



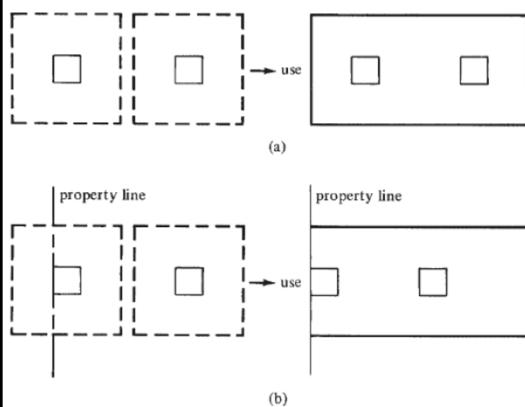
**Foundation Engineering
2025-2026
Second Lecture (2)
“Combined Footing
الأساسات المشتركة”**

Dr. Maiasa Mlhem

الأساسات المشتركة

يستخدم هذا النوع من الأساس تحت أكثر من عمود واحد. فمن الحالات التي يستخدم بها:

- عندما تكون الأعمدة قريبة جدا بحيث أن إذا صمنا لكل منها أساساً منفرداً ستتدخل الأساسات فيما بينها كما يبين الشكل a.



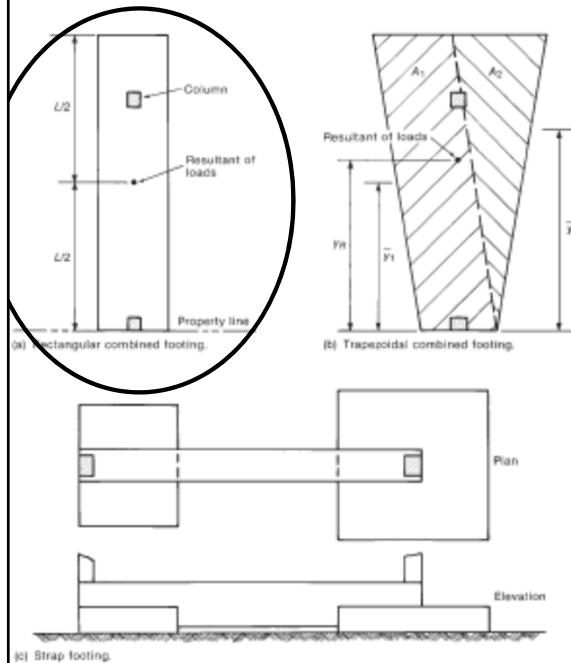
- حالة أخرى يستخدم بها الأساس المشترك هي عندما يكون أحد الأعمدة قريب من خط الملكية بحيث إذا تم تأسيس أساس منفرد سيتجاوز خط الملكية وهذا غير ممكن، لهذا السبب يجمع أساس العمود الخارجي (المجاور لخط الملكية) مع أساس عمود داخلي في أساس واحد مشترك كما يبين الشكل b.

أشكال الأساس المشترك:

إن شكل الأساس يتم اختياره بحيث ينطابق مركز ثقل مساحة الأساس الذي على تماس مع التربة مع محصلة حمولة الأعمدة المنقوله لهذا الأساس.

الأساس المشترك المستطيل

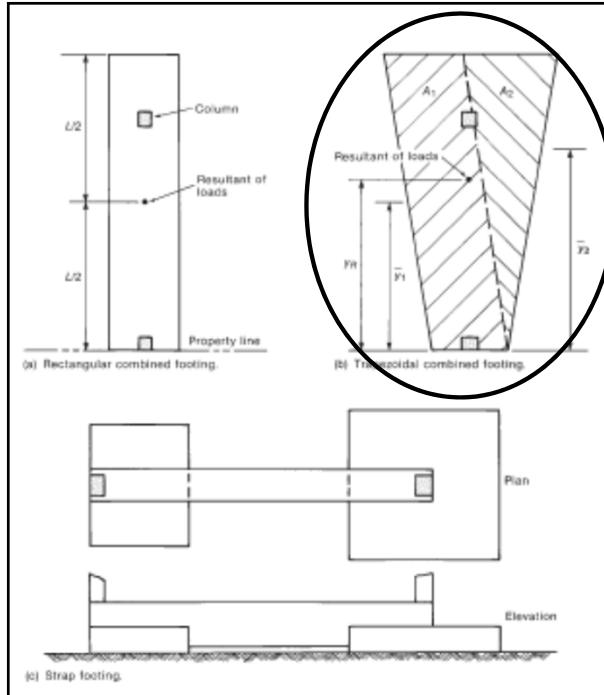
الشكل a، عندما تكون حمولة العمود الداخلي أكبر من حمولة العمود الخارجي ويكون هناك خط ملكية مجاور للعمود الداخلي وتكون المسافة من النهاية الخارجية للأساس إلى نقطة تطبيق المحصلة تساوي نصف طول الأساس.

