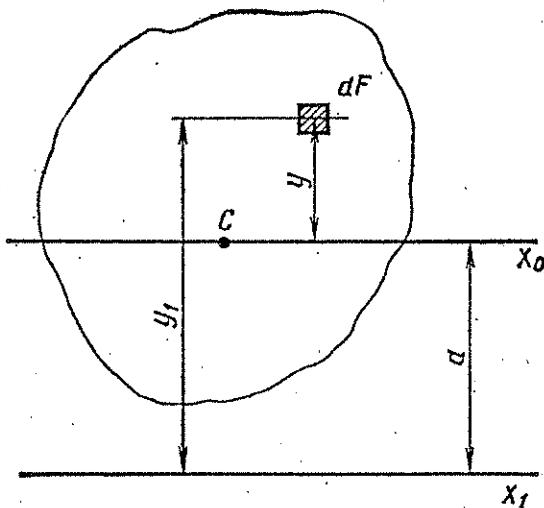


٢٨ - العلاقة بين عزم القصور الذاتي
بالنسبة للمحاور المتوازية

نحدد عزم القصور الذاتي للشكل ، بالنسبة لمحور ما x_1 (الشكل ٤ - ٤)
نفترض ان x_0 - المحور المركزي ، وان عزم القصور الذاتي J_{x_1} معلوم
يتضح لنا من الشكل ان: $y_1 = a + y$. اذن:

$$J_{x_1} = \int_F (a + y)^2 dF = a^2 \int_F dF + 2a \int_F y dF + \int_F y^2 dF.$$

ان التكامل الاول يعطينا مساحة المقطع.
والتكامل الثاني الذي يمثل العزم الاستاتيكي بالنسبة لمحور المركزي x_0
يساوي صفراء.



الشكل ٤ - ٤

اما التكامل الثالث فيمثل عزم القصور الذاتي J_{x_1} للشكل بالنسبة لمحور x_1
وعلى هذا الاساس فان

$$(4 - ٤) \quad J_{x_1} = J_{x_0} + Fa^2.$$

ان عزم القصور الذاتي بالنسبة لاي محور يساوى عزم القصور الذاتي
بالنسبة لمحور المركزي الموازي له ، زائدا حاصل ضرب مساحة الشكل في
مربع المسافة بين المحورين.

ويتبين من الصيغة (٤ - ١٠)، بأن عزم القصور الذاتي بالنسبة للمحور المركزي أقل عزم القصور الذاتي بالنسبة لمحور غير مركزي مواز للأول. إن عزم القصور الذاتي بالنسبة للمحور المركزي يسمى عزم القصور الذاتي المركزي.

٢٩ - عزوم القصور الذاتي للمقاطع البسيطة

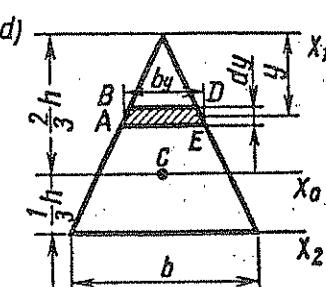
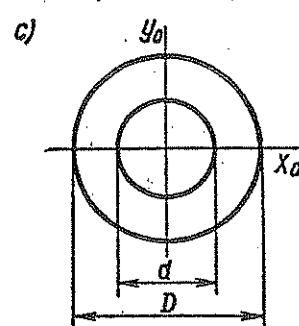
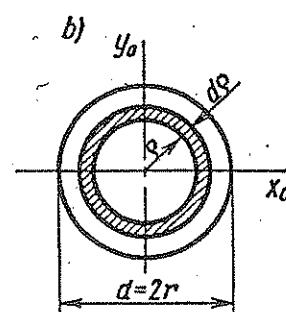
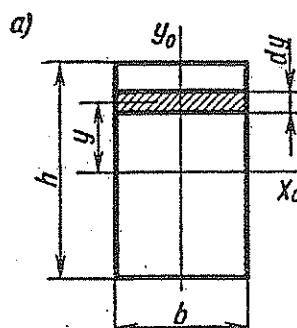
١ - المستطيل (الشكل ٤ - ٥، a). نحسب عزم القصور الذاتي للمقطع، بالنسبة للمحور x_0 المار بمركز الثقل.

