

مہمات شریف @sharif\_ie



مہمات شریف @sharif\_ie

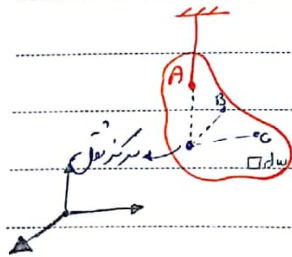
$$\int \frac{x \cdot dm}{m} \quad \text{مرکز جرم}$$

$$\int \frac{x \cdot dw}{w} \quad \text{مرکز ثقل}$$

Date : \_\_\_\_\_

Page : ( ۱ )

$$\int \frac{x \cdot dV}{V} \quad \text{مرکز حجم}$$



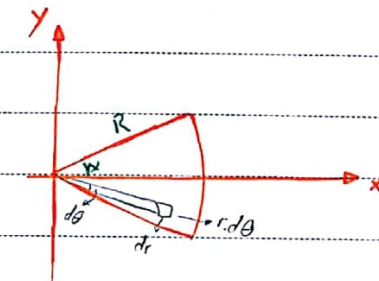
اگر ستاره حول مرکز ثقل می‌چرخیم، ستاره بی‌نیستد.

$$\int x \cdot dw = \bar{x} \cdot w \Rightarrow \bar{x} = \frac{\int x \cdot dw}{w} \rightarrow \rho \int x \cdot dy \cdot dz$$

$$\bar{y} = \frac{\int y \cdot dw}{w}$$

این دو نقطه در تمام نقاط یکسان باشد، مرکز جرم و مرکز ثقل برابر است.

۱- برای مرکز سطح قطاعی از دایره.

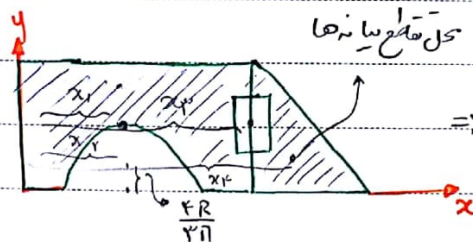


$$\bar{x} = \frac{\int x \cdot dA}{A} = \frac{\int_0^R \int_0^\alpha r \cos \theta \cdot dr \cdot d\theta}{\alpha R^2} = \frac{R^3}{3} [\sin \theta]_0^\alpha$$

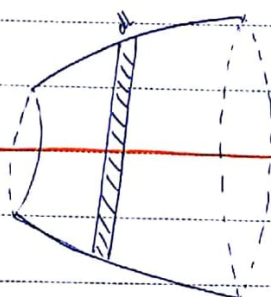
$$= \frac{2}{3} \frac{R^3 \sin \alpha}{\alpha R^2} = \frac{2}{3} \frac{R \sin \alpha}{\alpha}$$

اصولاً مرکز ثقل و مرکز جرم به دلیل یابرداری گشتی هستند.

۲- مرکز سطح‌هایی که مثل از چند شکل ساده هستند.



$$\Rightarrow \text{مرکز سطح} = \frac{\sum \bar{x}_i A_i}{\sum A_i}$$



$$\int y \cdot dL = y \cdot L \cdot \frac{\int y \cdot dL}{L} = y \cdot L \cdot \bar{y}$$

$$\gamma = \gamma \cdot A \cdot \frac{\int y \cdot dA}{A} = \gamma \cdot A \cdot \bar{y}$$

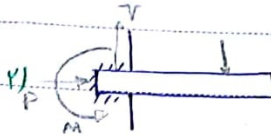
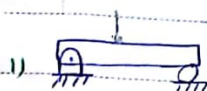


تیر در سگرمی در این است

Page : ( ۲۰ )

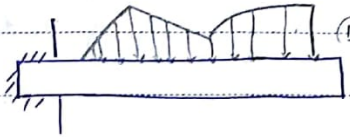
Date : \_\_\_\_\_

انواع تیر

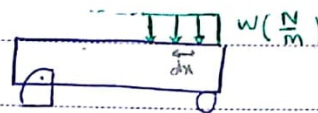


از تیر آویز

سؤال

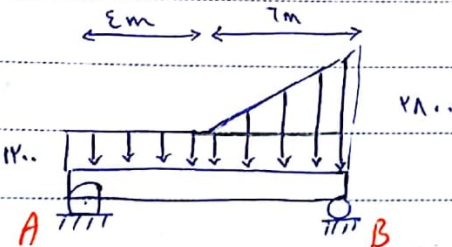


سؤال

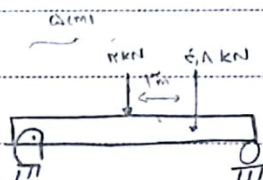


$$\bar{x}(Lw) = \int x \cdot w \cdot dx \Rightarrow \bar{x} = \frac{\int x \cdot dw}{w}$$

نقطه اثر مجموع نیروها مساوی مرکز سطح شل سوزند (پایان شل در یک شل)



→



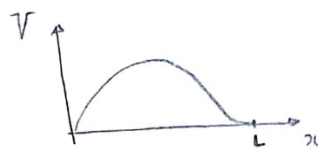
نیروهای تکیه گاه را بیست کردیم

$$\frac{12 \times 7}{2} = 42$$

$$\sum M_A = 0 \Rightarrow (-12)(0) - (12)(4) + 11.4(B_y) = 0 \Rightarrow B_y = 11.4$$

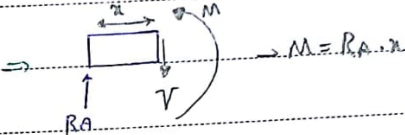
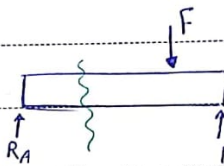
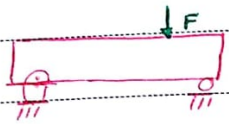
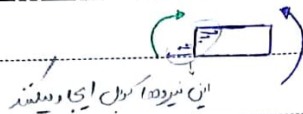
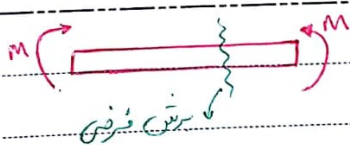
$$A_y = 12 - B_y$$

Date: \_\_\_\_\_



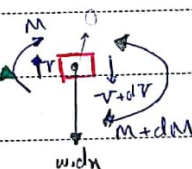
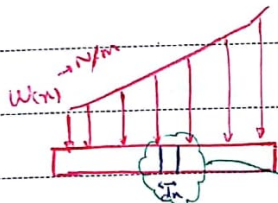
\* تغییر الاستیک سرشود  
\* دگرگونی کرنش سرشود

Page: (۲۱)



$$M = R_A \cdot x$$

مسکن جهت هار این شل بدی



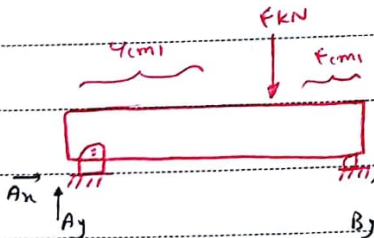
$$\sum F_y = 0 \Rightarrow V - w \cdot dx - V - dV = 0$$

$$\Rightarrow \frac{dV}{dx} = -w \quad (1)$$

$$\sum M_o: M + dM - M - \frac{dx}{y} V + \frac{dx}{y} (V + dV) = 0 \Rightarrow dM = V dx \Rightarrow \frac{dM}{dx} = V \quad (2)$$

$$\frac{d^2 M}{dx^2} = -w$$

اشکال نمودار (V-x) کنار رسم کنید

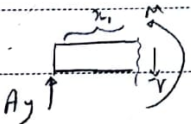


$$B_y = \frac{F \cdot 4}{1} = 2.4 \text{ kN}$$

$$A_y = 1.4 \text{ kN}$$

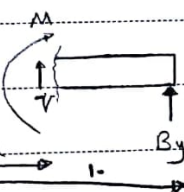
نیروهای درونی (استاتیک)

یک برش قبل از نیروی برش بدو نیروی درونی



$$V = A_y = 1.4 \text{ kN}$$

$$M = 1.4 \cdot x_1$$

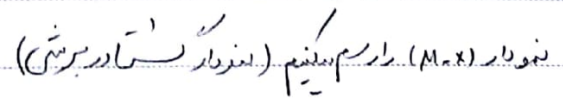
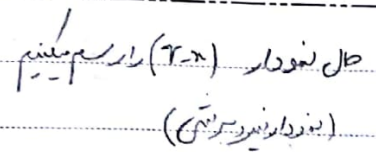


$$V' = -B_y = -2.4 \text{ kN}$$

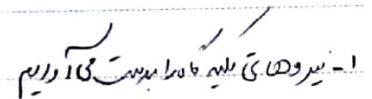
$$M = (1 - x) B = (1 - x) (2.4)$$

AZAD



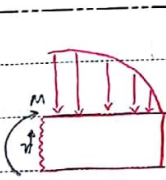


۱. اکثریت سروی پیوسته ندانسته باقیمانده دار (۸-۱۱) پیوسته است.