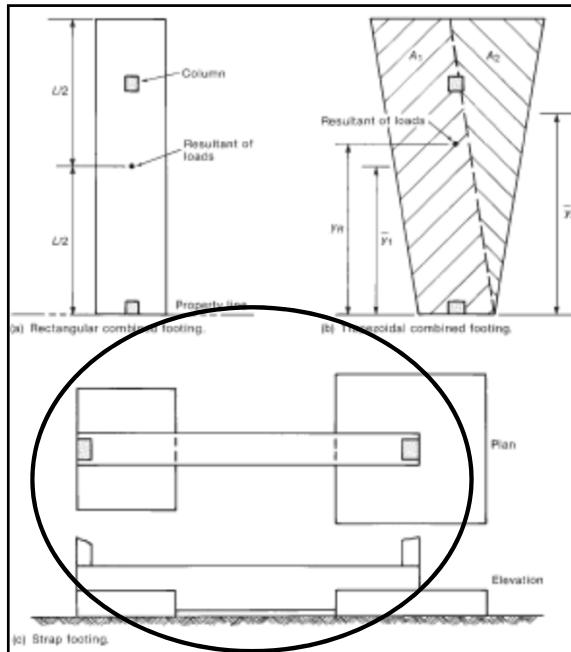


• الأساس المشترك شبه المنحرف:

عندما تكون حمولة العمود الخارجي أكبر من حمولة العمود الداخلي ويكون هناك خط ملكية مجاور للعمود الخارجي، يستخدم أساس شبه منحرف كما في الشكل b. يمكن تحديد تطابق مركز ثقل الأساس مع نقطة تطبيق المحصلة بتقسيم المساحة إلى مستطيل مساحته A_1 ومثلث مساحته A_2 ، حيث تكون المساحة المطلوبة = $A_1 + A_2$ ويكون:

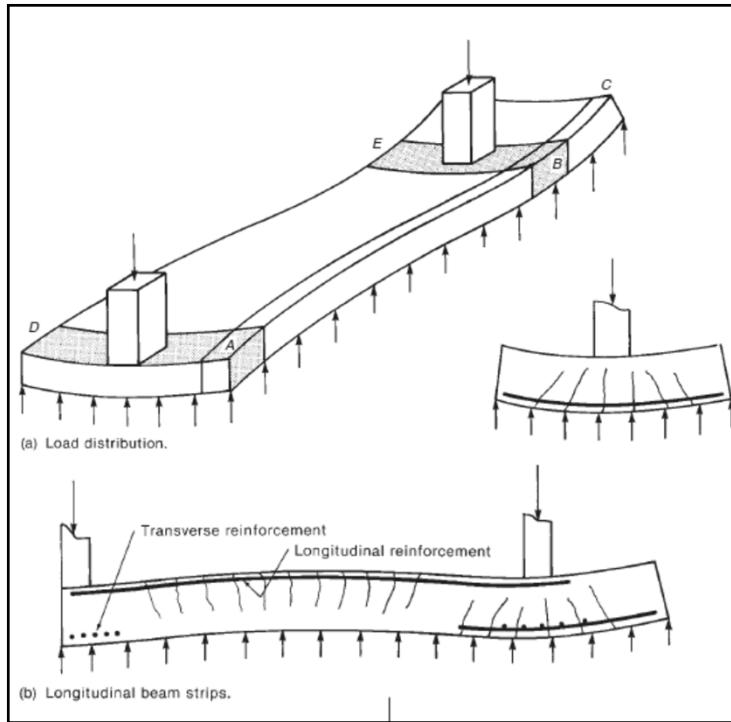
$$\bar{y}_1 * A_1 + \bar{y}_2 * A_2 = y_R * A$$