وكمجزء من المساحة $dF = bdy$ نأخذ مساحة شريحة رقيقة للغاية

للفائدة عند ذلك:

$$\begin{aligned} J_{x_0} &= \int_{-\frac{h}{2}}^{\frac{h}{2}} y^2 dy = b \int_{-\frac{h}{2}}^{\frac{h}{2}} y^2 d(bdy) = b \int_{-\frac{h}{2}}^{\frac{h}{2}} y^2 b^2 dy \\ &= b^3 \left[\frac{y^3}{3} \right]_{-\frac{h}{2}}^{\frac{h}{2}} = b^3 \left(\frac{h^3}{3} + \frac{h^3}{3} \right) = \frac{b^3 h^3}{2} \end{aligned}$$

$$\frac{bh^3}{12}$$



الشكل ٤ - ٥

وهكذا:

$$(4-4) J_{x_0} = \frac{bh^3}{12}$$

ومن البديهي ان:

$$(4-5) J_{y_0} = \frac{hb^3}{12}$$

٢ - الدائرة (الشكل ٤ - ٥، b). نحدد اولا عزم القصور الذاتي القطبي بالنسبة لمركز الدائرة.

$$J_p = \int_F \rho^2 dF$$

وكجزء من المساحة dF نأخذ مساحة حلقة رقيقة للغاية ذات سمك

$$dF = 2\pi\rho d\rho$$

فعند ذلك:

$$J_p = 2\pi \int_0^r \rho^3 d\rho = \frac{\pi r^4}{2}$$

اذن:

$$(4-6) J_p = \frac{\pi r^4}{2} = \frac{\pi d^4}{32} \approx 0.1d^4$$

ومن السهل الان ايجاد J_x . فللم دائرة حسب الصيغة (٤ - ٩)، عندها $J_p = 2J_{x_0} = 2J_{y_0}$ ، ومن هنا:

$$(4-7) J_{x_0} = J_{y_0} = \frac{J_p}{2} = \frac{\pi r^4}{4} = \frac{\pi d^4}{64} \approx 0.05d^4$$

٣ - الحلقة (الشكل ٤ - ٥، c). ان عزم القصور الذاتي المحوري في هذه الحالة يساوى الفرق بين عزمي القصور الذاتي للدائرة الداخلية والخارجية.

$$(4-8) J_{x_0} = J_{y_0} = \frac{\pi D^4}{64} - \frac{\pi d^4}{64} = 0.05D^4(1 - c^4)$$

حيث:

$$c = \frac{d}{D}$$

وبالمثل، فإن عزم القصور الذاتي القطبي يساوى:

$$(4-16) \quad J_p = \frac{\pi D^4}{32} - \frac{\pi d^4}{32} = 0.1D^4(1 - c^4)$$

٤ - المثلث (الشكل ٤ - ٥، d). نحدد عزم القصور الذاتي بالنسبة للمحور x_1 الموازي للقاعدة والمار برأس المثلث:

$$J_{x_1} = \int_F y^2 dF.$$

وكمجزء من المساحة dF نأخذ مساحة شبه منحرف رقيق للغاية $ABDE$ يمكن اعتبار مساحته متساوية لمساحة المستطيل:

$$dF = b_y dy$$

حيث b_y - طول المستطيل. ومن تشابه المثلثات من السهل الحصول على:

$$b_y = \frac{y}{h} b$$

فمن ذلك:

$$(4-17) \quad J_{x_1} = \frac{b}{h} \int_0^h y^3 dy = \frac{bh^3}{4}.$$

اننا نحدد عزم القصور الذاتي بالنسبة للمحور المركزي، باستعمال الصيغة (٤ - ١٠)

$$(4-18) \quad J_{x_0} = J_{x_1} - Fa^2 = \frac{bh^3}{4} - \frac{bh}{2} \left(\frac{2}{3} h\right)^2 = \frac{bh^3}{36}.$$

ونحدد عزم القصور الذاتي بالنسبة للمحور المار بالقاعدة:

$$(4-19) \quad J_{x_2} = J_{x_0} + Fa^2 = \frac{bh^3}{36} + \frac{bh}{2} \left(\frac{1}{3} h\right)^2 = \frac{bh^3}{12}.$$

٣ - عزم القصور الذاتي للأشكال المركبة

ان عزم القصور الذاتي للشكل المركب، يساوى مجموع عزوم القصور الذاتي لاجزائه المنفردة:

$$(4-20) \quad J_x = J_x^I + J_x^{II} + J_x^{III} + \dots$$

وهذا يستنتج مباشرة من خصائص التكامل المحدود

$$\int_F y^2 dF = \int_{F_1} y^2 dF + \int_{F_2} y^2 dF + \dots$$

حيث:

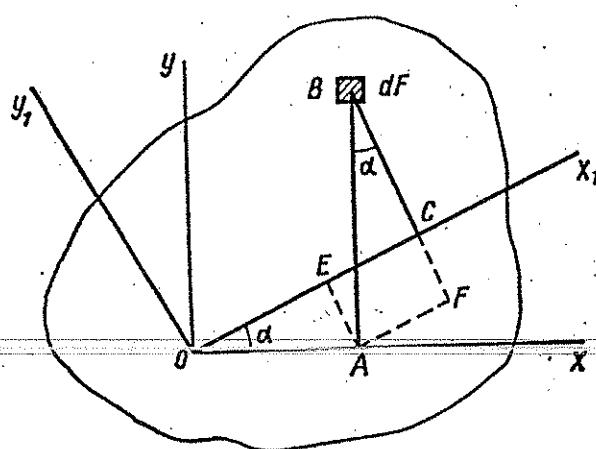
$$F = F_1 + F_2 + \dots$$

وعلى هذا الاساس ، فلحساب عزم القصور الذاتي للشكل المركب يجب تقسيمه الى عدة اشكال بسيطة ، وبحساب عزوم القصور الذاتي لهذه الاشكال وجمعها نحصل على العزم المطلوب.

