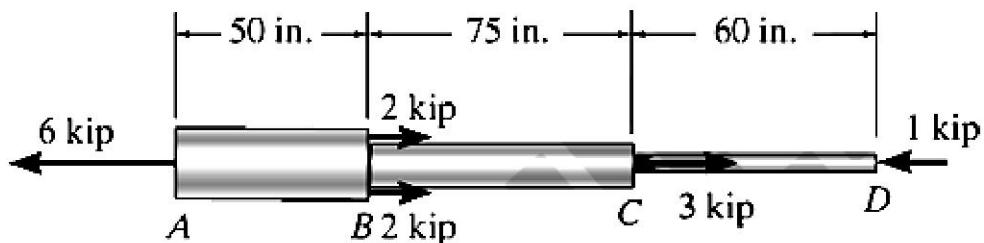
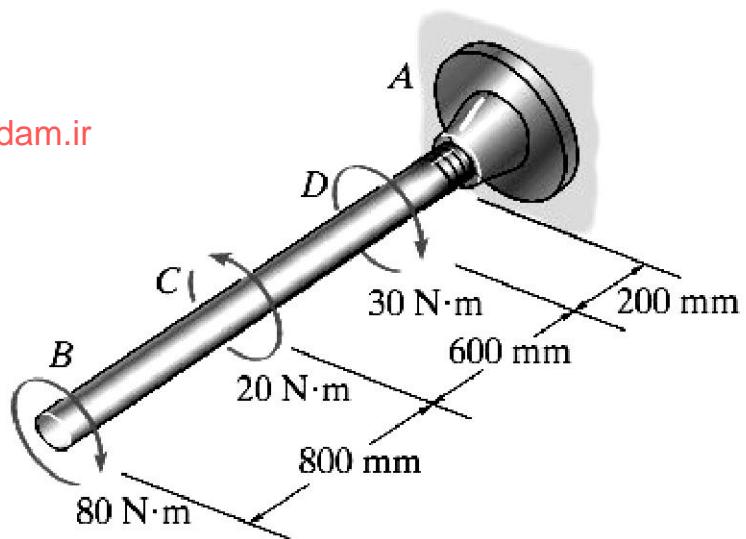


-۱ مطابق شکل میله از جنس مس  $E = 18(10^3) \text{ ksi}$ ، تحت بارگذاری محوری قرار گرفته است. جابجایی نقطه A نسبت به D را بدست آورید. همچنین تنش ها در قسمت های AB، BC و CD را بدست آورید.)

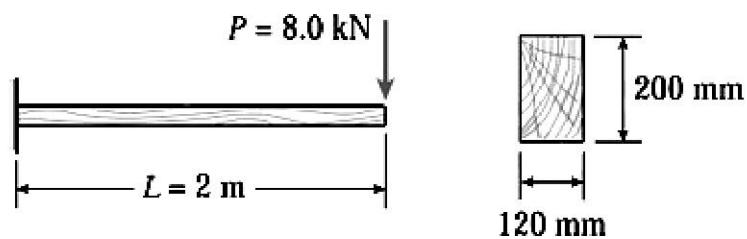
$$(d_{AB} = 3\text{ in}, d_{BC} = 2\text{ in}, d_{CD} = 1\text{ in})$$


-۲ همانند شکل شافت فولادی ( $G = 75 \text{ GPa}$ ) توپر با قطر  $20\text{ mm}$  در معرض گشتاورهای نشان داده شده قرار گرفته است.

مطلوبست محاسبه‌ی تنش پیچشی در قسمت های مختلف میله و همچنین زاویه پیچش سر B.



۳- تیر یکسرگیرداری همانند شکل بارگذاری شده است. بیشترین تنش عمودی ناشی از خمش را در تیر محاسبه کنید.



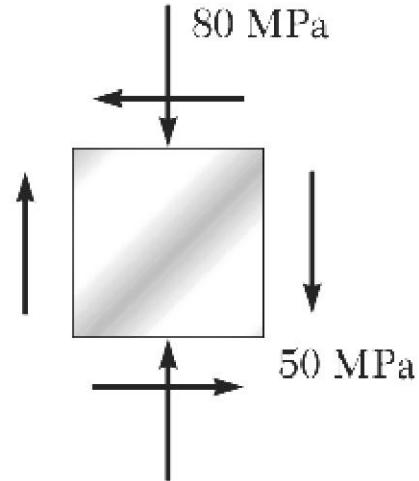
۴- برای وضعیت تنش صفحه‌ای نشان داده شده مطلوبیست محاسبه‌ی:

الف- صفحه‌های اصلی (زاویه امتدادهای اصلی با محور افقی)

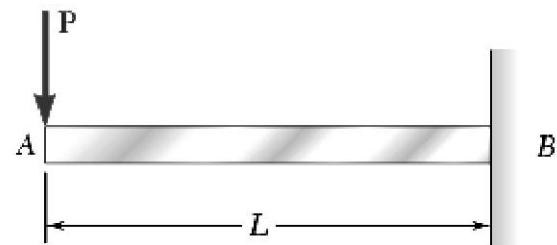
ب- مقادیر تنش‌های اصلی

ج- تنش برشی ماکریم در صفحه و تنش قائم متناظر در این صفحه.

[www.nashr-estekhdam.ir](http://www.nashr-estekhdam.ir)



۵- تیری همانند شکل بارگذاری شده است. معادله منحنی الاستیک تیر و هم‌چنین خیز و شیب در نقطه A را بدست آورید.



The normal forces developed in segment  $AB$ ,  $BC$  and  $CD$  are shown in the FBDS of each segment in Fig. *a*, *b* and *c* respectively.



(a)

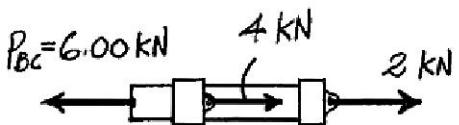
Thus,

$$\begin{aligned}\delta_{A/D} &= \sum \frac{P_i L_i}{A_i E_i} = \frac{P_{AB} L_{AB}}{A_{AB} E_{Cu}} + \frac{P_{BC} L_{BC}}{A_{BC} E_{Cu}} + \frac{P_{CD} L_{CD}}{A_{CD} E_{Cu}} \\ &= \frac{6.00 (50)}{(2.25\pi)[18(10^3)]} + \frac{2.00 (75)}{\pi[18(10^3)]} + \frac{-1.00 (60)}{(0.25\pi)[18(10^3)]} \\ &= 0.766(10^{-3}) \text{ in.}\end{aligned}$$

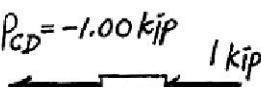
Ans.

[www.nashr-estekhdam.ir](http://www.nashr-estekhdam.ir)

The positive sign indicates that end  $A$  moves away from  $D$ .



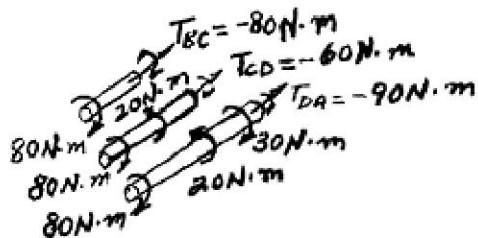
(b)



(c)

$$\phi_B = \sum \frac{TL}{IG}$$

$$= \frac{1}{\frac{\pi}{2} (0.01^2) (75.0) (10^9)} [-80.0(0.8) + (-60.0)(0.6) + (-90.0)(0.2)] \\ = -0.1002 \text{ rad} = 5.74^\circ$$



-۳

$$\sigma_{\max} = \frac{M_{\max} y}{I}$$

$$y = 100\text{mm}, M_{\max} = 8 \times 10^3 \times 2 = 16kN.m$$

-۴

$$\sigma_{\max, \min} = \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2}\right)^2 + \tau_{xy}^2}$$

[www.nashr-estekhdam.ir](http://www.nashr-estekhdam.ir)

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

$$\tau_{\max} = \sqrt{\left(\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2}\right)^2 + \tau_{xy}^2}$$

$$\sigma' = \sigma_{\text{ave}} = \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2}$$

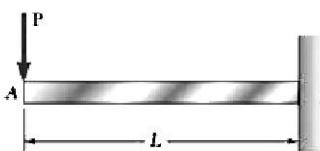


Fig. 9.9

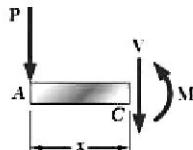


Fig. 9.10

Using the free-body diagram of the portion  $AC$  of the beam (Fig. 9.10), where  $C$  is located at a distance  $x$  from end  $A$ , we find

$$M = -Px \quad (9.7)$$

Substituting for  $M$  into Eq. (9.4) and multiplying both members by the constant  $EI$ , we write

$$EI \frac{d^2y}{dx^2} = -Px$$

Integrating in  $x$ , we obtain

$$EI \frac{dy}{dx} = -\frac{1}{2}Px^2 + C_1 \quad (9.8)$$

We now observe that at the fixed end  $B$  we have  $x = L$  and  $\theta = dy/dx = 0$  (Fig. 9.11). Substituting these values into (9.8) and solving for  $C_1$ , we have

$$C_1 = \frac{1}{2}PL^2$$

which we carry back into (9.8):

$$EI \frac{dy}{dx} = -\frac{1}{2}Px^2 + \frac{1}{2}PL^2 \quad (9.9)$$

Integrating both members of Eq. (9.9), we write

$$EI y = -\frac{1}{6}Px^3 + \frac{1}{2}PL^2x + C_2 \quad (9.10)$$

But, at  $B$  we have  $x = L$ ,  $y = 0$ . Substituting into (9.10), we have

$$\begin{aligned} 0 &= -\frac{1}{6}PL^3 + \frac{1}{2}PL^3 + C_2 \\ C_2 &= -\frac{1}{3}PL^3 \end{aligned}$$

Carrying the value of  $C_2$  back into Eq. (9.10), we obtain the equation of the elastic curve:

$$EI y = -\frac{1}{6}Px^3 + \frac{1}{2}PL^2x - \frac{1}{3}PL^3$$

or

$$y = \frac{P}{6EI}(-x^3 + 3L^2x - 2L^3) \quad (9.11)$$

The deflection and slope at  $A$  are obtained by letting  $x = 0$  in Eqs. (9.11) and (9.9). We find

$$y_A = -\frac{PL^3}{3EI} \quad \text{and} \quad \theta_A = \left(\frac{dy}{dx}\right)_A = \frac{PL^2}{2EI}$$