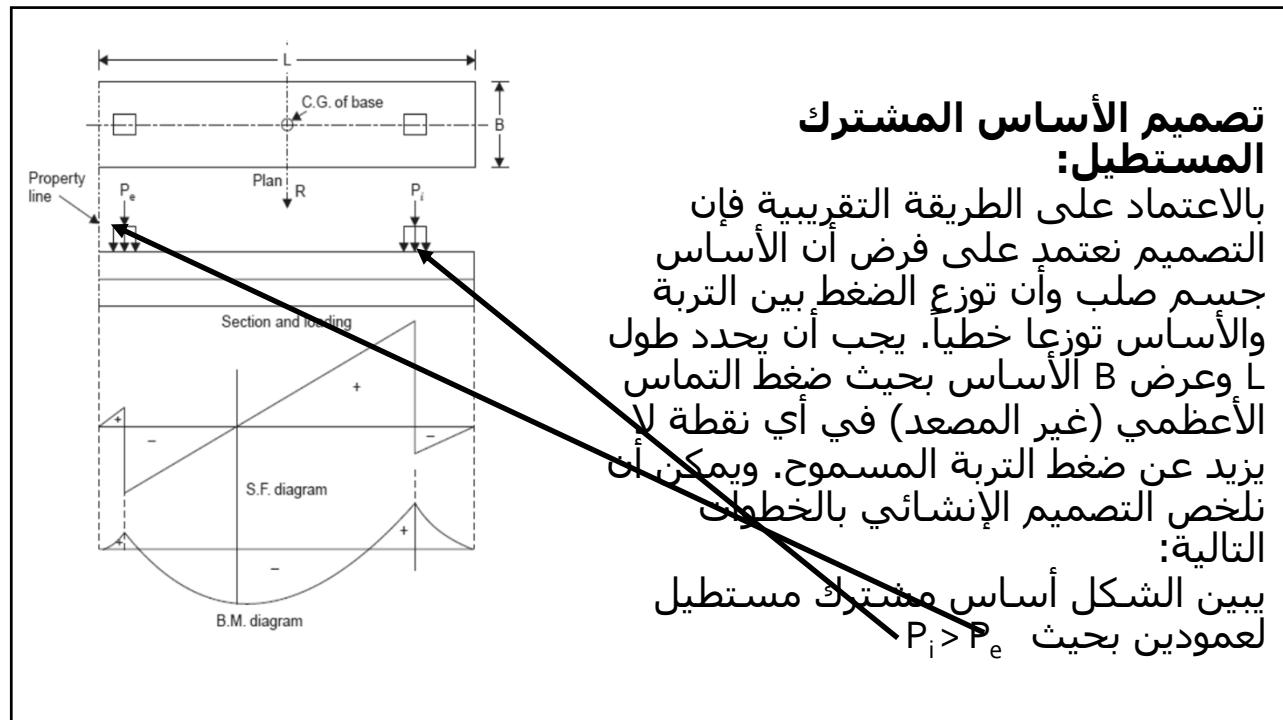
الأساس المشترك مع جائز رابط:

بسبب اختلاف التسلیح المطلوب مع تغير عرض الأساس كما في الأساس شبه المنحرف وتغير ضغط التربة، فإنه بالمقارنة يكون من الأفضل استخدام جائز رابط يربط بين أساسين منفصلين كما يبين الشكل c، ويصمم الجائز الرابط كجائز بيتوبي.



• تصميم الأساس المشترك المستطيل:

- يفترض أن ضغط التربة يتوزع على جائز شريطي A-B-C
- الذي ينقل بدوره الحمولة إلى جائز عرضي افتراضي A-D-E و B-E
- الذي ينقل رد فعل التربة إلى الأعمدة
- مما يؤدي إلى تشوه الجائز كما يبين الشكل والذي يحتاج إلى التسلیح المبين



نحدد أبعاد الأساس وضغط التربة الصافي المصعد:

نحسب ضغط التربة الصافي q_n ومساحة الأساس من العلاقة:

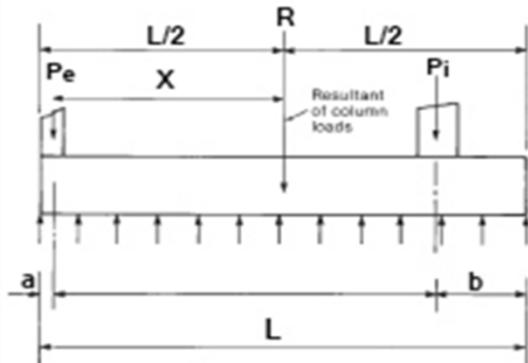
$$q_{all(net)DL+LL+WL} = q_{all(DL+LL+WL)} - t_f * \gamma_{conc.} - (D_f - t_f) * \gamma_{soil}$$

$$A_f = \frac{DL + LL + WL}{q_{all(net)DL+LL+WL}}$$

نحدد موقع محصلة حمولتي العمودين بأخذ العزوم حول أحد طرفي الحمولة ولكي يكون توزع الضغط تحت الأساس موحد يجب أن ينطبق مركز ثقل الأساس على نقطة تطبيق محصلة حمولتي العمودين، ومنه يمكن أن نحدد طول الأساس بحيث يكون $L/2$ من يمين نقطة تطبيق المحصلة و $L/2$ من يسار نقطة تطبيق المحصلة.

الآن نصعد الحمولات ونحسب ضغط التربة الصافي المصعد q_{n_u} . سنعتمد في الحسابات اللاحقة على q_{n_u} .

رسم مخطط العزم والقص للأساس بالاتجاه الطولي:



نرسم مخططات القص والعزم لمحولات المصعدة باعتبار أن الأساس هو جائز بيتوني مسلح.
ومنه نحدد قيم القص والعزم في المقاطع الحرجية.

فمثلاً نأخذ حمولة كل عمود كحمولة مرکزة في مركز العمود.

- التحقق من القص ثنائي الاتجاه (الثقب):

في الأساس المشترك لعمودين نتحقق من القص ثنائي الاتجاه لكل من العمودين كل على حدة.

العمود الداخلي:

نحسب قيمة V_u من العلاقة التالية: إذا كان العمود مربعا

$$V_u = P_u - q_{u_1} * [(b+d)^2]$$

ومن ثم نختار قيمة القوة V_c بأنها الأصغر من القيم التالية:

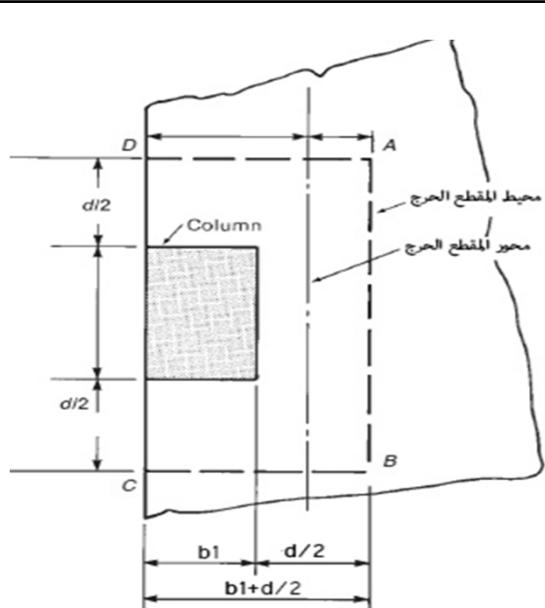
ومن ثم نختار قيمة القوة V_c بأنها الأصغر من القيم التالية:

$$\phi V_c = 0.17 * \left(1 + \frac{2}{\beta}\right) * \lambda * \phi * \sqrt{f'_c} * b_0 * d \quad (15-13)(ACI 318M-11-31)$$

$$\phi V_c = 0.083 * \left(\frac{\alpha_s * d}{b_0} + 2\right) * \lambda * \phi * \sqrt{f'_c} * b_0 * d \quad (15-14)(ACI 318M-11-32)$$

$$\phi V_c = 0.33 * \lambda * \phi * \sqrt{f'_c} * b_0 * d \quad (15-13)(ACI 318M-11-33)$$

حيث β هي النسبة بين بعد الطولى إلى بعد القصير للعمود (b_2/b_1) و b_0 محيط المقطع الحرج تأبى ويساوي: 40 للعمود الداخلى، 30 للعمود الطرفى، 20 للعمود الركنى (الزاوى).



