

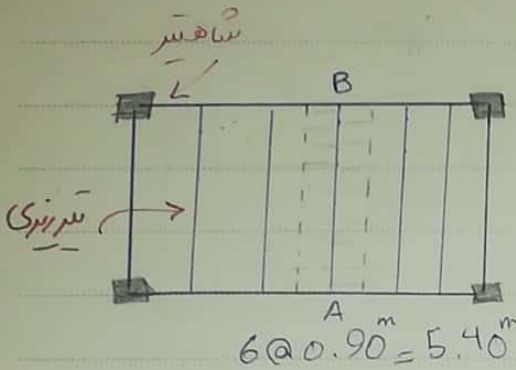


# جزوه باما

دانشجویان و اساتید توجه داشته باشید جزوه موجود به صورت اختصاصی توسط وب سایت **جزوه باما** تهیه شده است و تمامی حقوق مادی و معنوی آن برای این وب سایت محفوظ می باشد.

[Jozvebama.ir](http://Jozvebama.ir)

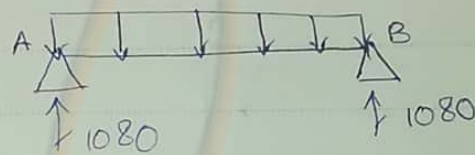
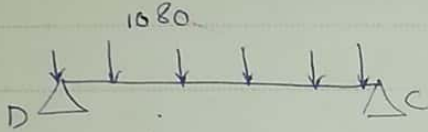
مقاومت مصالح (رأبی)



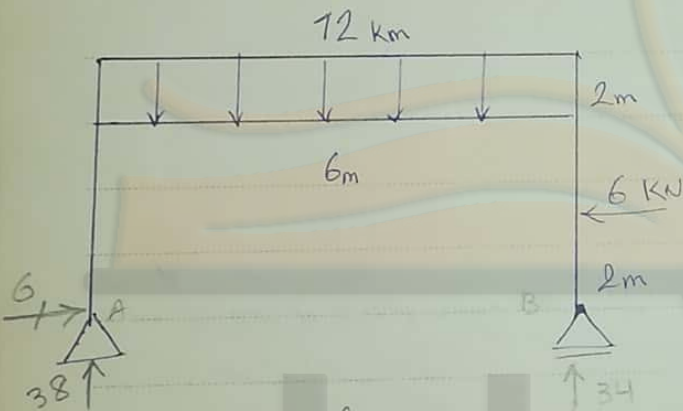
$$DL = 600$$

$$L.L = \frac{200}{800 \text{ kg/m}^2}$$

$$800 \times 0.90 = 720 \text{ kg/m}$$



در تمام های سوزنی محور، سوزنی برشی، تندرستی و همین  
منحنی الاستیک سازه قبل طوفان شده را رسم کنید.

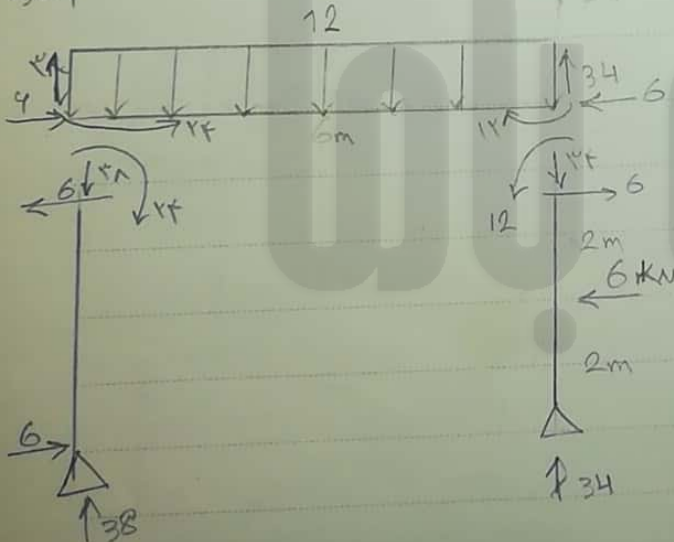


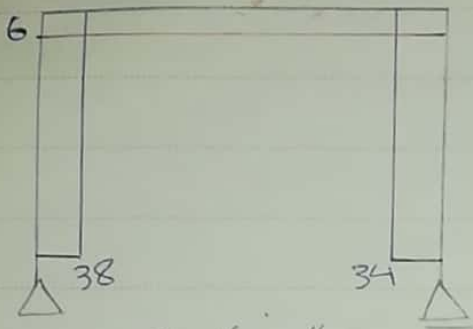
$$\sum M_A = 0 \quad 4 \times 4 + R_{yB} \times 4 - (4 \times 4) \times 2 = 0$$

$$R_{yB} = 34$$

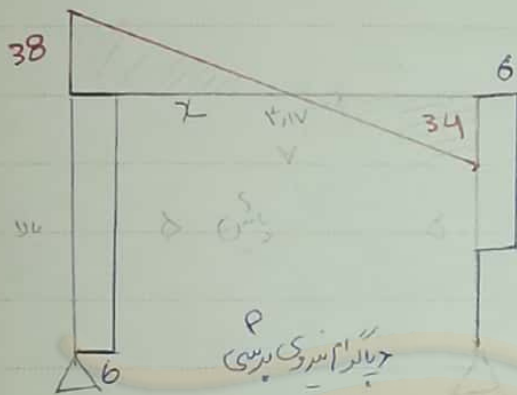
$$\sum M_B = 0 \quad R_{yA} \times 4 + 34 - 12 \times 4 = 38$$

$$R_{yA} = 38$$





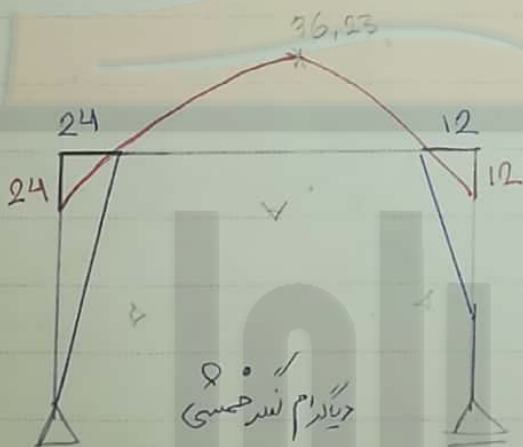
چالده ام تیردی تیردی



چالده ام تیردی تیردی

$$\frac{x}{34} = \frac{4-2}{34} \cdot 6 \quad \frac{x}{38} = \frac{4}{38+34}$$

$$x = 4.17$$

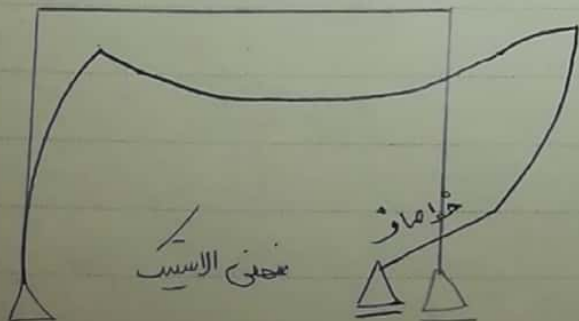


چالده ام تیردی تیردی

چالده ام تیردی تیردی در کتی رسم من شود نه تاها همساری  
در آن صورت است ۸۰

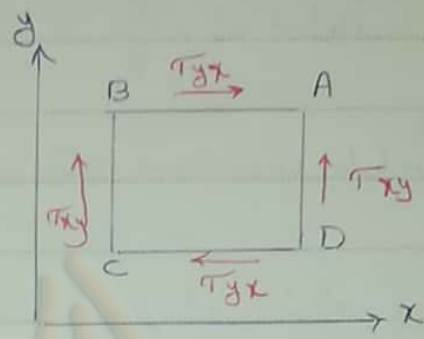
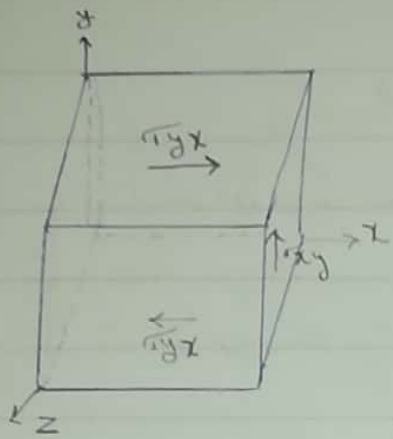


نور بمان در انتهای عضو که کتی بود تیرده هم  
همان سمت است.



خطی الاستیک

خامخام



$$\sum M_c = 0 \Rightarrow (\tau_{yx})(dx dz) dy - (\tau_{xy})(dy dz) dx = 0$$

$$\tau_{yx} = \tau_{xy} \Rightarrow T_{ij} = T_{ji}$$

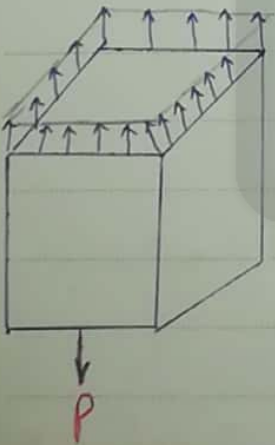
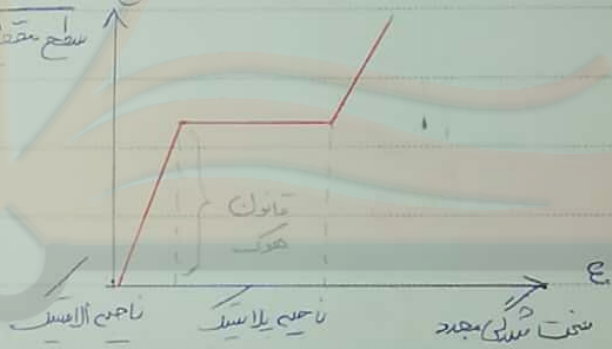


$$\sigma = \frac{P}{A}$$

$$P = \sigma A$$

تفرد  
سطح مقطع

ذاتاً اینها برعکس است

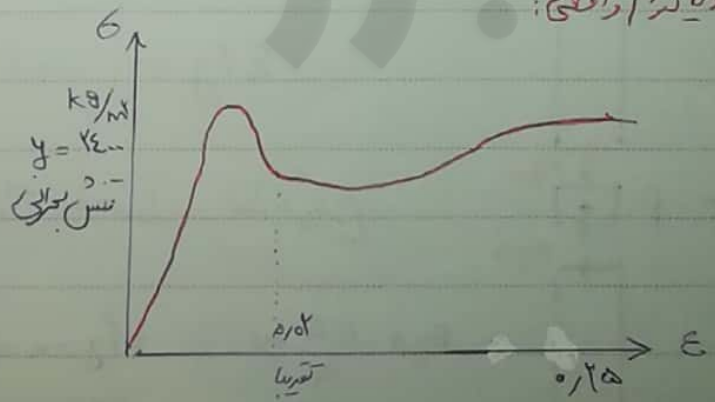


$$\epsilon = \frac{\text{ازاد طول}}{\text{طول طول اولیه}}$$

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

واحد ندارد

ذاتاً اینها برعکس است

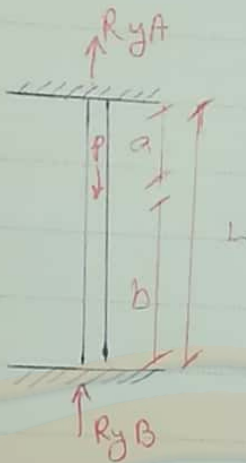


مدول الاستیسه = مدول یانگ =  $E = \frac{G}{\epsilon} \approx 2 \times 10^4 \text{ kg/cm}^2$

۱- غیر انیزوتروپیک ← هتیزم، در جهات مختلف قدرت مختلف دارد (ساده جیس است) (استیسه)

۲- انیزوتروپیک ← در جهتی جهات قدرت یسانانی دارد فولاد، بتن ← در جهات طی مصالح

تحلیل سازه های هیبرید (بتن-فولاد)



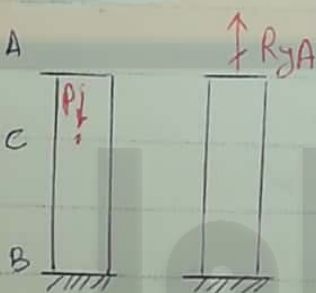
(۱) روشن نیروها  
(۲) روشن تغییر شکل

$$\sum F_y = 0 \Rightarrow R_{yA} + R_{yB} - P = 0$$

فولاد انیزوتروپیک

$$\Delta = \frac{PL}{EA}$$

تغییر شکل مدول الاستیسه

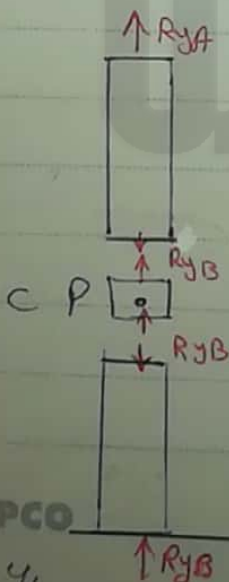


۱. روشن نیروها: نیکی از نیروها به عنوان مجهول اوله انتخاب می کنیم.