نکته:  $M = -V \frac{L}{2} \Rightarrow \frac{w \cdot L^2}{\pi} \quad \text{و} \quad \sum M_0 = 0 \Rightarrow \int_0^L x \cdot w(x) \cdot dx = M \Rightarrow \dots$

$$\Rightarrow w \cdot \int_0^L x \cdot \sin\left(\frac{n\pi x}{L}\right) \cdot dx = -w \cdot \frac{L^2}{n^2}$$



در بخش میانی:  $\sum F_y = 0 \Rightarrow V_x = \int_x^L w_{(x)} \cdot dx = -\frac{w \cdot L}{\pi} \cos\left(\frac{\pi x}{L}\right) \Big|_x^L$

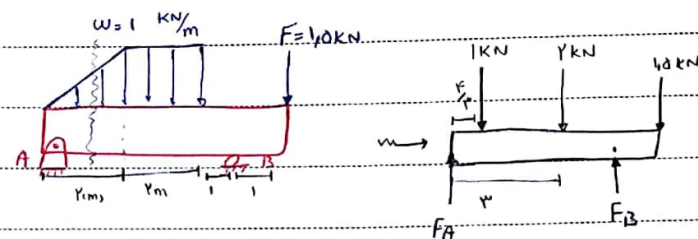
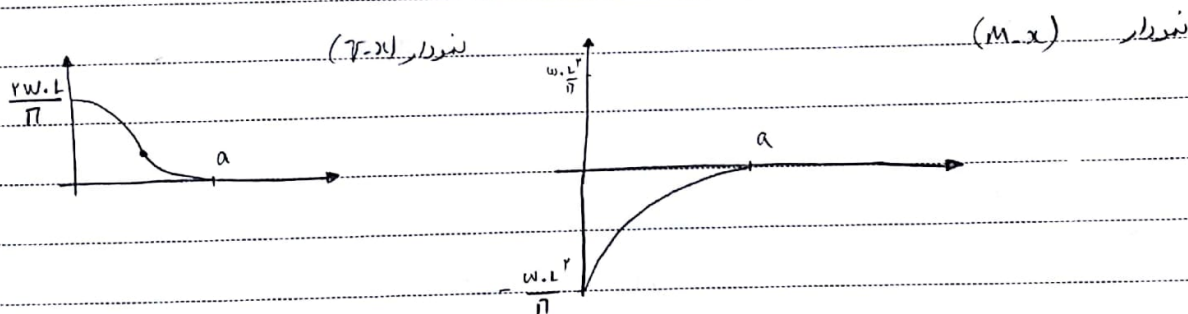
$V = \frac{w \cdot L}{\pi} (1 + \cos(\frac{\pi x}{L}))$

$\sum M_x = 0 \Rightarrow -M - \int_x^L (z-x) w_{(z)} \cdot dz = 0 \Rightarrow M = - \int_x^L (z-x) w \cdot \sin(\frac{\pi z}{L}) \cdot dz$

$= -w \cdot \int_x^L (z \sin(\frac{\pi z}{L}) - x \sin(\frac{\pi z}{L})) \cdot dz$

$\Rightarrow M = -\frac{w \cdot x \cdot L}{\pi} \cos(\frac{\pi x}{L}) \Big|_x^L - w \cdot \left( -\frac{z \cdot L}{\pi} \cos(\frac{\pi z}{L}) \Big|_x^L + \left(\frac{L}{\pi}\right)^2 \sin(\frac{\pi z}{L}) \Big|_x^L \right)$

$\Rightarrow M = \frac{w \cdot x \cdot L}{\pi} (1 + \cos(\frac{\pi x}{L})) - w \cdot \left( \frac{L^2}{\pi} - \frac{x \cdot L}{\pi} \cos(\frac{\pi x}{L}) + \left(\frac{L}{\pi}\right)^2 \sin(\frac{\pi x}{L}) \right)$

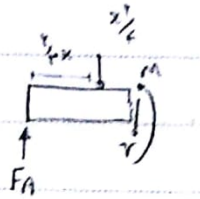
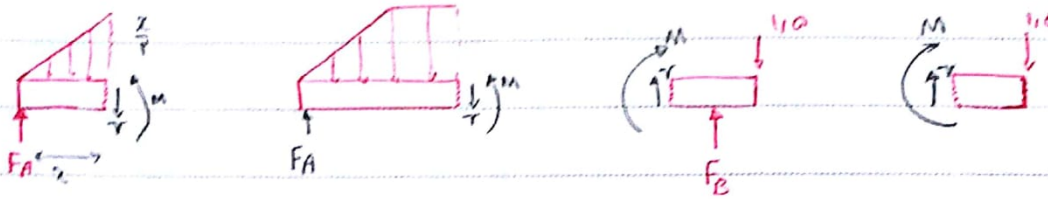


$\sum M_A = 0 \Rightarrow F_{(1)} \cdot (1) + 3 \cdot (2) + 9 \cdot (3) = F_B \cdot (3) \Rightarrow \frac{F_B}{3} = F_B(3) \Rightarrow F_B = \frac{69}{10} \text{ kN}$

$\sum F = 0 \Rightarrow 1 + F_A + F_B = 0 \Rightarrow F_A = \frac{1 + 69}{10} \text{ kN}$

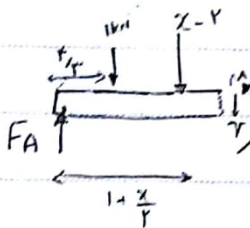


۵۰ برش می زنیم. (برش جدا قبل از تغییر نیرو و گزینیم) (۱ برش قبل از ۲ - ۱ برش بین ۲ و ۳ - ۱ برش بعد از ۳)  
 (نکته: در یکی دوبار خط)



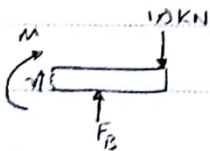
$$T = F_A - \frac{x^2}{F}$$

$$\sum M_A = 0 \Rightarrow M - \frac{1}{2}x \cdot \frac{x^2}{F} - T \cdot x = 0 \Rightarrow M = \frac{x^3}{6} - x F_A + \frac{x^3}{F}$$



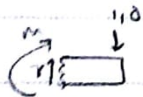
$$T = F_A - 1 - x + \frac{x^2}{F} \Rightarrow \boxed{T = F_A - x + 1}$$

$$\sum M_A = 0 \Rightarrow -110 \cdot 1 - (x-1)\left(1 + \frac{x}{F}\right) - xT + M = 0 \Rightarrow M = \dots$$



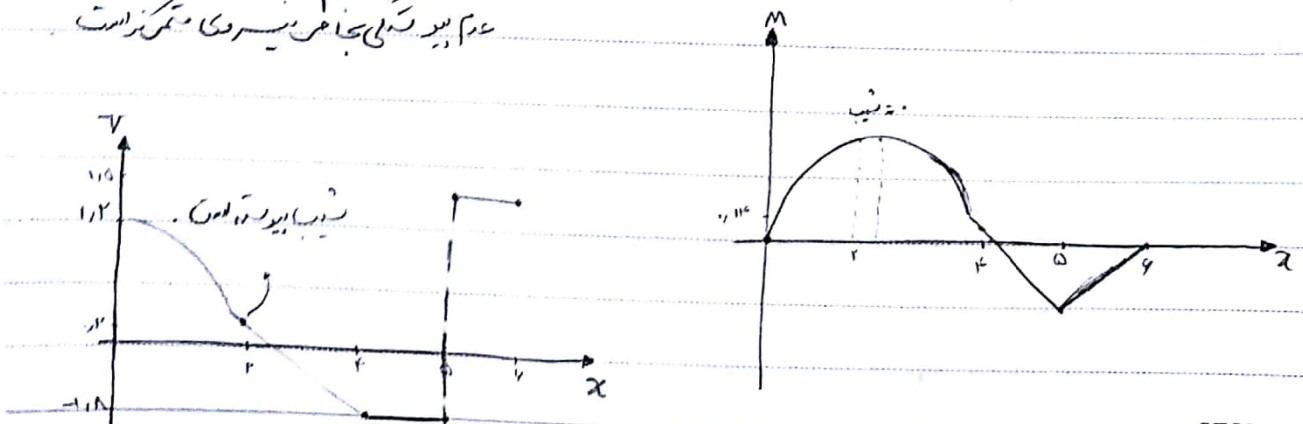
$$T = 110 - F_B$$

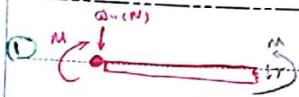
$$\sum M_V = 0 \Rightarrow (4-x)F_B - (4-x)110 = M \Rightarrow M = \dots$$



$$T = 110, \quad M = (110)(4-x)$$

عدم پیوستگی یا غیر پیوستگی و تمرکز است

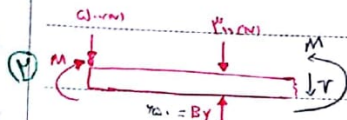




$$V = -100 \text{ N}$$

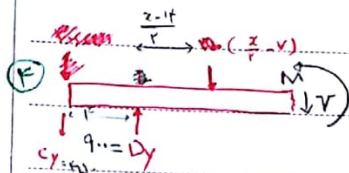
$$M = -100x + 300$$

تس و سوزین هاجم برش می زنیم



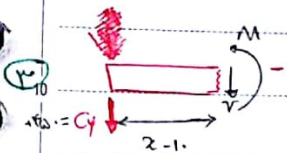
$$V = -100$$

$$\sum M_B = 0 \Rightarrow + (100)(x-a) + (10)(a)(\frac{a}{2}) - 300 + M = 0 \Rightarrow M = -100x + 100a$$



