

الباب الثالث

الاتزان

3.1 اتزان نقطة مادية حرة :

تعريف : النقطة المادية أو الجزيء من المادة هي جسم صغير جداً يمكن إهمال أبعاده ويحدد موقعه بواسطة إحداثياته الثلاثة .

فإذا فرضنا أن هناك نقطة مادية واقعة تحت تأثير مجموعة من القوى الخارجية

$$\vec{F}_1 , \vec{F}_2 , \dots , \vec{F}_i , \dots , \vec{F}_n$$

فإن هذه القوة يمكن أن ينشأ عنها إزاحة للجسم أو دوران له .

والإزاحات تكون في اتجاه خط عمل القوة المؤثرة ، أما الدورانات فإنها تنشأ عن عزم هذه القوى حول نقطة ما ، ويكون أيضاً الدوران حول نفس النقطة (المحور) .

3.2 توازن الإزاحات :

لكي يحدث توازن إزاحات النقطة المادية فيجب أن تكون محصلة القوى المؤثرة

$$\sum_{i=1}^n \vec{F}_i = \vec{R} = \vec{0} \quad \text{عليها صفرًا ، أى :} \quad (3.1)$$

والمعادلة (3.1) يمكن كتابتها بالنسبة للمحاور الثلاثة OX , OY , OZ كما يلي :

$$\begin{aligned} X &= \sum_{i=1}^n \vec{X}_i = 0 , & Y &= \sum_{i=1}^n \vec{Y}_i = 0 , \\ Z &= \sum_{i=1}^n \vec{Z}_i = 0 \quad \dots \dots \dots (3.2) \end{aligned}$$

المعادلات (3.2) تعرف بمعادلات الاتزان بالنسبة للإزاحات .

وتختزل المعادلات (3.2) إلى معادلتين فقط في حالة قوى في المستوى . فمثلاً إذا

كانت القوى في المستوى XOY فإننا نجد :

$$X = \sum_{i=1}^n X_i = 0, \quad Y = \sum_{i=1}^n Y_i = 0 \dots\dots\dots (3.3)$$

3.3 توازن الدورانات :

كما سبق فإن الدورانات تنشأ عن عزوم القوى حول نقطة ، فإذا افترضنا أن هذه النقطة هي 0 وهي نقطة أصل المحاور الثلاثة OX , OY , OZ فلحدوث الاتزان يجب أن يكون مجموع العزوم لكل القوى حول 0 مساوياً للصفر ، وهذا يمكن كتابته في المعادلة :

$$\begin{aligned} \vec{M}_0 &= \vec{M}_x + \vec{M}_y + \vec{M}_z = 0 \\ \vec{M}_0 &= M_x \vec{i} + M_y \vec{j} + M_z \vec{k} = 0 \dots\dots\dots (3.4) \end{aligned}$$

وهذه المعادلة تصبح بالنسبة للمحاور الثلاثة كما يلي :

$$\left. \begin{aligned} M_y &= \sum_{i=1}^n (z_i x_i - z_i X_i) = 0 \\ M_x &= \sum_{i=1}^n (y_i z_i - z_i Y_i) = 0 \\ M_z &= \sum_{i=1}^n (x_i Y_i - X_i y_i) = 0 \end{aligned} \right\} \dots\dots\dots (3.5)$$

وفي حالة وجود القوى في المستوى XOY مثلاً يكون شرط اتزان الدورانات هو :

$$M_z = \sum_{i=1}^n (x_i Y_i - X_i y_i) = 0 \quad (3.6)$$

شروط الاتزان الكاملة تكون تامة في حالة تحقيق المعادلات (3.2) , (3.5) إذا كانت القوى في الفراغ (ست معادلات) .

ويكتفى بتحقيق المعادلات (3.3) , (3.6) في حالة القوى بالمستوى (ثلاثة شروط) .

3.4 اتزان نقطة مادية معرضة للاتصال ما (بدون احتكاك) :

تعريف : يقال إن نقطة مادية معرضة للاتصال إذا ما كانت مجبرة على البقاء على منحني ما ، أو سطح مادي أملس ، والقوى المؤثرة على النقطة المادية في هذه الحالة تكون :

3.41 قوى خارجية فعالة :

يقصد بالقوى الخارجية الفعالة مجموعة القوى (قوة أو عزم) التي تؤدي إلى إزاحة أو دوران الجسم ، أي هي القوى التي تقوم بالفعل ، ويمكن تصنيف تلك القوى الخارجية كما يلي :

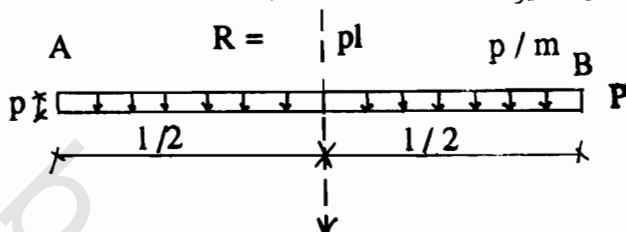
قوة تأثير مباشرة (قوة مركزة) أو حمل ، ويمكن تقسيم الأحمال إلى :

- ١ - قوى الحجم مثل أوزان الأجسام .
- ٢ - قوى سطحية كالقوى الخارجية التي تؤثر على سطوح الأجسام مثل ضغط الماء أو التربة أو الثلوج الخ .