العمود الخارجي (بجوار خط الملكية):

هذا العمود هو عمود طرفي فيكون محيط الثقب للعمود الخارجي عبارة عن ثلاثة أضلاع فقط وبالتالي هناك لا مركزية على أساس هذا العمود مما يخلق عزم ينقل للأساس بجهادات القص والانعطاف كما يبين الشكل

- وبالتالي نأخذ العلاقات المناسبة لهذه الحالة لادخال تأثير العزم على القص والانعطاف ولكن هذه العلاقات تختلف حسب جهة العزم.

٠ إن إجهاض القص الجديدة الناتجة عن تأثير العزم تحسب من العلاقة:

$$v_u = \frac{V_u}{b_0 * d} \pm \frac{\gamma_v * M_u * c}{J_c}$$

• حيث:

- ٧٣ النسبة من العزم المحول إلى إجهاد قص على المقطع الحرج وتحسب من العلاقة
 - ٧٤ المسافة من مركز المقطع الحرج إلى طرف المقطع حيث يتم قياس قوة القص
 - ٧٥ العزم المعد المنقول عند التماس بين العمود والأساس
 - ٧٦ قوة القص المقدمة المنقولة من العمود إلى الأساس
 - ٧٧ العزم المقطعي القطبى لقطع القص الحرج
 - ٧٨ عزم العطالة القطبى لقطع القص الحرج
 - ٧٩ الارتفاع الفعال للأساس
 - ٨٠ محيط المقطع الحرج

$$\gamma_v = 1 - \gamma_f$$

حيث γ_f النسبة من العزم المحول من الانعطاف المباشر وحدتها ACI من العلاقة التالية:

$$\gamma_f = \frac{1}{1 + \frac{2}{3} * \sqrt{\frac{b_1}{b_2}}}$$

- و b_1 العرض الكلي للمقطع الحرج العمودي على محور العزم، b_2 العرض الكلي الموازي لمحور العزم.
- هذا يعني أنه عندما يكون المقطع الحرج مربعاً يكون $b_1 = b_2$ وبالتالي $\gamma_f = 0.6$ و $\gamma_v = 0.4$ أي هذا يعني أن 60% من العزم تحول إلى الأساس من تسليخ الانعطاف و 40% من إجهاد القص اللامركزي.
- وتختلف قيمة العزم القطبي V_u حسب موقع العمود ومحور العزم

- التحقق من القص أحادي الاتجاه:

المقطع الحرج لهذا القص هو على بعد d من وجه العمود نحسب قيمة V_u

$$V_u = q_{max.} * L_1 * B$$

ومن ثم نحدد قيمة V_c من العلاقة:

$$\text{حيث } \Phi = 0.75$$

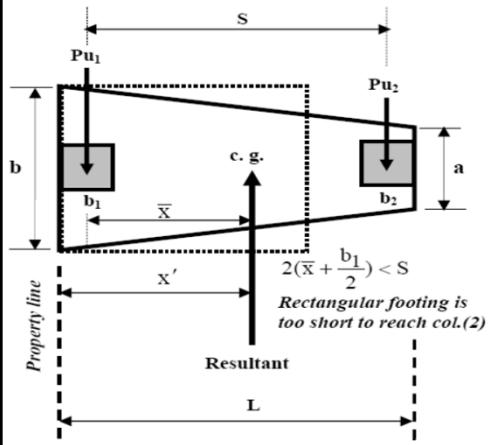
نتحقق هل $V_u \leq \Phi V_c$

$$A_s = \frac{M_u}{\phi f_y j d} \quad \text{إذا تحقق نحسب قيمة التسليح من العلاقة}$$

ونتابع في الخطوات كما في الأساس المنفرد

الأساس شبه المنحرف

الأساس شبه المنحرف قد يكون ضرورياً إذا لم يكن ممكناً في حال استخدام الأساس المشترك المستطيل افتراض توزع منتظم لضغط التماس .contact pressure



وتحدث هذه الحالة إذا كان العمود الذي تكون المساحة الم tersاحة لأساس منفرد له محدودة جداً وتكون حمولته الحمولة الأكبر بين حمولتي العمودين. في هذه الحالة تكون محصلة حمولات الأعمدة متضمنة العزوم أقرب للعمود ذو الحمولة الأكبر، وبالتالي عندما نضاعف المسافة التي حصلنا عليها (بعد نقطة تطبيق المحصلة عن مركز العمود ذو الحمولة الأكبر) فلن يكون طول الأساس كافياً للوصول للعمود الداخلي كما يبين الشكل.