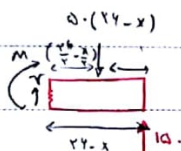
$$V = -100x + 1100$$

$$\sum M_C = 0 \Rightarrow 100x - 10(\frac{x}{2})(\frac{x}{2}) - (x-1)(V) + M = 0$$



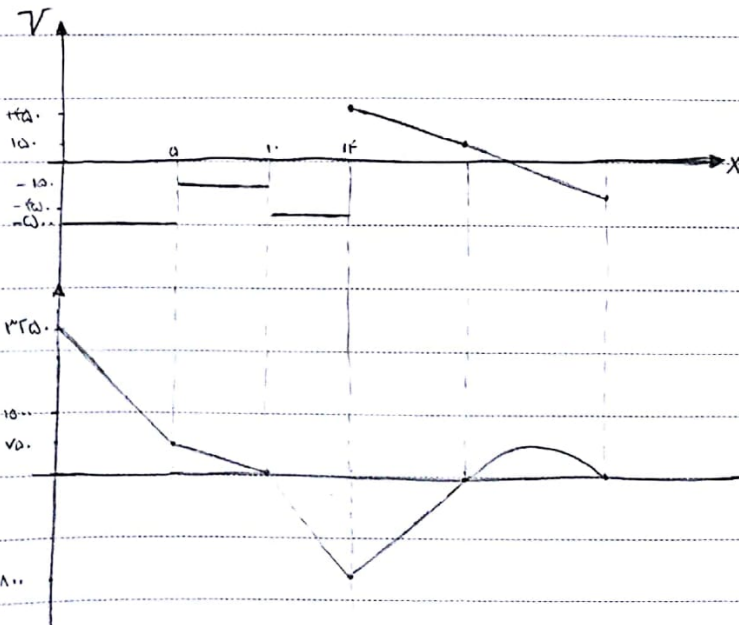
$$V = -100(x)$$

$$\sum M_C = 0 \Rightarrow M + (100)(x-1) = 0 \Rightarrow M = -100x + 100$$



$$V = 1100 - 100x$$

$$\sum M_T = 0 \Rightarrow 100(24-x) - M - \frac{10}{2}(24-x)^2 = 0 \Rightarrow M = 24(24-x) - 10(24-x)$$





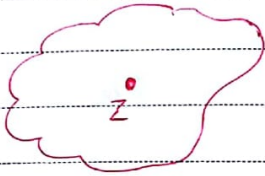
Date : \_\_\_\_\_

$$F = m\vec{a}$$

$$\vec{M} = I\vec{\alpha}$$

Page : ( )

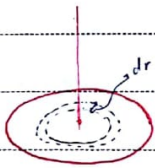
• شعاع مرکز اینرسی (زیر اینرسی)



$$I_Z = \int r^2 dA = k_Z^2 A$$

شعاع زیر اینرسی

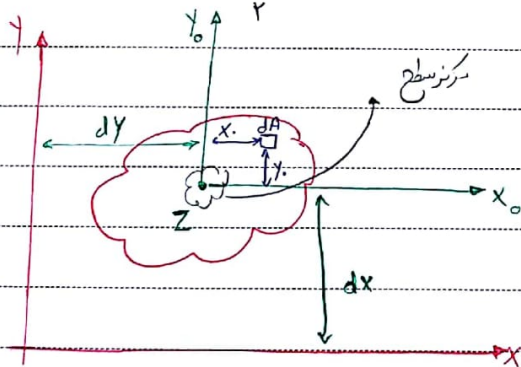
$$k_Z^2 = k_x^2 + k_y^2$$



شعاع زیر اینرسی به دایره و حساب کنید (R = شعاع)

$$I = \int r^2 dA = \int_0^R r^2 \cdot 2\pi r \cdot dr = \frac{\pi R^4}{2}$$

$$\frac{\pi R^4}{2} = k^2 \pi R^2 \Rightarrow k = \frac{\sqrt{2}}{2} R$$



$$I_x = \int y^2 dA = \int (d_x^2 + y_0^2 + 2d_x y_0) dA$$

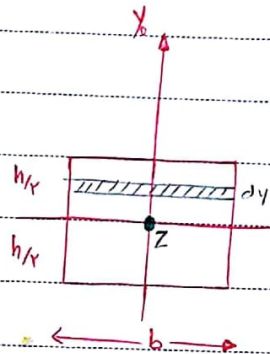
$$= (A d_x^2 + \bar{I}_x + 2d_x \int y_0 dA)$$

چون درشتی و ری مرکز سطح قرار دارد.

$$\Rightarrow I_x = A d_x^2 + \bar{I}_x$$

قضیه گورهای موازی

$$k_x^2 A = A d_x^2 + k_x^2 A$$

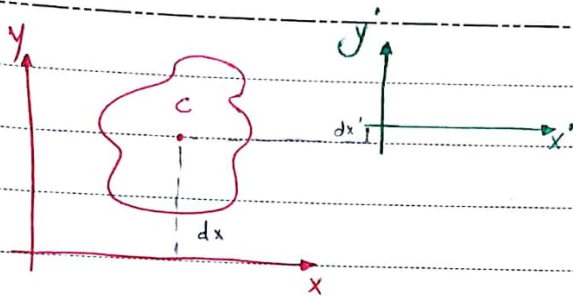


$$\bar{I}_x = \int_{-h/2}^{h/2} y^2 dA = \int_{-h/2}^{h/2} y^2 b dy = b \left[ \frac{y^3}{3} \right]_{-h/2}^{h/2} = \frac{1}{12} b h^3$$

محال اینرسی را به دست آورید.

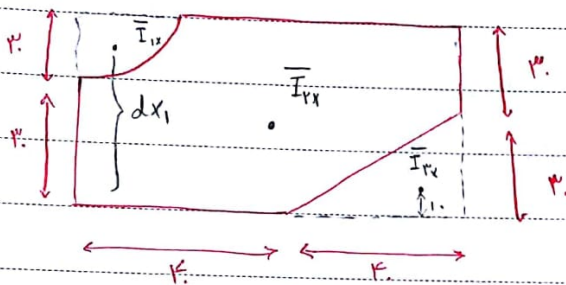
$$\bar{I}_y = \frac{1}{12} h b^3$$

$$\bar{I}_z = \bar{I}_x + \bar{I}_y$$

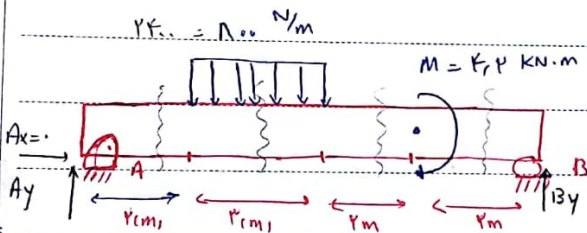


$$\bar{I}_x = I_x - A dx^2$$

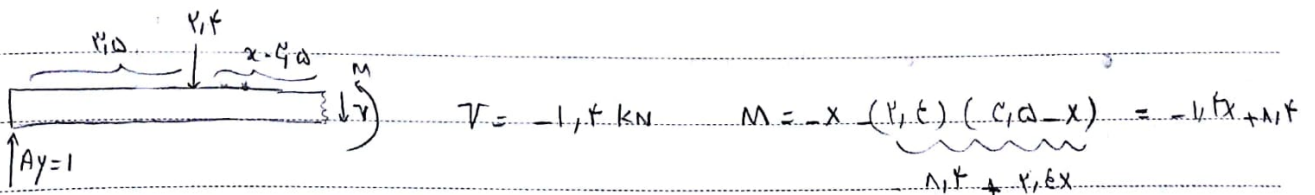
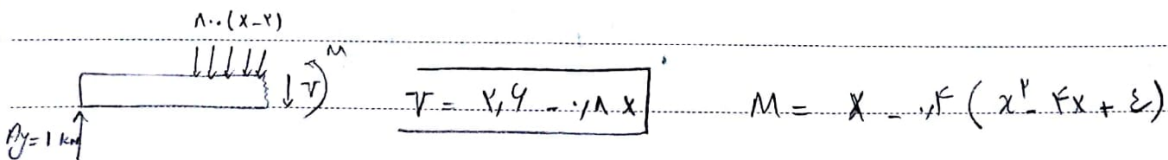
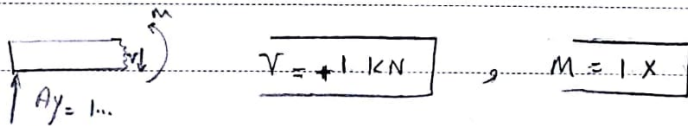
$$I'_x = I_x - A dx^2 + A dx^2$$