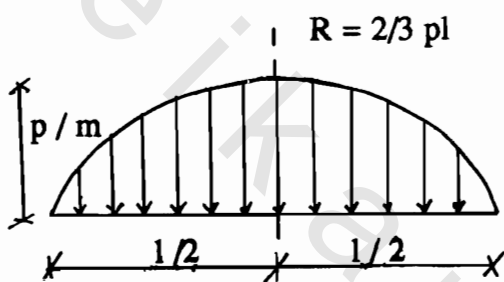
والقوى السطحية يمكن بدورها أن تقسم إلى عدة أنواع :

(أ) قوى موزعة توزيعاً منتظماً على الوحدة الطولية للسطح ، حيث تكون محصلتها \vec{R} في المنتصف ، شكل 3,1 .

(ب) قوى توزيعها متغير خطياً أو تبعاً لقطع مكافئ أو شبه منحرف إنج .
 شكل 3,2 . أحمال متغيرة تبعاً لأشكال هندسية .

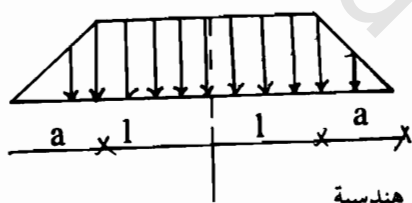


حمل موزع توزيعاً منتظماً على الوحدة الطولية



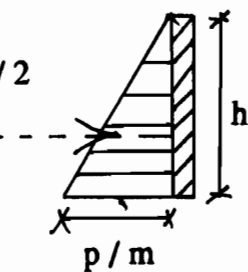
(ب) حمل يتغير تبعاً لقطع مكافئ

$$R = p(2l + a)$$



شكل 3.2 أحمال متغيرة تبعاً لأشكال هندسية

(ج) حمل يتغير تبعاً لشبه منحرف



(ا) حمل متغير خطياً

3.42 ردود الأفعال :

ردود الأفعال هي عبارة عن قوى - قوة أو عزم - يقصد بها منع الإزاحات والدورانات ، أو منع حركة المنشآت بصفة عامة ، وردود الأفعال تنشأ عن وجود ركائز للمنشأ المراد حفظه في حالة اتزانه ، وسوف ندرس - على سبيل المثال لا الحصر - الركائز الممكنة بالمستوى .

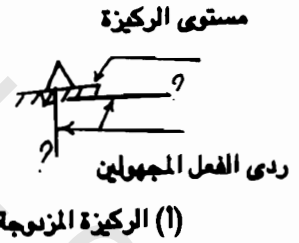
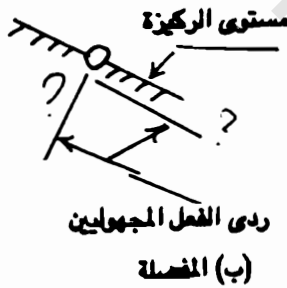
من المعروف أن في المستوى لدينا ثلاثة أنواع ممكنة للحركة ، إزاحة أفقية ، وأخرى رأسية ، فضلاً عن الدوران أى ثلاث حريات للحركة ، وتبعاً لذلك الركانز يمكن أن تكون :

١ - ركانز بسيطة : شكل 3,3 : في هذه الحالة تمنع الإزاحة في الاتجاه العمودى على مستوى الركانز فقط ، ومن ثم فلا يوجد إلا رد فعل واحد في حين حرية الحركة متاحة في اتجاهين : (الدوران + الاتجاه الموازى لمستوى الركانز) .



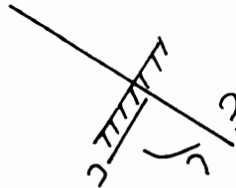
شكل 3,3 - الركانز البسيطة

٢ - ركانز مزدوجة أو مفصّلة : يمكن لهذه الركانز أن ترسم بطريقتين شكل 3,4 ا ، ب ، وهذه الركانز حرية حركة واحدة وهى الدوران .



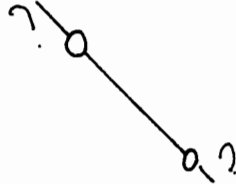
شكل 3,4

٣ - التثبيت : ويمكن أن يرسم كما هو موضح بالشكل 3,5 حيث تمنع فيه جميع أنواع الحركة بالمستوى ، ومن ثم فيوجد ثلاثة ردود أفعال وعدد حريات الحركة يساوى صفر .



شكل 3,5 - التثبيت وبه ثلاث ردود أفعال مجهولة.

٤ - البندول : وهذه الركيزة تعتبر مثل الركيزة البسيطة من حيث إنها تتحمل رد فعل واحد ، وتسمح بالدوران وبالإزاحة في الاتجاه العمودي على محورها ، وهي ترسم كما بالشكل 3,6 .

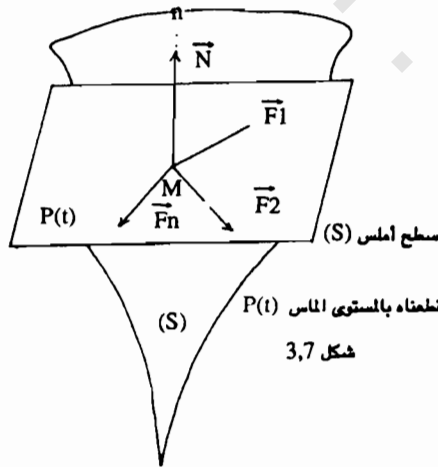


البندول وبه رد فعل واحد باتجاه محوره شكل 3,6

بعد معرفة القوى الخارجية وردود الأفعال (وتعرف ردود الأفعال بقوى الاتصال كذلك) ، يمكننا الآن دراسة اتصال النقطة المادية ، وكتابة معادلات الاتزان لها .