ان النظرية المذكورة تطبق ايضا بالنسبة لعزم القصور الذاتي الطارد المركزي. ان عزوم القصور الذاتي للمقاطع المدلفنة (مقطع شكل ١ ، مقطع على شكل مجري (ب) ، الزوايا ، الخ) مبينة في جداول خاصة.

٣١ - تغير عزوم القصور الذاتي عند دوران المحاور

نجد العلاقة بين عزوم القصور الذاتي بالنسبة للمحاورين x و y وبين عزوم القصور الذاتي بالنسبة للمحاورين x_1 ، y_1 ، والتي دارت بزاوية α (الشكل ٤ - ٦). نفترض بان $y < J < y_1$ وان الزاوية α موجبة، اذا دارت من المحور x عكس اتجاه دوران عقرب الساعة.



الشكل ٤ - ٦

لحل هذه المسألة الموضوعة، نجد العلاقة بين احداثيات المساحة dF في حالة المحاور الأولى والثانية. ونستنتج من الشكل، ان:

$$(21 - 4) \quad x_1 = \overline{OC} = \overline{OE} + \overline{EC} = \overline{OE} + \overline{AF} = \overline{OA} \cos \alpha + AB \sin \alpha = x \cos \alpha + y \sin \alpha.$$

$$(22 - 4) \quad y_1 = \overline{BC} = \overline{BF} - \overline{AE} = y \cos \alpha - x \sin \alpha.$$

نحدد الان عزوم القصور الذاتي بالنسبة للمحاورين x_1 و y_1 :

$$\begin{aligned} J_{x_1} &= \int_F y_1^2 dF = \int_F (y \cos \alpha - x \sin \alpha)^2 dF = \\ &= \int_F y^2 \cos^2 \alpha dF - 2 \int_F xy \sin \alpha \cos \alpha dF + \int_F x^2 \sin^2 \alpha dF \end{aligned}$$

او:

$$(23 - 4) \quad J_{x_1} = J_x \cos^2 \alpha + J_y \sin^2 \alpha - 2 J_{xy} \sin \alpha \cos \alpha.$$

وبنفس الطريقة:

$$\begin{aligned} J_{y_1} &= \int_F (x \cos \alpha + y \sin \alpha)^2 dF = \\ (24 - 4) \quad &= J_x \sin^2 \alpha + J_y \cos^2 \alpha + 2 J_{xy} \sin \alpha \cos \alpha, \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} J_{x_1 y_1} &= \int_F (x \cos \alpha + y \sin \alpha) (y \cos \alpha - x \sin \alpha) dF = \\ (25 - 4) \quad &= \frac{J_x \sin 2\alpha}{2} - \frac{J_y \sin 2\alpha}{2} + J_{xy} \cos 2\alpha. \end{aligned}$$

وبجمع الصيغتين (4 - 23) و (4 - 24)، نحصل على:

$$(4 - 26) \quad J_{x_1} + J_{y_1} = J_x + J_y = J_p.$$

وبطرح الصيغة (4 - 24) من الصيغة (4 - 23)، نحصل على:

$$(4 - 27) \quad J_{x_1} - J_{y_1} = (J_x - J_y) \cos 2\alpha - 2 J_{xy} \sin 2\alpha.$$

ويتبين من الصيغة (4 - 26)، ان مجموع عزمي القصور الذاتي بالنسبة لمحورين متعامدين لا يتغير عند دوران المحاور.

والصيغة (4 - 27)، يمكن ان تستخدم لحساب عزم القصور الذاتي الطارد المركزي بالنسبة للمحاورين x و y ، وذلك بواسطة عزم القصور الذاتي المحوري المعروف بالنسبة للمحاور x ، y و x_1 ، y_1 .