$$\Delta_A = \frac{Pb}{EA} \quad \Delta_A = \frac{R_{yA} L}{EA}$$

$$\frac{-Pb}{EA} + \frac{R_{yA} L}{EA} = 0 \Rightarrow R_{yA} = \frac{Pb}{L}$$

$$\sum F_y = 0 \Rightarrow R_{yB} = \frac{Pa}{L}$$



۲. تغییر شکل: تغییر شکل نقطه C به عنوان مجهول در نظر می گیریم

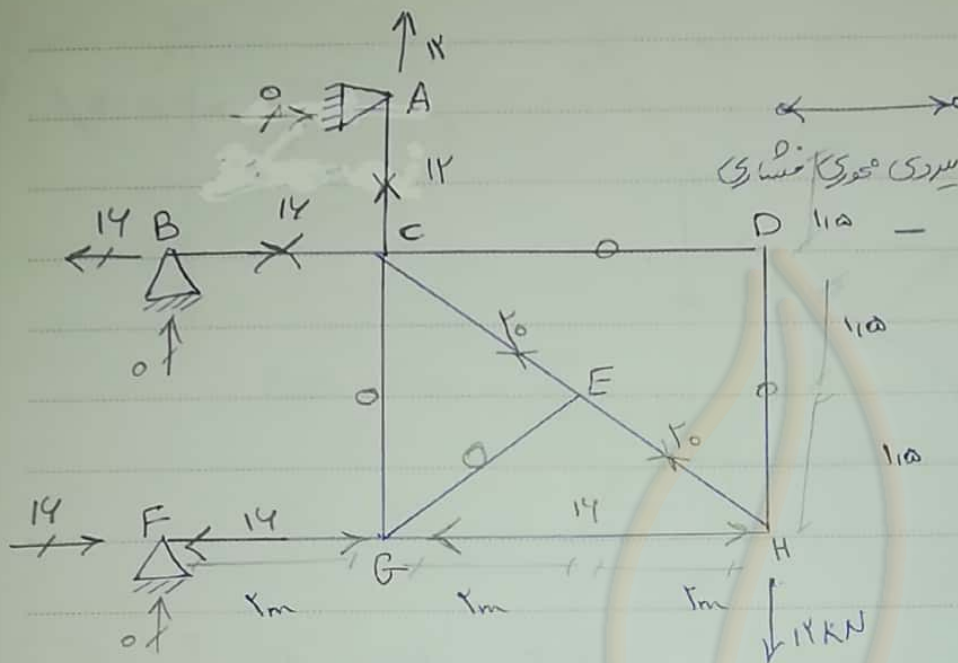
$$R_{yA} = \frac{EA}{a} \Delta_c \quad \sum F_y = 0 \Rightarrow R_{yA} + R_{yB} - P = 0$$

$$R_{yB} = \frac{EA}{b} \Delta_c \quad \frac{EA}{a} \Delta_c + \frac{EA}{b} \Delta_c = P$$

$$R_{yA} = \frac{Pb}{L} \Rightarrow \Delta_c = \frac{Pab}{EAL}$$

$$R_{yB} = \frac{Pa}{L}$$

تحليل خنثيا :



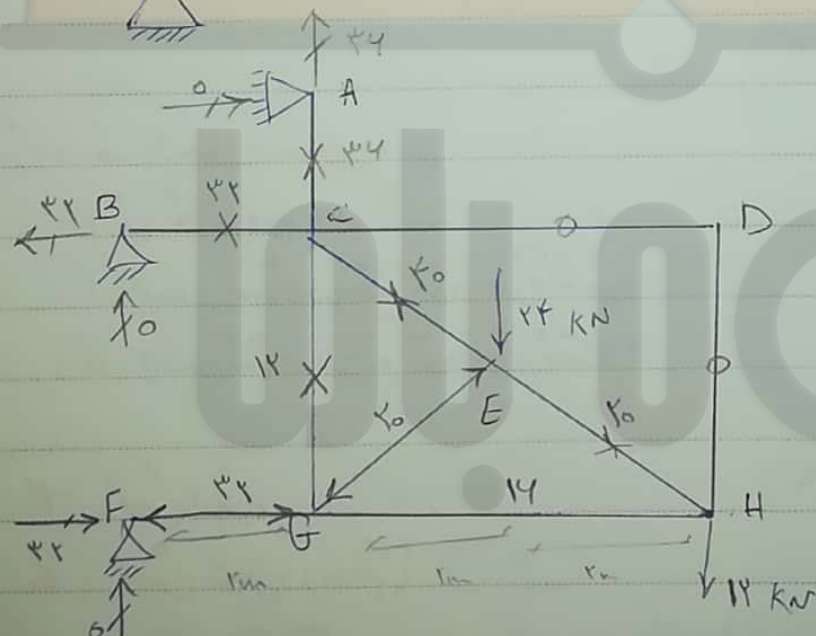
سبرى محوري منساي  
سبرى محوري لسي

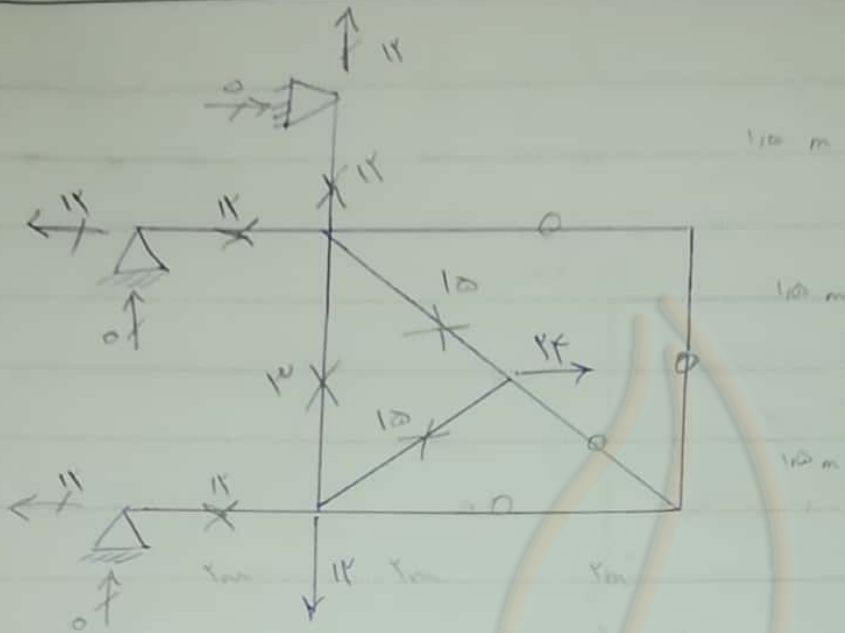
$$\frac{14}{1.5} \times 1.5 = 14$$

$$\frac{14}{1.5} \times 2.1 = 20$$

ساز

ساز

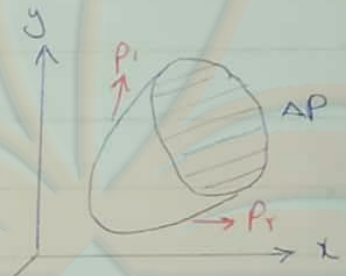




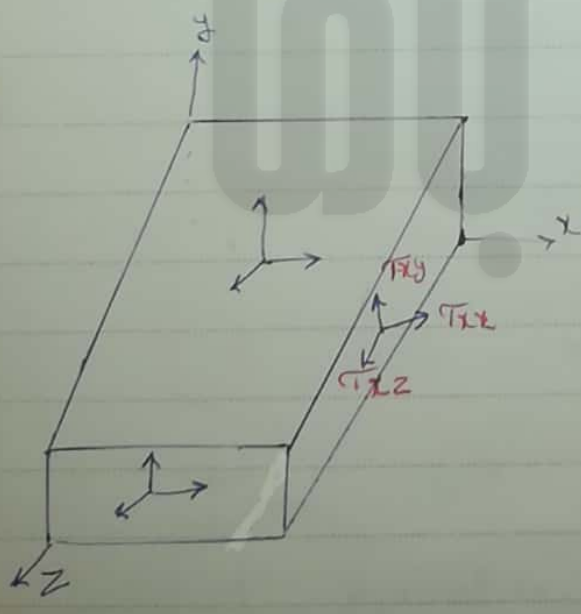
$$\frac{1E}{F} \lambda \Delta = 10$$

تَنَسُّ و تَنَسُّ (strain - stress)

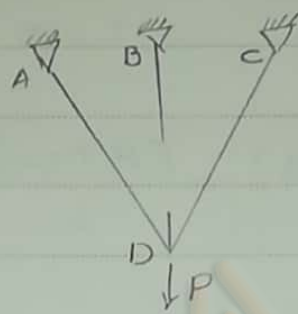
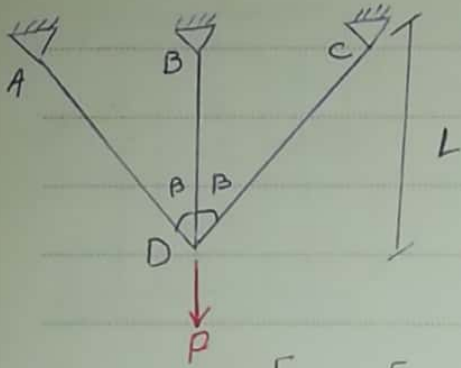
$$P \cdot \text{تَنَسُّ} = \frac{\text{قُوَّة}}{\text{سَطْح}}$$



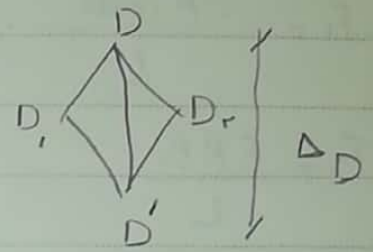
تَنَسُّ: شدت نیرو عمود بر مقطع  
 تَنَسُّ قائم نامیده می شود.  
 اثر ایجاد تَنَسُّ در وضع شود تَنَسُّ کششی  
 اثر ایجاد تَنَسُّ در وضع شود تَنَسُّ فشاری



$\sigma = \text{تَنَسُّ برشی}$   
 $\tau = \text{تَنَسُّ قوسمان (قائم)}$



مسئله روش تغییر مکان



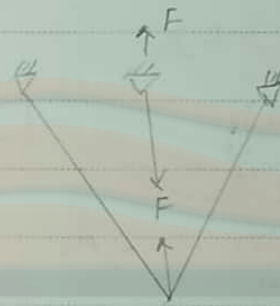
$$F_{AD} = F_{CD} = \frac{P}{r \cos \beta}$$

$$\overline{DD_1} = \overline{DD_2} = \frac{P}{r \cos \beta} \frac{L}{\cos \beta} = \frac{PL}{rEA \cos^2 \beta}$$

$$\downarrow \Delta_D = \overline{DD_1} = \frac{PL}{rEA \cos^2 \beta}$$

$$\uparrow \Delta_{BD} = \frac{AL}{rEA \cos^2 \beta}$$

تغییر مکان در طرف راست و چپ از مفصل D برابر است با اضافه طول مابین BD

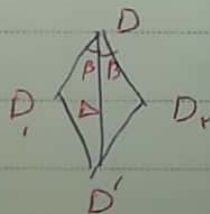
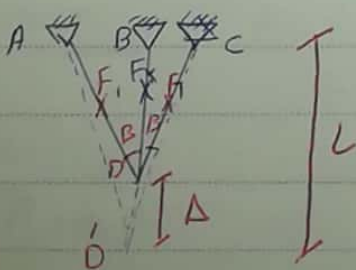


$$\downarrow \Delta_D - \uparrow \Delta_{BD} = \frac{r_{yB} FL}{EA} \rightarrow \frac{PL}{rEA \cos^2 \beta} \frac{r_{yB}}{rEA \cos^2 \beta} = \frac{r_{yB} L}{EA}$$

$$F = r_{yB} = \frac{P}{1 + r \cos^2 \beta}$$

$$r_{yA} = r_{yC} = \frac{P \cos^2 \beta}{1 + r \cos^2 \beta}$$

روش تغییر مکان: سه بول تغییر مکان نقطه D





$$DD_1 = DD_2 = \Delta \cos \beta$$

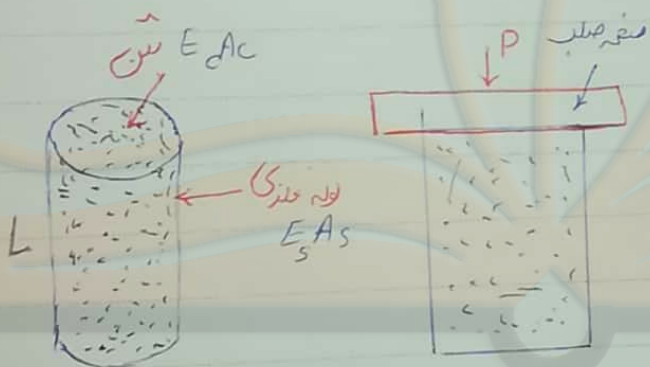
$$F_1 = \frac{EA \cos \beta}{L} (\Delta \cos \beta) = \frac{EA \Delta \cos^2 \beta}{L}$$

$$F_r = \frac{EA \Delta}{L}$$

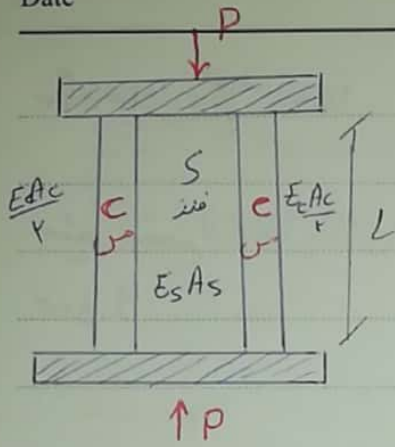
$$\sum F_y = 0 \quad 2F_1 \cos \beta + F_r = P \quad \Rightarrow \quad 2 \left[ \frac{EA \Delta \cos^3 \beta}{L} \right] + \frac{EA \Delta}{L} = P$$

$$\Delta = \frac{PL}{EA} \frac{1}{1 + 2 \cos^3 \beta}$$

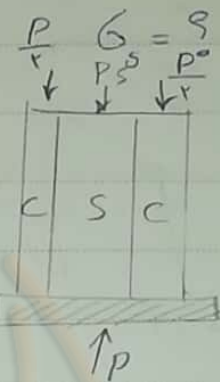
جابجایی  $F_1$  و  $F_2$  به دست می آید.