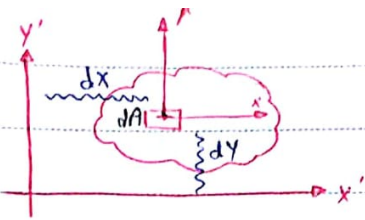
$$I_x = \bar{I}_{x'} + A y_1^2 - (\bar{I}_{x'} + A y_1 dx_1) - (I_{x'} + A y_1^2) =$$



$$\sum M_A = 0 \Rightarrow -(1 \times 9)(4.5) - 1 \times 2 = B_y(9) \Rightarrow B_y = 1 \text{ kN}, A_y = 1 \text{ kN}$$

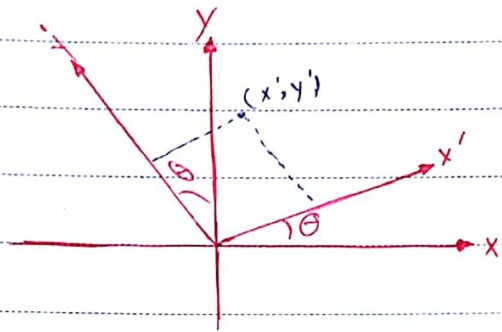






$$I_{x'y'} = I_{xy} + dx dy A$$

• دران محور



$$\begin{bmatrix} x' \\ y' \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \cos\theta & \sin\theta \\ -\sin\theta & \cos\theta \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x \\ y \end{bmatrix}$$

$$I_{x'} = \int y'^2 \cdot dA = \int (y \cos\theta - \sin\theta x)^2 \cdot dA = I_x \cos^2\theta + I_y \sin^2\theta - 2 I_{xy} \sin\theta \cos\theta$$

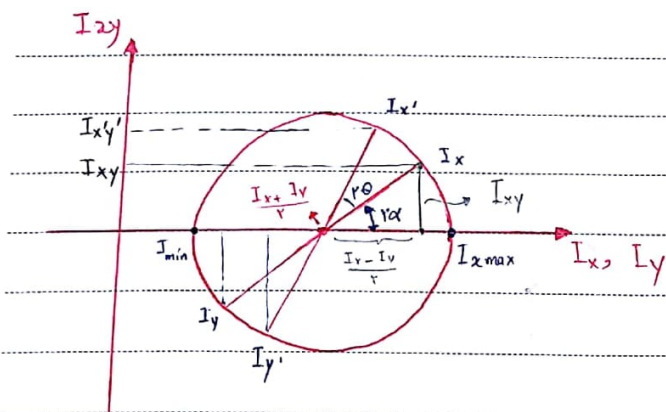
بسیار نزدیک  $\Rightarrow I_{x'} = \frac{I_x + I_y}{2} + \frac{I_x - I_y}{2} \cos 2\theta - I_{xy} \sin 2\theta$

برای  $I_{y'}$  هم بطور مشابه همین طور است.

$$I_{x'y'} = \frac{I_x - I_y}{2} \sin 2\theta + I_{xy} \cos 2\theta$$

برای ماکسیم شدن حال اینترهای صید باید از آن نهایت به  $\theta$  مشتق گرفت

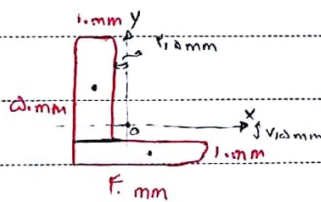
$$\frac{d I_{x'}}{d\theta} = 0 \Rightarrow \tan 2\theta = \frac{2 I_{xy}}{I_y - I_x}$$



$$I_{\max} = \frac{I_x + I_y}{2} + \sqrt{\left(\frac{I_x - I_y}{2}\right)^2 + I_{xy}^2}$$

$$I_{\min} = \frac{I_x + I_y}{2} - \sqrt{\left(\frac{I_x - I_y}{2}\right)^2 + I_{xy}^2}$$

نصف دائرة



این محال اینرسی را فعلی در دست داریم

$$I_{x_1} = \frac{1}{12} b h^3 = \frac{1}{12} \times 1 \times (10)^3 = \frac{17}{12} \times 10^3 \text{ mm}^4$$

(محال اینرسی)

$$I_{y_1} = \frac{1}{12} b h^3 = \frac{1}{12} \times 10 \times 1^3 = \frac{1}{12} \text{ mm}^4$$

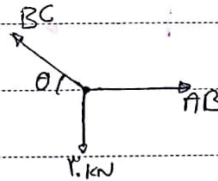
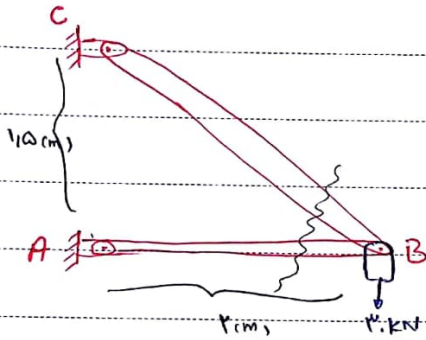
$$I_{x_c} = I_{x_1} + I_{x_2} + d_{x_1}^2 (b h) + d_{x_2}^2 (b' h') = \frac{17}{12} \times 10^3 + 10 \times (10 \times 1) = 10 \left( \frac{17}{12} + 10 \right) \text{ mm}^4$$

(ب) محال اینرسی در دست داریم

$$I_{\max} = \frac{I_x + I_y}{2} + \sqrt{\left(\frac{I_x - I_y}{2}\right)^2 + I_{xy}^2}$$



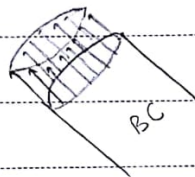
« مقادیر مصالح »



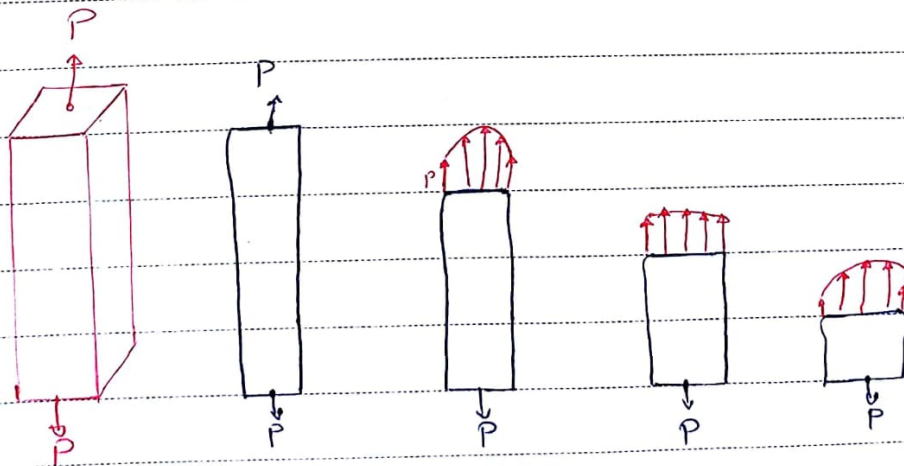
$$\Rightarrow \boxed{BC = 5 \text{ kN}}, \boxed{AB = 4 \text{ kN}}$$

تنش

$$\sigma = \frac{F}{A}$$



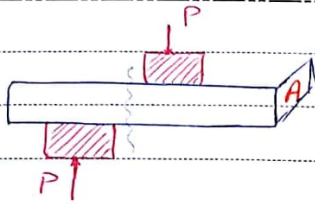
$$\sigma = \lim_{\Delta A \rightarrow 0} \frac{\Delta F}{\Delta A}$$



تنش متوسط در این نوارها برابر P است.

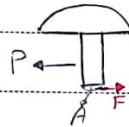
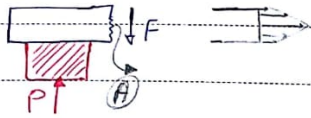
Date : \_\_\_\_\_

Page : ( )



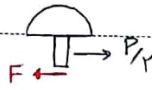
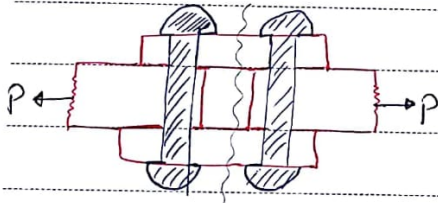
$$\tau_{avg} = \frac{F}{A}$$

تension برشی

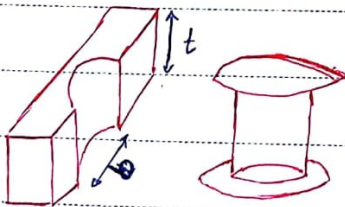


$$\tau = \frac{F}{A} = \frac{P}{A}$$

مثال: تension برشی را حساب کنید.