٣٢ - محاور القصور الذاتي الرئيسية وعزم
القصور الذاتي الرئيسية

عند تعبير الزاوية α ، فإن مقادير J_x, J_y, J_{xy} تتغير. ونوجد قيمة الزاوية
التي تكون فيها لكل من J_x و J_y قيم عظمى أو صغرى، بأخذ المشتقة الأولى
من J_x أو J_y بالنسبة للزاوية α وجعلها تساوى صفرًا:

$$\frac{dJ_{x_1}}{d\alpha} = -2J_x \cos \alpha_0 \sin \alpha_0 + 2J_y \sin \alpha_0 \cos \alpha_0 - 2J_{xy} \cos 2\alpha_0 = 0$$

أو:

$$(J_y - J_x) \sin 2\alpha_0 - 2J_{xy} \cos 2\alpha_0 = 0$$

ومن هنا:

$$(4-28) \quad \tan 2\alpha_0 = \frac{2J_{xy}}{J_y - J_x}.$$

ان هذه الصيغة تحديد وضع محورين، يكون عزم القصور الذاتي بالنسبة
لأحدهما نهاية عظمى وبالنسبة للأخر نهاية صغرى.

ان مثل هذه المحاور تسمى بالمحاور الرئيسية. وعزم القصور الذاتي
بالنسبة للمحاور الرئيسية تسمى بعزم القصور الذاتي الرئيسية.

ومن الصيغ (4-23) و (4-24)، نحصل على مقدار عزم القصور
الذاتي الرئيسية، وذلك بعد تعويض قيمة α_0 من الصيغة (4-28)، واستعمال
المتطابقات المثلثية المعروفة لدوال الزوايا المزدوجة (راجع البند ١٩).

وبعد التحويل نحصل على الصيغة التالية لتحديد عزم القصور الذاتي
الرئيسية:

$$(4-29) \quad J_{\max} = \frac{J_x + J_y}{2} \pm \frac{1}{2} \sqrt{(J_x - J_y)^2 + 4J_{xy}^2}.$$

ان هذه الصيغة تشبه بتركيبتها الصيغة (2-٣٦) للاجهادات الرئيسية.

وعند بحث المشتقة الثانية $\frac{d^2J_{x_1}}{d\alpha^2}$ يمكن في هذه الحالة ($J_x > J_y$) إثبات
ان عزم القصور الذاتي الأكبر J_{\max} يكون بالنسبة للمحور الرئيسي، الذي

دار بالنسبة للمحور x بزاوية α_0 . أما العزم الأصغر للقصور الذاتي، فإنه يكون بالنسبة للمحور الآخر العمودي على الأول.

وفي أغلب الحالات لا تحتاج لمثل هذا البحث، وذلك لأن تكوين المقطع يوضح لنا أيّاً من المحاور الرئيسية يناظر العزم الأكبر للقصور الذاتي. وعده الصيغة (٤ - ٢٩) لتحديد عزوم القصور الذاتي الرئيسية، يمكن استعمال الصيغ (٤ - ٢٣) و (٤ - ٢٤) أيضاً. وهنا تحل المسألة نفسها ذاتياً: بالنسبة لاي محور رئيسي نحصل على العزم الأكبر للقصور الذاتي وبالنسبة لاي محور نحصل على العزم الأصغر.

ولنبين الان، ان عزم القصور الذاتي الطارد المركزي بالنسبة للمحاور الرئيسية يساوى صفراء.

وبالفعل، فبمساواة $J_x = J_y = 0$ للصفر حسب الصيغة (٤ - ٢٥)، فاننا نحصل

على:

$$\frac{J_x - J_y}{2} \sin 2\alpha_0 + J_{xy} \cos 2\alpha_0 = 0$$

ومنها نحصل من جديد على الصيغة (٤ - ٢٨) $J \tan 2\alpha_0 = 0$.

وعلى هذا الاساس، فان محاور القصور الذاتي هي المحاور التي تملك

الخصائص التالية:

١ - ان عزم القصور الذاتي الطارد المركزي بالنسبة لهذه المحاور يساوى صفراء.

٢ - ان عزوم القصور الذاتي بالنسبة للمحاور الرئيسية هي اما نهاية عظمى او نهاية صغرى.

ان المحاور الرئيسية التي تمر بمركز ثقل المقاطع، تسمى بمحاور القصور الذاتي المركزية الرئيسية.

وفي حالات كثيرة، يمكن تحديد وضع المحاور المركزية الرئيسية فوراً، فإذا كان للشكل محور تماثل، فإنه يعتبر أحد المحاور المركزية الرئيسية، أما المحور الثاني، فيمر بمركز ثقل المقطع بصورة عمودية على المحور

الاول. ويستخلص مما ذكر اعلاه، ان عزم القصور الذاتي الطارد المركزي يساوى صفراء اذا اخذ بالنسبة لمحور التمايل او اي محور اخر عمودي عليه.

وباستعمال الصيغ (٤ - ٢٣) و (٤ - ٢٥)، يمكن التأكيد من انه اذا كان عزما القصور الذاتي المركزيان الرئيسيان للمقطع متساوين، فان اي محور مركزي في هذا المقطع يعتبر رئيسيا وكل عزوم القصور الذاتي المركزي الرئيسية تكون متساوية (الدائرة، المربع، الشكل السادس والمثلث المتساوي الاضلاع).