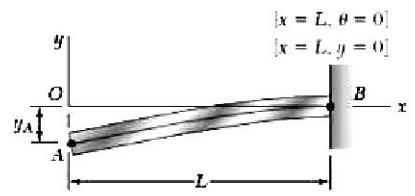
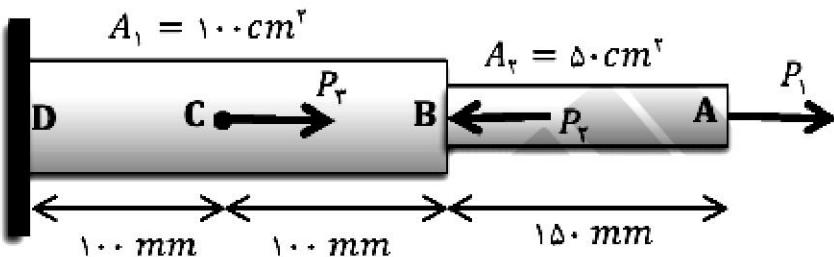
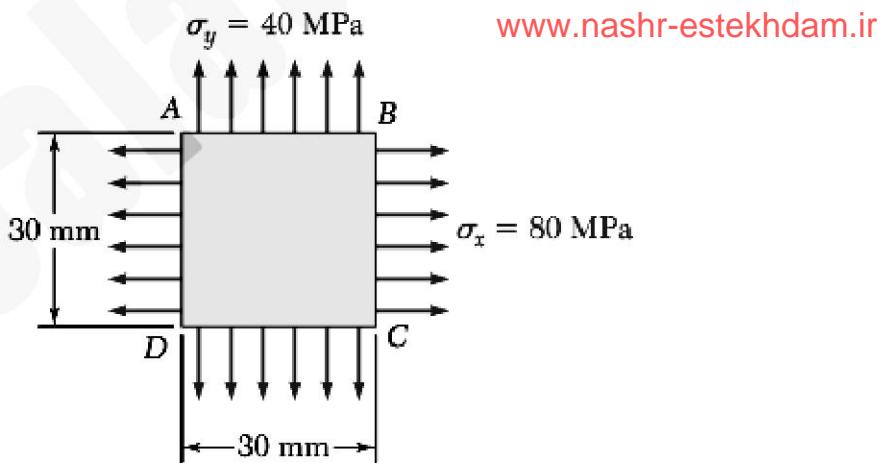


Fig. 9.11

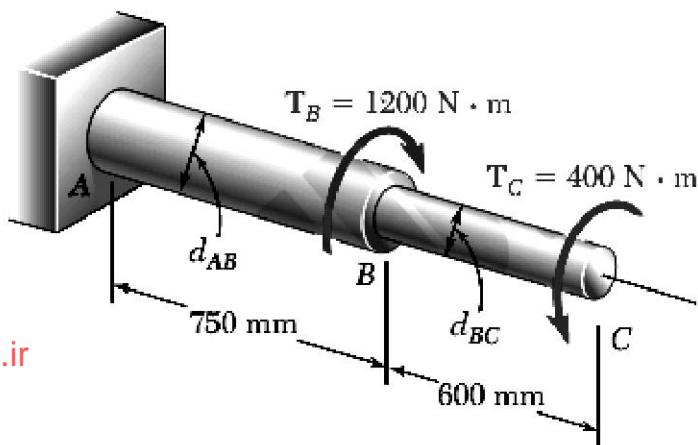
- ۱ میله ای فولادی ( $E = 200GPa$ ) با بارگذاری محوری  $P_1 = 50kN$  و  $P_2 = 100kN$  و  $P_3 = 200kN$  را در نظر بگیرید. مطلوبست محاسبه ی:
- الف- تنش قسمت های AB و BC و CD میله.
- ب- تغییر مکان نقطه A.



- ۲ صفحه ای مربعی به ابعاد  $30mm \times 30mm$  مطابق شکل تحت تنش های صفحه ای قرار گرفته است. با فرض  $E = 200GPa, v = 0.3$  ، مطلوبست تغییر اندازه طول ضلع AB و همچنین قطر DB

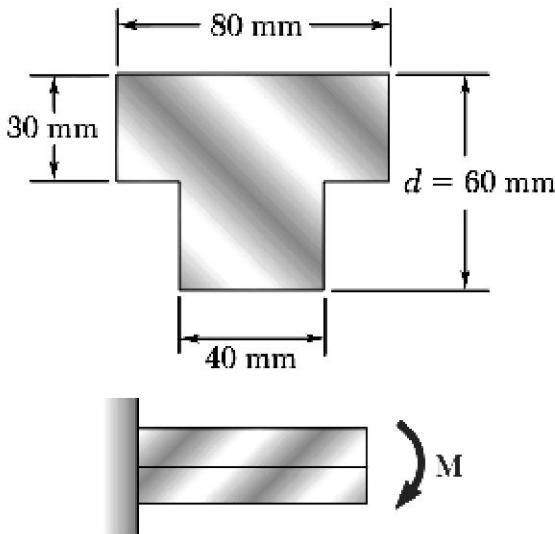


۳- برای شفت با بارگذاری نشان داده شده، تنش برشی مجاز برای طراحی  $55MPa$  می باشد. با صرفنظر کردن از اثرات تمرکز تنش، کمترین قطر مجاز  $d_{AB}$  و  $d_{BC}$  را برای تحمل تنش بدست آورید.



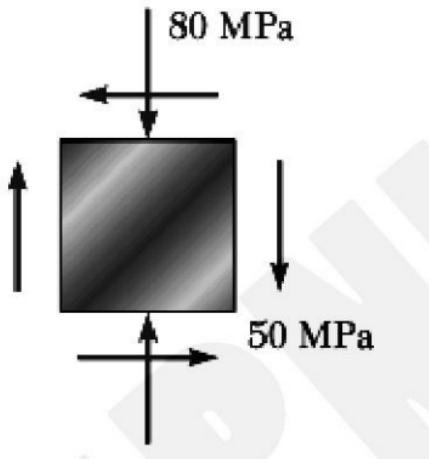
[www.nashr-estekhdam.ir](http://www.nashr-estekhdam.ir)

۴- برای تیر با بارگذاری نشان داده شده ماکزیمم تنش کششی  $24MPa$  و ماکزیمم تنش فشاری  $30MPa$  می باشد (تنش ناشی از خمش). مقدار حداکثر کوپل  $M$  را بباید.



- ۵- المان با تنש صفحه ای نشان داده شده را در نظر بگیرید. مطلوبست:
- الف- تعیین جهات اصلی و تنش های اصلی.
- ب- ماکریتم تنش برشی در صفحه و تنش نرمال متناظر به این صفحه.

[www.nashr-estekhdam.ir](http://www.nashr-estekhdam.ir)



-الف-

$$\sigma_{BC} = \frac{P_i - P_r}{A} = \frac{(50 - 100) * 10^{-7}}{100 * 10^{-4}} = -5 \text{ MPa} \quad \sigma_{AB} = \frac{P_r}{A} = \frac{50 * 10^{-7}}{100 * 10^{-4}} = 10 \text{ MPa}$$

$$\sigma_{CD} = \frac{P_i + P_r - P_r}{A} = \frac{(200 + 50 - 100) * 10^{-7}}{100 * 10^{-4}} = 15 \text{ MPa}$$

-بـ

$$\delta_A = P_i \left( \frac{L_1}{A_1 E} + \frac{L_r + L_r}{A_r E} \right) - \frac{P_r (L_r + L_r)}{A_r E} + \frac{P_r L_r}{A_r E}$$

با قراردادن مقادیر مربوطه مقدار تغییر مکان نقطه بدست می آید.

-جـ

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

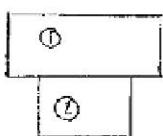
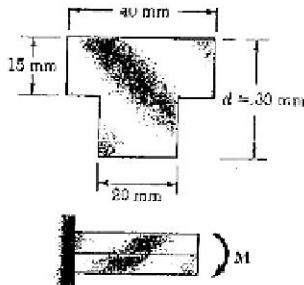
$$\epsilon_y = -\frac{\nu \sigma_x}{E} + \frac{\sigma_y}{E} - \frac{\nu \sigma_z}{E}$$

[www.nashr-estekhdam.ir](http://www.nashr-estekhdam.ir)

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

-دـ

$$\tau_{\max} = \frac{T_c}{J}$$



	$A_i, \text{mm}^2$	$\bar{y}_i, \text{mm}$	$A_i \bar{y}_i, \text{mm}^3$
①	600	22.5	$13.5 \times 10^3$
②	300	7.5	$2.25 \times 10^3$
$\Sigma$	$900$		$15.75 \times 10^3$

$$\bar{Y}_o = \frac{15.75 \times 10^3}{900} = 17.5 \text{ mm}$$

The neutral axis lies 17.5 mm above the bottom.

$$y_{top} = 30 - 17.5 = 12.5 \text{ mm} = 0.0125 \text{ m}, \quad y_{bot} = -17.5 \text{ mm} = -0.0175 \text{ m}$$

$$I_1 = \frac{1}{12} b_1 h_1^3 + A_1 d_1^2 = \frac{1}{12} (40)(15)^3 + (600)(5)^2 = 26.25 \times 10^3 \text{ mm}^4$$

$$I_2 = \frac{1}{12} b_2 h_2^3 + A_2 d_2^2 = \frac{1}{12} (20)(15)^3 + (300)(10)^2 = 35.625 \times 10^3 \text{ mm}^4$$

$$I = I_1 + I_2 = 61.875 \times 10^3 \text{ mm}^4 = 61.875 \times 10^{-9} \text{ m}^4$$

$$|G| = \left| \frac{M y}{I} \right| \quad M = \left| \frac{G I}{y} \right|$$

[www.nashr-estekhdam.ir](http://www.nashr-estekhdam.ir)

$$\text{Top: tension side} \quad M = \frac{(24 \times 10^4)(61.875 \times 10^{-9})}{0.0125} = 118.8 \text{ N}\cdot\text{m}$$

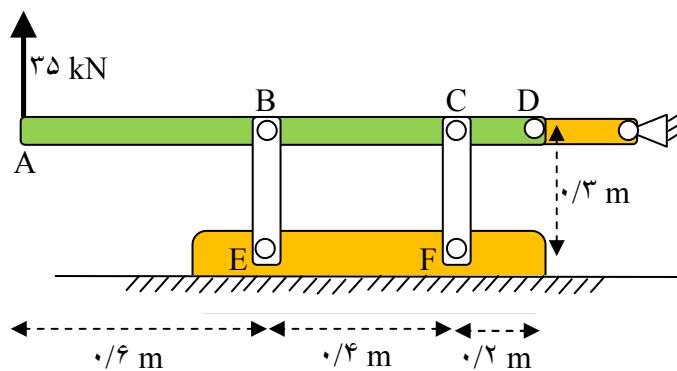
$$\text{Bottom: compression} \quad M = \frac{(30 \times 10^4)(61.875 \times 10^{-9})}{0.0175} = 106.1 \text{ N}\cdot\text{m}$$

Choose smaller value

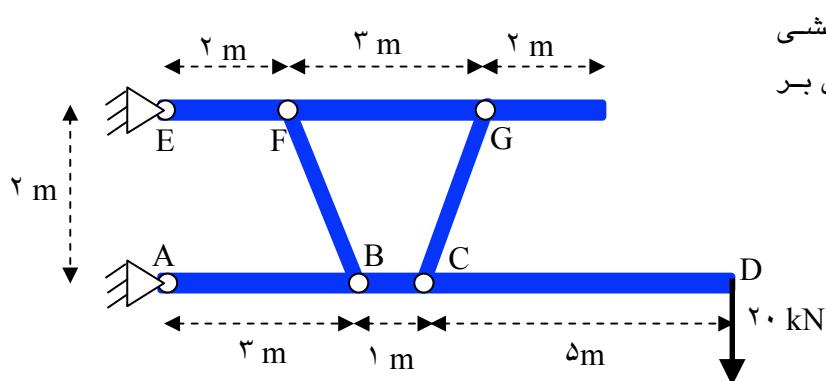
$$M = 106.1 \text{ N}\cdot\text{m}$$

$$\sigma_{\max, \min} = \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2}\right)^2 + \tau_{xy}^2} \quad \tan 2\theta_p = \frac{2\tau_{xy}}{\sigma_x - \sigma_y}$$

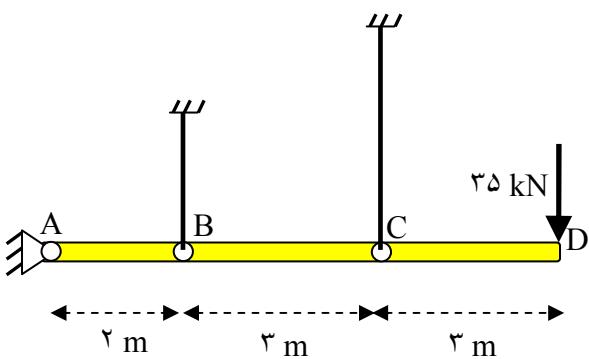
$$\sigma' = \sigma_{avg} = \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} \quad \tau_{\max} = \sqrt{\left(\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2}\right)^2 + \tau_{xy}^2}$$



**مسئله ۱** - در شکل نیروی ۳۵ کیلونیوتنی به نقطه A وارد می شود. مفصل های B با E و نیز مفصل های C با F توسط اتصالاتی به یکیگر وصل شده اند چنانچه عرض این اتصالات ۰۵ و ضخامت آنها ۱۵ میلی متر باشد با در نظر داشتن اینکه قطر سوراخ مفصل ها ۲۰ میلیمتر است. حداکثر و حداقل تنش متوسط موجود در هر یک از این اتصالات را بدست آورید. ( نمره : ۲/۰ )



**مسئله ۲** - با شرایط بارگذاری روی قاب شکل زیر، حداقل سطح مقطع المان CG و CG را بدست آورید. تنش مجاز کششی ۱۴۰ و تنش مجاز فشاری ۹۶ نیوتون بر میلیمتر مربع است. ( نمره : ۲/۵ )



مسئله ۳ - به میله کامل‌صلب AD نیروی ۳۵ kN وارد می‌شود. میله با دو کابل با دو جنس متفاوت نگهداری می‌گردد.