معمولاً چه مقدار از نیروی  $P$  را بتن در چه مقدار فولاد تحمل می کنند.



$\sigma_c = ?$



روشن نبردها:

$\sum F_y = 0 \quad P_s + P_c = P$   
 $\Delta_s = \Delta_c \Rightarrow \frac{P_s L}{E_s A_s} = \frac{P_c L}{E_c A_c}$  } دو معادله دو مجهول

$P_s = \frac{E_s A_s}{E_s A_s + E_c A_c} P \quad , \quad P_c = \frac{E_c A_c}{E_s A_s + E_c A_c} P$

$\sigma_s = \frac{P_s}{A_s} = \frac{E_s}{E_s A_s + E_c A_c} P \quad , \quad \sigma_c = \frac{P_c}{A_c} = \frac{E_c}{E_s A_s + E_c A_c} P$

$\frac{P}{E_s A_s} = \frac{P_s}{E_s} = \frac{P_c}{E_c} = \frac{P}{E_s A_s + E_c A_c}$

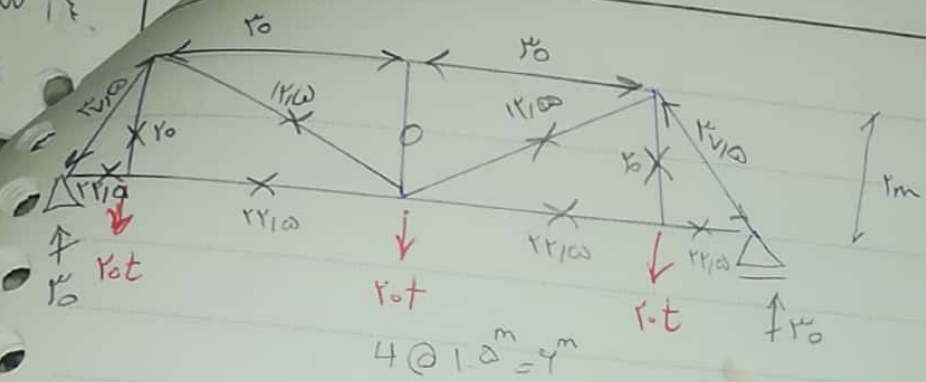
روش تغییرمقال: تغییرمقال یعنی  $\Delta$  بین دو مفاصلی است (که همس طول استوانه فولادی است)

$P_s = \frac{E_s A_s \Delta}{L} \quad , \quad P_c = \frac{E_c A_c \Delta}{L}$

$P_s + P_c = P$

$P \frac{E_s A_s \Delta}{L} + \frac{E_c A_c \Delta}{L} = P$

$\Delta = \frac{PL}{E_s A_s + E_c A_c}$  جابجایی  $P_s$  و  $P_c$  بدست می آید.



تنس مجاز  $\frac{Kp}{cm^2}$  1500

سفع مقطع لانه برای طاقی  
خبره 9

$4 @ 1.5m = 6m$

$\frac{20}{2} \times 1.5 = 15t$

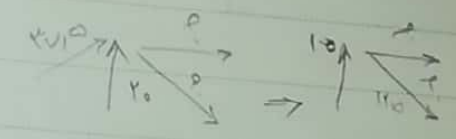
$\frac{20}{2} \times 4.5 = 45t$

$F_{max} = 45t$

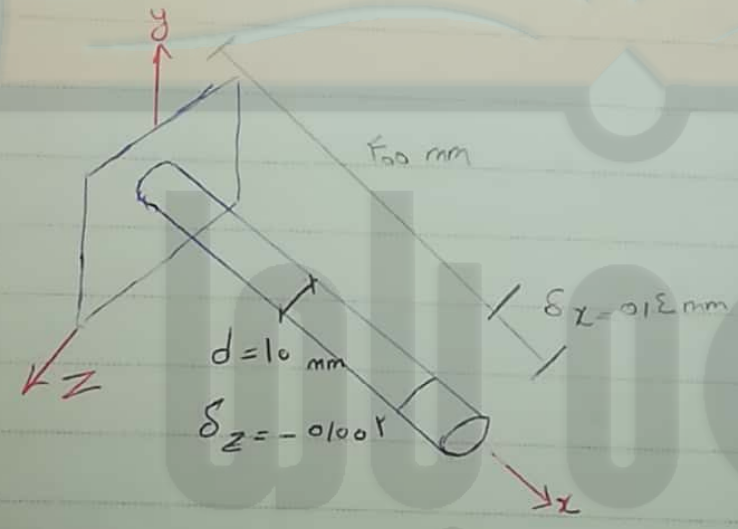
$\sigma = \frac{P}{A}$

$\sigma = 1500 \frac{Kp}{cm^2} = \frac{45t \times 10^3}{A}$

$\Rightarrow A = 25 cm^2$   
لام



شکل از قفسه سله به اندازه  $0.002 mm$  فاصله شده است. مطلوب است یونس ضریب ارتجاعی E و ضریب بواسول لا



$A = \pi r^2 = 3.14 \times 10^2 =$

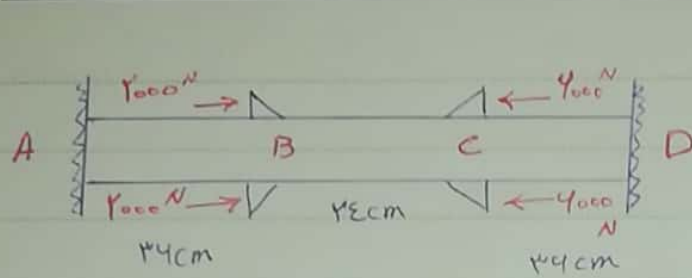
$\sigma_x = \frac{P}{A} = \frac{20 \times 10^3}{78.5} = 255 \frac{N}{mm^2}$

$\epsilon_x = \frac{\delta_x}{L} = \frac{0.12}{700} = 0.00017 \frac{mm}{mm}$

$\epsilon_y = \frac{\delta_y}{L} = \frac{-0.001}{10} = -0.0001 \frac{mm}{mm}$

$E = \frac{\sigma_x}{\epsilon_x} = \frac{255}{0.00017} = 1500000 \frac{N}{mm^2}$

$\nu = \frac{\epsilon_y}{\epsilon_x} = \frac{-0.0001}{0.00017} = -0.58$



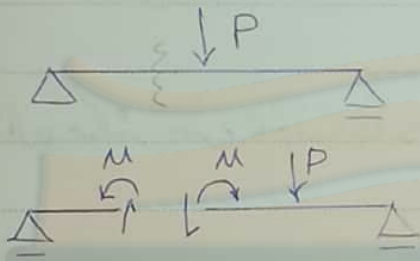
نیروی کششی یا فشاری در نقاط CD و  
 CB, AB چقدر است؟

خمش خالص (تیرها) (شکل خمشی)



احتمالاً در دسترس

خطوط مستقیم پس از خمش به صورت مستقیم باقی  
 می‌مانند یعنی جابه‌جایی‌های مابینار کوچک است.

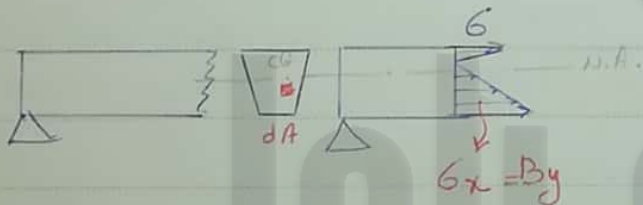


$$\sigma_x = E \epsilon_x$$

$$\sigma_x = B_y$$

که عدد ثابت

یعنی تغییرات تنش به صورت خطی می‌باشد.



$$\epsilon F_x = 0$$

$$\int_A \sigma_x dA = 0$$

$$\int_A (B_y) dA = B \int_A y dA = 0$$

(از فاصله مرکز هندسی سطح A از محور خمشی)

$$\int_A y dA = \bar{y} A$$

با استفاده از تعریف هندسی

$\bar{y} A = 0$  پس آن بایستی صفر شود. بنابراین فاصله مرکز هندسی سطح مقطع از محور خمشی باید

صفر باشد و به بیان دیگر:

«محور خمشی باید از مرکز هندسی سطح مقطع تیر عبور می‌کند»

$$\sum M_z = 0$$

$$M + \int_A (\sigma_x dA) y = 0$$

$$\sigma_x = By$$

$$M = -B \int_A y^2 dA$$

مکان انرسی

$$M = -By$$

$$B = -\frac{M}{I}$$

مقدار ثابت

$$\sigma_x = -\frac{My}{I}$$

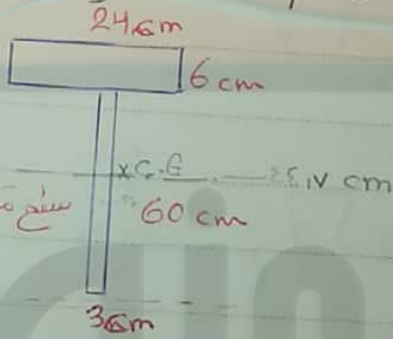
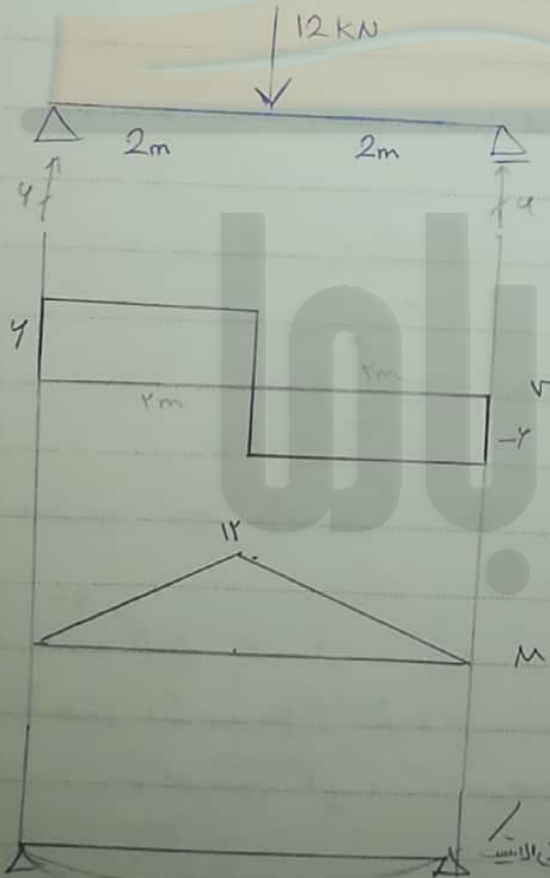
برای  $M$  و  $y$  تنش قائم منفی است  
برای عبارت دیگر تنشاری است

$$\sigma_{max} = \frac{Mc}{I} \quad c = y_{max}$$

$$\sigma_{max} = \frac{M}{S} \quad S = \frac{I}{c}$$

ابعاد مقطع

مثال حرکت تنش قائم تنشاری و هم چنین کششی در سازه‌ی نشان داده شده را حساب کنید



$$\bar{y} = \frac{\sum Ay}{\sum A} = \frac{(24 \times 4)(4) + (24 \times 36)(18)}{(24 \times 4) + (24 \times 36)}$$

$$= 24.17 \text{ cm}$$

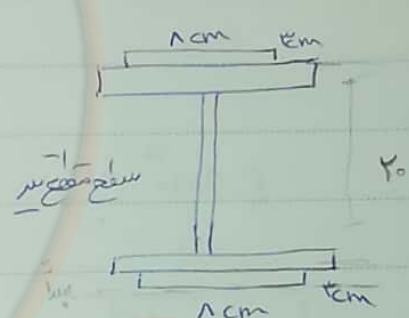
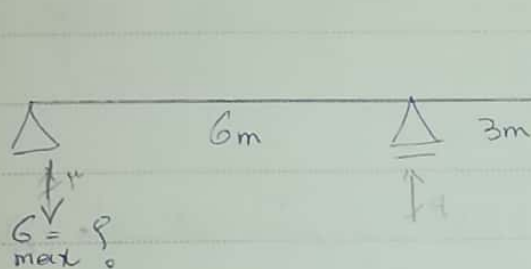
$$I' = I + Ad^2$$

$$\frac{24 \times 4^3}{12} + (24 \times 4)(4 - 24.17)^2 + \frac{24 \times 36^3}{12} + (24 \times 36)(24.17 - 18)^2 = 14155 \text{ cm}^4$$

$$\sigma_{max} = \frac{M_{max} \cdot y_{max}}{I} = \frac{M_{max} \cdot C}{I}$$

$$= \frac{11 \times 100 \text{ cm} \times 8814 \text{ cm}}{121400 \text{ cm}^2} = 0.17 \frac{\text{KN}}{\text{cm}^2}$$

$$\sigma_{max} = \frac{(11 \text{ KN} \cdot \text{m} \times 100 \text{ cm}) \times (211.4 \text{ cm})}{121400} = 0.17 \text{ KN/cm}^2$$