وبالفعل، نفترض انه في مقطع ما كان المحوران x و y محورين مركزين رئيسيين، وان $J_x = J_y$. فعند ذلك نحصل من الصيغ (٤ - ٢٣) و (٤ - ٢٤) على $J_{x_1} = J_{y_1} = J_x = J_y$ ، ومن الصيغة (٤ - ٢٥) نتأكد من ان $0 = J_{x_1, y_1}$ ، اي ان كلا من المحورين x_1 و y_1 يعتبر محور قصور ذاتي مركزي رئيسي للشكل هذا الشكل.

٣٣ - العلاقة بين عزوم القصور الذاتي الطاردة المركبة بالنسبة لمجموعتين متوازيتين من محاور الاحداثيات

نفترض ان x_0, y_0 هما محوران مركزيان (الشكل ٤ - ٧) وعزوم القصور الذاتي J_{x_0, y_0} معلوم. نجد عزم القصور الذاتي الطارد المركبى بالنسبة للمحورين x_1, y_1 . ومن الشكل يتضح ان :

$$\begin{aligned} x_1 &= x_0 + b, \\ y_1 &= y_0 + a \end{aligned}$$

اذن:

$$J_{x_1, y_1} = \int_F x_1 y_1 dF = \int_F (x_0 + b)(y_0 + a) dF =$$

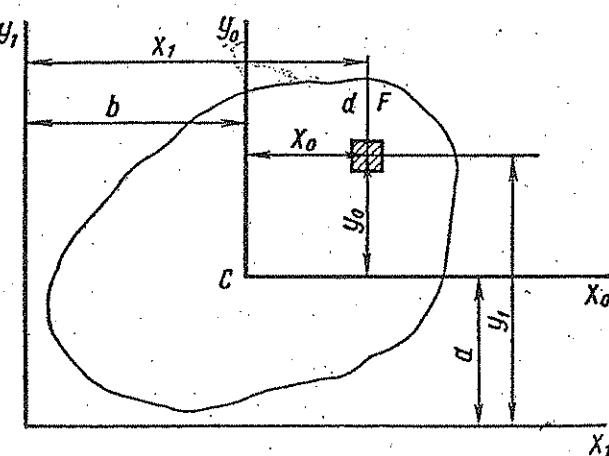
$$= \int_F x_0 y_0 dF + b \int_F y_0 dF + a \int_F x_0 dF + \int_F ab dF$$

او:

$$J_{x_1, y_1} = J_{x_0, y_0} + Fab.$$

(٤ - ٤)

ان التكاملين الثاني والثالث في الطرف الايمن من المعادلة (٤ - ٣٠) اللذين يمثلان العزوم الاستاتيكية بالنسبة للمحاور المركزية، يساويان صفراء. وهكذا، فان عزم القصور الذاتي الطارد المركزي بالنسبة لمجموعة المحاور المتعامدة والموازية للمحاور المركزية يساوى عزم القصور الذاتي الطارد المركزي بالنسبة لهذه المحاور المركزية زائدا حاصل ضرب مساحة الشكل في



الشكل ٤ - ٧

احداثيات مركز ثقلها بالنسبة للمحاور الجديدة.

وإذا كانت المحاور x_0, y_0 محاور رئيسية مركبة، فان $J_{x_0y_0} = 0$ بالنسبة الى هذه المحاور وان الصيغة (٤ - ٣٠) تتبسط :

$$(4 - 31) \quad J_{x_1y_1} = Fab.$$

والشكل المركب الذي يتكون من n من الاشكال البسيطة:

$$(4 - 32) \quad J_{x_1y_1} = \sum_1^n F_i a_i b_i.$$

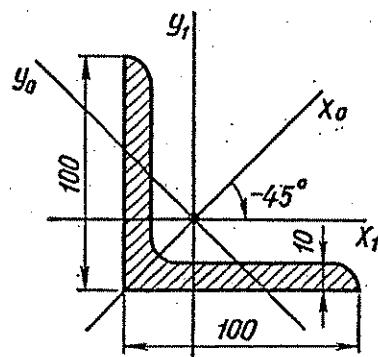
(على شرط، ان تعتبر المحاور المركزية الخاصة لكل شكل محاور رئيسية).
مثال ٤ - ٢. يراد حساب عزم القصور الذاتي الطارد المركزي لمقطع زاوي ابعاده $10 \times 100 \times 100$ مم بالنسبة للمحاور المركزية x_1, y_1 (الشكل ٤ - ٨).