ولكي نحصل على توزع منتظم لضغط التماس بين التربة والأساس يجب أن ينطبق مركز ثقل الأساس مع نقطة تطبيق محصلة القوى باستخدام أساس شبه منحرف طوله L وقاعدتيه B_1 , B_2 وتكون القاعدة الكبيرة أقرب للعمود ذو الحمولة الأكبر.

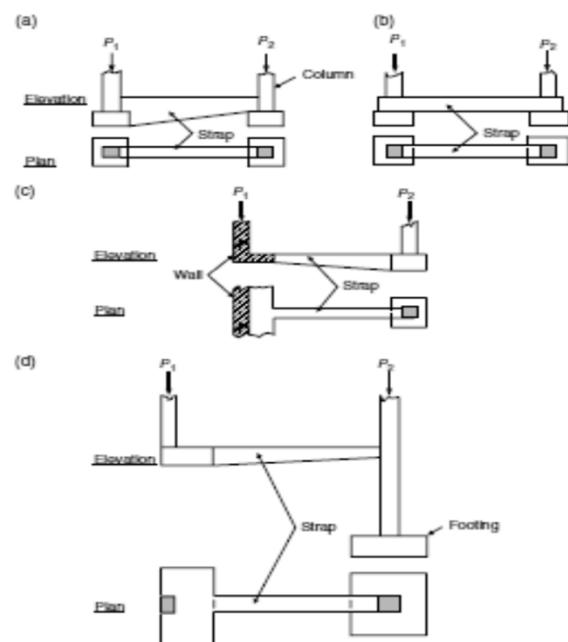
وبالتالي معرفة مساحة الأساس، طول الأساس ونقطة تطبيق المحصلة بعطينا قيمة وحيدة لكل من القاعدتين الكبيرة والصغرى لشبه المنحرف ونجدتها بحل المعادلات التالية:

$$A = \frac{B_1 + B_2}{2} * L$$

$$x' = \frac{L}{3} * \left(\frac{2 * B_1 + B_2}{B_1 + B_2} \right)$$

• من المعادلة يتبيّن معنا أنه عندما $B_1 = B_2 = 0$ يصبح مثلث وعندما $B_1 = B_2 = L/3$ يكون شبه المنحرف بقيمة أصغرية للطول L من أوجه الأعمدة الخارجية.

• عندما تحسب قيمتي B_1 و B_2 فيتم حساب الأساس شبه المنحرف كما حسبنا الأساس المشترك المستطيل (أي أنه جائز بيتوبي مسلح) باتباع نفس الخطوات التي ذكرناها للأساس المستطيل. إلا أنه يجب التنويه إلى أن ضغط التماس بواحدة طول الأساس يتغير خطياً نظراً للتغير عرض الأساس من B_1 إلى B_2 . ومنه سيكون مخطط القص منحنٍ من الدرجة الثانية أما مخطط العزم فسيكون منحنٍ من الدرجة الثالثة.



الأساس المشترك بجائز رابط

الأساس الظفرى أو الجائزى هو أساس مشترك عبارة عن أساسين منفردين مرتبطين بجائز صلب يسمى الجائز الرابط. هناك عدة أشكال لتنفيذ الجائز الرابط كما يبين الشكل.

١ - إن الغاية الأساسية من استخدام الجائز الرابط هو نقل العزم من الحمولة اللامركزية على الأساس الخارجي إلى الأساس الداخلي وبالتالي يبقى ضغط التماس موزع بانتظام أسفل كل من الأساسين.

٢ - يمكن استخدام الجائز الرابط عندما تكون بعد نقطة تطبيق المحصلة عن الوجه الخارجي لأحد الأعمدة (x) أقل من $L/3$ حيث L هي البعد بين الأعمدة (من الوجه الخارجي للعمود الأول إلى الوجه الخارجي للعمود الثاني).