IPE 400  
 $A = 111.9 \text{ cm}^2$   
 $I = 11460 \text{ cm}^4$



$$I_{NA} = I_0 + A d^2$$

$$11460 + \left[ \frac{111.9 (111.9)^2}{12} + (111.9)(111.9)^2 \right]$$

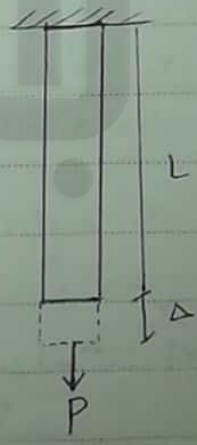
$$\sigma_{max} = \frac{G_{max}}{A} = \frac{(11 \times 10^3) (111.9)}{11460} = 104.45 \text{ kg/cm}^2$$

$$E = \frac{\sigma}{\epsilon} \Rightarrow \left\{ \begin{array}{l} \epsilon = \frac{\sigma}{E} \\ \epsilon = \frac{\Delta}{L} \end{array} \right.$$

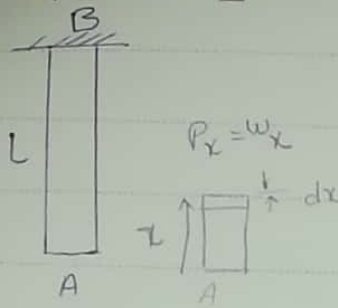
$$\frac{\sigma}{E} = \frac{\Delta}{L} \Rightarrow \Delta = \frac{\sigma L}{E} \Rightarrow \Delta = \frac{P L}{A E}$$

$$d\Delta = \epsilon dx = \frac{p dx}{A E}$$

$$\Delta = \int_0^L \frac{p dx}{A E}$$



مثال: معلوم است تغییر مکان انتهای آجر در تحت اثر وزن خود میل  $(\frac{N}{m})$



راه اول:

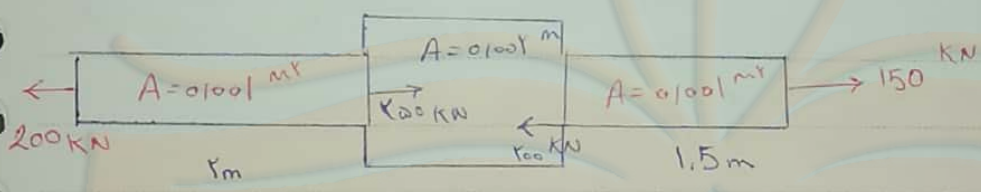
$$\Delta = \int_0^L \frac{P_x}{AE} dx = \frac{E}{AE} \int_0^L \frac{wx}{AE} dx$$

$$= \frac{wL^2}{2AE} \Big|_0^L = \frac{wL^2}{2AE}$$

راه دوم:

$$\Delta = \frac{PL}{AE} = \frac{wL(\frac{L}{2})}{AE} = \frac{wL^2}{2AE}$$

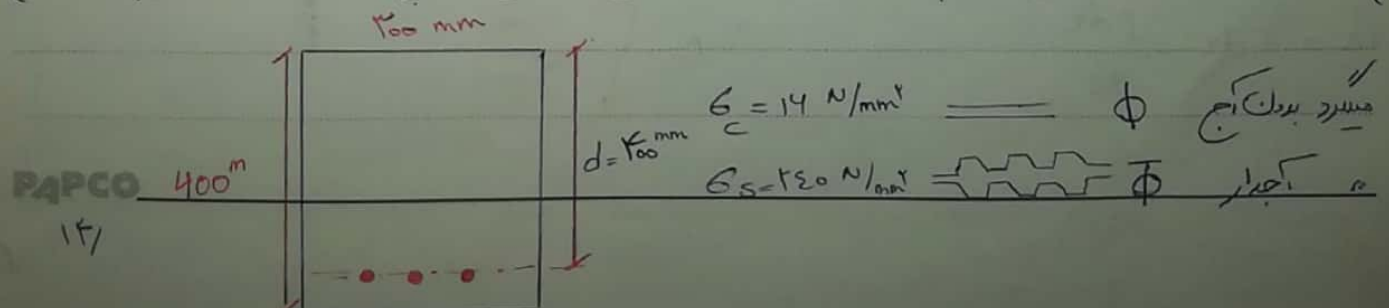
مثال: معلوم است تغییر مکان نسبی نقاط A, D, E  $E = 2 \times 10^5 \frac{N}{mm^2}$

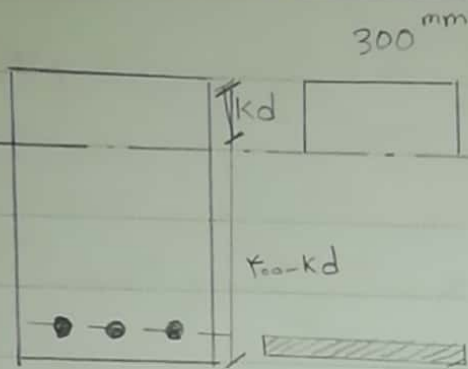


$$\Delta = + \frac{(200 \times 10^3)(2000)}{1000 \times 2 \times 10^5} - \frac{(150 \times 10^3)(1000)}{2000 \times 2 \times 10^5} + \frac{(150 \times 10^3)(1500)}{1000(2 \times 10^5)} = 2 - 0.1125 + 1.125 = +3 \text{ mm}$$

افزایش طول

مثال: مقدار تغییر طول در مقطع زیرین نشان داده شده می تواند محاسبه شود (نسبت بین - صفر)





$$n s/c = \frac{r f_o}{14} = 15$$

$$A_s = 3 \left( \frac{\pi \times r^2}{4} \right) = 942 \text{ mm}^2$$

$$n A_s = 15 (942) = 14130 \text{ mm}^2$$

$$n A_s = 14130 \text{ mm}^2$$

نظیر اعاد شده در بالا، با هم برابرند.

$$(300 \times kd) \left( \frac{kd}{2} \right) = 14130 (400 - kd)$$

سطح مقطع
بازو
بازو

$$(kd)^2 + 94.2(kd) - 37680 = 0$$

$$kd = 246 \quad 400 - kd = 154$$

$$I_{NA} = \frac{300(246)^3}{12} + 300 \times 246 \left( \frac{246}{2} \right)^2$$

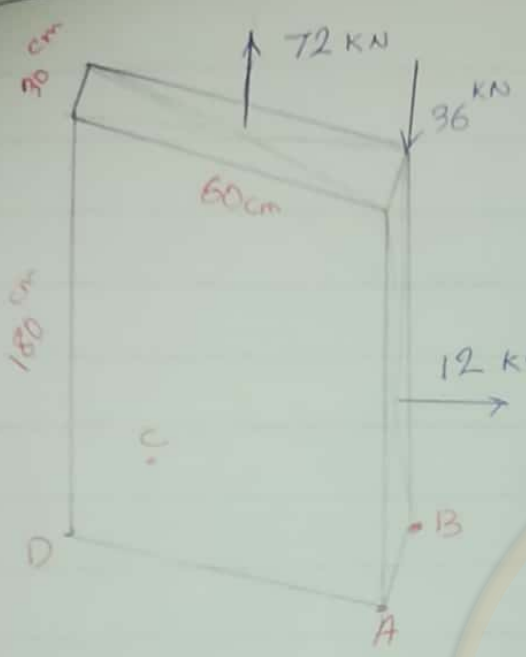
$$+ 0 + 14130(154)^2 = 716 \times 10^6$$

$$\sigma_c = \frac{MC}{I} \Rightarrow 16 = \frac{M(246)}{716 \times 10^6} \Rightarrow M = 46.5 \times 10^6 \text{ N}\cdot\text{mm} = 46.5 \text{ kN}\cdot\text{m}$$

$$\sigma_s = n \left( \frac{MC}{I} \right) \Rightarrow 240 = 15 \frac{M(154)}{716 \times 10^6} \Rightarrow M = 74.4 \times 10^6 \text{ N}\cdot\text{mm} = 74.4 \text{ kN}\cdot\text{m}$$

$$M_{max} = 46.5 \text{ kN}\cdot\text{m}$$



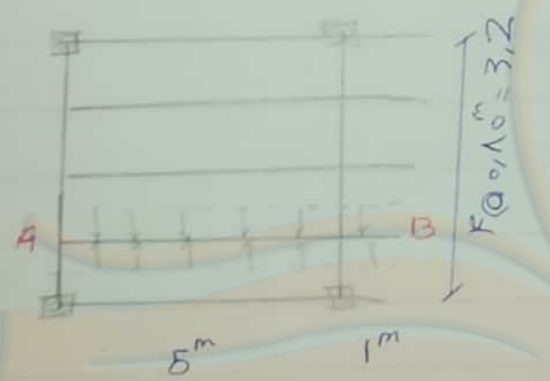


$$G_A = \sum \frac{P}{A} + \sum \frac{MC}{I} \quad \text{مثال ٥٥م}$$

$$I_{x-x} = \frac{60(30)^3}{12} = 135 \times 10^3$$

$$I_{y-y} = \frac{30(60)^3}{12} = 540 \times 10^3$$

$$G_A = \frac{72 \times 10^3}{1800} + 0 - \frac{24 \times 10^3}{1800} - \frac{24 \times 10^3 \times 10^3}{1800}$$



DL = 500 kg/m<sup>2</sup>      مطلوب است ظرفیته بر AB  
 LL = 200 kg/m<sup>2</sup>      560

$$W = (500 + 200) \times 0.80 = 560 \text{ kg/m}$$

$$6 = 1440 \text{ شش متر} \quad \frac{\text{kg}}{\text{m}^2}$$

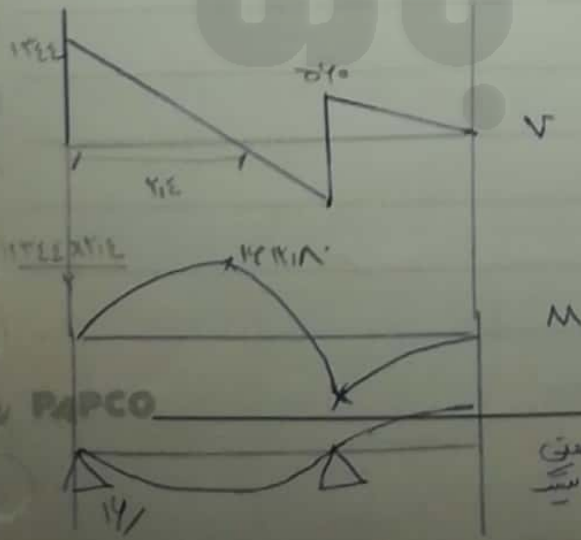
$$\sum M_A = 0 \Rightarrow R_{yC}(5) - 560 \times 6 \times 3 = 0 \Rightarrow R_{yC} = 2016 \text{ kg}$$

$$\sum F_y = 0 \Rightarrow R_{yA} + 2016 - 560 \times 6 = 0 \Rightarrow R_{yA} = 1344$$

$$\frac{x}{1344} = \frac{5-x}{1456} \Rightarrow x = 2.4$$

$$S = \frac{MC}{I} = \frac{M}{\frac{I}{C}} = \frac{M}{S} \rightarrow \frac{1}{\text{متر مربع}}$$

$$S = \frac{M_{max}}{S} \Rightarrow 1220 = \frac{1440 \times 100}{S}$$



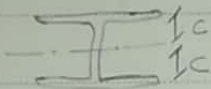
$$S = 114 \text{ cm}^3$$

INP 16  $\rightarrow S = 117 \text{ cm}^3$  }  $\left. \begin{array}{l} \text{المطلوب} \\ \text{المطلوب} \end{array} \right\}$

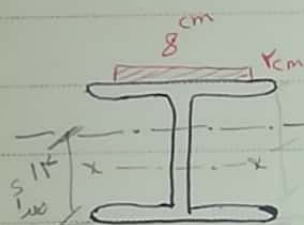
Choose  $\rightarrow$  INP 16  $S = 117 > 114$

$\sigma_{max} = ?$

$\sigma_{max} = \frac{M_{max} C}{I} = \frac{M_{max}}{S} = 114$



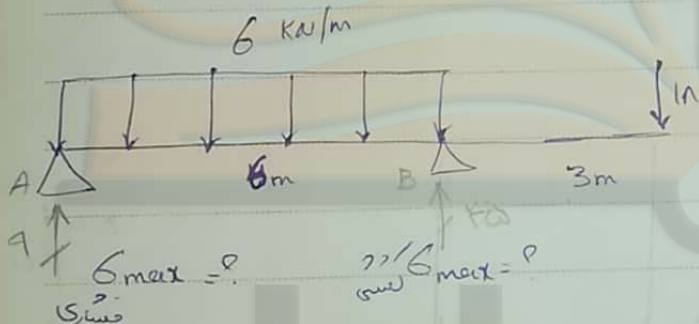
المطلوب هو  $\sigma_{max}$



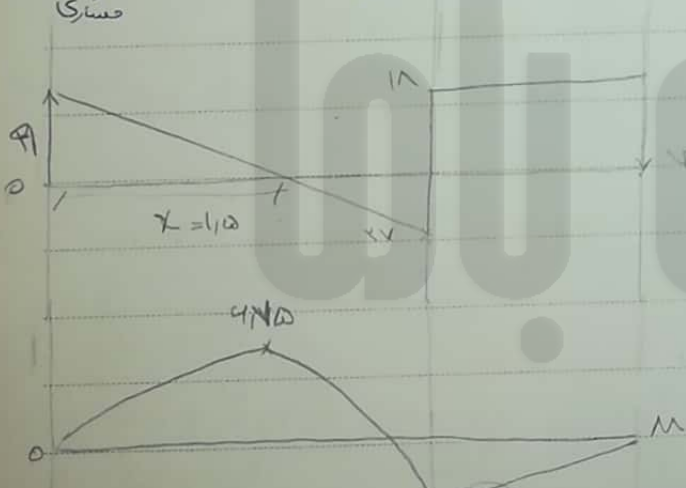
IPE 20  $\left\{ \begin{array}{l} A = 23.5 \text{ cm}^2 \\ I_{x-x} = 1940 \text{ cm}^4 \end{array} \right.$