الحل. نستعمل الصيغة (٤ - ٢٥) ونحدد عزم القصور الذاتي المركزي بواسطة عزم القصور الذاتي بالنسبة للمحاور المركبة x_0, y_0 المعروفة لدينا من الجداول:

$$J_{x_0} = 284 \text{ cm}^4,$$

$$J_{y_0} = 74.1 \text{ cm}^4$$

$$J_{x_1 y_1} = \frac{(J_{x_0} - J_{y_0}) \sin 2\alpha}{2} + J_{x_0 y_0} \cos 2\alpha.$$



الشكل ٤ - ٨

وبما أن مجموعة المحاور x_0, y_0 تعتبر محاور مركبة رئيسية (المحور x_0 - محور تماثل للشكل)، فإن عزم القصور الذاتي $J_{x_0 y_0}$ يساوي صفر، والزاوية $\alpha = 45^\circ$ ذلك لأن المحاور y_1 و x_1 اللذين يحسب عزم القصور الذاتي المركبي بالنسبة لهما، دارا باتجاه دواران عقرب الساعة بالنسبة للمحورين x_0, y_0 .
اذن:

$$J_{x_1 y_1} = \frac{284 - 74.1}{2} (-1) = -104.95 \text{ cm}^4.$$

مثال ٤ - ٣. يراد حساب عزم القصور الذاتي المركبة الرئيسية للمقطع المرسوم في الشكل ٤ - ٩.

الحل. ١ - نحدد احداثيات مركز الثقل، حيث نمد محاور ثانوية x_1 و y_1 ، ونقسم المقطع إلى قسمين: قسم على هيئة مجري (I) وقسم كمقطع زاوي (II)، وجميع المعلومات الضرورية موجودة في جداول المقاطع الجانبية (الجدول ٤ - ١).

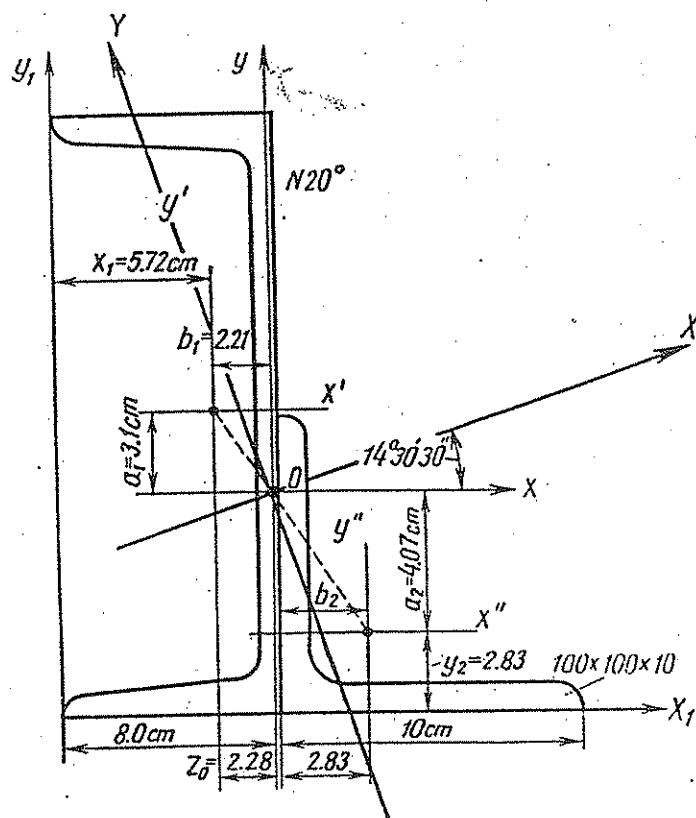
ونحدد احداثيات مركز الثقل للمقطع بالصيغ:

$$x_0 = \frac{F_1 a_1 + F_2 x_2}{F_1 + F_2},$$

$$y_0 = \frac{F_1 y_1 + F_2 y_2}{F_1 + F_2}$$

حيث F_1 - مساحة الشكل الأول (المجري)،
 x_1 - المسافة بين المحور y_1 وبين مركز ثقل المجرى.

وهنا: $x_1 = 8.0 - 2.28 = 5.72 \text{ cm}$ حيث 8.0 cm — سلك المجرى
و $z_0 = 2.28 \text{ cm}$ — المسافة بين مركز ثقل المجرى وبين الجدار.
— مساحة المقطع الزاوي، F_2
 x_2 — المسافة بين مركز ثقل المقطع الزاوي وبين المحور y_1 ، وتساوي
 $.x_2 = 8.0 + 2.83 = 10.83 \text{ cm}$