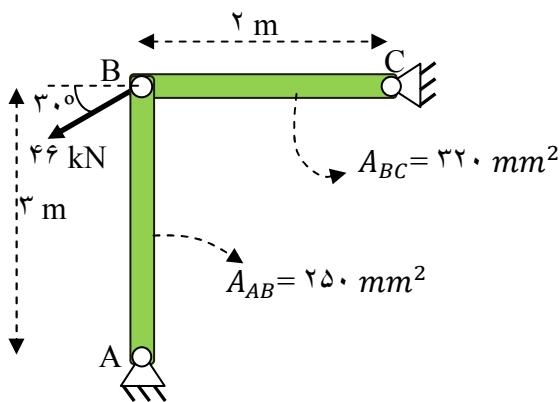
الف - چنانچه میله AD تحت تاثیر نیروی وارد تغییر زاویه‌کوچکی به اندازه  $\theta$  در گره A پیدا کند و کابل‌ها دارای حداقل سطح مقطع مجاز باشند، نسبت بین طولهای دو کابل C و B را بیابید. (نمره: ۲/۰)

$$E_B = 2 \times 10^5 \frac{N}{mm^2}, \sigma_{lB} = 150 \frac{N}{mm^2}$$

$$E_C = .8 \times 10^5 \frac{N}{mm^2}, \sigma_{lC} = 130 \frac{N}{mm^2}$$

$\sigma_{lB}$  و  $\sigma_{lC}$  تنش های مجاز برای دو کابل مورد نظر هستند.

ب - اگر حداقل سطح مقطع مجاز کابل C برابر ۳۰۰ میلی متر مربع و طول آن  $2/5$  متر باشد. حداقل سطح مقطع و طول کابل B و نیز نیروهای موجود در کابل‌ها را بدست آورید. (نمره: ۱/۵)



مسئله ۴ - قاب روبرو تحت بارگذاری ۴۶ kN است. با مشخصات داده شده در شکل :

الف - کرش موجود در هر یک از اعضای قاب را بیابید.

$$E = 2 \times 10^5 \frac{N}{mm^2} \quad (\text{نمره: ۱/۵})$$

ب - تغییر مکان نقطه B را محاسبه نمایید. (نمره: ۱/۵)

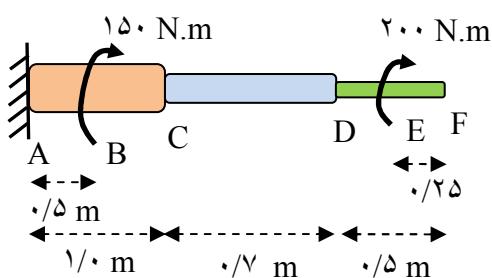
توجه: تغییر مکان نقطه B حاصل از تغییر طولهای هر یک از دو عضوقاب است.

مسئله ۵ - عضو گیردار شکل زیر تحت پیچش‌های ۲۰۰ و ۱۵۰ نیوتون متر قرار دارد. این میله از سه مقطع مختلف به قطرهای زیر و هر مقطع از یک جنس خاص تشکیل شده است.

$$D_{AC} = 40 \text{ mm}, \quad G_{AC} = 0.80 \times 10^5 \frac{N}{mm^2}$$

$$D_{CD} = 35 \text{ mm}, \quad G_{CD} = 0.70 \times 10^5 \frac{N}{mm^2}$$

$$D_{DF} = 25 \text{ mm}, \quad G_{DF} = 0.65 \times 10^5 \frac{N}{mm^2}$$

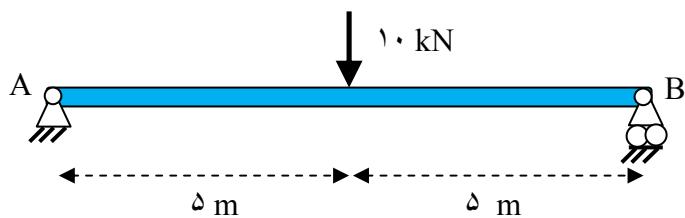
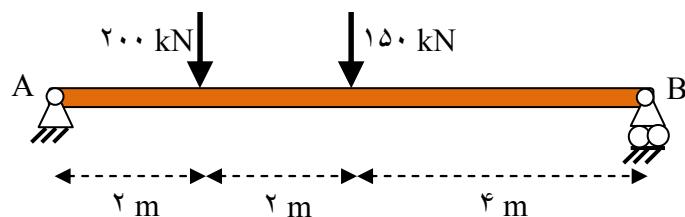
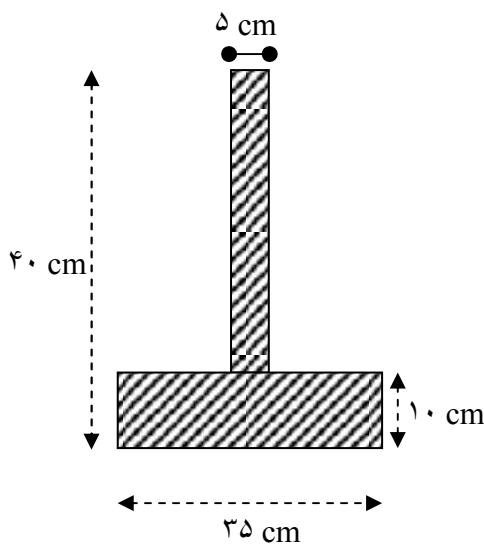


الف - حداقل تنش برشی در طول این عضو را بیابید. محل تاثیر این تنش را مشخص کنید. (نمره: ۲/۰)

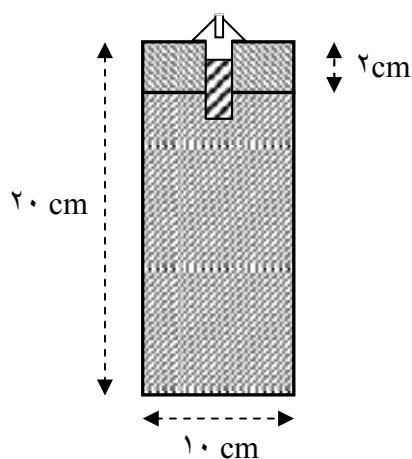
ب - زاویه پیچش در نقاط C و D و F را محاسبه نمایید.

$$(\text{نمره: ۱/۵})$$

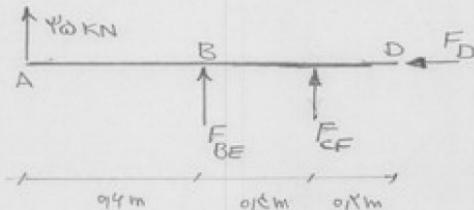
**مسئله ۶** - تیر ساده‌ای تحت بارگذاری دو نیروی ۱۵۰ و ۲۰۰ کیلونیوتنی قراردارد. مقطع تیر در شکل نشان داده شده است. حداکثر تنش کششی و فشاری ناشی از خمش را در این تیر بباید این تنش در کدام مقطع واقع می‌شود؟  
(نمره : ۳/۰)



**مسئله ۷** - تیری به طول ۱۰ متر با اتصال دو الوار به یکدیگر ساخته شده است. اتصال این دو الوار بطور کامل و به توسط پیچ‌هایی با مقاومت برشی ۲ کیلو نیوتون صورت گرفته است. چنانچه فاصله پیچ‌ها از یکدیگر در کل طول تیر؛ بنا به ضرورت؛ مساوی باشند. تعداد پیچ‌های مورد نیاز اتصال دو الوار را بدست آورید. (نمره : ۲/۵)



پاسخ مسئله ۱



$$\sum M_D = 0 \Rightarrow 40 \times 1.4 - F_{CF} \times 0.18 = 0 \Rightarrow F_{CF} = 222.2 \text{ KN}$$

$$\sum M_C = 0 \Rightarrow 40 \times 1 + F_{BE} \times 0.6 = 0 \Rightarrow F_{BE} = -66.7 \text{ KN}$$

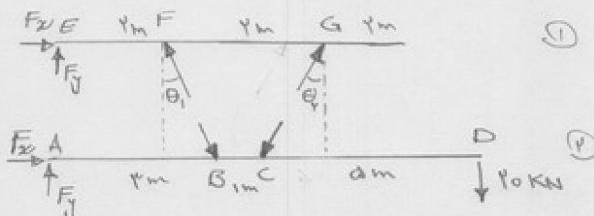
$$\begin{cases} \sigma_{B\min} = \frac{0.667 \times 1000}{4 \times 10} = 166.7 \text{ N/mm}^2 \\ \sigma_{B\max} = \frac{0.667 \times 1000}{(4 \times 1.6) \times 10} = 104.17 \text{ N/mm}^2 \end{cases}$$

$$\begin{cases} \sigma_{C\min} = \frac{166.7 \times 1000}{4 \times 10} = 416.7 \text{ N/mm}^2 \\ \sigma_{C\max} = \frac{166.7 \times 1000}{(4 \times 1.6) \times 10} = 254.17 \text{ N/mm}^2 \end{cases}$$



۱

پاسخ مسئله ۲



حالاً آنرا دو قاعده افقی که را در گذشته ترسیم کردیم.

$$\theta_i = \frac{1}{\gamma} \frac{1}{\gamma}, \quad \theta_r = \frac{1}{\gamma} + \frac{1}{\gamma} \Rightarrow \theta_i = \theta_r = \frac{1}{\gamma} \Delta V$$

۱)  $\sum M_B = 0 \Rightarrow F_{FB} \times 0,74 \times 4,0V \times 4 + F_{GC} \times 0,74 \times 4,0V \times 2 = 0$   
 $\Rightarrow F_{FB} = -0,74 F_{GC} \quad \perp$