المطلوب استجابتي

$h = 200$



$\sum M_A = 0 \rightarrow -4 \times 9 \times 1.5 - 1 \times 9 = 0$   
 $R_{yB} = 4.5$   
 $\sum F_y = 0 \rightarrow R_{yA} + 4.5 - 4 \times 6 - 1 \times 9 = 0$   
 $R_{yA} = 21$

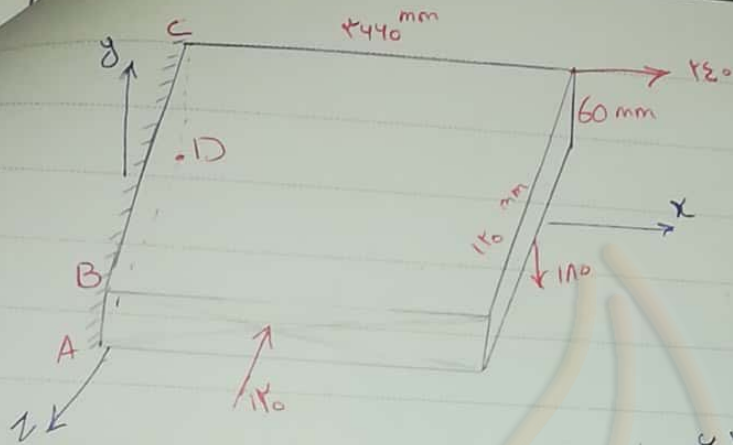


$\bar{y} = \frac{\sum Ay}{\sum A} = \frac{2 \times 10 \times 10 + 1 \times 10 \times (21)}{2 \times 10 + 1 \times 10}$   
 $\bar{y} \approx 14$

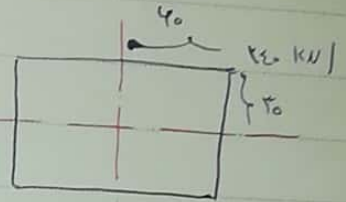
$I_{N-A} = 1920 + 2 \times 10 (15 - 10)^2 + \frac{1 \times 10^3}{12} + 14 (21 - 15)^2 = 4180$

$\sigma = \frac{MC}{I} = \frac{41.8 \times 15}{4180} = 2.37$

$\sigma = \frac{MC}{I} = \frac{41.8 \times (21 - 15)}{4180} = 0.118$



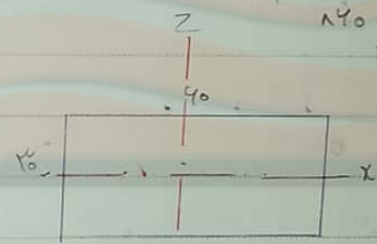
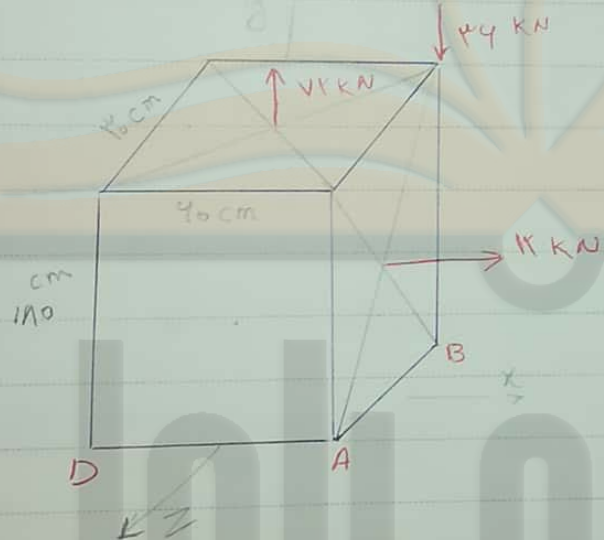
النتيجة... المطلوب  
 $\sigma_A, \sigma_B, \sigma_C, \sigma_D = ?$



$$I = \frac{120 \times 40^3}{12} = 144 \times 10^4$$

$$I = \frac{40 \times (110)^3}{12} = 442 \times 10^4$$

$$\sigma_A = + \frac{120}{1200} - \frac{(110 \times 40)(40)}{442 \times 10^4} - \frac{(120 \times 40)(40)}{144 \times 10^4} + \frac{(120 \times \frac{400}{12})(40)}{144 \times 10^4}$$



$$I_{z-z} = \frac{11 \times (40)^3}{12} = 270 \times 10^4$$

$$I_{x-x} = \frac{40 \times (11)^3}{12} = 132 \times 10^4$$

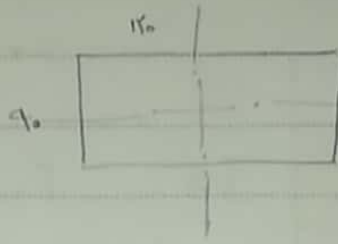
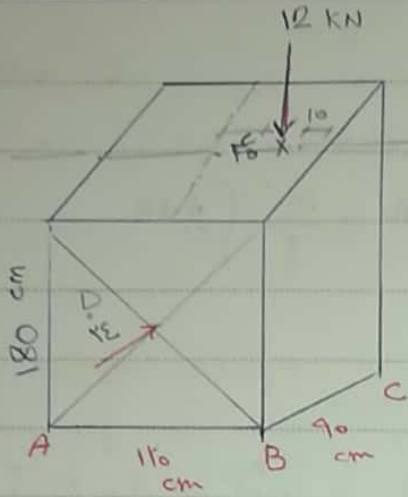
$$\sigma = \frac{F \cdot P}{A} + \frac{M \cdot C}{I}$$

$$\sigma_A = + \frac{44}{1100} - \frac{(11 \times 40)(\frac{40}{12})}{270 \times 10^4} - \frac{(44 \times \frac{40}{12})(\frac{40}{12})}{132 \times 10^4} + \frac{44}{1100} + \frac{(44 \times \frac{40}{12})(\frac{40}{12})}{132 \times 10^4}$$

$$\sigma_B = + \dots - \dots - \dots - \dots - \dots - \dots - \frac{44}{1100} = \dots$$

$$\sigma_C = + \dots + \dots + \dots - \dots - \dots - \dots - \dots$$

$$\sigma_D = + \dots + \dots + \dots + \dots - \dots + \dots$$



Comp. & Tens. Stress  
P. & Q. & R.

$$I_{Z-Z} = \frac{90 \times 110^3}{12} = 1199 \times 10^4 \text{ cm}^4$$

$$I_{X-X} = \frac{110 \times 90^3}{12} = 729 \times 10^4 \text{ cm}^4$$

$$\sigma = \mp \frac{P}{A} \mp \frac{MC}{I}$$

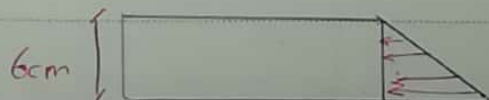
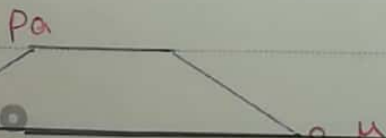
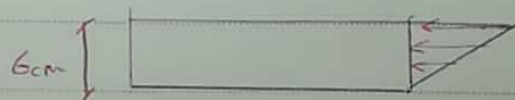
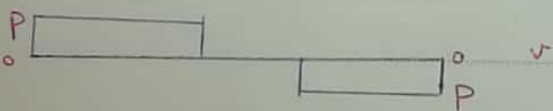
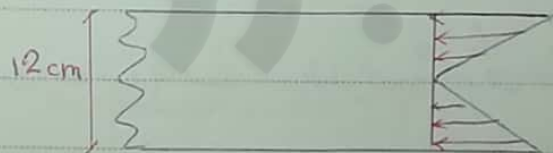
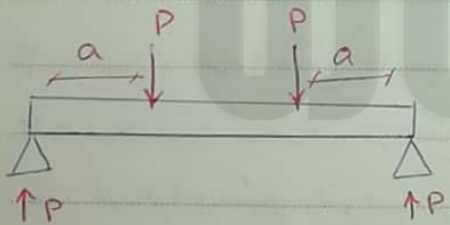
$$\sigma_A = - \frac{12}{10800} + \frac{(12 \times 10^3) \left(\frac{90}{2}\right)}{729 \times 10^4} + \frac{(12 \times 10^3) \left(\frac{110}{2}\right)}{1199 \times 10^4} + \frac{(12 \times \frac{110}{2}) \left(\frac{90}{2}\right)}{729 \times 10^4}$$

$$\sigma_B = - \quad \quad \quad + \quad \quad \quad - \quad \quad \quad + \quad \quad \quad "$$

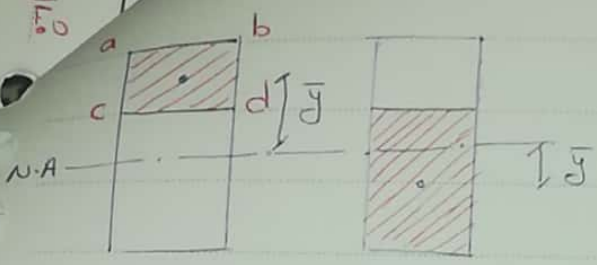
$$\sigma_C = - \quad \quad \quad - \quad \quad \quad - \quad \quad \quad - \quad \quad \quad "$$

$$\sigma_D = - \quad \quad \quad - \quad \quad \quad + \quad \quad \quad - \quad \quad \quad "$$

سعی :  $\left\{ \begin{matrix} I \\ E \\ L \end{matrix} \right\} \Rightarrow \frac{EI}{L}$



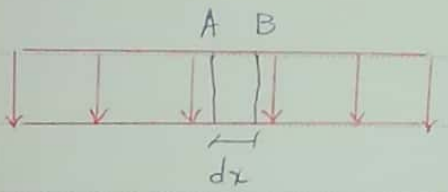
مسئله ۱  
مسئله ۲



$$\sigma_x = \frac{My}{I}$$

$$F = \int \frac{My}{I} dA = \frac{M}{I} \int y dA$$

$$= \frac{MQ}{I}$$



$$Q = \int y dA = A \bar{y} = \text{گسترده اول محور خنثی}$$

سطح dabcd

رابطه ای که برای نیروی تقاضای طولی در خاصله dx نه ممکن است کسی بازشی می باشد. عارضه است

$$dF = |F_B| - |F_A| = \left( \frac{M_A + dM}{I} \right) Q - \left( \frac{M_A}{I} \right) Q = \frac{dM}{I} Q$$

از لحاظ خنثی این نسبت نشان دهنده اختلاف بین  $F_A, F_B$  برای تقه ای از تغییر به طول واحد می باشد.

$$\frac{dF}{dx} = q \quad \text{جریدل برس}$$

$$q = \frac{dF}{dx} = \left( \frac{dM}{dx} \right) \frac{1}{I} \int y dA = \frac{v A_{abcd} \bar{y}}{I} = \frac{v Q}{I}$$

تغییرات F در خاصله dx. q نامیده می شود.

$$q = \frac{vQ}{I}$$

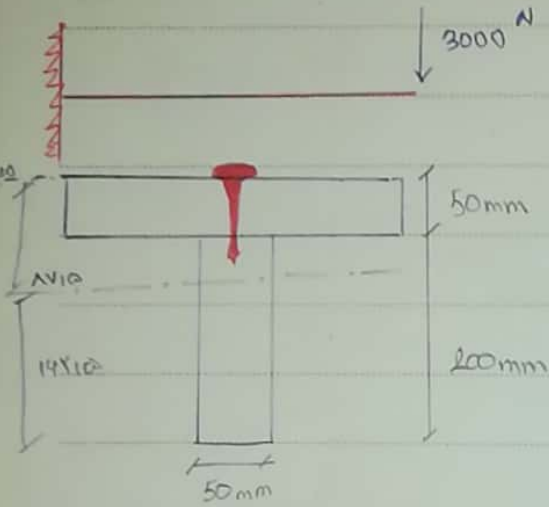
I : محال انرسی مقطع / نسبت به NA

v : نیروی برشی / کل موجود در مقطع

Q : گسترده اول سطح واقع در پایین (تراز) مورد نظر برای محاسبه q است. در طول محور برسانه کل مقطع حساب می شود.

مثال: با اتصال دو الوار به بدنه تیر، تیر با مقطع سیبری ساخته ایم این تیر برش قائم با شیب به مقدار  $3000^N$  را انتقال میدهد. مطلوب است: فاصله میخ‌هایی که در مقطع الوار را به صورت یک واحد یکبارگی در میخ‌ها بزنند.