الشكل ٤ - ٩

ان المسافة بين المحور x_1 ومركز ثقل المجرى تساوى $y_1 = 10 \text{ cm}$
وذلك لأن ارتفاع المجرى 20 سم ، ولأن المسافة بين المحور x_1 وبين مركز
ثقل المقطع الزاوي تساوى $y_2 = 2.83 \text{ cm}$. وبالتعويض بالقيم العددية نحصل
على:

$$x_0 = \frac{25.2 \cdot 5.72 \cdot 19.2 \cdot 10.83}{25.2 + 19.2} = 7.93 \text{ cm}$$

$$y_0 = \frac{25.2 \cdot 10 + 19.2 \cdot 2.83}{25.2 + 19.2} = 6.9 \text{ cm.}$$

الجدول ٤-١

الرأسية	الافقية	موضع مركز الثقل z_0, cm	مساحة المقطع F, cm^2	الشكل
١٣٩	١٦٧٠	٢,٢٨	٢٥,٢	مقطع على شكل مجري رقم ٢٠
١٧٩	١٧٩	٢,٨٣	١٩,٢	مقطع زاوي ابعاده $100 \times 100 \times 10$

وبهذه المعطيات نعين النقطة ٥ التي هي مركز ثقل المقطع، ونقوم برسوخ محاور مركزية ثانوية x و y . ويجب أن تكون النقطة ٥ واقعة على الخط الواصل بين مركزى ثقل المجرى والمقطع الزاوي.

٢ - نحسب عزم القصور الذاتي بالنسبة للمحورين x و y .

$$J_x = J_x^I + J_x^{II}, \\ J_y = J_y^I + J_y^{II}.$$

ولحساب عزم القصور الذاتي للمجرى J_x^I بالنسبة للمحور x ، نستعمل الصيغة (٤-١٠) :

$$J_x^I = 1670 + 25.2(+3.10)^2 = 1912 \text{ cm}^4$$

حيث $J_x^I = 1670 \text{ سم}^4$ - عزم القصور الذاتي للمجرى بالنسبة لمحور x المركزي الذاتي x ،

$= F$ - مساحة مقطع المجرى.

$a_1 = 10 - 10 = 0 \text{ سم}$ - المسافة بين المحور x وبين مركز ثقل

المجرى، ويعزى موجباً وذلك لأن مركز ثقل المجرى أعلى من المحور x وبنفس الطريقة، فإن عزم القصور الذاتي للمقطع الزاوي بالنسبة للمحور y

$$J_x^{II} = 179 + 19.2(-4.07)^2 = 497 \text{ cm}^4,$$

حيث $J_x^z = 179$ سم⁴ هي عزم القصور الذاتي للمقطع الزاوي بالنسبة للمحور المركزي الذاتي x .

حيث $a_2 = 283 - 79 = 204$ سم هي المسافة بين المحور x وبين مركز ثقل المقطع الزاوي. تكون الاشارة سالبة لأن مركز ثقل المقطع الزاوي يقع أسفل المحور x .

وعزم القصور الذاتي الكلى للمقطع بالنسبة للمحور x يساوى:

$$J_x = 1912 + 497 = 2409 \text{ cm}^4.$$

وبنفس الطريقة بالضبط نحسب عزم القصور الذاتي للمقطع بالنسبة للمحور y .

عزم القصور الذاتي للمجرى سيكون:

$$J_y^I = 139 + 25.2 = 262.5 \text{ cm}^4$$

حيث $b_1 = 72 - 57 = 15$ سم هي المسافة بين المحور y وبين مركز ثقل المجرى. ان الاشارة السالبة توضح ، لأن مركز ثقل المجرى يقع على يسار المحور y .

للمقطع الزاوي:

$$J_y^{II} = 179 + 19.2(2.9)^2 = 340.5 \text{ cm}^4$$

حيث $b_2 = 83 + 8 = 91$ سم هي المسافة بين المحور y وبين مركز ثقل المقطع الزاوي.

وعزم القصور الذاتي الكلى للمقطع بالنسبة للمحور y يساوى:

$$J_y = 262.5 + 340.5 = 603 \text{ cm}^4.$$

لنسحب عزم القصور الذاتي الطارد المركزي بالنسبة للمحورين x و y . لاجل هذا تستعمل الصيغة (٤ - ٣٠). وبما ان المجرى له محور تماثل افقي x ، فان المحاور المركزية الذاتية للمجرى x و y تعتبر محاور رئيسية، لذلك فان الحد الاول في الصيغة (٤ - ٣٠) للمجرى يساوى صفرًا.