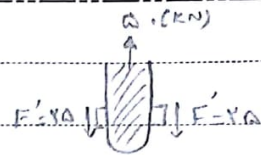
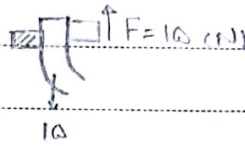
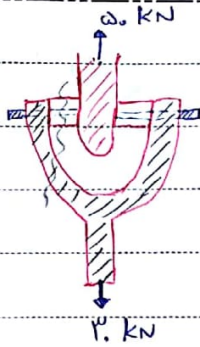
$$\Rightarrow \tau = \frac{F}{A} = \frac{P}{2A}$$



$$\sigma_b = \frac{F}{A_b} = \frac{F}{tb}$$

تension برشی





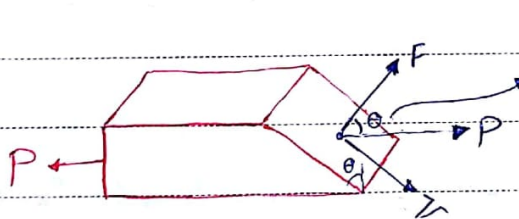
فقط کافی بود همین دو را حساب کنیم بدون نیازی از  $F$  و از دیگری بزرگتر است پس بزرگ را در نظر می‌گیریم.

$$\tau = \frac{F'}{A} = \frac{20 \times 10^3}{\pi \left( \frac{20}{2} \right)^2 \times 10^{-4}} = \frac{1.4 \times 10^8}{\pi} \approx 5.0 \text{ M Pa}$$

یک سیم را تحت کشش قرار می‌دهیم نیروی درونی آن از چه نوع است؟



سیم به نوع صفحه‌ای است که برش می‌دهیم. اگر قائم باشد، فقط تنش قائم داریم ولی اگر صفحه مایل باشد، هر دو نوع تنش داریم.



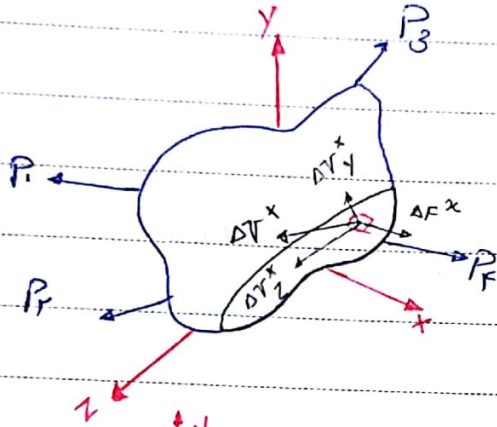
زاویه‌ای که صفحه پیدا قطع می‌کند.

شکل مایل را می‌بینیم:

$$\sigma = \frac{F}{A_\theta} = \frac{P \cos \theta}{A / \cos \theta} = \frac{P}{A} \cos^2 \theta$$

$$\tau = \frac{T}{A_\theta} = \frac{P \sin \theta}{A / \cos \theta} = \frac{P}{A} \sin \theta \cos \theta$$

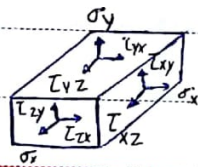
مواد تَرُد (مثل بچ) به دلیل اینکه از صفحات قائم بریده می‌شود، به این نتیجه می‌رسیم که تنش برش صاف است. همیشه در صفحاتی مسطحه که نیروی کشش  $\sigma_{xx}$  باشد.



$$\sigma_x = \lim_{\Delta A \rightarrow 0} \frac{\Delta F_x}{\Delta A}$$

$$\tau_{xz} = \lim_{\Delta A \rightarrow 0} \frac{\Delta F_z}{\Delta A} \quad , \quad \tau_{xy} = \lim_{\Delta A \rightarrow 0} \frac{\Delta F_y}{\Delta A}$$

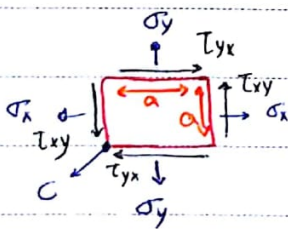
برای بیان به این صورت کشیده می‌شود.



$$\sum F_x = 0 \quad , \quad \sum F_y = 0 \quad , \quad \sum F_z = 0 \Rightarrow$$

در این تیرهای که در این سه صفحه جبر  
سند در سه صفحه نسبت برعکس  
هست پس همگی را ضعیف می‌کنند.

مساحت صفحه به اندازه کافی کوچک است.

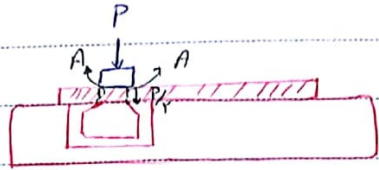


$$\sum M_C = 0 \Rightarrow -a(\tau_{yx} \Delta A) + a(\tau_{xy} \Delta A) =$$

$$\Rightarrow \tau_{xy} = \tau_{yx}$$



اینجا سبب نیروی برش را که سیمان از روش زیر استفاده کرد.

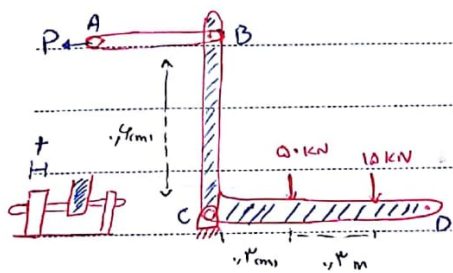


(تنش برشی)

$$\tau_{max} = \frac{P/2}{A} = \frac{P}{2A}$$

نیروی گذر از جسم  
نسبت به سطح

$$F.S. = \frac{\text{تنش برشی}}{\text{تنش مجاز}} \quad \text{یا} \quad \text{ضریب اطمینان (F.S.)} = \frac{\text{نیروی نهایی}}{\text{نیروی مجاز}}$$



$$\sigma_u = 40 \text{ MPa}$$

با داشتن این تنش برای بدنه AB برابر 40 MPa باشد.  
قطر را طوری باید که ضریب اطمینان (F.S.) 3.3 شود.  
بنابراین باید از فولاد با تنش نهایی 40 MPa باشد. قطر بدنه را  
ضمان کنیم که ضریب اطمینان 3.3 باشد.

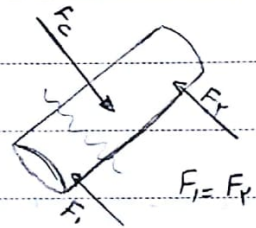
$$\sum M_C = 0 \Rightarrow 4P = 10 + 9 \Rightarrow 4P = 19 \Rightarrow P = 4.75 \text{ kN}$$

$$F.S. = \frac{\sigma_u}{\sigma_{all}} \Rightarrow \sigma_{all} = \frac{\sigma_u}{F.S.} = \frac{40}{3.3} \quad \sigma_{all} = \frac{P}{A} \Rightarrow \frac{40}{3.3} = \frac{P}{A} \Rightarrow A = \frac{4.75 \times 10^{-3}}{40 \times 10^{-6}}$$

$$\Rightarrow A = 118.75 \times 10^{-4} \text{ (m}^2\text{)} \Rightarrow \frac{\pi d^2}{4} = 118.75 \times 10^{-4} \Rightarrow d = 24.4 \text{ mm}$$

ب)

$$\Rightarrow \begin{cases} C_x = 4 \text{ kN} \\ C_y = 70 \text{ kN} \end{cases} \Rightarrow F_C = \sqrt{C_x^2 + C_y^2} \approx 70.14 \text{ kN}$$



$$F_1 = F_2 = \frac{F_C}{2} = 35.07 \text{ kN} \Rightarrow \tau = 35$$



$$\tau_{all} = \frac{\tau_u}{F.S.}$$

$$\Rightarrow A = \frac{35 \times 10^{-3}}{\frac{40 \times 10^{-6}}{3.3}} \Rightarrow d' = 19 \text{ mm}$$

$$A = \frac{F}{\tau_{all}}$$

کشش چون واحد ندارد در فاکتور آنالیز عددش فرقی نمی‌کند.  
(چون ضریب تبدیل واحد ندارد)

Page : ( )