تیردی برشی بجای هر میخ معادل  $2000^N$  فزون کند.



$$\bar{y} = \frac{\sum A\bar{y}}{\sum A} = \frac{(50 \times 100)(25) + (50 \times 100)(140)}{50 \times 100 + 50 \times 100}$$

$$= 117.5$$

$$I = \frac{100(50)^3}{12} + (50 \times 100)(42.5)^2$$

$$+ \frac{50(100)^3}{12} + (50 \times 100)(42.5)^2$$

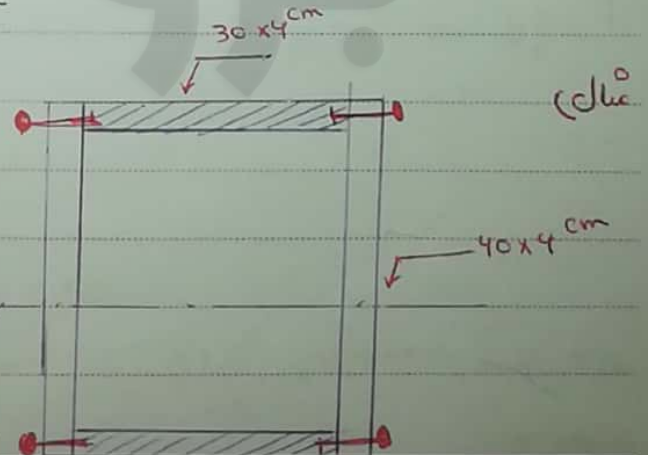
$$= 112750 \times 10^4 \text{ mm}^4$$

$$Q = A\bar{y} = (50 \times 100)(117.5 - 25) = 425 \times 10^3$$

$$Q = (50 \times 100)(142.5 - 100) = 425 \times 10^3$$

$$q = \frac{VQ}{I} = \frac{3000 \times (425 \times 10^3)}{112750 \times 10^4} = 12.15 \text{ N/mm}$$

بنابراین در هر میلی‌متر طول تیر، نیروی معادل  $12.15 \text{ N/mm}$  الوار به الوار دیگر باید منتقل شود. هر میخ توانایی مقابله با  $2000^N$  نیرو را دارد. بنابراین  $\frac{2000}{12.15} = 165 \text{ mm} = 16.5 \text{ cm}$  در مسائل عملی فاصله میخ‌ها را  $\frac{10}{\text{cm}}$  می‌زنیم.



$$F = 1 \text{ kN}$$

$$F = \text{فاصله میخ‌ها}$$

$$I = \frac{F \cdot (40)^4}{12} - \frac{F_0 (FA)^4}{12} = FV9 \pm \delta 40 \text{ cm}^4$$

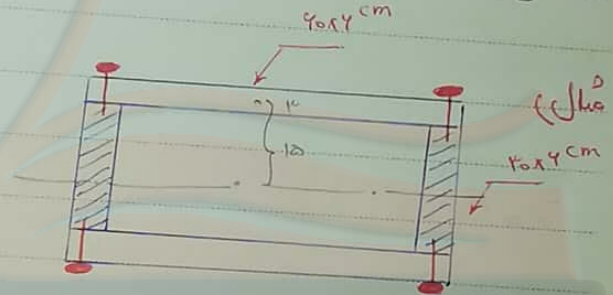
$$Q = A\bar{y} = (F_0 \times 4) \left( \frac{40}{2} - \frac{4}{F} \right) = FA40 \text{ cm}^3$$

$$q = \frac{VQ}{I} = \frac{(10 \times 10^3) \times 5840}{2498 F_0} = 101.2 \text{ N/cm}$$

$$F = qS \Rightarrow S = \frac{F}{q} = \frac{1000 \text{ N}}{101.2} = 19.14 \text{ cm}$$

لایحه

$$S = 10 \text{ cm} \text{ (لایحه)} \rightarrow$$



$$I = \frac{40(F \cdot F)^4}{12} - \frac{FA(F_0)^4}{12} = 242880$$

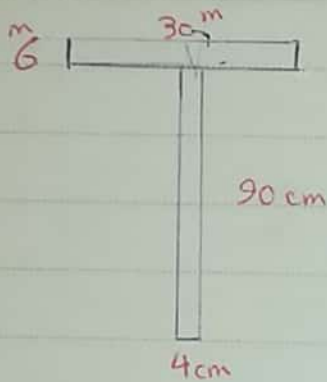
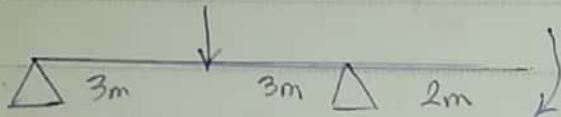
$$Q = A\bar{y} = (40 \times 4) (10 + 2) = 4880$$

$$q = \frac{VQ}{I} = \frac{10 \times 10^3 (4880)}{242880} = 12.1$$

$$F = qS \Rightarrow S = \frac{F}{q} = \frac{1000}{12.1} = 8.26 \text{ cm}$$

$$S = 8 \text{ cm} \text{ (لایحه)} \rightarrow$$

سؤال سوم (اعداد انتقال صحابه)



الف) محال اینرسی مقطع نسبت به بازخینی

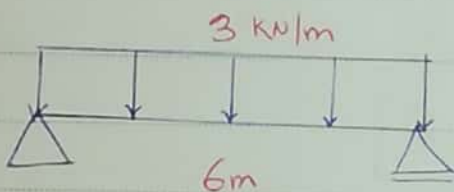
$$I_{x-x} = ?$$

ب) رسم دیاگرام نیرو برشی و خمشی (اعداد)

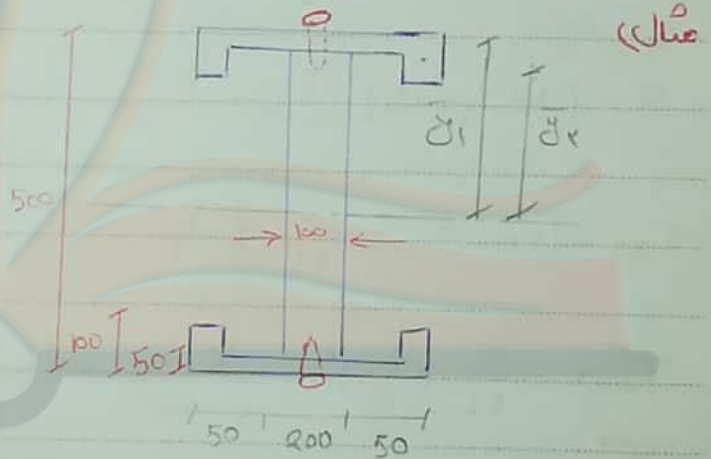
ج) فاصله‌ی میخ‌های که در الوار را به صورت بیابید

درا کرده اند. نیروی محاز خمشی 1kN (در برای تیرن تقیه)

د) محال اینرسی قائم لسی  $I_{max} = ?$  (اعداد)



هر یک قدرت انتقال 2kN دارد  
فاصله‌ی میخ‌ها در برای تیرن تقیه



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

$$Q = 2(500 \times 100) \cdot 200 + (500 \times 100) \cdot (225) = 4,125 \times 10^4$$

$$I_{NA} = 224 \times 10^9 \text{ mm}^4$$

$$q = \frac{VQ}{I} = \frac{(9 \times 10^3)(4,125 \times 10^4)}{2,24 \times 10^9} = 14,12$$

$$\frac{2 \times 10^4}{14,12} = 1423 \text{ mm} = 14,23 \text{ cm}$$

$$V = 9,0$$

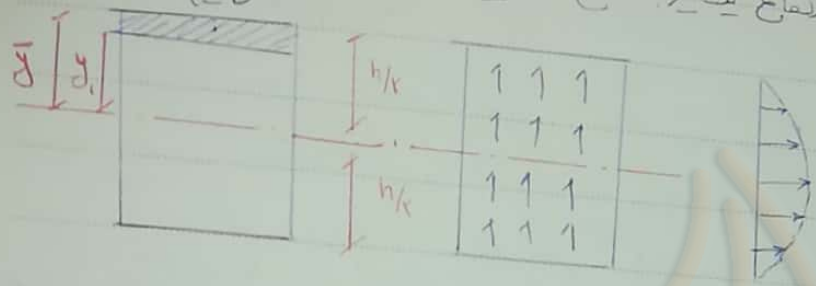
$$q = \frac{(4,125 \times 10^4)(9 \times 10^3)}{2,24 \times 10^9} = 1,1 \text{ N/mm}$$

$$\frac{2 \times 10^4}{11} = 1818 \text{ mm} = 18,18 \text{ cm}$$



$$\tau_{xy} = \tau_{yx} = \frac{q}{t} = \frac{VQ}{It} \quad \frac{N}{mm^2}$$

مثال: ابعاد برای تغییرات تنش برشی در مقطع مستطیل توپر به صورت زیر است. تحت نیروی برشی قائم  $V$  قرار دارد. بدین ترتیب  $V$  مقدار دارد بدینست که  $\tau_{max} = \frac{3V}{2A}$



$$\tau_{max} = \frac{3V}{2A}$$

$$\tau = \tau_{xy} = \tau_{yx} = \frac{VQ}{It}$$

$$Q = A\bar{y}$$

$$Q = [b(\frac{h}{2} - y_1)] [\frac{h}{2} + \frac{h}{2} - y_1] = \frac{b}{2} [( \frac{h}{2} )^2 - y_1^2]$$

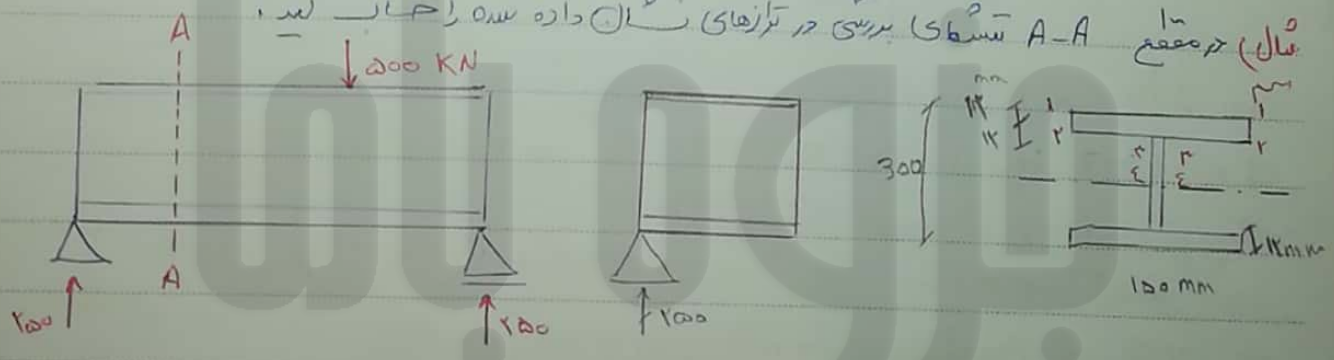
$$\tau_{xy} = \tau_{yx} = \tau = \frac{V}{2I} [( \frac{h}{2} )^2 - y_1^2] \quad \text{معادله کرمی}$$

$$\tau_{max} = \frac{V}{2I} ( \frac{h}{2} )^2 = \frac{V}{2 \frac{bh^3}{12}} ( \frac{h}{2} )^2 = \frac{3}{2} \frac{V}{A}$$

وقتی

$$y_1 = 0$$

مثال: در مقطع A-A مستطیل برشی در تیرهای زان داده شده حساب کنید.

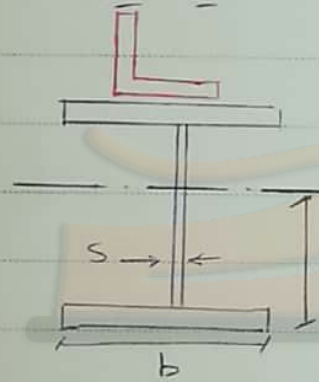


$$\tau = \frac{q}{t}, \quad q = \frac{VQ}{I}, \quad \tau = \frac{VQ}{It}$$

$$I = \frac{120 \times 300^3}{12} - \frac{120 (274)^3}{12} = 95.17 \times 10^4 \quad \frac{V}{I} = \frac{200 \times 10^3}{95.17 \times 10^4} = 2.1 \times 10^{-3} \quad N/mm$$

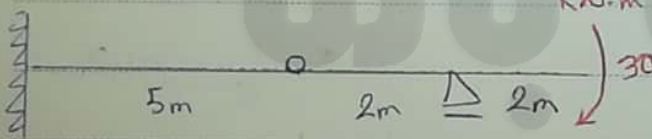
تراز	A	$\bar{y}$	$Q = AyxI = \bar{y}^3$	$q = \frac{VQ}{I}$	t	$\tau$
1-1	0	150	0	0	150	0
2-2	$12(150) = 1800$	122	25912	477	150	415
3-3	$12(150) = 1800$	122	25912	724	12	8212
	$12(12) = 144$	132	1915			
4-4	$12(150) = 1800$	122	25912	975	12	2015
	$12(128) = 1536$	49	11215			

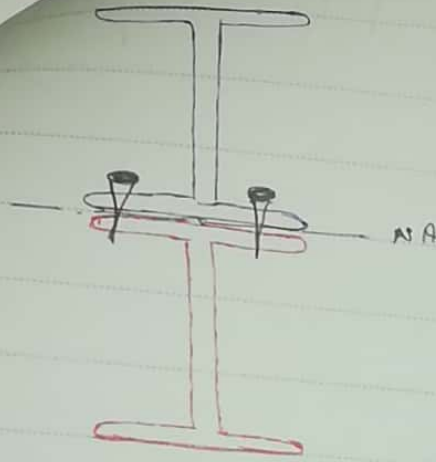
مسئله: شش ضلعی متعین بر زبر از IPE 27 و ب بنویسید.   
 mm mm mm  $L 100 \times 100 \times 10$  ها بخش زیر تسلیم شده است   
 مطلوب است