وبالنسبة للمقطع الزاوي، فإن المحاور المركزية الذاتية تكون موازية للمحاورين x و y أي أن J_x و J_y لا تعتبران محورين رئيسيين. لذلك فإن الحد الأول من الصيغة (٤ - ٣٠) لا يساوي صفرًا بالنسبة للمقطع الزاوي. ويجب حساب بنفس الطريقة التي اتبعت في المثال ٤ - ٢. حيث حصلنا هناك على قيمة عزم القصور الذاتي الطارد المركزي لنفس المقطع الزاوي بالنسبة للمحاورين x و y ، والذي يساوي J_{xy} . إذن فإن عزم القصور الذاتي الطارد المركزي لكل المقطع سيساوي:

$$J_{xy} = 25.2(+3.10)(-2.21) - 104.95 + \\ + 19.2(-4.07)(2.9) = -172.0 - 104.95 - 225 = -501.9 \text{ cm}^4.$$

٣ - نحدد وضع المحاور المركزية الرئيسية بواسطة الصيغة (٤ - ٢٨)

$$\tan 2\alpha_0 = \frac{2J_{xy}}{J_y - J_x} = \frac{2(-501.95)}{603 - 2409} = 0.555;$$

$$2\alpha_0 = 29^\circ 03', \quad \alpha_0 = 14^\circ 31' 30''$$

نقيم هذه الزاوية عكس اتجاه دوران عقرب الساعة ونرسم المحاورين المركزيين X و Y . فإذا حصلنا على $\tan 2\alpha_0$ و α_0 باشارة سالبة، فإن المحاور الرئيسية في هذه الحالة تكون بالنسبة للمحاورين x و y موضوعة في اتجاه دوران عقرب الساعة.

٤ - نحسب عزم القصور الذاتي المركزية الرئيسية بواسطة الصيغة (٤ - ٤) :

$$J_{\max} = \frac{2409 + 603}{2} \pm \frac{1}{2} \sqrt{(2409 - 603)^2 + 4 \times 501.95^2} = \\ = 1506 \pm 1030.$$

$$\text{أدنى } J_{\min} = 476 \text{ cm}^4, \quad J_{\max} = 2536 \text{ cm}^4$$

وبما أن $J_y > J_x$ ، فإن J_{\max} ستكون بالنسبة للمحور الرئيسي X وبالنسبة للمحور الرئيسي Y .

وبغية التأكيد من صحة ذلك، تستعمل الصيغة (٤ - ٢٣) و (٤ - ٢٤) :

$$J_x = 2409 \times 0.937 + 603 \times 0.0625 + \\ + 501.95 \times 0.485 = 2536 \text{ cm}^4$$

$$J_y = 2409 \times 0.0625 + 603 \times 0.937 - 501.95 \times 0.485 = 476 \text{ cm}^4$$

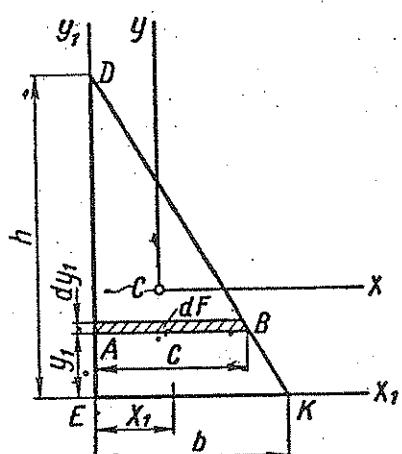
حيث:

$$\cos^2 \alpha = \cos^2 (14^\circ 31' 30'') = 0.968^2 = 0.937,$$

$$\sin^2 \alpha = \sin^2 (14^\circ 31' 30'') = 0.25^2 = 0.0625;$$

$$\sin 2\alpha = \sin 29^\circ 03' = 0.485.$$

مثال ٤ - ٤. يراد تحديد عزم القصور الذاتي الطارد المركزي لمثلث قائم الزاوية بالنسبة للمحورين المنطبقين على ضلعيه القائمين (الشكل ٤ - ١٠).
الحل. يحسب عزم القصور الذاتي الطارد المركزي بالصيغة:



الشكل ٤ - ١٠

$$J_{x_1 y_1} = \int_F x_1 y_1 dF.$$

وكمجزء من المساحة (مساحة اولية) نعتبر مساحة الشريحة AB .

$$dF = cdy_1$$

ان الاحداثي الافقى x_1 لمركز ثقل الشريحة AB يساوى:

$$x_1 = \frac{c}{2}.$$

ولكن من شروط تشابه المثلثين DAB و DEK نحصل على:

$$c = \frac{b}{h} (h - y_1).$$

وعلى هذا الاساس فان:

$$J_{x_1y_1} = \frac{b^2}{2h^2} \int_0^h (h - y_1)^2 y_1 dy_1 = \frac{b^2 h^2}{24}.$$

ولتحديد عزم القصور الذاتي الطارد المركزي بالنسبة للمحاور المركزية
نستعمل الصيغة (٤ - ٣٠).

$$J_{xy} = J_{x_1y_1} - F \frac{h}{3} \cdot \frac{b}{3} = -\frac{b^2 h^2}{72}.$$