3.5 اتصال مثالي (دون احتكاك) :

في هذه الحالة تتصل النقطة المادية بسطح أملس تماماً (S) وهو المبين بالشكل (3,7) . فلو افترضنا أن مجموع القوى المؤثرة عليها هي : \vec{F}_1 و \vec{F}_2 و ... و \vec{F}_n ، ولو فرضنا أن رد فعل السطح عليها هو \vec{N} حيث يكون اتجاه رد الفعل عمودياً على المستوى المماس للسطح (P_t) كما هو واضح بالشكل 3,7 .



شكل 3,7

ويكون شرط الاتزان في هذه الحالة على الصورة :

$$\vec{N} + \sum \vec{F}_i = \vec{0} \quad (3.7)$$

$$\vec{N} + \vec{R} = 0$$

النموذج الذى اخترناه بالشكل 3,7 ليس الوحيد ، ولكنه فقط مثال لعملية اتصال نقطة مادية بسطح ما ، فهذا السطح قد يستبدل بمنحنى أو قد يكون كرة ، وبالمثل يمكن استبدال النقطة المادية بأجسام صغيرة ، وتظل معادلات الاتزان دائماً كما سبق شرحه .

هذا ويجب أن نلاحظ أن معادلة الاتزان (3.7) تتغير في حالة وجود قوى الاحتكاك ، وذلك كما سيأتى دراسته في فصل الاحتكاك .

3.6 المنشآت المحددة والغير محددة استاتيكياً :

سوف تقتصر دراستنا على المنشآت بالمستوى فقط ، فلقد سبق بيان أن شروط الاتزان في المستوى هى تحقيق المعادلات (3,3) ، (3,6) ، وعلى وجه العموم فإن جميع أنواع المنشآت بالمستوى لا بد وأن تخضع لأحدى الحالات الثلاث التالية :

(أ) عدد ردود الأفعال = عدد معادلات الاتزان ، وهذا النوع يسمى محدداً إستاتيكياً .

(ب) عدد ردود الأفعال < عدد معادلات الاتزان ، ويعرف بالمنشأ الغير محدد إستاتيكياً .

(ج) عدد ردود الأفعال > عدد معادلات الاتزان ، ويكون منشأ غير ثابت وهو نوع من المنشآت لا يصح أن يوجد على الإطلاق .

المعادلة التالية يمكنها تحديد نوعية المنشأ من الناحية الإستاتيكية :

$$n = (i b + r) - (i j + k) \dots\dots\dots (3.8)$$

حيث :

b = عدد القضبان التي يتكون منها المنشأ .

r = عدد ردود الأفعال .

j = عدد الوصلات أو العقد .

k = عدد الشروط الإضافية فإن لم توجد تصبح k صفراً .

i = عدد عادة يساوى 3 إلا في حالة الكمرات المعرضة لأحمال رأسية فقط فيكون $2 = i$.

وبناء على المعادلة (3.8) فيمكن أن نجد ما يلي :

n = صفر ويكون المنشأ محددًا إستاتيكيًا .

n > صفر ومعناها منشأ غير ثابت .

n < صفر منشأ غير محدد إستاتيكيًا .

المعادلة (3.8) تستعمل فقط للمنشآت بالمستوى وإلا فيجب تغيير i إلى 6 في حالة الفراغ .

3.7 كيفية حساب ردود الأفعال للمنشآت المحددة إستاتيكيًا :

تعتبر عملية حساب ردود الأفعال تطبيقاً هندسياً على مسائل الاتزان ، فردود الأفعال تحسب من معادلات الاتزان (3.3) ، (3.6) ، وذلك في حالة المنشآت بالمستوى . أما إذا كان المنشأ بالفراغ فإن ردود الأفعال توجد بتطبيق المعادلات (3.2) ، (3.5) ، ويفترض أن المنشآت المراد حساب ردود أفعالها محددة إستاتيكيًا ، وسوف يتضح ذلك من الأمثلة في نهاية هذا الفصل .

3.8 حالات خاصة للاتزان :

نقصد بالحالات الخاصة تلك الحالات التي يمكنها أن تبسط معادلات الاتزان ، وهي في نفس الوقت حالات شائعة ، ونحن ندرس حالتين :

١ - نقطة مادية متزنة تحت تأثير قوتين :

في هذه الحالة لا بد أن تكون القوتان لهما نفس خط العمل ونفس القيمة ، ولكن اتجاه كل منهما معاكس للأخرى وهذا لكي تكون محصلتهما صفراً .

٢ - نقطة مادية تحت تأثير ثلاث قوى :

لكي يحدث الاتزان في هذه الحالة فيجب أن تكون القوى الثلاث متلاقية في نقطة واحدة ، وذلك لأن محصلة قوتان منهما يجب أن تساوي قيمة القوة الثالثة ، ولكن في اتجاه معاكس ومن هذا يمكننا أن نكتب النظرية التالية :

نظرية القوى الثلاث :

إذا وقع جسم تحت تأثير ثلاث قوى وكان في حالة اتزان فإن القوى الثلاث لا بد أن تلتقى في نقطة واحدة .

3.9 أمثلة محلولة :

١ - جسم كتلته m معلق بخيطين طولهما a و b في مسامير A و B . البعد الأفقى بين A و B مقداره C . الجسم في حالة اتزان ، والمطلوب حساب الشد في كل خيط .