٣ - إذا كانت المسافة بين الأعمدة كبيرة نسبياً و/أو ضغط التربة كبير نسبياً، يكون الجائز الرابط أفضل وأكثر اقتصادياً من الأساس المستطيل أو شبه المنحرف.

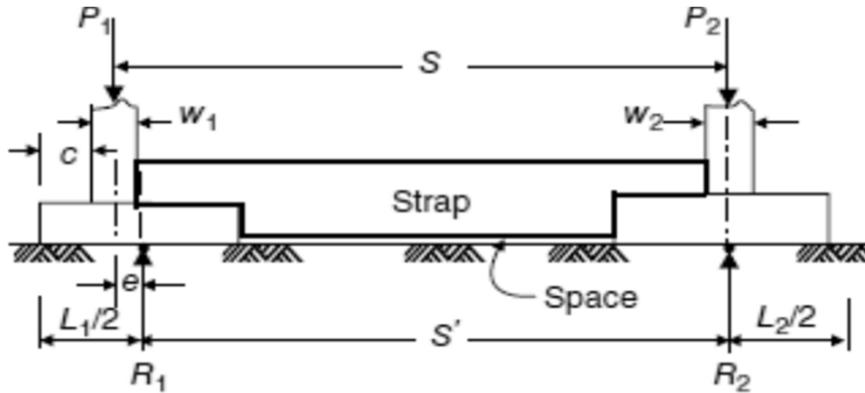
إلا أنه نظراً للحاجة لأجور عمال وكلف قوالب إضافية فإن الجائز الرابط ينفذ بعد دراسة دقيقة تبين أن تنفيذ أي نوع غيره من الأساسات السطحية لا يمكن أن يحقق المطلوب.

خطوات التصميم:

من الشكل تكون المسافة S بين العمودين، عرض الأعمدة w_1, w_2 ، والحمولات P_1, P_2 وبروز الأساس c كلها قيماً معطاة.

1 - نفترض أن ضغط التماس موزع بانتظام تحت كل أساس ومحصلة الضغط R_1, R_2 تتوضع في مركز كل أساس. تحسب قيم المحصلات فقط إذا عرفت قيمة S' .

ولذلك من الضروري أن نفرض قيمة مناسبة إما للمركزية e أو للبعد L_1



$$\begin{aligned} S' &= S - e \\ \text{or} \\ S' &= S - \left[\frac{L_1}{2} - \frac{w_1}{2} - c \right] \end{aligned}$$

لأن:

نأخذ بعض الاعتبار أثناء التصميم مايلي:

- يجب أن تؤمن أبعاد الجائز صلابة كافية بحيث تمنع دوران الأساس. ووفقاً لـ (2001) فيجب أن يكون لتحقيق هذه الغاية $2 > \frac{e}{\text{strap footing}}$.

- يجب أن لا يتعرض الجائز الرابط لأي ضغط من التربة من أسفله. وعادةً يحمل وزن الجائز الرابط في التصميم.

- عرض الجائز يكون على الأقل مساوياً لعرض العمود الأصغر. في حال كان هناك حدود لارتفاع الجائز الرابط فيجب وقتها أن نزيد عرضه ليحقق الصلاة الضرورية.

- يصمم الجائز الرابط كجائز بيتوبي مسلح. ومن المفضل أن لا نستخدم تسليح قص في الجائز أو في الأساسين المنفردين كي تزيد الصلاة الانشائية.

- يجب أن نتحقق من المسافة بين الأساسين لنحدد هل هو جائز عميق وفق ACI .7

- يتم تربيط الجائز الرابط مع الأساس والعمود بمشاريع كافية مما يجعلهم يعملون كأنهم وحدة واحدة.
- يجب اختيار قيمة مناسبة للامرکزية e أو للطول L_1 بحيث لا يكون بعدى الأساسين B_1, B_2 مختلفين بشكل كبير. وهذا ضروري لضبط الهبوط التفاضلي.
- تحدد سماكة الأساس من الحالة الأسوأ إما القص أحادي الاتجاه أو القص ثنائي الاتجاه. قيم القص للقص أحادي الاتجاه يتم الحصول عليها من مخطط القص للحمولات المصعدة.
- يصمم تسليح الأساس كأنه أساس منفرد في الاتجاهين.