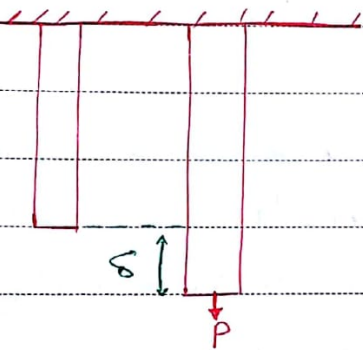
Date : \_\_\_\_\_



(ج) ضخامت باید رابطه است اوردید فرمائی که تنش تسلیم نامی برابر  $300 \text{ MPa}$  باشد  $(\sigma_{ball} = 300 \text{ MPa})$

$$\frac{F_1}{t \cdot d} = \sigma_{ball} \Rightarrow t = \frac{48 \times 10^3}{300 \times 10^6 \times 19 \times 10^{-3}} = \frac{4}{300} = 4.4 (\text{mm})$$

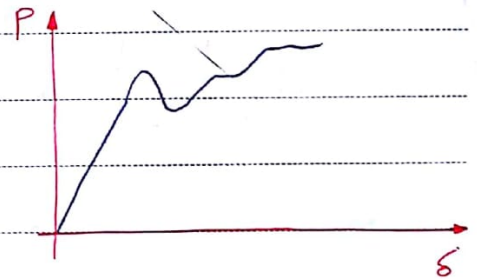
کشش



تغییر طول

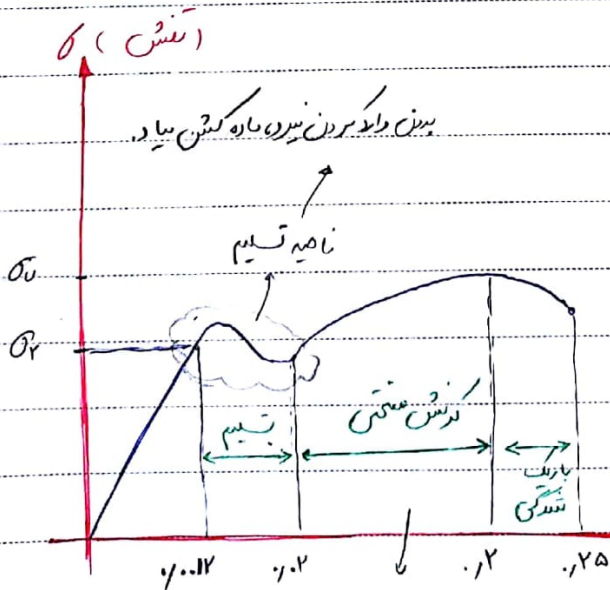
$$\epsilon = \frac{\delta}{L}$$

کشش



کشش خطی

$$\epsilon = \lim_{\Delta x \rightarrow 0} \frac{\Delta \delta}{\Delta x} = \frac{d\delta}{dx}$$



این نمودار برای فولاد است.  
(از این نمودار معلوم میشه که فولاد کیم  
کیمین بسیار قوی است.)

کشش طولی هنگام کشش حقیقی  
(در روش نمره و سردش سخت)

AZAD



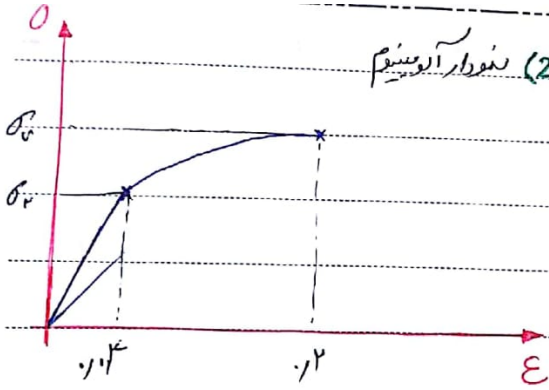
(3) نمودار تنش جسم شرد

$\sigma$

$\sigma_0$

$\epsilon$

(2) نمودار تنش



اصطلاحی که کرنش برای ضعیف یا پستی دارند  $\leftarrow$  تَرْد گفته می شود.

قانون هوک: در ناحیه خطی، رابطه زیر جواب میدهد

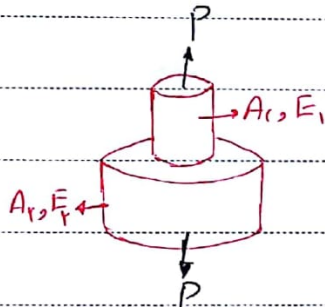
$$F = kx$$

$$\sigma = E \epsilon$$

میدان

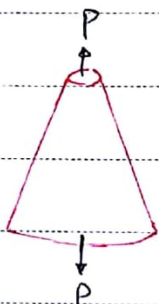
$$\left. \begin{array}{l} \sigma = E \epsilon \\ \delta = EL \end{array} \right\} \Rightarrow \delta = \frac{PL}{AE}$$

$$\frac{\sigma}{E} = \frac{P}{AE} \leftarrow \sigma = \frac{P}{A}$$



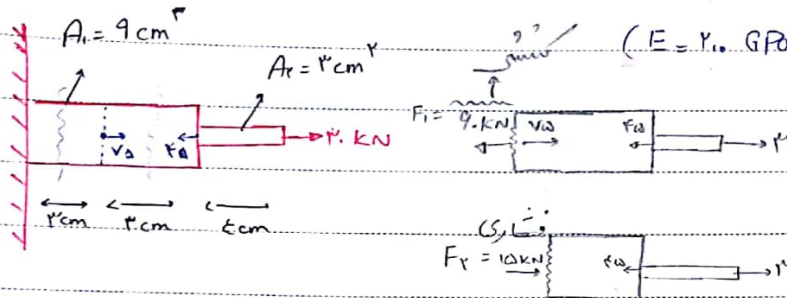
(1) اگر جسم از چند شکل ثابت تشکیل شده باشد

$$\delta = \sum \frac{P_i L_i}{A_i E_i}$$



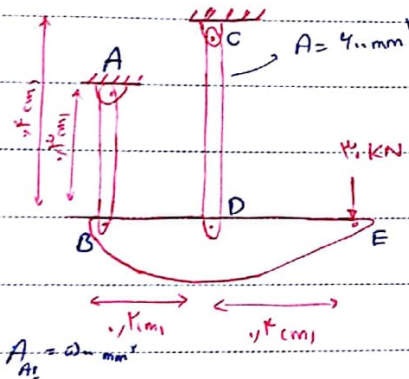
(2) جسم بصورت مدغم تغییر اندازه میدهد

$$\delta = \int \frac{P \cdot dx}{A_x E}$$



( $E = 2.0 \text{ GPa}$ )

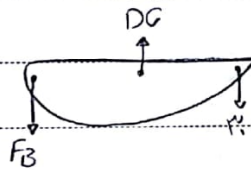
$$\Rightarrow \delta = \frac{4 \times 10^{-3} \times 2 \times 10^{-2}}{9 \times 10^{-6} \times 2.0 \times 10^9} + \frac{10 \times 10^{-3} \times 2 \times 10^{-2}}{3 \times 10^{-6} \times 2.0 \times 10^9} + \frac{4 \times 10^{-3} \times 2 \times 10^{-2}}{3 \times 10^{-6} \times 2.0 \times 10^9}$$



ماده صلب است AB فنیش آلومینیم است ( $E = 70 \text{ GPa}$ )

BC هم فولاده ( $E = 200 \text{ GPa}$ )

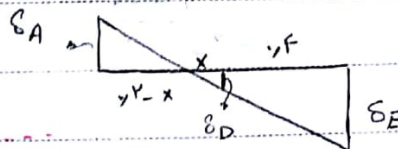
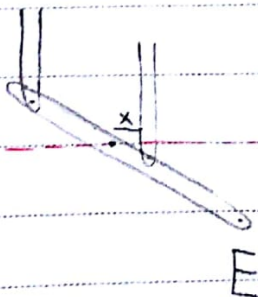
فنیش تیر در B و D و E به دیوار است



$$\sum M_B = 0 \Rightarrow (10)(2) = F_D(1) \Rightarrow \boxed{F_D = 20 \text{ kN}} \Rightarrow \boxed{F_B = 20 \text{ kN}}$$

$$\delta_{DC} = \frac{FL}{AE} = \frac{20 \times 1}{4 \times 10^{-6} \times 70 \times 10^9} = 0.714 \times 10^{-3} = \boxed{0.714 \text{ mm}}$$

$$\delta_{AB} = \frac{4 \times 10^{-3} \times 1}{70 \times 10^9 \times 4 \times 10^{-6}} = \frac{10}{280000} = \boxed{3.57 \times 10^{-5} \text{ mm}}$$



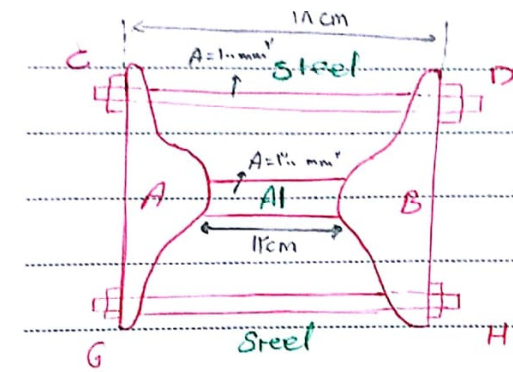
$$\frac{x}{2-x} = \frac{1}{1} \Rightarrow x = 2-x \Rightarrow x = 1 \text{ m}$$

$$\frac{\delta_E}{\delta_A} = \frac{1-x}{2-x} \Rightarrow \boxed{\delta_E = 1.9 \text{ mm}}$$