الحل :

$$\therefore P = - \vec{m}g$$

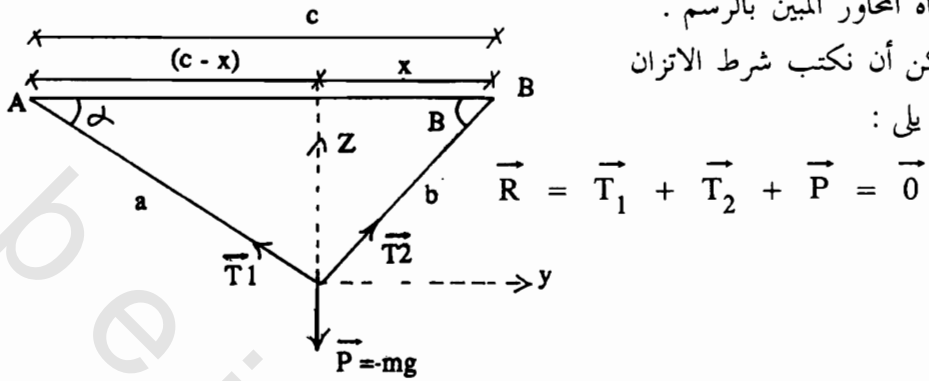
لنفرض أن P هو وزن الجسم

والإشارة السالبة ناشئة عن

اتجاه المحاور المبين بالرسم .

يمكن أن نكتب شرط الاتزان

كما يلي :



والآن نحاول إيجاد كل قوة في صورة متجه مستقل كما يلي :

$$\vec{T}_1 = -T_1 \cos \alpha \vec{j} + T_1 \sin \alpha \vec{k}$$

$$\vec{T}_2 = -T_2 \cos \beta \vec{j} + T_2 \sin \beta \vec{k}$$

$$\vec{P} = -mg \vec{k}$$

بتطبيق معادلات الاتزان في المستوى (3.3) (في هذه الحالة المستوى هو

YOZ) . نحصل على :

$$T_2 \cos \beta - T_1 \cos \alpha = 0 \quad (1)$$

$$T_1 \sin \alpha \sin \beta - mg = 0 \quad (2)$$

$$T_1 \sin \alpha + T_2 \sin \beta - mg = 0$$

من (1) و (2) يمكن أن نجد :

$$T_1 = \frac{mg \cos \beta}{\sin(\alpha + \beta)} \quad , \quad T_2 = \frac{mg \cos \alpha}{\sin(\alpha + \beta)}$$

ومن دراسة المثلث ABC نجد العلاقات التالية :

$$Z^2 + X^2 = b^2 \quad \rightarrow \quad Z^2 = b^2 - X^2 \quad (3)$$

$$Z^2 + (C - X)^2 = a^2 \quad \rightarrow \quad Z^2 = a^2 - (c - x)^2 \quad (4)$$

من المعادلتين (3) و (4) نجد :

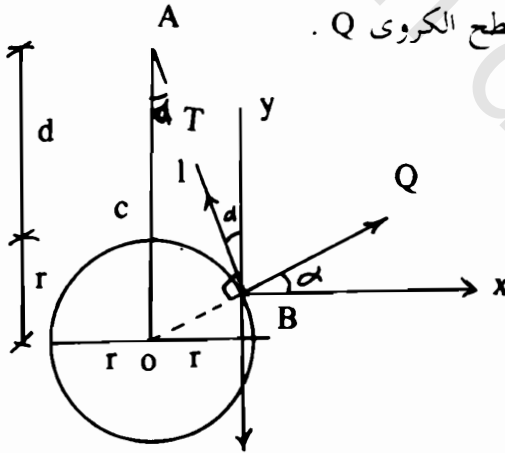
$$b^2 - x^2 = a^2 - c^2 - x^2 + 2cx \quad \rightarrow \quad x = \frac{b^2 + c^2 - a^2}{2c}$$

ومنها نحصل على :

$$\cos \alpha = \frac{a^2 + c^2 - b^2}{2ac} \quad , \quad \cos \beta = \frac{b^2 + c^2 - a^2}{2bc}$$

$$\alpha = \cos^{-1} \left(\frac{a^2 + c^2 - b^2}{2ac} \right) \quad , \quad \beta = \cos^{-1} \left(\frac{b^2 + c^2 - a^2}{2bc} \right)$$

2- بلية B وزنها P ونصف قطرها مهمل . معلقة في نقطة A بواسطة خيط AB ، وترتكز على سطح كرة نصف قطرها r . المسافة ما بين A و سطح الكرة هي AC . فإذا علم أن : d = AC وأن طول الخيط AB = l وأن الخط OCA رأسي . أوجد الشد T في الخيط ورد فعل السطح الكروي Q .



الحل :

يمكن أن نكتب معادلات القوى الاتجاهية كما هو واضح من هندسة الشكل :

$$\vec{Q} = (\cos \alpha) Q \vec{i} + (\sin \alpha) Q \vec{j}$$

$$\vec{T} = (-\sin \alpha) T \vec{i} + (\cos \alpha) T \vec{j}$$

$$\vec{P} = -mg \vec{j}$$

بما أن المجموعة متزنة فإننا نطبق المعادلات (3.1) و (3.3) لتصبح في هذه الحالة :

$$\vec{R} = \vec{T} + \vec{Q} + \vec{P} = 0$$

$$X = \sum_{i=L}^3 X_i = Q \cos \alpha - T \sin \alpha = 0$$

$$Y = \sum_{i=L}^3 Y_i = Q \sin \alpha + T \cos \alpha - mg = 0$$

$$Q = T \tan \alpha = T \frac{r}{l} \quad \text{من المعادلة (1) نجد أن :}$$

$$\tan \alpha = \frac{r}{L} \quad (\Delta OBA) \quad \text{حيث من هندسة الشكل :}$$