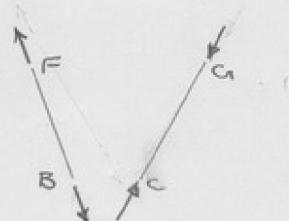
۲)  $\sum M_A = 0 \Rightarrow F_{FB} \times 0,74 \times 4,0V \times 4 + F_{GC} \times 0,74 \times 4,0V \times 6 + 20 \times 9 = 0 \quad \perp$

[www.nashr-estekhdam.ir](http://www.nashr-estekhdam.ir)

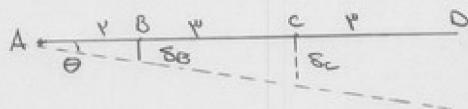
$$\perp, \perp \Rightarrow F_{GC} = 0,74 V A \text{ KN}, \quad \Rightarrow F_{FB} = -18,74 V A \text{ KN}$$

$$\Rightarrow A_{FB} = \frac{18,74 V A \times 1000}{180} = 104,74 V A \text{ mm}^2$$

$$A_{GC} = \frac{0,74 V A \times 1000}{94} = 0,74 V A \text{ mm}^2$$



پاسخ مسند



$$E_B = 2 \times 10^4 \text{ N/mm}^2, E_C = 1.8 \times 10^4 \text{ N/mm}^2$$

$$\sigma_B = 120 \text{ N/mm}^2, \sigma_C = 130 \text{ N/mm}^2$$

- الف -

$$\delta_{B3} = 2\bar{h}\theta \approx 2\theta, \quad \delta_c = \Delta \bar{h}\theta \approx \Delta\theta$$

$$\delta = \frac{PL}{AE} = \frac{\sigma h}{E} \Rightarrow \delta_B = \frac{\sigma_B L_B}{E_B}, \quad \delta_c = \frac{\sigma_c L_c}{E_c}$$

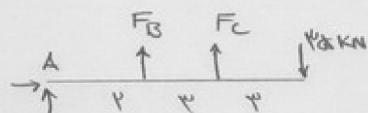
$$\Rightarrow 2\theta = \frac{\sigma_B L_B}{E_B}, \quad \Delta\theta = \frac{\sigma_c L_c}{E_c} \Rightarrow \frac{L_c}{L_B} = 2/4$$

- ب -

$$A_c = 400 \text{ mm}^2, \quad h_c = 21 \text{ m}$$

$$A_B = ? \quad h_B = ? \quad h_B = 21 \times 1/4 = 13.25 \text{ m}$$

$$F_c = A_c \times \sigma_c = 400 \times 130 = 52000 \text{ N}$$



[www.nashr-estekhdam.ir](http://www.nashr-estekhdam.ir)

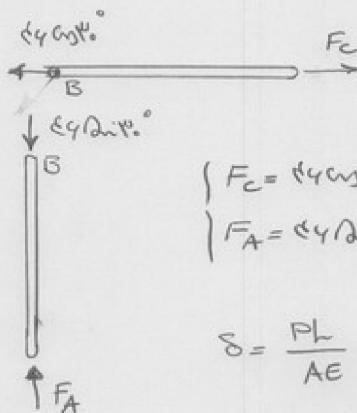
$$\sum M_A = 0 \Rightarrow F_B \times 2 + F_c \times 3 = 10 \times 6 \Rightarrow F_B = 42.8 \text{ KN}$$

$$A_B = \frac{42.8 \times 6}{120} = 21.4 \text{ mm}^2$$

پاسخ مسئله ۴

(واعظترباب، اعضاي محوري)

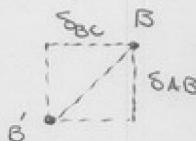
هسته دلزايم در حيت العاشر است.



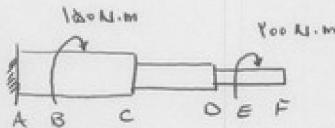
$$\left\{ \begin{array}{l} F_C = 44 \text{ KN}^{\circ} = 39,18 \text{ KN} \\ F_D = 44 \text{ KN}^{\circ} = 44,00 \text{ KN} \end{array} \right.$$

$$\delta = \frac{PL}{AE} \Rightarrow \left\{ \begin{array}{l} \delta_{BC} = \frac{39,18 \times 1000 \times 1000}{420 \times 4 \times 10^6} = 1,17 \text{ mm} \\ \delta_{AB} = \frac{44 \times 1000 \times 1000}{420 \times 4 \times 10^6} = 1,38 \text{ mm} \end{array} \right.$$

[www.nashr-estekhdam.ir](http://www.nashr-estekhdam.ir)



$$\delta = \sqrt{\delta_{BC}^2 + \delta_{AB}^2} = \sqrt{1,17^2 + 1,38^2} = 1,84 \text{ mm}$$



$$\tau = \frac{Tc}{J} \quad , \quad J = \frac{\pi d^3}{32}$$

$$\varphi_{mn} = \frac{T \cdot L_{mn}}{J \cdot G}$$

حلول زیر با استفاده از روابط چوبی مکانیک تنش درون پیچین را بدست اورده است

	واحد	AB	BC	CD	DE	EF
D	mm	۷۰,۰۰	۷۰,۰۰	۷۰,۰۰	۷۰,۰۰	۷۰,۰۰
C	mm	۷۰,۰۰	۷۰,۰۰	۱۷,۰۰	۱۷,۰۰	۱۷,۰۰
L	mm	۵۰,۰۰	۵۰,۰۰	۷۰,۰۰	۷۰,۰۰	۷۰,۰۰
G	N/mm <sup>2</sup>	۶۰,۰۰,۰۰	۶۰,۰۰,۰۰	۶۰,۰۰,۰۰	۶۰,۰۰,۰۰	۶۰,۰۰,۰۰
T	N.mm	۲۵۰,۰۰,۰۰	۲۰۰,۰۰,۰۰	۲۰۰,۰۰,۰۰	۲۰۰,۰۰,۰۰	۰,۰۰
J	mm <sup>4</sup>	۲۵۱,۳۲۷,۲۹	۲۵۱,۳۲۷,۲۹	۱۴۷,۳۲۷,۲۸	۲۸,۳۴۹,۵۱	۲۸,۳۴۹,۵۱
Shear	N/mm <sup>2</sup>	۲۲,۸۵	۱۵,۹۲	۲۲,۷۶	۹۰,۱۹	۰,۰۰
Angle	Rad	۰,۰۰۸۷۴	۰,۰۰۴۹۷۴	۰,۰۱۳۵۷۶	۰,۰۲۰۰۵۸	۰,۰۰۰۰

Point	B	C	D	E	F	
angle of twist	deg	۰,۰	۰,۷۸	۱,۵۹	۲,۷۱	۲,۷۱

زون پیچین  
حرنچه

ا) - تنش حداکثر را همچنان تنش D که دیگر ۴۵/۱۹ نیوتن بر متری فرموده است.

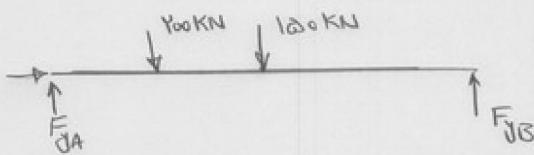
ب) - پیچین نقاط C و D با زوایای زیر لذت برداری شده است

$$\varphi_c = ۰,۰۸^\circ$$

$$\varphi_D = ۱,۵۶^\circ$$

$$\varphi_F = ۲,۷۱^\circ$$

پاسخ مسئله ۴



$$\sum M_A = 0 \Rightarrow 100 \times 2 + 120 \times 4 = F_y B \times 8 \Rightarrow F_y B = 120 \text{ KN}$$

$$\sum F_y = 0 \Rightarrow 100 + 120 - 120 = F_y A \Rightarrow F_y A = 120 \text{ KN}$$



دیاگرام توزع جسمی در مکان سر

[www.nashr-estekhdam.ir](http://www.nashr-estekhdam.ir)

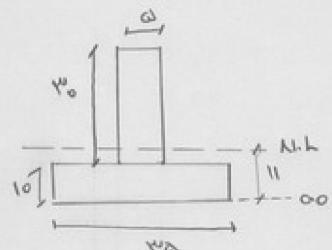
$$M_{max} = 200 \text{ KN.m}$$

$$\sigma' = \frac{MC}{I}$$

$$\bar{y} = \frac{\sum A \bar{y}}{A} = \frac{0.8 \times 40 \times 40 + 10 \times 40 \times 20}{0.8 \times 40 + 10 \times 10} = 11 \text{ cm}$$

$$I = I_g + 4d^3 \quad I_g = b h^3 / 12$$

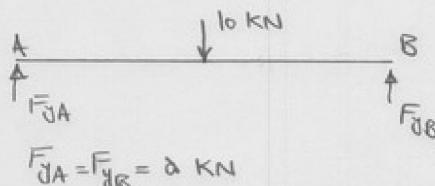
$$\Rightarrow I = \frac{0.8 \times 40^3}{12} + 8 \times 10^3 (20-11) + 10 \times \frac{10^3}{12} + 10 \times 10^3 (11-2) \\ = 18344.4 \text{ cm}^4$$



$$\Rightarrow \begin{cases} \sigma_1 = \frac{MC}{I} = \frac{1200 \times 1000 \times 100 \times (40-11)}{18344.4} = 1194 \text{ N/cm}^2 \\ \sigma_2 = \frac{MC}{I} = \frac{1200 \times 1000 \times 100 \times 11}{18344.4} = 2994 \text{ N/cm}^2 \end{cases}$$

پاسخ مسئله ۷

چون موافق سیم پیچ هادیل مول  
تیر برای حفظ لازم است حلقه برای برآوردن  
حلاله برپا نموده و مدار اینجا مسدود.

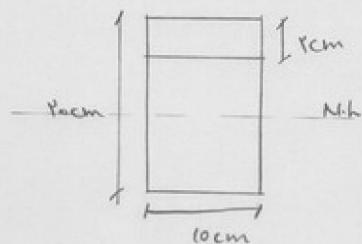


$$V_{\max} = 3 \text{ KN}$$

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

$$Q = A \cdot \bar{y} = 1 \times 10 \times 9 = 90 \text{ cm}^3$$

$$I = b h^3 / 12 = 10 \times 10^3 / 12 = 4444,44 \text{ cm}^6$$



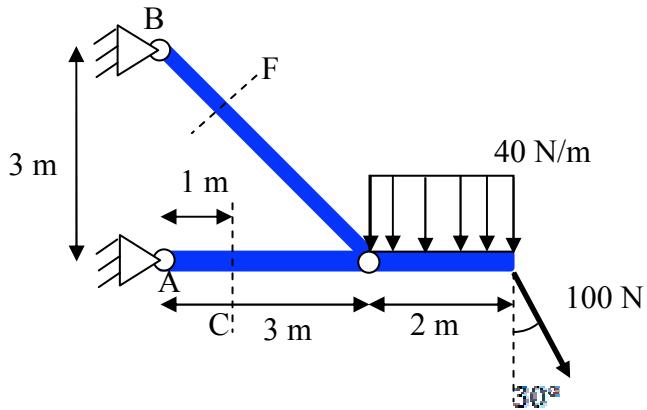
$$q = \frac{3000 \times 90}{4444,44} = 67,5 \text{ N/cm}$$

[www.nashr-estekhdam.ir](http://www.nashr-estekhdam.ir)

$$\text{مداهی پیچ} = \frac{1000}{67,5} = 14,9 \text{ cm} \quad \frac{10 \times 100}{44,44} = 22,7 \Rightarrow$$

$$\text{نیاز پیچ} = 34 + 1 = 35 \quad \text{پیچ}$$

۷



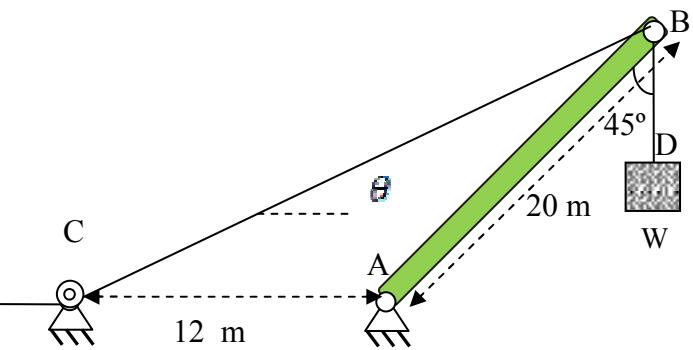
**مسئله 1** - تیر شکل زیر تحت بارگذاری نشان داده شده است. زاویه ای که نیروی 100 تن با امتداد عمود می سازد برابر 30 درجه است.