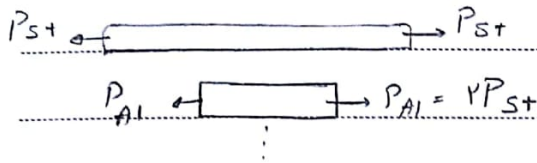


در H یک جرم در سری محویش تنش در مقادیر الاستیک است  
نسبت الاستیک (1 mm = 10<sup>-3</sup> m)

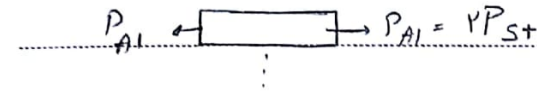
در H یک جرم در سری محویش تنش در مقادیر الاستیک است  
نسبت الاستیک (1 mm = 10<sup>-3</sup> m)



$$\delta_{St} = \frac{P_{St} \cdot 18 \times 10^{-2}}{100 \times 10^{-6} \times 2 \times 10^{11}} = 9 \times 10^{-9} P_{St}$$



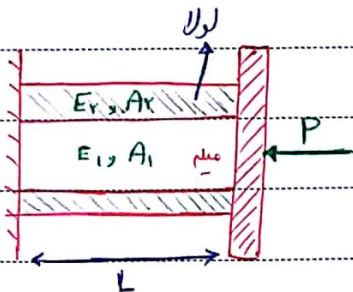
$$\delta_{Al} = \frac{P_{Al} \cdot 12 \times 10^{-2}}{100 \times 10^{-6} \times 7 \times 10^{11}} = 11.54 \times 10^{-9} P_{St}$$



$$\delta_{St} + \delta_{Al} = \frac{1}{f} \Rightarrow (9 \times 10^{-9} + 11.54 \times 10^{-9}) P_{St} = \frac{1}{f}$$

$$\Rightarrow P_{St} = 12.5 \text{ kN}$$

مثال:

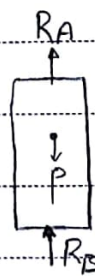
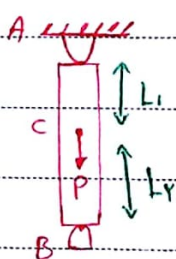


$$\Delta L_1 = \Delta L_2 \Rightarrow \frac{F_1 L}{A_1 E_1} = \frac{F_2 L}{A_2 E_2}$$

$$F_1 + F_2 = P$$

پس از آنکه

$$\Delta L = \frac{PL}{A_1 E_1 + A_2 E_2}$$



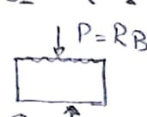
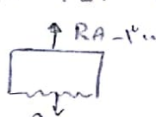
در حالتی که نیروی C نباشد، تنش و جرم در آن است  
تنش در آنجا را حساب کنید

$$\Delta L_1 = \Delta L_2 \Rightarrow \frac{R_A L_l}{E A} = \frac{R_B L_r}{E A}$$

$$R_A + R_B = P$$

$$\Rightarrow R_A = \frac{L_r}{L_l + L_r} P$$

$$R_B = \frac{L_l}{L_l + L_r} P$$

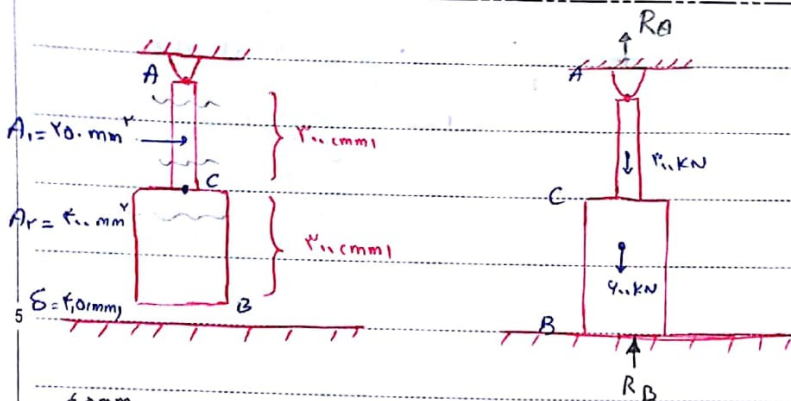


$$P = RA - 10$$

$$P = RB$$

$$E = 200 \times 10^9$$

$$RA + RB = 90 \text{ kN}$$



$$\delta = \frac{PL}{AE} = \frac{RA(10 \times 10^{-3}) \times 10^{-3}}{10 \times 10^{-4} \times E} + \frac{(RA - 10)(10 \times 10^{-3}) \times 10^{-3}}{10 \times 10^{-4} \times E} + \frac{(RA - 10)(10 \times 10^{-3}) \times 10^{-3}}{10 \times 10^{-4} \times E} + \frac{RB(10 \times 10^{-3}) \times 10^{-3}}{10 \times 10^{-4} \times E}$$

$$\Rightarrow 90 = \frac{RA \times 10^{-3}}{10} + \frac{10}{10} + \frac{RA \times 10^{-3}}{10} - \frac{10}{10}$$

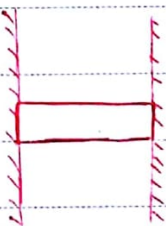
انحراف کل

$$\delta_T = \alpha (\Delta T) L$$

عامل حرارتی

$$\epsilon_T = \frac{\delta_T}{L} = \alpha \Delta T$$

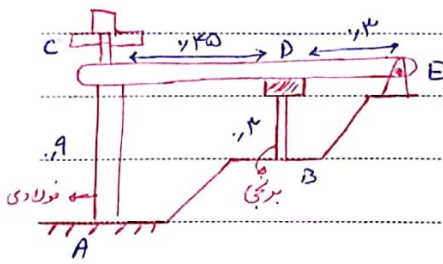
میل بهین در دیوار است. دما را به اندازه  $\Delta T$  زیاد کرده تنش بهین در دیوار را حساب کنید.



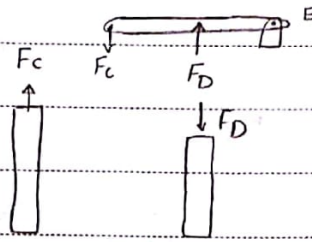
میزان انبساط بهین هم اندازه فشاری است که کوتاه کردن بهین وارد می شود.

$$\delta_T = \delta \Rightarrow \frac{\sigma L}{E} = \alpha \Delta T L \Rightarrow \sigma = \alpha \Delta T E$$



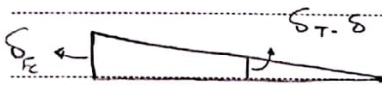


میدان برنجی از ۲۰۰۰ به ۵۰۰۰ رسید

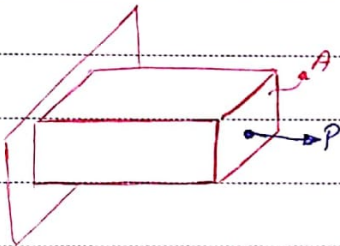


چون در حالت

$$\sum M_E = 0 \Rightarrow (-1.7m) \cdot F_C - 1.3 \cdot F_D = 0 \Rightarrow F_D = 1.15 F_C$$



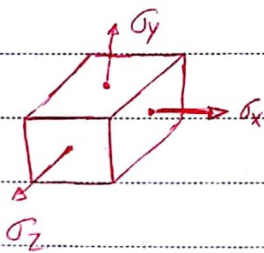
$$\delta = \frac{F_C \times 1.9}{A_{st} E_{st}}, \quad \delta_T = \delta = \alpha \Delta T \cdot \frac{F_D \times 1.3}{A_b E_b} \Rightarrow$$



$$\sigma_x = \frac{P}{A}, \quad \epsilon_x = \frac{\sigma_x}{E}$$

• بارگذاری محوری

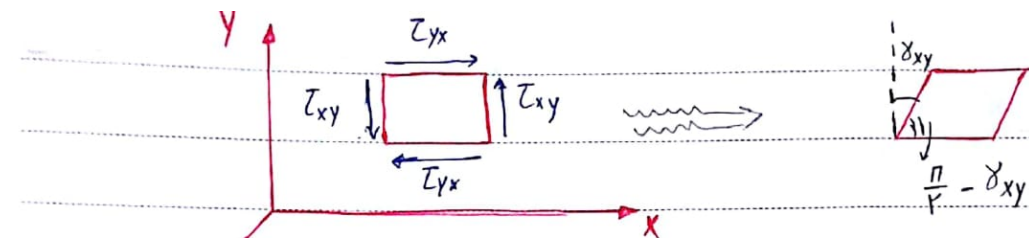
$$\nu = \frac{\text{کاهش جانبی}}{\text{کاهش محوری}} = -\frac{\epsilon_y}{\epsilon_x} = -\frac{\epsilon_z}{\epsilon_x}$$



$$\epsilon_x = \frac{\sigma_x}{E} - \frac{\nu \sigma_y}{E} - \frac{\nu \sigma_z}{E}$$