$$\sin \alpha = \frac{r}{d+r}, \quad \cos \alpha = \frac{L}{d+r}$$

بالتعويض عن هذه القيم في المعادلة (2) نجد :

$$T \frac{r}{l} \frac{r}{d+r} + T \frac{L}{d+r} = P$$

$$T \left(\frac{1}{d+r} \right) \left(\frac{r^2 + L^2}{l} \right) P$$

$$\frac{T}{L} \left(\frac{1}{d+r} \right) = \left(\frac{P}{L^2 + r^2} \right) \rightarrow T = P \frac{l}{d+r}$$

ومن المعادلة (1) نجد أن :

$$Q = P \frac{r}{d+r}$$

حل آخر لنفس المسألة :

يظهر من الشكل أن المثلث OAB يمكن اعتباره مثلث للقوى حيث :

$$\vec{BA} = \vec{T} \quad , \quad \vec{AO} = \vec{P} \quad , \quad \vec{OB} = \vec{Q}$$

ويمكن بالتالي كتابة النسب التالية :

$$\frac{\vec{T}}{\vec{BA}} = \frac{\vec{P}}{\vec{AO}} = \frac{\vec{Q}}{\vec{OB}} = 1$$

$$\frac{T}{l} = \frac{R}{d+r} = \frac{Q}{r}$$

وهذه يمكن كتابتها كما يلي :

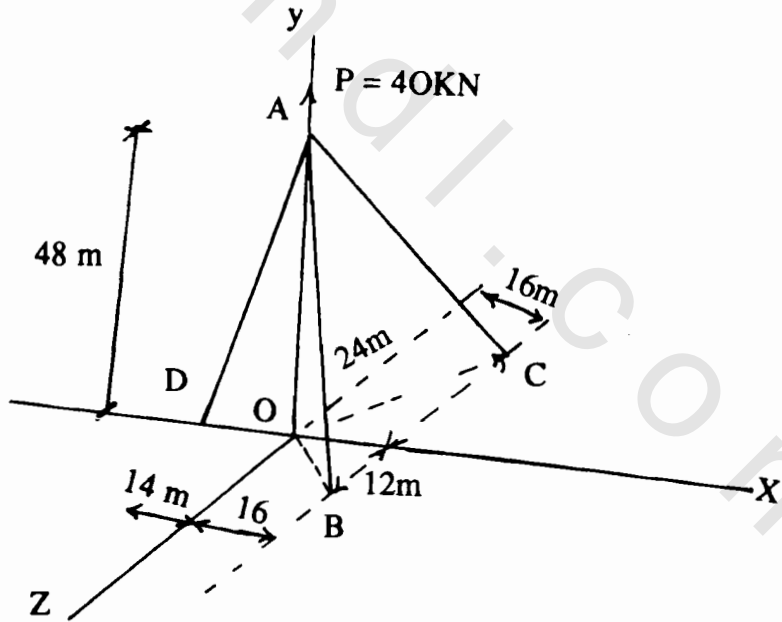
$$T = P \frac{l}{d+r}$$

ومنها نحصل على :

$$Q = P \frac{r}{d+r}$$

3- قوة مقدارها 140KN نقطة تأثيرها هي A (انظر الشكل) . ثلاثة

كابلات AB , AD , AC تشد هذه القوة . فإذا علم أن المجموعة في حالة اتزان . أوجد قيمة الشد في كل كابل من الكابلات الثلاثة .



الحل :

من شرط الاتزان يمكن كتابة المعادلة الاتجاهية التالية :

$$\vec{P} = \vec{T}_{AB} + \vec{T}_{AC} + \vec{T}_{AD}$$

ويمكن كتابة معادلة اتجاهية لكل قوة كما يلي :

$$\vec{T}_{AB} = \cos \alpha_1 T_{AB} \vec{i} + \cos \beta_1 T_{AB} \vec{j} + \cos \gamma_1 T_{AB} \vec{k}$$

$$\vec{T}_{AC} = \cos \alpha_2 T_{AC} \vec{i} + \cos \beta_2 T_{AC} \vec{j} + \cos \gamma_2 T_{AC} \vec{k}$$

$$\vec{T}_{AD} = \cos \alpha_3 T_{AD} \vec{i} + \cos \beta_3 T_{AD} \vec{j} + \cos \gamma_3 T_{AD} \vec{k}$$

ولحساب الزوايا أعلاه فلا بد من حساب أطوال الكابلات ، وهي من هندسة

الشكل كما يلي :

$$AB = \sqrt{(16)^2 + (12)^2 + (48)^2} = 52 \text{ m}$$

$$AC = \sqrt{(24)^2 + (16)^2 + (48)^2} = 56 \text{ m}$$

$$AD = \sqrt{(48)^2 + (14)^2} = 50 \text{ m}$$

وتصبح المعادلات الثلاث أعلاه كما يلي :

$$\vec{T}_{AB} = \frac{16}{52} T_{AB} \vec{i} + \frac{48}{52} T_{AB} \vec{j} + \frac{12}{52} T_{AB} \vec{k}$$

$$\vec{T}_{AC} = \frac{16}{56} T_{AC} \vec{i} + \frac{48}{56} T_{AC} \vec{j} - \frac{24}{56} T_{AC} \vec{k}$$

$$\vec{T}_{AD} = \frac{14}{50} T_{AD} \vec{i} + \frac{48}{50} T_{AD} \vec{j} + \frac{0}{50} T_{AD} \vec{k}$$