الف- نیروهای عکس العمل تکیه گاهی را بدست آورید. ضخامت اعضای سازه قابل صرفنظر کردن است.

(نمره : 1.0)

ب- نیروهای محوری، برشی و لنگر خمشی را در مقطع C بیابید. (نمره : 0.75)

ج- نیروهای محوری، برشی و لنگر خمشی را در مقطع F بیابید. (نمره : 0.75)



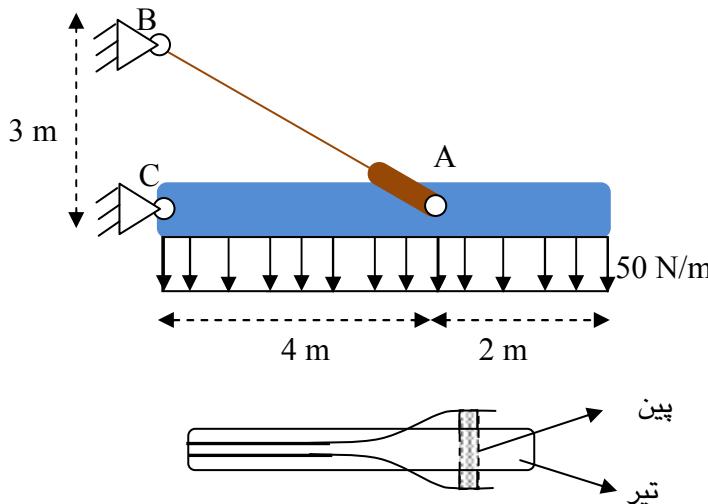
**مسئله 2**- بوم AB به کمک کابل CB که به وینچی متصل است بار W را حمل می کند. چنانچه سطح مقطع کابل 1400 کیلوگرم بر سانتیمتر مربع مجاز کششی در آن :

الف- حداقل نیروی کششی که کابل CB می تواند در محدوده ارجاعی تحمل کند را بیابید. (نمره : 0.75)

ب- با نیروی کابل بدست آمده فوق، نیروی موجود در بوم به چه مقدار است؟ (نمره : 1.0)

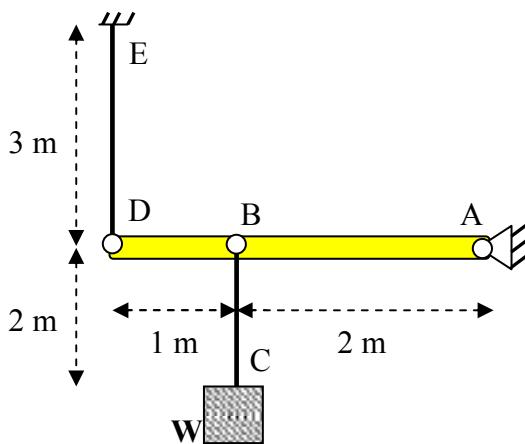
ج- وزن باری که سیستم با شرایط فوق تحمل می کند را بیابید. (نمره : 0.75)

از ابعاد وینچ صرفنظر شود. کابل CB و BD مستقل از هم هستند و به گره B جدایانه متصل شده اند.



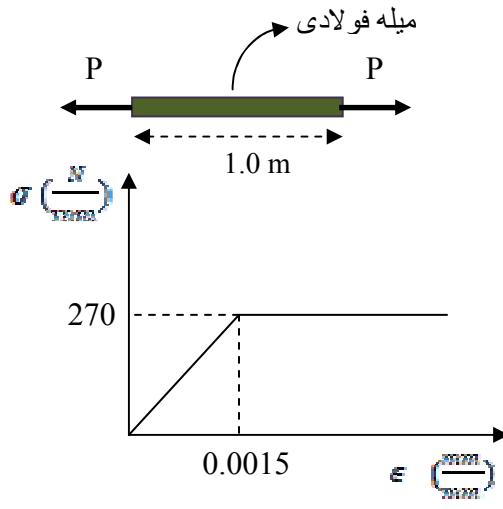
اتصال در مفصل A - تصویر از بالا

- مسئله 3 - تیر توسط میله AB نگهداری می شود. چنانچه در مفصل A، میله AB به تیر توسط یک پین متصل شده باشد با فرض اینکه میله AB با سطح مقطع 8 سانتیمتر مربع و پین با مقطع دایروی و سطحی برابر 6 سانتیمتر مربع باشند. برای تیر با وزن 700 نیوتون :
- الف - تنש کششی در میله را بیابید. (نمره : 1.0)
  - ب - تنش برشی در پین را بدست آورید. (نمره : 1.0)

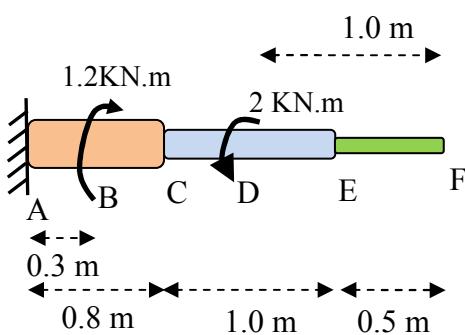


- مسئله 4 - در سازه شکل رو برو قبل از آنکه وزنه W به گره C متصل گردد، عضو صلب AD در وضعیت افقی قرار دارد. با اتصال وزنه، مقدار جابجایی عمودی برابر 1.5 میلیمتر در نقطه B ایجاد می شود. مدول الاستیسیته مصالح  $2 \times 10^5$  نیوتون بر میلیمتر مربع است. تحت این شرایط :
- الف - مقدار کرنش و نیروی ایجاد شده در کابل DE با سطح مقطع 3 سانتیمتر مربع را بیابید. (نمره : 0.75)
  - ب - مقدار نیروی W را بیابید. (نمره : 0.75)
  - ج - تنش و کرنش در کابل BC را تعیین کنید. سطح مقطع این کابل 6 سانتیمتر مربع است. (نمره : 0.75)
  - د - تغییر طول کابل BC چقدر است؟ (نمره : 0.5)

[www.nashr-estekhdam.ir](http://www.nashr-estekhdam.ir)

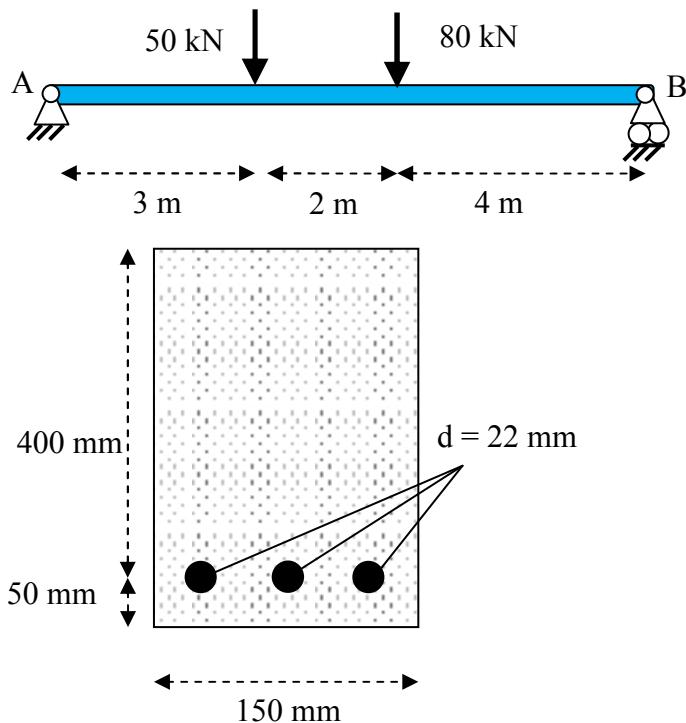


- مسئله 5 - دیاگرام تنش و کرنش ایده آل برای یک میله فولادی تحت کشنش با طول یک متر را مطابق شکل رو برو در نظر بگیرید.
- الف - ضریب ارجاعی میله را تعیین کنید. (نمره : 0.5)
  - ب - اگر سطح مقطع میله 5 سانتیمتر مربع باشد، حداقل نیروی وارد که میله را در شرایط ارجاعی قرار دهد را بدست آورید. (نمره : 0.5)
  - ج - اگر نیروی وارد که میله جابجایی 0.8 میلی متر را ایجاد کند و سپس نیرو برداشته شود آیا میله تغییر شکل ماندگار پیدا می کند؟ چرا؟ اگر جواب مثبت است تغییر شکل ماندگار را بیابید. (نمره : 0.75)
  - د - اگر نیروی وارد که میله جابجایی 2.5 میلی متر را ایجاد کند و سپس نیرو برداشته شود آیا میله تغییر شکل ماندگار پیدا می کند؟ چرا؟ اگر جواب مثبت است تغییر شکل ماندگار را بیابید. (نمره : 0.75)



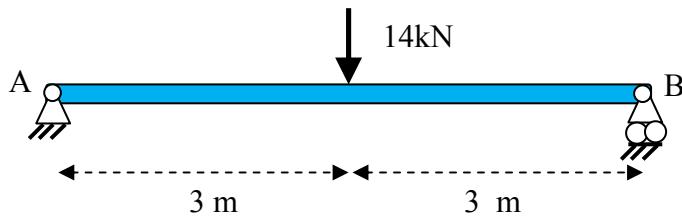
**مسئله 6** - عضو یک سر گیرداری از سه مقطع لوله ای شکل با قطرهای مختلف و متصل به هم، مطابق تصویر روبرو، ساخته شده است. ضخامت جداره در کل طول برابر ۰.۵ سانتیمتر است. با دانستن اینکه قطرهای بیرونی لوله ها به ترتیب برابر ۴، ۶ و ۸ سانتیمتر باشد و مدول برشی برابر  $G_{AC} = 0.80 \times 10^5 \frac{N}{mm^2}$  گزارش گردید نیز لنگرهای پیچشی ۱.۲ و ۲ کیلونیوتون متر به ترتیب در مقاطع B و D وارد شوند.

- الف- حداقل تنش برشی در کل طول این تیر را بیابید. این تنش در کجا وارد می شود؟ (نمره : ۰.۷۵)
- ب- حداکثر تنش برشی در کل طول این تیر را بیابید. این تنش در کجا وارد می شود؟ (نمره : ۰.۷۵)
- ج- زاویه پیچش نقطه F نسبت به نقطه A را بیابید. (نمره : ۰.۷۵)

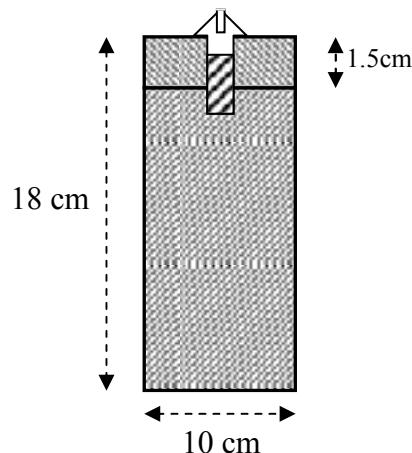


**مسئله 7** - تیر بتی با مقطعی که در آن از سه عدد آرماتور(فولاد) استفاده شده است تحت بارگذاری دو نیروی ۵۰ و ۸۰ کیلونیوتون قرار دارد. نسبت مدول الاسبیستیه فولاد به بتون برابر ۱۵ است.