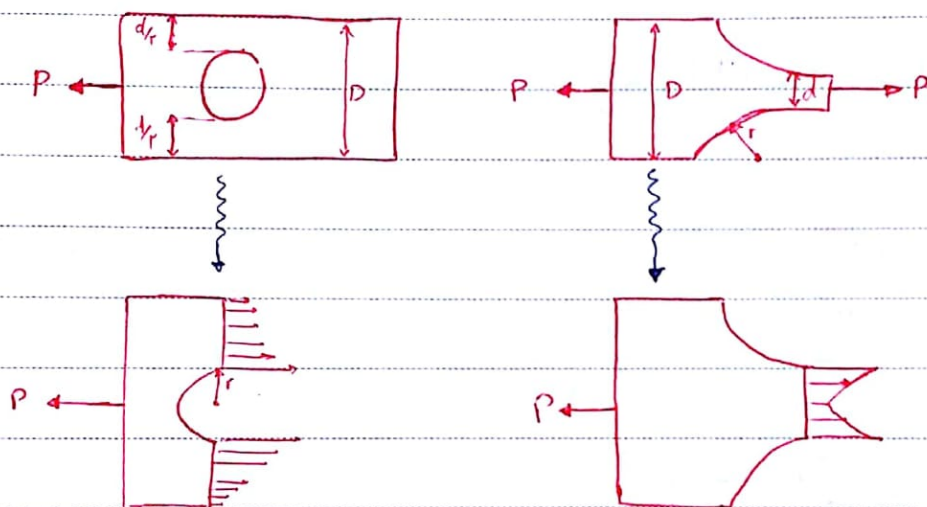
کرنش در محور x

کرنش برش

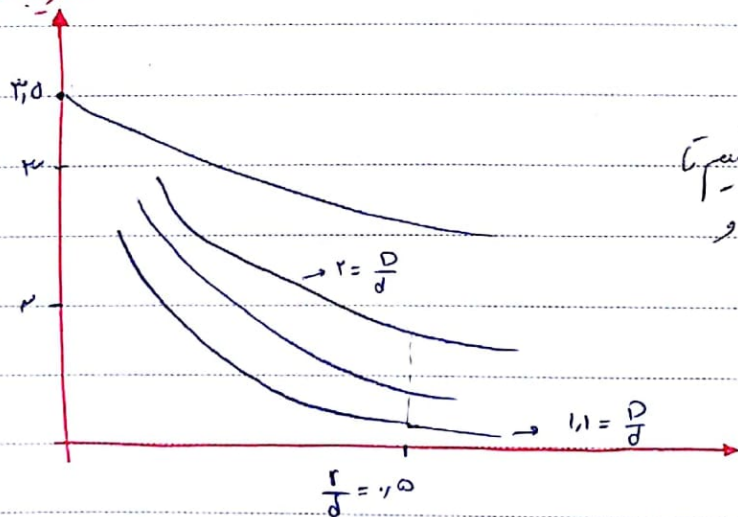


$$\tau_{xy} = G \gamma_{xy}$$
 مدل برش

$\gamma_{xy}$  کرنش برش بونید



ضریب گرنش

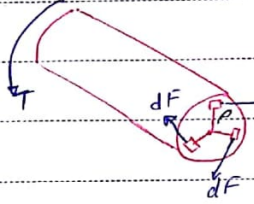
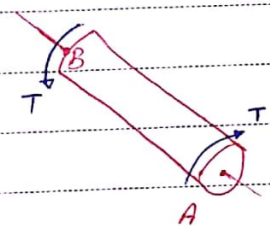


این شکل ها به بحث گرنش مطرح می ده

مقداری که باید در تنش ضرب کنیم تا  
تنش نهایی در نقاط خاص بدست بیاییم و  
سپس باید اعمال کرد

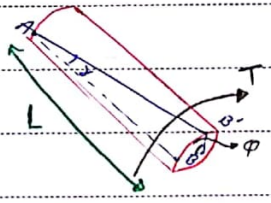
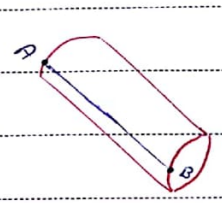


بجای



(مقدار برشخاع دایره)  $dF$

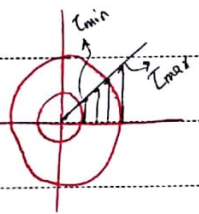
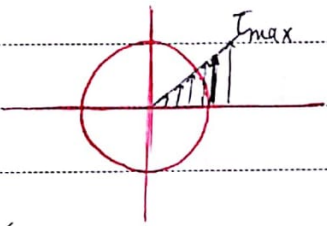
$$T = \int p \cdot dF \Rightarrow T = \int p \cdot r \cdot dA = T$$



$$L \cdot \gamma = \rho \phi \Rightarrow \gamma = \frac{\rho \phi}{L}$$

$$\tau = \frac{\rho G \phi}{L}$$

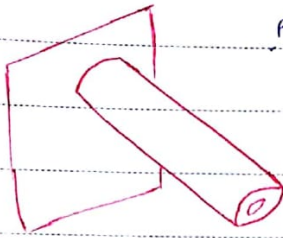
در مرکز بیشترین برشخاع است  
در لبه کمترین برشخاع است  
بصورت شکل مقابل داریم:



$$T = \int p \cdot r \cdot dA \xrightarrow{\tau = \frac{\rho}{c} \tau_{max}} \frac{\tau_{max}}{c} \left[ \int \rho^2 \cdot dA \right]$$

$$\tau_{max} = \frac{T \cdot c}{J}, \quad \tau = \frac{T \cdot \rho}{J}$$

تنگر برش مجاز برابر ۱۲ مپا است. ستاد کوچکتر تا کسبم قدرت است.



$$J = \frac{1}{4} \pi (C_o^4 - C_i^4) =$$

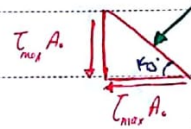
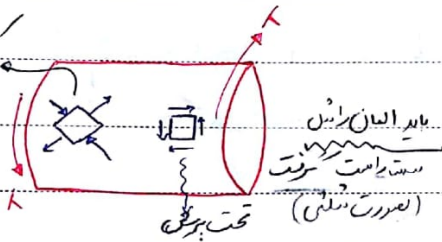
$$d_o = 4 \text{ cm}$$

$$d_i = 2 \text{ cm}$$

$$\Rightarrow T = \frac{\tau_{all} \times J}{C_o} = \frac{12 \times 10^6 \times \frac{1}{4} \pi (4^4 - 2^4)}{2}$$

$$\Rightarrow \frac{12 \times \frac{1}{4} \pi (4^4 - 2^4)}{2} = 1200 \pi \text{ N.m} \approx 4 \text{ kN.m}$$

کشش و فشار



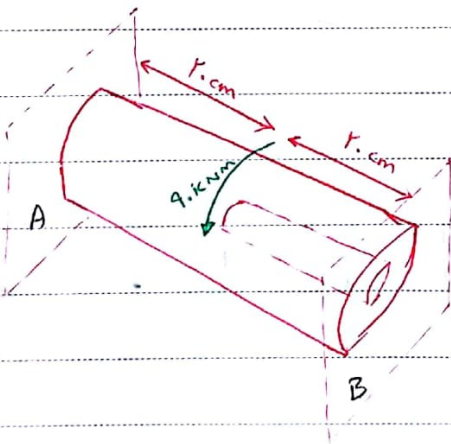
$$F = \sigma A$$

$$A = \frac{A_o}{\cos 45} = \sqrt{2} A_o$$

$$\Rightarrow \tau_{max} A_o \sin 45 = \sigma_x \sqrt{2} A_o$$

$$\Rightarrow \sigma = \tau_{max}$$

تنگر قائم در صفحه ۴۵ برابر با تنگر ۴۵ است.



$$d_o = 4 \text{ cm}$$

$$d_i = 2 \text{ cm}$$

$$\gamma = \frac{\rho \phi}{L} \quad \frac{\phi_{right}}{L_{right}} = \frac{\phi_{left}}{L_{left}} \Rightarrow \gamma_A = \gamma_B$$

$$\tau_{max A} = \frac{T_A \times C_o}{J = \frac{1}{4} \pi C_o^4}$$

$$\tau_{max B} = \frac{T_B \times C_o}{\frac{1}{4} \pi (C_o^4 - C_i^4)}$$

$$\Rightarrow \tau_{max A} = \tau_{max B} \quad (\tau_{max A} = \tau_{max B} \Rightarrow \gamma_A = \gamma_B)$$

$$T_A + T_B = 9$$