وبتطبيق المعادلات (3.2) نحصل على :

$$\frac{16}{52} T_{AB} + \frac{16}{56} T_{AC} - \frac{14}{50} T_{AD} = 0 \quad (1)$$

$$\frac{48}{52} T_{AB} + \frac{48}{56} T_{AC} + \frac{48}{50} T_{AD} = 140 \quad (2)$$

$$\frac{12}{52} T_{AB} + \frac{24}{56} T_{AC} = 0 \quad (3)$$

بحل المعادلات الثلاث نحصل على :

$$T_{AB} = 47,182 \text{ KN} , T_{AC} = 25,408 \text{ KN} , T_{AD} = 77,775 \text{ KN}$$

4 - في المثال السابق يراد تغيير موقع النقطة B بحيث تصبح على المحور OZ . فإذا علم أن الشد في الكابل AC قيمته 70KN وأوجد موضع B وكذلك قيمة الشد في كل من الكابلين AB , AD بحيث تصبح المجموعة متزنة .

الحل :

بعد تغيير موضع B لتصبح على المحور OZ فإن المعادلات الثلاث بالمثال السابق

تصبح :

$$\frac{16}{56} T_{AC} - \frac{14}{50} T_{AD} = 0 \quad (1)$$

$$\cos \beta T_{AB} + \frac{48}{56} T_{AC} + \frac{48}{50} T_{AD} = 140 \quad (2)$$

$$\sin \beta T_{AB} - \frac{24}{56} T_{AC} = 0 \quad (3)$$

حيث β هي الزاوية التي يصنعها الكابل AB مع المحور الرأسي OY من المعادلة الأولى نجد :

$$T_{AD} = \frac{16}{56} \times \frac{50}{14} (70) = 71,429 \text{ KN}$$

بالتعويض عن T_{AD} و T_{AC} في المعادلتين الثانية والثالثة نجد :

$$\cos \beta T_{AB} + \frac{48}{56} \times 70 + \frac{48}{50} \times 71,429 = 140 \quad (4)$$

$$\sin \beta T_{AB} - \frac{24}{56} \times 70 = 0 \quad (5)$$

$$\tan \beta = 2,625 \quad \text{من هاتين المعادلتين نجد أن :}$$

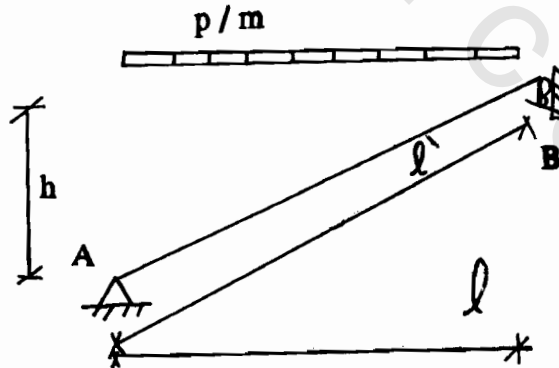
$$\beta = 65,15^\circ$$

بمعرفة قيمة الزاوية β أصبح محددًا وإحداثياتها هي : (0,0,126)

أما قيمة الشد في الكابل AB فنحصل عليه من المعادلة (5)

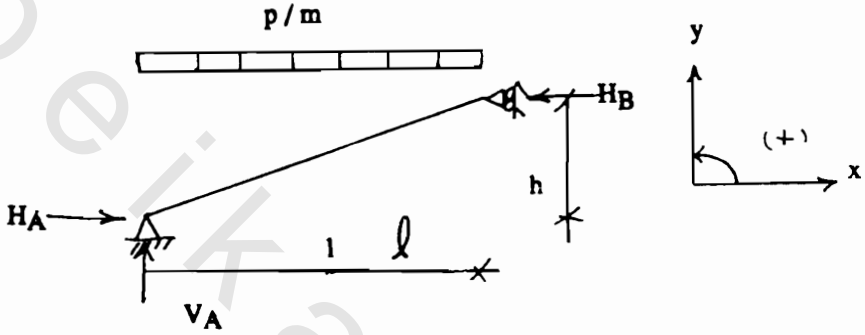
$$T_{AB} = \left(\frac{24}{56} \times 70 \right) \frac{1}{\sin \beta} = 32,102 \text{ KN}$$

5 - أوجد ردود أفعال الكمره AB المعرضة للحمل P الموزع توزيعاً منتظماً على الوحدة الطولية للمسقط الأفقي للكمره .



الحل :

نفترض أن اتجاه ردود الأفعال كما هو موضح بالشكل أسفله :



بافتراض أن الاتجاه الموجب للمحاور والعزوم هو المبين بالشكل ، وبتطبيق معادلات الاتزان الثلاث بالمستوى نجد :

$$\sum Y = 0 \rightarrow V_A = p \ell$$

$$\sum M_A = 0 \rightarrow H_B h - p \ell \frac{\ell}{2} = 0 \rightarrow H_B = \frac{p \ell^2}{2 h}$$

بدلاً من استعمال معادلة الاتزان الثالثة فإننا نستعمل معادلة العزوم حول الطرف الآخر (أى B) تساوى صفرأ وذلك لإيجاد H_A ونحقق النتائج بمعادلة الاتزان الثالثة :