- الف- دیاگرام لنگر خمشی این تیر را رسم کنید. (نمره : ۱.۰)
- ب- حداکثر تنش کششی و حداکثر تنش فشاری ناشی از خمش خالص را بدست آورید. (نمره : ۲.۵)
- d قطر آرماتور است.



[www.nashr-estekhdam.ir](http://www.nashr-estekhdam.ir)



مسئله 8 - تیری مطابق شکل از اتصال دو الوار به یکدیگر ساخته شده است. اتصال دو الوار به طور کامل و به توسط پیچ هایی با مقاومت برشی  $3.00\text{ کیلو نیوتون}$  صورت گرفته است.

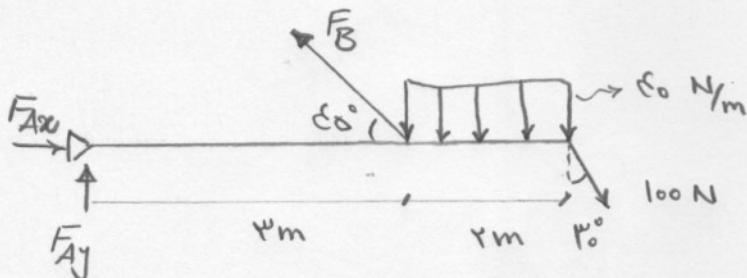
الف- حداقل نیروی برشی موجود در تیر را بدست آورید. (نمره :  $0.5$ )

ب- چنانچه فاصله پیچ ها در کل طول تیر لزوما مساوی اختیار گردد، تعداد پیچ های مورد نیاز برای اتصال دو الوار را بدست آورید. (نمره :  $1.5$ )

پاسخ مسئله ۱

دیاگرام آزاد ترسیم می شود

الت.



$$\uparrow \sum M_A = 0 \Rightarrow F_B \times 6 \cos 45^\circ \times 3 - 2 \times 40 \times (3+1) - 100 \cos 30^\circ \times 3 = 0$$

$$\Rightarrow F_B = 304.9 N$$

[www.nashr-estekhdam.ir](http://www.nashr-estekhdam.ir)

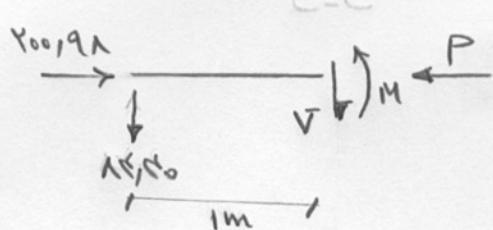
$$\sum F_x = 0 \Rightarrow F_{Ax} - F_B \times 6 \cos 45^\circ + 100 \cos 30^\circ = 0 \Rightarrow F_{Ax} = 400.9 N$$

$$\sum F_y = 0 \Rightarrow F_{Ay} + F_B \cos 45^\circ - 100 \cos 30^\circ - 40 \times 2 = 0 \Rightarrow F_{Ay} = -141.4 N$$

(متر : ۱/۰۰)

ادامه پاسخ مسئله ۱

ب - نیروهای داخلی در مقیم C



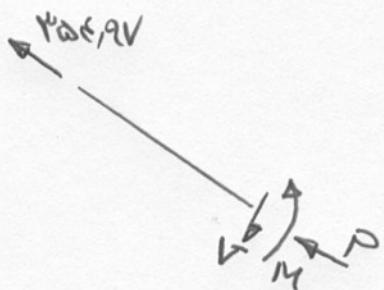
$$\sum F_x = 0 \Rightarrow P = 200,9 \text{ N} \quad \text{نیروی محوری}$$

$$\sum F_y = 0 \Rightarrow V = -84,4 \text{ N} \quad \text{برشی}$$

$$\sum M_C = 0 \Rightarrow M = -84,4 \times 1 = -84,4 \text{ N.m} \quad \text{لذار خستی}$$

(منو : ۰/۷۸)

ج - نیروهای داخلی در مقیم F



$$P = -304,9 \text{ N} \quad \text{نیروی محوری}$$

$$V = 0 \quad \text{برشی}$$

$$M = 0 \quad \text{لذار خستی}$$

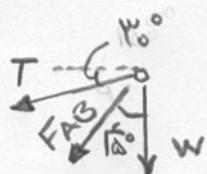
(منو : ۰/۷۸)

پاسخ مسئله ۲.

$$\sigma = 1400 \text{ kg/cm}^2, A = 315 \text{ cm}^2 \quad \text{-الف-}$$

$$\sigma = \frac{T}{A} \Rightarrow T = 1400 \times 315 = 4900 \text{ kg} = \frac{4900 \times 9.81 \text{ N}}{\text{حل استریوی کابل}} = 48049 \text{ N}$$

(سند: ۰ N)



ب- حیاً را آزاد ده و ترسیم منشود.

$$\sum F_x = 0 \Rightarrow -F_{AB} \sin 60^\circ - T \cos 30^\circ = 0$$

$$\Rightarrow F_{AB} = \underline{-511872 \text{ N}}$$

(سند: ۱,۰۰ ۰ N)

[www.nashr-estekhdam.ir](http://www.nashr-estekhdam.ir)

$$\sum F_y = 0 \Rightarrow -W - F_{AB} \cos 60^\circ - T \sin 30^\circ = 0$$

$$\Rightarrow W = \underline{14094 \text{ N}}$$

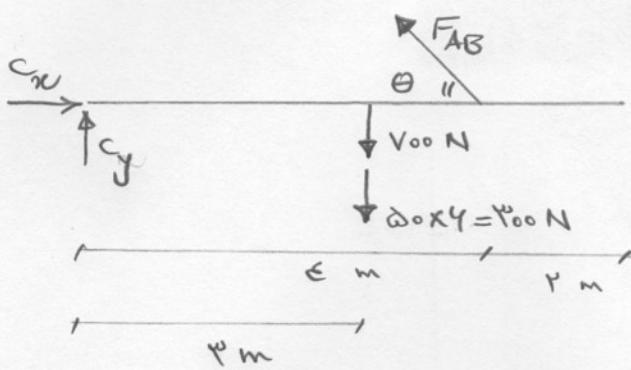
-c-

(سند: ۰ N)

( $\frac{w}{10}$ )

پاسخ مسئله ۳.

اعلی - دیگر آزاد ترسیم می شود.



$$\uparrow \sum M_C = 0$$

$$\Rightarrow F_{AB} \sin \theta \times 4 - (V_{00} + 80) \times 3 = 0$$

$$\Rightarrow F_{AB} = 1200 \text{ N}$$

$$\therefore C = \frac{1200}{4} = 104,12 \text{ N/cm}^2$$

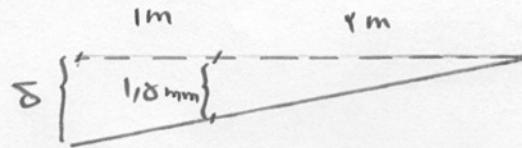
(معروض: ۱/۰۰)

ب - پین در منفصل A (میان) دو برش است اسیس:

$$C = \frac{F_{AB}}{4 A_{Pin}} = \frac{1200}{4 \times 4} = 104,12 \text{ N/cm}^2$$

(معروض: ۱/۰۰)

پاسخ سئله ۲



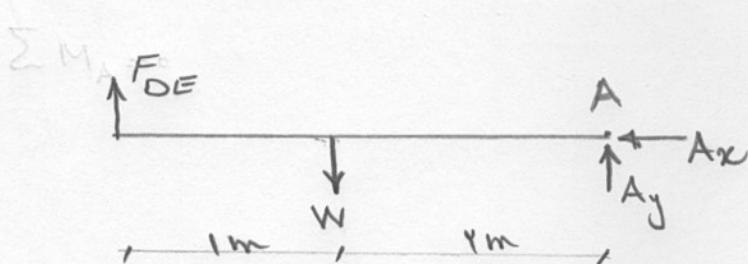
- الف -

$$\frac{\gamma}{1/\Delta} = \frac{4}{\delta} \Rightarrow \delta = 1.2\Delta \text{ mm}$$

$$\Rightarrow \epsilon = \frac{4\Delta}{4000} = \frac{4 \times 10 \times 10^{-3}}{4000} \frac{\text{mm}}{\text{mm}} \Rightarrow G = E \times \epsilon = 2 \times 10^9 \times 1.2 \times 10^{-3} = 2400 \text{ N/mm}^2$$

$$F = G \times A = 2400 \times 3 \times 100 = 72000 \text{ N} = 72 \text{ KN}$$

(مسنونه : ۰,۷۸)



ب - دادهای آزاد در میانه می تردد.

$$+\sum M_A = 0 \Rightarrow -W \times 2 + F_{DE} \times 4 = 0 \Rightarrow W = 4V_{1/2} \text{ KN}$$

(مسنونه : ۰,۷۸)

$$\sigma_{BC} = \frac{F}{A} = \frac{4V_{1/2} \times 1000}{400} = 112,5 \text{ N/mm}^2$$

$$\epsilon_{BC} = \frac{112,5}{2 \times 10^9} = 5,625 \times 10^{-3} \text{ mm}$$

[www.nashr-estekhdam.ir](http://www.nashr-estekhdam.ir)

(مسنونه : ۰,۷۸)

$$\Delta = \epsilon_{BC} \times L_{BC} = 5,625 \times 10^{-3} \times 4000 = 1,125 \text{ mm}$$

→

(مسنونه : ۰,۷۸)

(۰,۷۸)

پاسخ مسئله ۵

$$\epsilon = \frac{\sigma}{E} = \frac{470}{0.0015} = 1.8 \times 10^5 \text{ N/mm}^2$$

الف - (نمره: ۰/۵)

$$\sigma_{max} = 470 \frac{N}{mm^2} \rightarrow F = \sigma \times A = (470 \times 500) / 1000 = 135 \text{ KN}$$

ب - (نمره: ۰/۵)

$\epsilon_{max} = 0.0015$  برای سترایط ارتجاعی

$$\rightarrow \delta_{max} = 0.0015 \times 1000 = 1.5 \text{ mm}$$

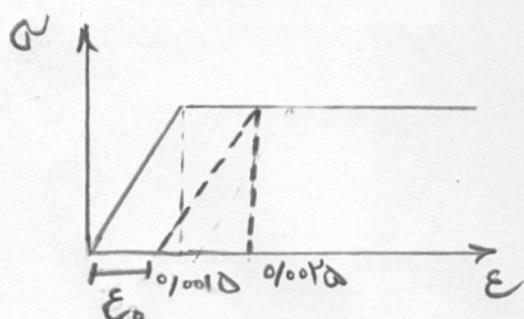
بنابران با حسیر عول ۰/۱۸

میلی متر دماغه ارتجاعی هستیم و تفسیر مدل مانذگار بوجود نیست.

