text{ t/m}^2$$

$$\Rightarrow q_2 = \frac{q_2' + q_2''}{2} = 3.45 \text{ t/m}^2$$

$$\Rightarrow M_2 = \frac{q_2 \times l^2}{10} = \frac{3.45 \times 7.5^2}{10} = 19.41 \text{ t} \cdot \text{m}$$

• الشريحة الثالثة :

$$q_3' = 2.66 + \frac{2.51}{12.8} (3.32 - 2.66) = 2.79 \text{ t/m}^2$$

$$q_3'' = 3.42 + \frac{2.51}{12.8} (4.08 - 3.42) = 3.55 \text{ t/m}^2$$

$$\Rightarrow q_3 = \frac{q_3' + q_3''}{2} = 3.17 \text{ t/m}^2$$

$$\Rightarrow M_3 = \frac{q_3 \times l^2}{10} = \frac{3.17 \times 7.5^2}{10} = 17.83 \text{ t} \cdot \text{m}$$

• الشريحة الرابعة « شريحة طرفية تحوي الزاوية C »

$$q_4' = 3.42 \text{ t/m}^2$$

$$q_4'' = 4.08 \text{ t/m}^2$$

$$\Rightarrow q_4 = \frac{q'_4 + q''_4}{2} = 3.75 \text{ t/m}^2$$

$$\Rightarrow M_4 = \frac{q_4 \times l^2}{10} = \frac{3.75 \times 6.1^2}{10} = 13.95 \text{ t} \cdot \text{m}$$

● الشريحة الخامسة :

$$q'_5 = 2.66 + \frac{17.18}{23.1} (3.42 - 2.66) = 3.23 \text{ t/m}^2$$

$$q''_5 = 3.32 + \frac{17.18}{23.1} (4.08 - 3.32) = 3.89 \text{ t/m}^2$$

$$\Rightarrow q_5 = \frac{q'_5 + q''_5}{2} = 3.56 \text{ t/m}^2$$

$$\Rightarrow M_5 = \frac{q_5 \times l^2}{10} = \frac{3.56 \times 6.1^2}{10} = 13.25 \text{ t} \cdot \text{m}$$

● الشريحة السادسة :

$$q'_6 = 2.66 + \frac{9.68}{23.1} (3.42 - 2.66) = 2.98 \text{ t/m}^2$$

$$q''_6 = 3.32 + \frac{9.68}{23.1} (4.08 - 3.32) = 3.64 \text{ t/m}^2$$

$$\Rightarrow q_6 = \frac{q'_6 + q''_6}{2} = 3.31 \text{ t/m}^2$$

$$\Rightarrow M_6 = \frac{q_6 \times l^2}{10} = \frac{3.31 \times 6.1^2}{10} = 12.32 \text{ t} \cdot \text{m}$$

● الشريحة السابعة :

$$q'_7 = 2.66 + \frac{3.04}{23.1} (3.42 - 2.66) = 2.76 \text{ t/m}^2$$

$$q''_7 = 3.32 + \frac{3.04}{23.1} (4.08 - 3.32) = 3.42 \text{ t/m}^2$$

$$\Rightarrow q_7 = \frac{q_7' + q_7''}{2} = 3.09 \text{ t/m}^2$$

$$\Rightarrow M_7 = \frac{q_7 \times l^2}{10} = \frac{3.09 \times 6.1^2}{10} = 11.50 \text{ t} \cdot \text{m}$$

#### 7- نحسب الارتفاع الفعال للحصيرة:

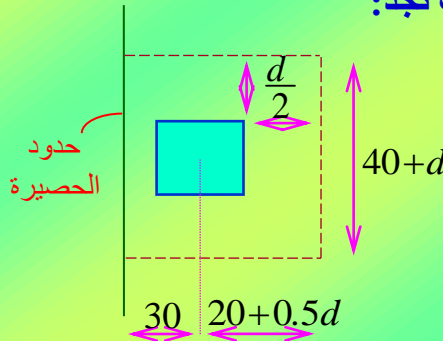
نحسبه في هذه الحالة من شرط الثقب , حيث نلاحظ من قيم القوى ومواضع الأعمدة أن أخطر عمود هو العمود الطرفي الذي قيمة حملته  $150 \text{ t}$  .

وهنا يجب الانتباه إلى أن حساب الثقب يختلف عما تعلمناه سابقاً من ناحيتين :

1- قيمة زيادة أبعاد العمود هي  $\frac{d}{2}$  وليس  $\frac{d}{3}$  .

2- نأخذ القوة المطبقة كاملة دون حساب قوة الثقب , أي  $V_p = P$  .

من علاقة إجهاد الثقب نجد:



$$\tau_p = \frac{P}{s_p} \Rightarrow s_p = \frac{P}{\tau_p}$$

ولكن

$$s_p = [(40 + d) + (50 + 0.5d) \times 2] \times d \\ = (140 + 2d) d$$

حيث  $s_p$  هي المساحة الجانبية لمكعب الثقب .

وبفرض  $\tau_p = 8 \text{ Kg/cm}^2$  نجد :

$$(140 + 2d)d = \frac{150 \times 10^3}{8} \Rightarrow d = 67.96 \text{ cm}$$

وبالتالي سوف نعتمد :

$$d = 70 \text{ cm} \Rightarrow h = 80 \text{ cm}$$

### ◀ 8- حساب التسليح

♦ التسليح الطولي الموازي لطول الحصيرة :

بما أن عزوم الشرائح الطولية قيمها قريبة من بعضها , لذلك سوف نحسب التسليح على العزم الأكبر ثم نعمم كما يلي :

$$M_{\max} = M_1 = 20.81 \text{ t} \cdot \text{m}$$

$$\Rightarrow A_s = \frac{20.81 \times 10^5}{0.9 \times 70 \times 1400} = 23.59 \text{ cm}^2/\text{m}'$$

$$\Rightarrow A_s = 5 \phi 25/\text{m}'$$

♦ التسليح العرضي الموازي لعرض الحصيرة :

بما أن عزوم الشرائح العرضية قيمها قريبة من بعضها , لذلك سوف نحسب التسليح على العزم الأكبر ثم نعمم كما يلي :

$$M_{\max} = M_4 = 13.95 \text{ t} \cdot \text{m}$$

$$\Rightarrow A'_s = \frac{13.95 \times 10^5}{0.9 \times 70 \times 1400} = 15.85 \text{ cm}^2/\text{m}'$$

$$\Rightarrow A'_s = 4 \phi 25/\text{m}'$$

### ♦ ملاحظة:

بالنسبة للمثال السابق , إذا كنا نعرف مسبقاً أن حمولات الأعمدة ثابتة وبالتالي اللامركزية ثابتة , فيمكننا تحويل الإجهادات تحت الحصيرة إلى إجهادات منتظمة وذلك بإزاحة مركز ثقل الحصيرة إلى مركز ثقل الحمولة « أي بمقدار  $e_x$  ,  $e_y$  » وبذلك نستطيع دراسة الحصيرة كما درسناها سابقاً.



### ♦ ملاحظة:

إذا كان لدينا جدران بدلاً من الأعمدة , نقوم بتحويل حمولة كل جدار إلى حمولة مركزة نقطة تطبيقها في مركز ثقل الجدار ونتابع الحل كأنها حمولة عمود .