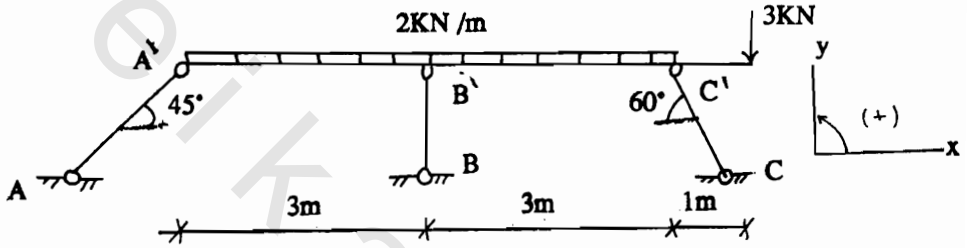
$$\sum M_B = 0 \rightarrow H_A h - V_A \ell + p \ell \frac{\ell}{2} = 0$$

$$\therefore h H_A = p \ell \ell - p \frac{\ell^2}{2} \rightarrow H_A = \frac{p \ell^2}{2 h}$$

ويتضح من هذه النتيجة أن المعادلة الثالثة للاتزان تتحقق حيث :

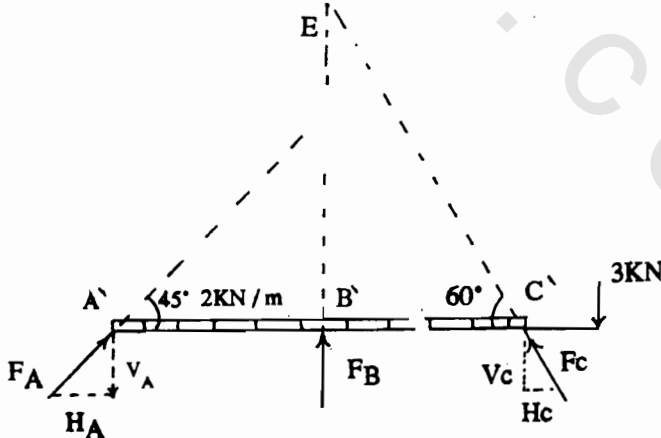
$$\Sigma X = H_A - H_B = P \frac{L^2}{2h} - \frac{I^2}{2h} = 0$$

6- المنشأة AA`BB`CC` مرتكز على ثلاثة محاور بندولات هي AA` , BB` , CC` ومعرض للحمل الميّن بالشكل ، أوجد قيمة القوة بكل بندول .



الحل :

حيث إن البندولات الثلاثة لا تتحمل الاقوى فى اتجاه محورها إذاً فيمكن أن تستبدل بواسطة قوى معلومة الاتجاه ومجهولة القيمة كما بالشكل أسفله .



$$V_A = H_A = F_A \cos 45^\circ = \frac{F_A}{\sqrt{2}}$$

$$V_C = F_C \sin 60^\circ = \frac{\sqrt{3}}{2} F_C, \quad H_C = F_C \cos 60^\circ = \frac{F_C}{2}$$

$$\Sigma M_D = 0 \rightarrow \quad (D \text{ محددة بالرسم أعلاه})$$

بالتعويض عن V_C و H_C بدلالة F_C نجد :

$$\frac{\sqrt{3}}{2} F_C (3) - \frac{F_C}{2} (3) - 3 \times 4 = 0$$

$$\therefore F_C = 10,928 \text{ KN}$$

وتكون قيم مركبتها V_C و H_C كما يلي :

$$V_C = 10,928 \times \frac{\sqrt{3}}{2} = 9.464 \text{ KN } \uparrow$$

$$H_C = 10.928 \times \frac{1}{2} = 5.464 \text{ KN}$$

$$\Sigma M_E = 0 \quad (E \text{ محددة بالشكل السابق})$$

$$- V_A (\overline{AB}) + H_A (\overline{BE}) - 3 \times 4 = 0$$

بالتعويض عن V_A و H_A بدلالة F_A نجد :

$$- \frac{F_A}{\sqrt{2}} (3) + \frac{F_A}{\sqrt{2}} (\overline{C'B} \tan 60^\circ) - 3 \times 4 = 0$$

ومنها يمكن إيجاد المركبتين الأفقية والرأسية :

$$\therefore F_A = 7,727 \text{ KN}$$

$$V_A = \frac{7.727}{\sqrt{2}} = 5.464 \text{ KN}$$

$$H_A = \frac{7.727}{\sqrt{2}} = 5.464 \text{ KN} \rightarrow$$

$$\Sigma M_C = 0 \rightarrow -V_A(6) - V_B(3) + 2 \times 6 \times 3 - 3 \times 1 = 0$$

$$\therefore V_B = 0.072 \text{ KN} \uparrow$$

تحقيق النتائج :

$$\Sigma X = H_A - H_C = 5.464 - 5.464 = 0$$

$$\Sigma Y = V_A + V_C + V_B - 2 \times 6 - 3 = 5.464 + 9.464 - 15 + 0.072 = 0$$

3.10 - تمارين :

1 - نجفة دائرية وزنها (100N) تحملها ثلاث سلاسل تصنع أنصاف الأقطار التي تربطها مع المركز في المسقط الأفقى زوايا مقدارها (120°) . المطلوب إيجاد الشد في كل سلسلة .