(نمره: ۰/۷۵)

$E = \frac{410}{1000} = 0.0041$  دارد سترایط پلاستیک (عیر ارتجاعی) سُلِدِام

بنابران با برداشت بار تغیر مدل مانذگار داریم



$$\epsilon_y = 0.0041 - 0.0015 = 0.0026 \text{ mm/mm}$$

$$\rightarrow \delta_u = 0.001 \times 1000 = 1.00 \text{ mm}$$

تحسیر مدل مانذگار

(نمره: ۰/۷۵)

(۹/۱۰)

$$J = \frac{\pi r_{\max}^4}{4} - \frac{\pi r_{\min}^4}{4}$$

$$\varphi = \frac{T \cdot L}{J \cdot G}$$

$$\tau_{\max} = \frac{T \cdot r_{\max}}{J}$$

$$\tau_{\min} = \frac{T \cdot r_{\min}}{J}$$

پاسخ مسئله ۴

جدول زیر را از طبقه فوق ترسیم کنید منسوب.

		واحد	AB	BC	CD	DE	EF
قطر	D	mm	80	80	60	60	40
شعاع حداقل مقطع	R min	mm	35	35	25	25	15
شعاع حداکثر مقطع	R max	mm	40	40	30	30	20
طول	L	mm	300	500	500	500	500
ضریب ارجاعی برشی	G	N/mm <sup>2</sup>	80000	80000	80000	80000	80000
ممان اینرسی قطبی	J	mm <sup>4</sup>	1664062.01	1664062.01	658752.57	658752.57	171805.81
لنج پیچشی	T	N.mm	800000	2000000	2000000	0	0
تنش برشی حداکثر	Shear max	N/mm <sup>2</sup>	19.23	48.08	91.08	0.00	0.00
تنش برشی حداقل	Shear min	N/mm <sup>2</sup>	16.83	42.07	75.90	0.00	0.00
زاویه پیچش نسبی	Angle	rad	0.0018	0.0075	0.0190	0.0000	0.0000
زاویه پیچش نسبی	Angle	deg	0.1033	0.4304	1.0872	0.0000	0.0000

			B	C	D	E	F
زاویه پیچش مطلق		deg	0.10	0.53	1.62	1.62	1.62

جوابات

الف - حداکثر تنش برشی برابر  $\tau_{\max} = 91.08 \text{ N/mm}^2$  در بین C و D آنها می‌باشد. (جدول ردیفه)

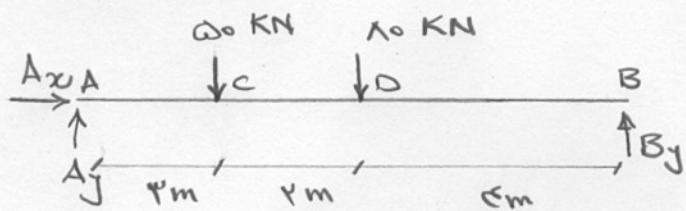
(جزء: ۰/۷۸)

ب - حداکثر تنش برشی برابر  $\tau_{\min} = 14.83 \text{ N/mm}^2$  در بین A و B آنها می‌باشد. (جدول ردیفه)

(جزء: ۰/۷۸)

## پاسخ مسئله ۷

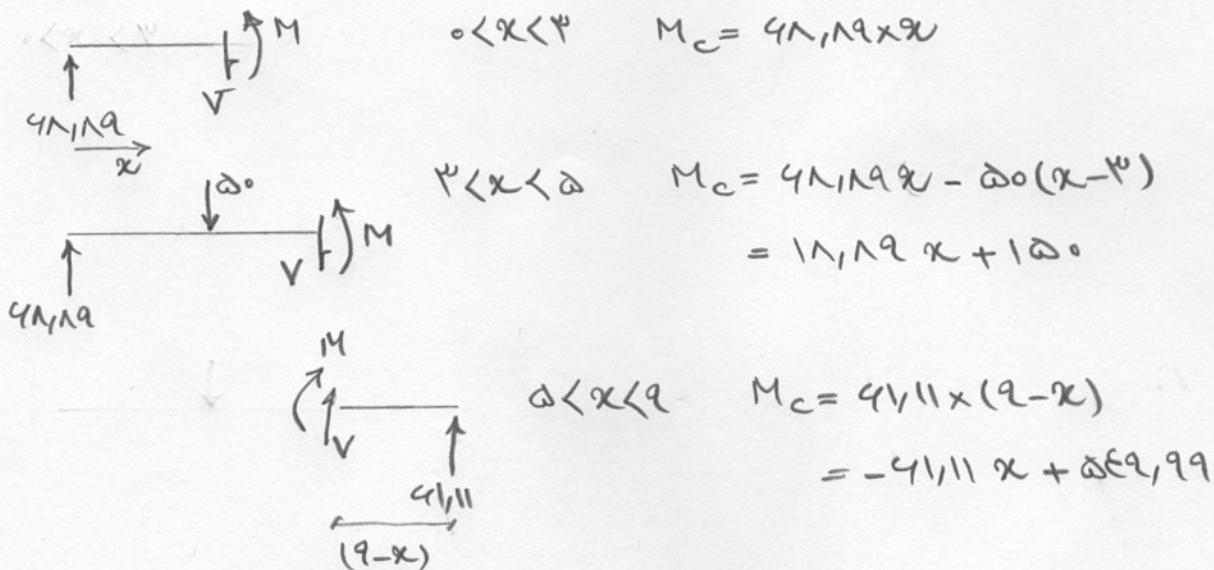
الف - دیاگرام آزاد سر رسم در درجهای تکمیلی محاسبه می شود. سپس دیاگرام لغزشی رسم مندرج.



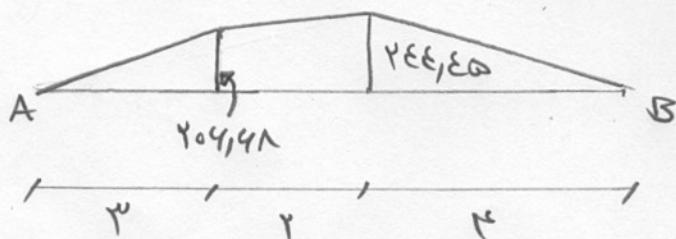
$$+\sum M_A = 0 \Rightarrow -Q_0 \times x^m - L_0 \times L + B_y \times L = 0 \Rightarrow B_y = 91,11 \text{ KN}$$

$$\sum F_x = 0 \Rightarrow A_x = 0$$

$$\sum F_y = 0 \Rightarrow A_y - Q_0 - L_0 + 91,11 = 0 \Rightarrow A_y = 48,89 \text{ KN}$$



[www.nashr-estekhdam.ir](http://www.nashr-estekhdam.ir)



$$\text{پس } M_{\max} = 444,42 \text{ KN.m}$$

(نحو: ۱۰۰)

(N/m)

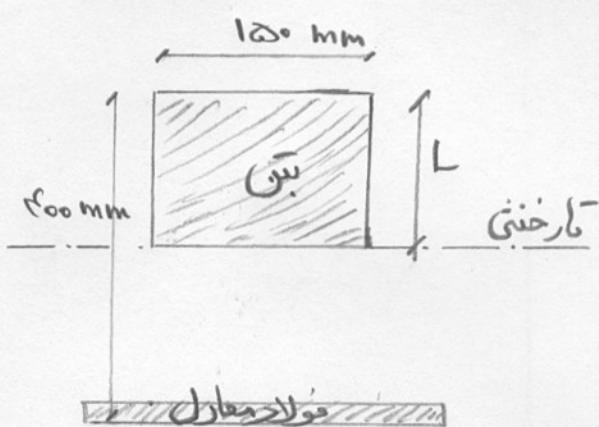
لایه پاسخ

- ب

حرایز و حداکنش در مقیم نه تارختی حرایز و حدودهار اعماق من افتاد.

$$M = 244,45 \text{ KN.m}$$

مقعی از دو بیس مختلط ترتیب شده است لذا ابتدا مقعی معادل برسانید  
همچنین هم رایسم نه من کشش تحمل هم کند بیس تنها در ناحیه روی تارختی، که مقعی قشری  
است، من آوان روی مقاومت مقعی بتنی حساب کرد.



$$A_s = 3 \times \frac{\pi \times 22}{4} = 1140,8 \text{ mm}^2$$

$$= \text{سعی معادل فولاد} = 15 \times 1140,8 = 17104 \text{ mm}^2$$

مسطاد سعی بالا و سعی زیرین تارختی معادل هستند  
پس:

$$A_1 d_1 = A_2 d_2 \Rightarrow 150 \times h \times h/2 = 17104 \times (400 - h)$$

$$\Rightarrow 150h + 17104h - 400 \times 17104 = 0 \Rightarrow h = 208,82 \text{ mm}$$

$$I = I_g + Ad^2 \quad I_g = bh^3/12$$

[www.nashr-estekhdam.ir](http://www.nashr-estekhdam.ir)

$$\Rightarrow I = 150 \times 208,82^3/12 + 150 \times 208,82 \times (208,82/2)^2 + 17104 \times (400 - 208,82)^2 \\ = 1,08,050,8,827 \text{ mm}^4$$

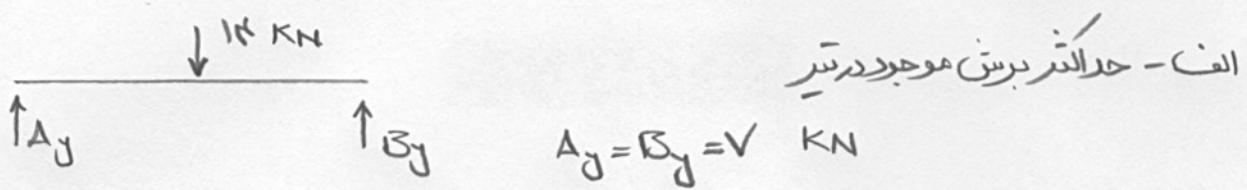
$$\sigma_{max} = \frac{MC}{I} = \frac{(244,45 \times 1000 \times 1000 \times 208,82)}{1,08,050,8,827} = 47,25 \text{ N/mm}^2 \text{ (جاری)}$$

$$G_{max} = \frac{MC}{I} = \frac{15 \times (244,45 \times 1000 \times 1000 \times (400 - 208,82))}{1,08,050,8,827} = 448,78 \text{ N/mm}^2 \text{ (سترن)}$$

(9/10)

(نحو: ۲,۵۰)

پاسخ مسئلہ ۱



$$u > V_{max} = V \text{ KN}$$

(سرد: ۰۱)

$b = 10 \text{ cm}$

$h = 18 \text{ cm}$

$e = 11.5 \text{ cm}$

$Q = A \cdot \bar{y} = 10 \times 18 \times (9 - 11.5/2) = 133.5 \text{ cm}^3$

$I = \frac{bh^3}{12} = 10 \times 18^3 / 12 = 4140 \text{ cm}^4$

$$q = \frac{V_{000} \times 133.5}{4140} = 14.14 \text{ N/cm}$$

$$= \frac{400}{14.14} = 28.4 \text{ cm}$$

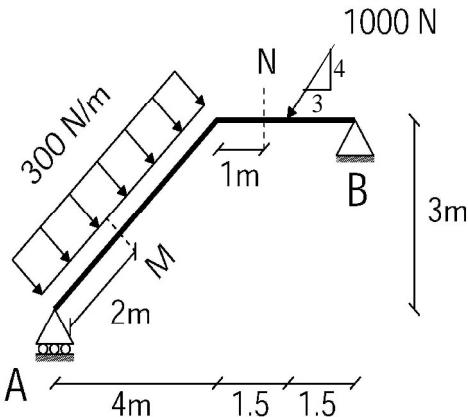
[www.nashr-estekhdam.ir](http://www.nashr-estekhdam.ir)

$$= \frac{400}{28.4} = 14.14$$

$$= 34 + 1 = 35$$

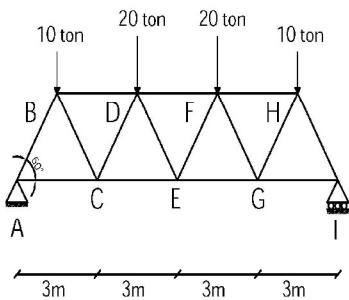
(سرد: ۰۱)