الف) محاسبه اینرسی متعین به نوار ضلعی   
 ب) رسم دایره های نیروی برشی و قطر محاسبی   
 ج) محاسبه تنش قائم منساری   
 د) محاسبه تنش برشی   
 $A = 1962$    
 $e = 2182$    
 $I_x = I_y = 177$

IPE 27   
 $A = 42.9$    
 $I_x = 5796$    
 $t = 11.2$    
 $S = 0.144$





I NP 14

$$\begin{cases} I_{x-x} = 574 \text{ cm}^4 \\ A = 1112 \text{ cm}^2 \end{cases}$$

دیس معیار  $v = ?$

بیچ پورہ  $\phi = 10 \text{ mm}$

نامتہ صول بیچ ہا  $S = 10 \text{ cm}$

تس مجاز ہریع  $\tau = 10 \text{ mPa}$

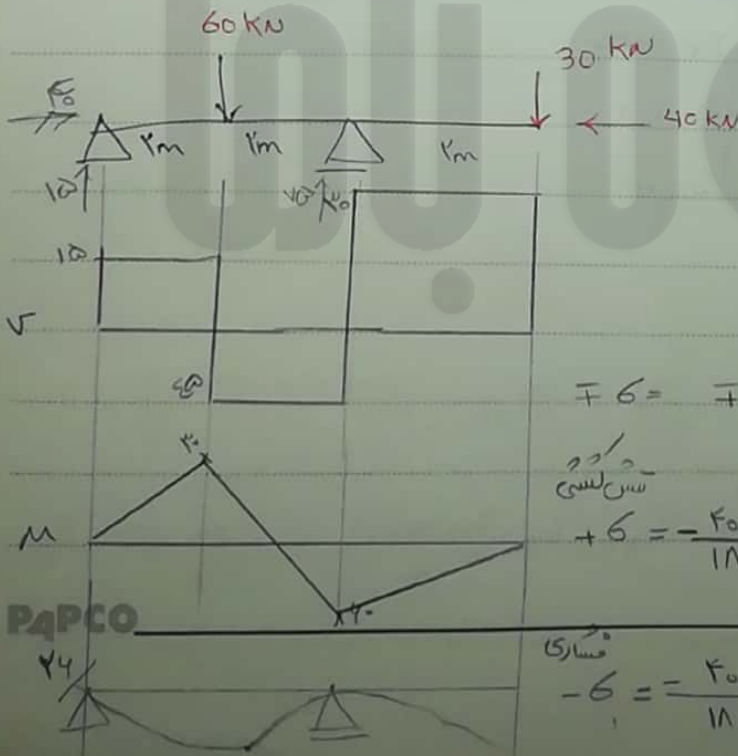
$$I_{NA} = 2 \left\{ 574 + 1112 \times 5^2 \right\} = 2929 \text{ cm}^4$$

$$Q = 1112 (v) = 1112 v \text{ cm}^2$$

$$F = \tau_{alb} A = 10 \times \frac{\pi}{4} (0.01)^2 = 4880 \text{ N}$$

$$q = \frac{vF}{S} = \frac{v(4880)}{0.1} = 48800 v \text{ N/m}$$

$$q = \frac{vQ}{I} = \frac{48800 v}{2929 \times 10^{-8}} = v(1.66 \times 10^9) \Rightarrow v = 1.66 \times 10^{-4} \text{ N}$$



I NP 14 }  $A = 1112 \text{ cm}^2$  (مقال)  
 $S = \frac{I}{C} = 1119$

ماتریم تس نام مساری و ک

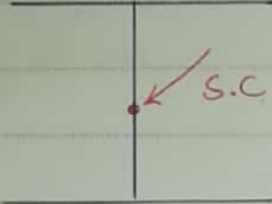
$$+b = \frac{P}{A} = \frac{M}{S}$$

$$+b = -\frac{40}{1112} + \frac{40}{1119} = -1.2452$$

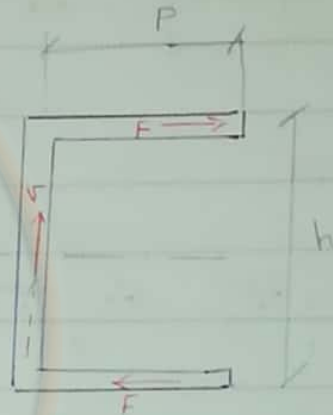
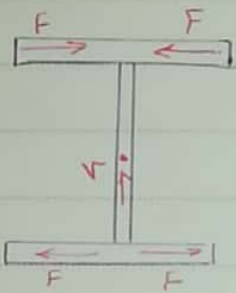
$$-b = \frac{40}{1112} - \frac{40}{1119} = -2.929$$

PAPCO

shear Center "مركز القص"<sup>P</sup>



S.C

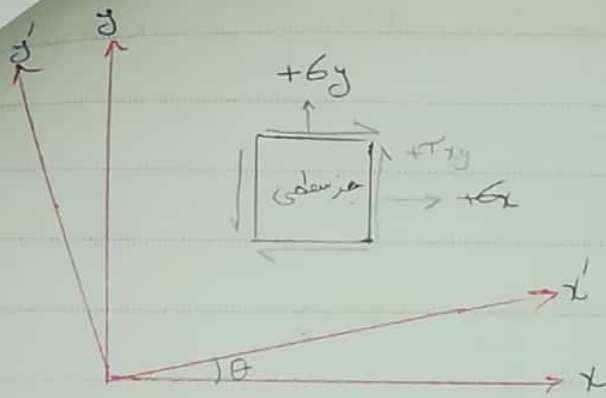


$$Pe = F \cdot h$$

$$F = \frac{Tb}{r}, \quad T = \frac{VQ}{It}$$

$$Q = A\bar{y}, \quad (A = bt, \quad \bar{y} = \frac{h}{r}) \quad \Rightarrow \quad e = \frac{b^2 t^2 h}{rI}$$

میزوه باما



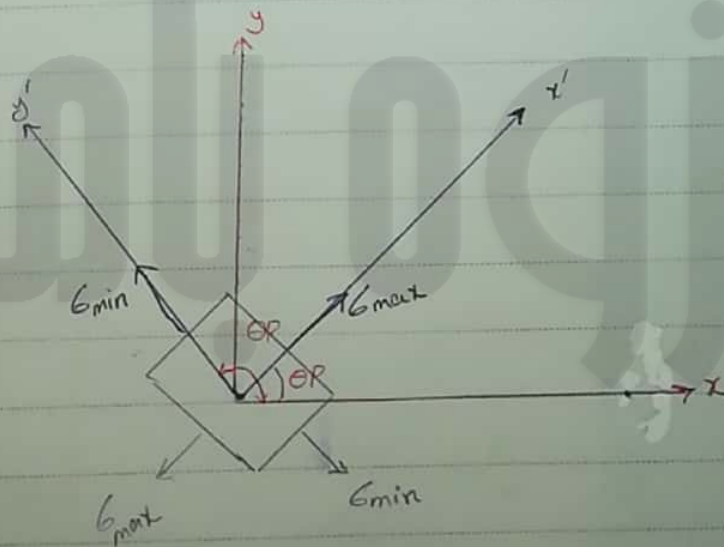
$$\sigma_{x'} = \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} + \frac{\sigma_x - \sigma_y}{2} \cos 2\theta + \tau_{xy} \sin 2\theta$$

$$\tau_{x'y'} = -\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2} \sin 2\theta + \tau_{xy} \cos 2\theta$$

$$\sigma_{y'} = \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} - \frac{\sigma_x - \sigma_y}{2} \cos 2\theta - \tau_{xy} \sin 2\theta$$

$$\sigma_{x'} + \sigma_{y'} = \sigma_x + \sigma_y = \text{const.} \quad \sigma_{ave} = \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2}$$

$$R = \sqrt{\left(\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2}\right)^2 + \tau_{xy}^2} \quad (\sigma_{x'} - \sigma_{ave})^2 + \tau_{x'y'}^2 = R^2$$



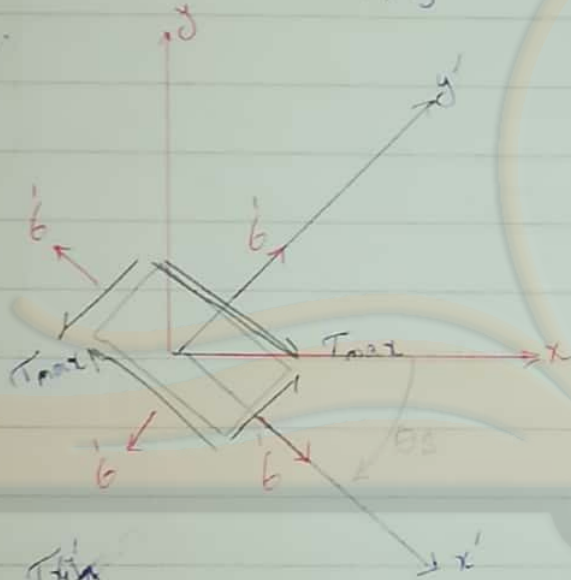
$$\tan^2 \theta_p = \frac{\tau_{xy}}{\sigma_x - \sigma_y}$$

تقسیم کرنش در صفحه‌های max کرنش در آن صفحه بررسی می‌شود. کرنس این عمل هم استاندارد است. صفحه‌ای که روی آن تقسیم کرنش وجود نداشته باشد تقسیم کرنش در آن max کرنس به چنین صفحه‌ای، صفحه‌ای اصلی و به تقسیم‌های ( قائم ) روی آن تقسیم‌های اصلی گفته می‌شود.

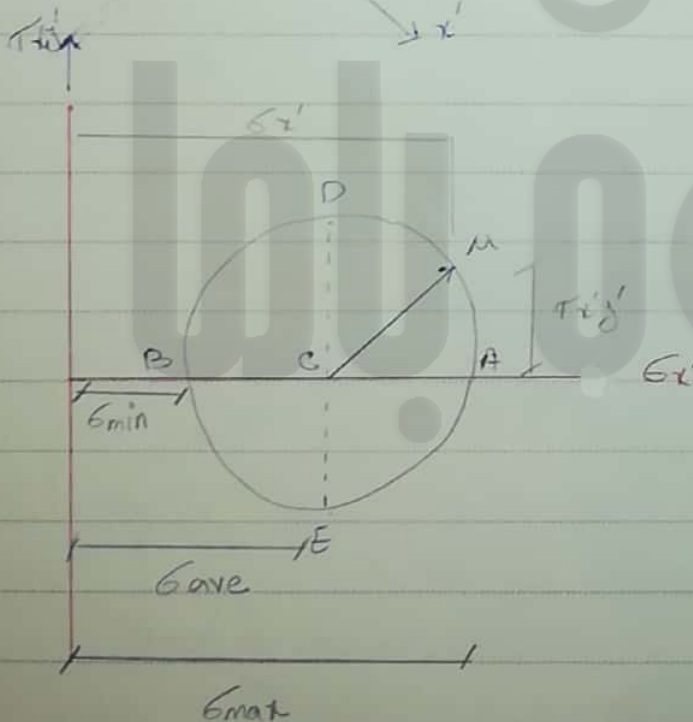
$$\epsilon_{max, min} = \frac{\epsilon_x + \epsilon_y}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{\epsilon_x - \epsilon_y}{2}\right)^2 + \tau_{xy}^2}$$

$$\tan 2\theta_s = -\frac{\epsilon_x - \epsilon_y}{2\tau_{xy}}$$

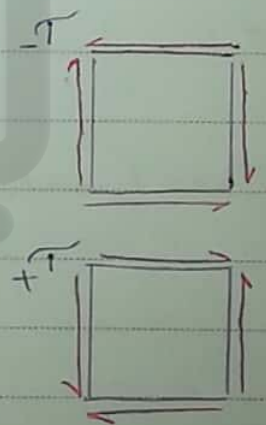
$$\tan 2\theta_p = \frac{1}{\tan 2\theta_s}$$



صفحات تقسیم کرنش بررسی می‌شوند تا آنکه نسبت به صفحه اصلی قرار دارند.



جهت عملی:

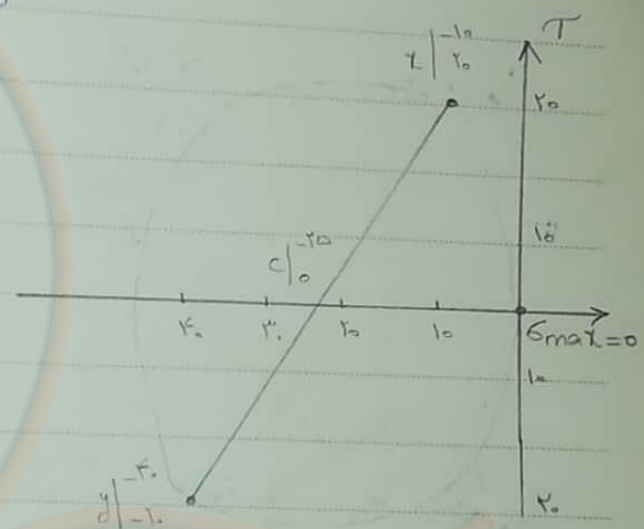
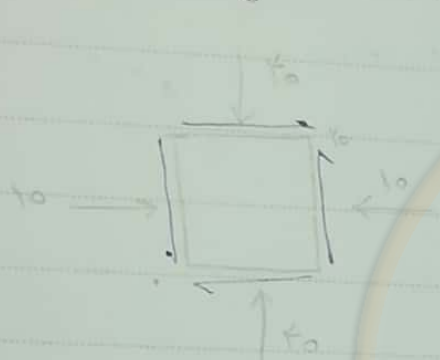


مثال) داده های مسئله را در یک سطح جبری نمایش دهید.  $\sigma_x$  استفاده از دایره مور و احتمال مناسبتی

الف) تنش های اصلی و ضرایب اصلی را بدست آورید و نتایج را به صورت دایره مور و نتایج را به صورت دایره مور نمایش دهید.