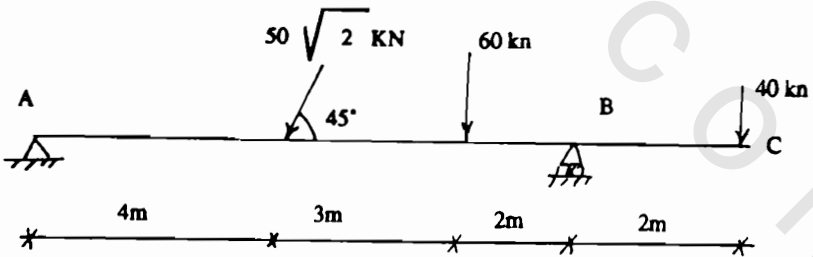
2 - قوتين (F_1 = 50N) ، (F_2 = 60N) خطاهما \vec{AB} ، \vec{AO} على الترتيب حيث $O(0,0,0)$ ، $B(0,1,2)$ ، $A(1,3,0)$. المطلوب إيجاد القوة التي تتزن مع هاتين القوتين .

3 - رجل يشد قضيباً وزنه (100N) بقوة مقدارها (50N) من أحد طرفيه . والطرف الآخر للقضيب مستند على الأرض . فإذا علم أن طول القضيب (2m) وفي وضع الاتزان أصبحت الزاوية التي يصنعها القضيب مع الأرض 30° . المطلوب إيجاد :

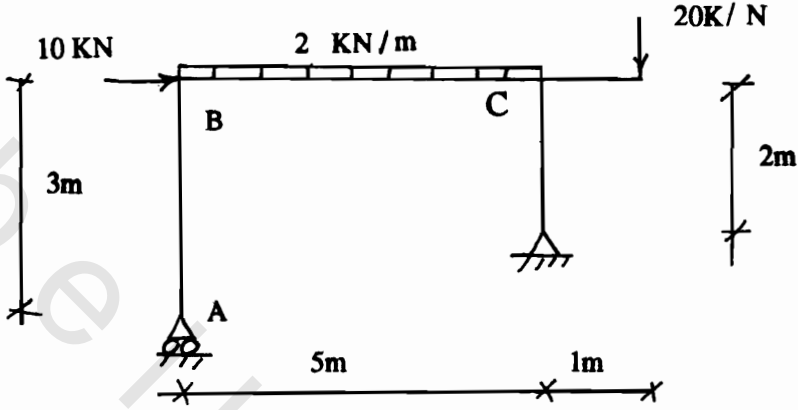
(أ) زاوية ميل قوة الشد على الأفقى في وضع الاتزان .

(ب) ردود أفعال الأرض .

4 - المطلوب إيجاد ردود أفعال الكعرة التالية :



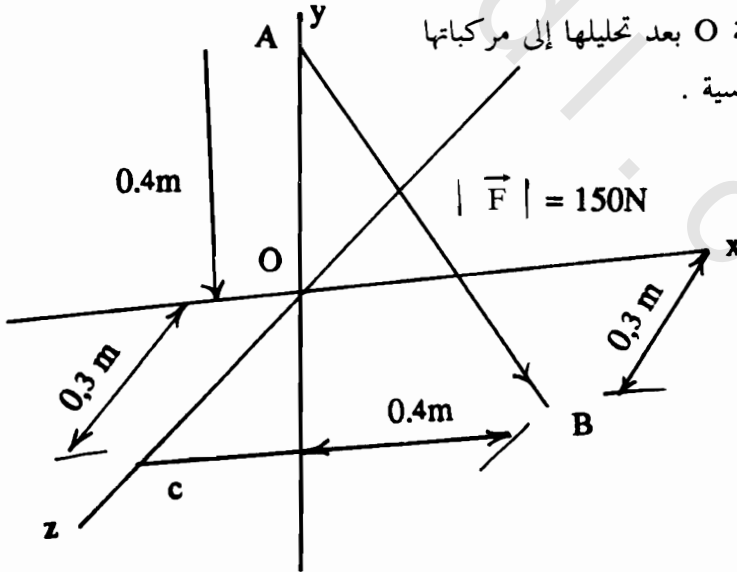
5 - أوجد ردود أفعال الهيكل التالي :



تارين :

1 - أوجد عزم القوة ($\vec{F} = 150 \text{ N}$)

حول النقطة C ، وذلك بتطبيق التعريف المباشر للعزم . أوجد كذلك عزم تلك القوة حول النقطة O بعد تحليلها إلى مركباتها الأساسية .



2 - قوة $(F = 50\text{N})$ |خط عملهما معرف بالنقطتين : $A(1,3,0)$ و $B(0,1,2)$

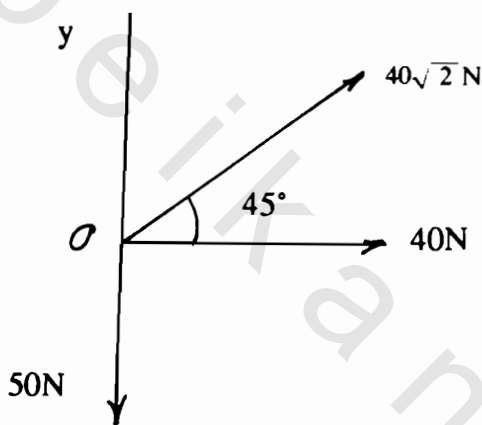
ونقطة تأثيرها هي A . والمطلوب :

(أ) اختزال تلك القوة حول النقطة O .

(ب) اتجاهات القوة التي تكافئ تلك القوة .

3 - تؤثر مجموعة القوى المبينة بالشكل بالنقطة O . والمطلوب إيجاد القوة التي تجعل

تلك المجموعة محصلتها رأسية .



4 المطلوب إيجاد نقطة تأثير محصلة القوى التالية : y