ب) تنش برشی حادترین و ضرایب مربوطه و تنش های قائم همراه آنها را بدست آورده و نتایج را به صورت دایره مور نمایش دهید.

$\sigma_x = -10 \text{ MPa}$      
  $\sigma_y = -10 \text{ MPa}$      
  $\tau_{xy} = +10 \text{ MPa}$



$$R = \sqrt{\frac{(-10 + 10)^2}{4} + 10^2} = 10$$

$$\sigma_{ave} = \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} = \frac{-10 - 10}{2} = -10$$

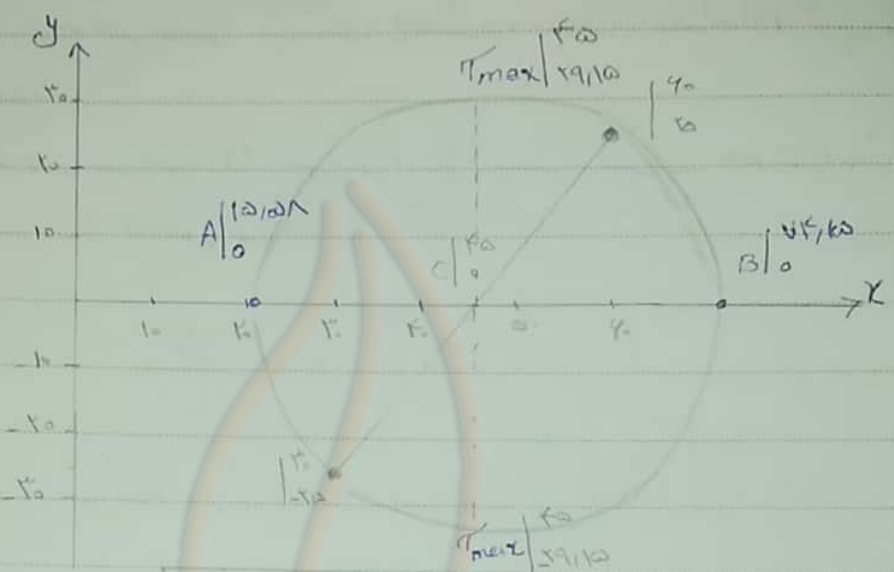
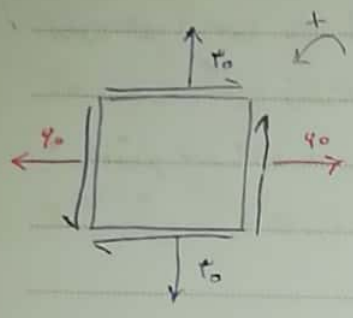
$$\sigma_{max} = \sigma_{ave} + R = -10 + 10 = 0$$

$$\sigma_{min} = \sigma_{ave} - R = -10 - 10 = -20$$

$$\tau_{max} = \tau_{min} = R = 10$$

$\sigma_x = +40$  mpa       $\sigma_y = -30$        $\tau = +20$

(12)



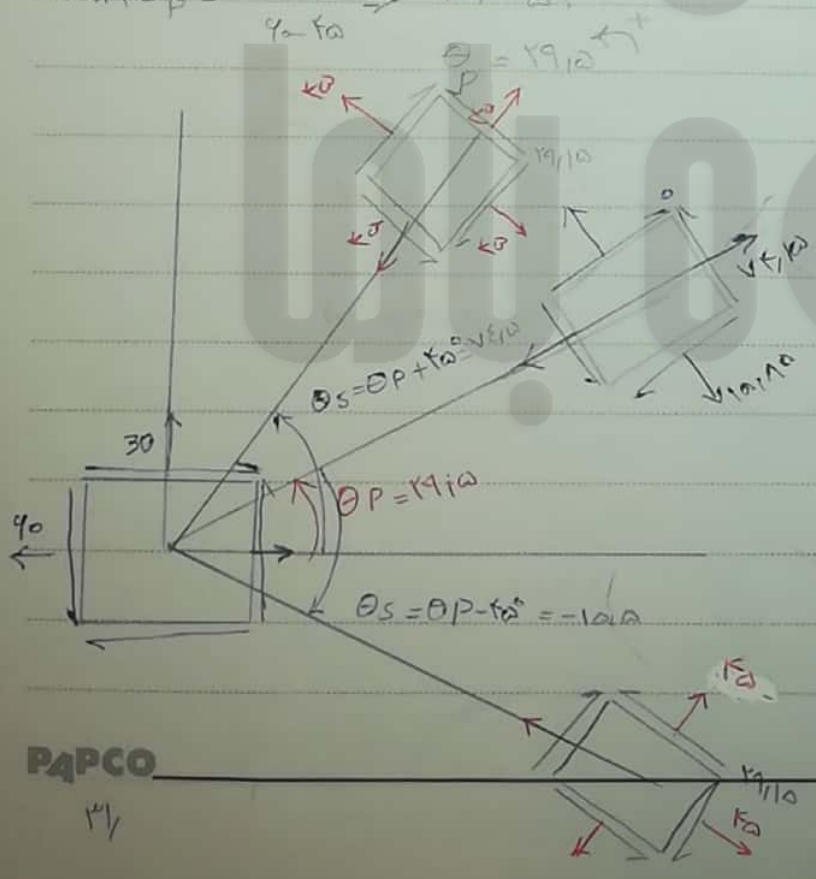
$\frac{\sigma_1 + \sigma_2}{2} = \sigma_{avg}$

$R = \sqrt{\left(\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2}\right)^2 + \tau^2} = 29.125$

$\sigma_{max} = \sigma_{avg} + R = 34.625$  mpa  
 $\sigma_{min} = \sigma_{avg} - R = -23.625$  mpa  
 $\tau_{max} = R \sin 2\theta_p = 19.125$  mpa

$\tan 2\theta_p = \frac{\tau}{\sigma_x - \sigma_{avg}} \Rightarrow 2\theta_p = 29^\circ$

نکته: زوایای در دایره عمود دایره هستند





فرض های اساسی برای رابطه بین تنش بیجینی و تنشهای اجلا شده در میله های استوانه ای توپر و توخالی

۱- فرض تغییر بودن مصالح

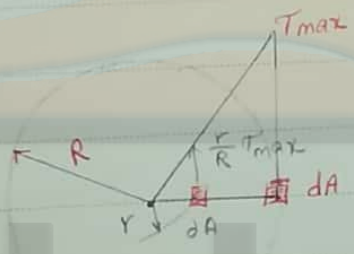
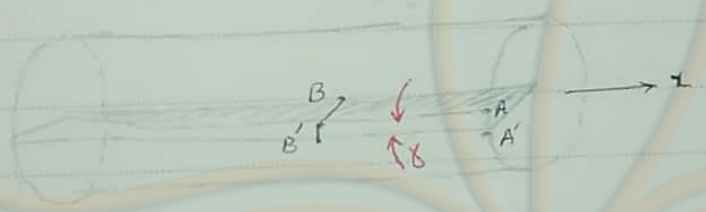
۲- مقطع صغری عود بر محور میلۀ استوانه ای، پس از اعمال بیجین بصورت صغری باقی می ماند.

۳- کرنش بیجینی کلاً بصورت خطی از محور مرکزی تغییر می کند

رابطه

$$\tan \phi = \phi = \frac{\delta s}{L}$$

۴- با استفاده از قانون هوک تنش بیجینی با کرنش بیجینی متناسب است



$$T = \int_A \frac{r}{R} T_{max} dA \cdot r$$

سطح تنش

نیرو

تنش بیجینی

$$T = \frac{T_{max}}{R} \int_A r^2 dA$$

$\int_A r^2 dA = I_p$  = عینال انرسی مقبی

$$J = \int r^2 dA$$

لماورد در حتما مقبی

$$r^2 = x^2 + y^2$$

$$J = \int (x^2 + y^2) dA$$

$$= \int x^2 dA + \int y^2 dA$$

$$J = I_x + I_y$$

عینال انرسی مقبی

$$J = \int_A r^2 dA, \quad dA = 2\pi r dr$$

برای مقطع دایره:

$$J = \int_0^R r^2 \cdot 2\pi r dr = \frac{2\pi r^4}{4} \Big|_0^R = \frac{\pi R^4}{2} \Rightarrow J = \frac{\pi d^4}{32}$$

(مکان انیرسی) - (مغز دایره توپر)

d: قطر دایره

$$T = \frac{T_{max}}{R} J \Rightarrow T_{max} = \frac{TR}{J}$$

$\frac{(N \cdot mm)(mm)}{mm^4} = \frac{N}{mm^2} = MPa$

$$T = \frac{r}{R} T_{max} \quad T = \frac{Tr}{J}$$

$$J = \int_r^R r^2 \cdot 2\pi r dr = \frac{\pi R^4}{2} - \frac{\pi r^4}{2}$$

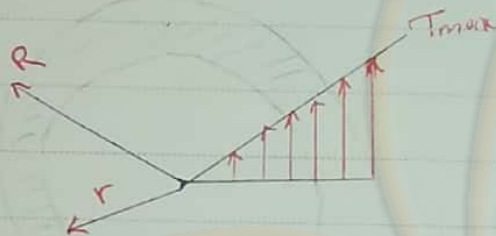
$$R - r = t \quad \text{برای جدار نازک}$$

$$J \approx 2\pi R^3 t$$

(مکان انیرسی) - (مغز دایره توخالی) (جدار نازک)

$$I = \frac{\pi d^4}{32}$$

دایره



مثال) لوله‌ی توخالی  $D = 20 \text{ mm}$  (قطر خارجی) و  $d = 15 \text{ mm}$  (قطر داخلی)  $T = 40 \text{ N}\cdot\text{m}$  مطوّر است. تنش برشی تولید شده در تارهای خارجی و داخلی لوله

$$J = \frac{\pi}{2} (R^4 - r^4) = \frac{\pi}{32} (D^4 - d^4)$$

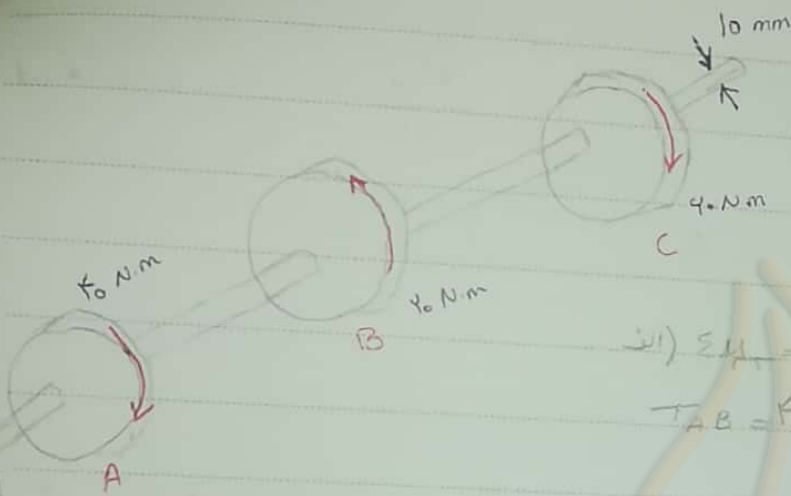
$$= \frac{\pi}{32} (20^4 - 15^4) = 10732 \text{ mm}^4$$

$$T_{max} = \frac{TR}{J} = \frac{(40 \times 10^3)(10)}{10732} = 55.9 \text{ N/mm}^2$$

$$T_{inside} = \frac{Tr}{J} = \frac{(40 \times 10^3) \times 7.5}{10732} = 41.9 \text{ N/mm}^2$$

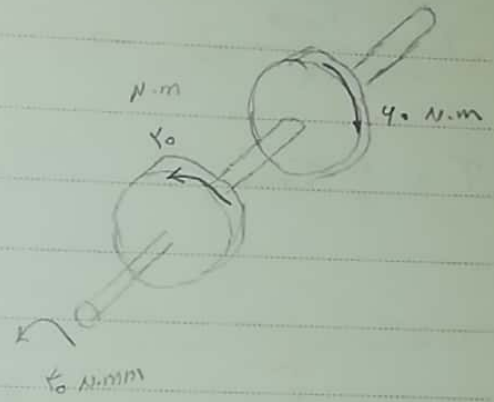
عقال (عطل است):

الف)  $T_{A-B}$   
 ب) حداکثر تنش برشی در محور؟



الف)  $\sum \theta_i = 0$

$T_{A-B} = K_0$



ب)  $T_{B-C} = 4_0 \text{ N.m}$

$$J = \frac{\pi d^4}{32} = \frac{\pi (10)^4}{32} = 981 \text{ mm}^4$$

$$T_{max} = \frac{T \cdot R}{J} = \frac{(4_0 \times 10^3) \cdot (5)}{981} = 204 \text{ N/mm}^2$$

جزوه باما