(۱۰/۱۰)



مسئله 1 - سازه شکل مقابل تحت بارگذاری نشان داده است. تاثرگذاری زاویه ای که نیروی 1000 نیوتن با راستای افق می سازد برابر  $\frac{4}{3}$  می باشد.  
الف- نیروهای عکس العمل تکیه گاهی را بدست آورید. ضخامت اعضای سازه قابل صرفنظر کردن است. (نمره : 1.0 )

- ب- نیروهای محوری ، برشی و لنگر خمثی را در مقطع M بیابید. (نمره : 0.75 )  
ج- نیروهای محوری ، برشی و لنگر خمثی را در مقطع N بیابید. (نمره : 0.75 )

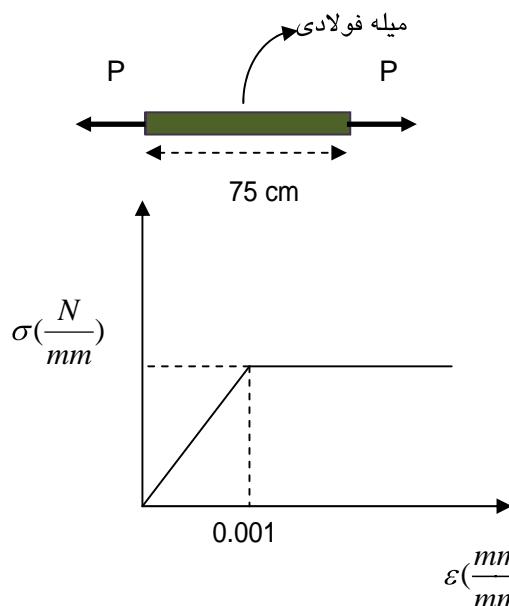


مسئله 2 - خرپای شکل مقابل تحت بارگذاری نشان داده شده می باشد. تنش های مجاز فشاری و کششی فولاد را بترتیب 1350 و 1500 کیلوگرم بر سانتی متر مربع در نظر می گیریم. طول همه اعضای خرپا 3 متر و زاویه بین اعضاء 60 درجه می باشد.

- الف- نیروهای عکس العمل تکیه گاهی را بدست آورید.(نمره:0.5)  
ب- سطح مقطع عضو AB را بیابید و مطابق جدول زیر، از یک مقطع تیرآهن داده شده استفاده نمایید. مساحت ها بر حسب سانتیمتر مربع داده شده اند. (نمره : 1.0 )  
ج- سطح مقطع عضو CE را بیابید و مطابق جدول زیر، از یک مقطع تیرآهن داده شده استفاده نمایید (نمره : 1.0 )

[www.nashr-estekhdam.ir](http://www.nashr-estekhdam.ir)

تیرآهن	IPE 160	IPE 180	IPE 200
مساحت (cm <sup>2</sup> )	20.1	23.9	28.5



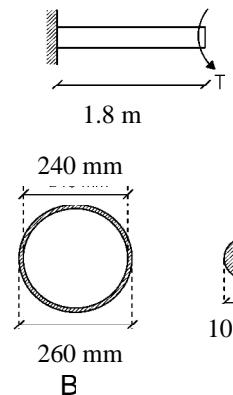
مسئله 5 - مقاطع توپر A و توخالی B از جنس فولاد با تنش مجاز برشی 95 نیوتون بر میلیمتر مربع در نظر گرفته ایم. هر یک از این مقاطع می توانند برای تیر شکل مقابل استفاده شوند. مساحت مقاطع با یکدیگر برابر میباشد. تحت این شرایط:

الف- اگر مقاطع A برای تیر انتخاب شود حداکثر لنگر پیچشی که می تواند تحمل می کند چقدر است؟  
(نمره : 0.75)

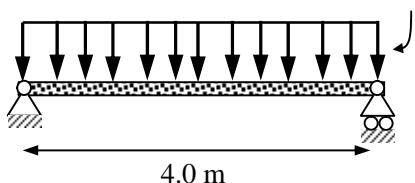
ب- اگر مقاطع B برای تیر انتخاب شود حداکثر لنگر پیچشی که می تواند تحمل می کند چقدر است؟  
(نمره : 0.75)

ج- مقاطع را با یکدیگر مقایسه نمایید، کدامیک لنگر پیچشی بیشتری را تحمل میکند. (نمره : 0.5)

د- اگر مدول برشی برابر  $G_{AC} = 0.80 \times 10^5 \frac{N}{mm^2}$  گزارش شود و حداکثر لنگر پیچشی به تیر وارد گردد، حداکثر زاویه پیچش برای تیر با مقاطع B را بیابید. (نمره : 0.75)



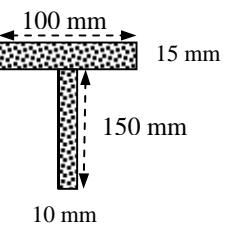
$$w = ?$$



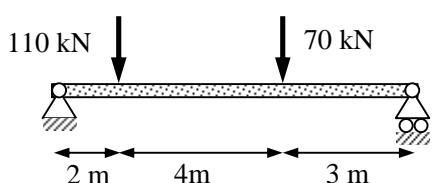
مسئله 6 - تیر T شکل رو برو از جنس فولاد، تحت بارگذاری گستردگی W قرار دارد. تنش های مجاز فشاری و کششی فولاد را بترتیب 120 و 150 نیوتون بر میلیمتر مربع در نظر می گیریم. ضخامت بال 15 و ضخامت جان 10 میلیمتر است.

الف- دیاگرام لنگر خمشی این تیر رارسم کنید. (نمره : 0.75)

ب- با معیارهای فوق الذکر، حداکثرشده بار گستردگی که میتوان به تیر وارد کرد، چقدر است. (نمره : 2.0)



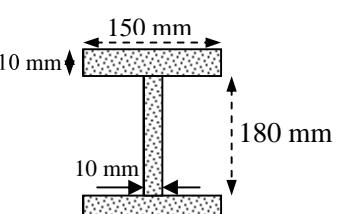
ج- با توجه به اصول استاتیک و حداکثر بار گستردگی بدست آمده در بند ب، جزئی از لنگر خمشی حداکثر، که سهم بال تیر می باشد را بیابید. (نمره : 1.0)



مسئله 7- تیر رو برو با مقاطع I شکل و متقارن ، تحت بارگذاری قرار دارد.

الف- حداکثر نیروی برشی موجود در طول تیر را بدست آورید.  
(نمره : 0.5)

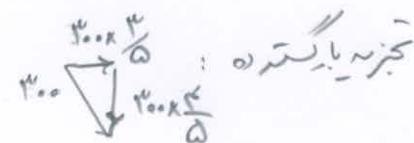
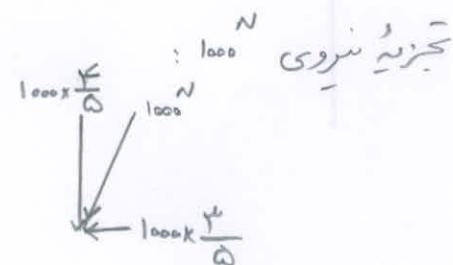
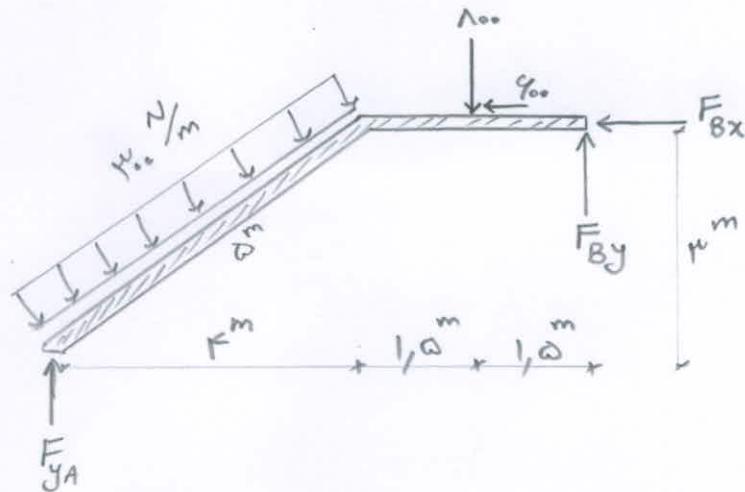
ب- برای مقاطعی که حداکثر نیروی برشی وجود دارد، دیاگرام تنש برشی مقاطع I شکل را در ترازهای مختلف بیابید و رسم کنید.  
(نمره : 2.0)



ج- در صورتیکه بخواهیم جوش گوشه بال و جان را طراحی کنیم، جریان برش در مقاطع اتصال بین بال و جان را بدست آورید.

پاسخ سوال ۱)

الف - دیاگرام آزاد سر



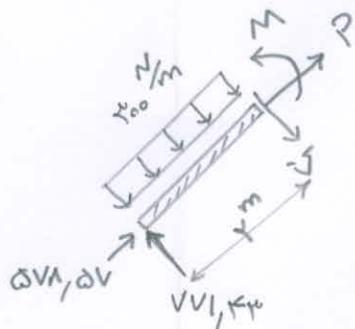
$$\sum F_x = 0 \rightarrow 1000 K \frac{w}{\Delta} K \Delta - g_00 - F_{Bx} = 0 \rightarrow F_{Bx} = 1000$$

$$+ \sum M_A = 0 \rightarrow -1000 K \Delta \times 1, \Delta - 1000 K \Delta / \Delta + 1000 K \Delta - F_{By} \times V = 0 \rightarrow F_{By} = 10^4 Q, VI$$

$$\sum F_y = 0 \rightarrow F_{Ay} + 10^4 Q, VI - 1000 - 1000 \times 1 \times \Delta = 0 \rightarrow F_{Ay} = 945, 49$$

ارائه پاسخ سوال ۱

ب - نیروهاي داخلی در مقطع M



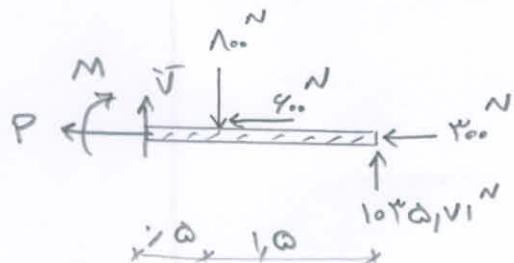
$$\begin{aligned} & F_{Ay} \times \frac{r}{A} \\ & F_{Ay} \times \frac{r}{A} \\ & F_{Ay} = 94 F_{V1} \end{aligned}$$

$$\sum F_x = 0 \rightarrow \Delta V_1, \Delta V + P = 0 \rightarrow P = -\Delta V_1, \Delta V^N$$

$$\sum F_y = 0 \rightarrow \Delta V_1, F_1 - g_{00} - \bar{J} = 0 \rightarrow \bar{J} = 1V_1, F_1^N$$

$$\oint \sum M_M = 0 \rightarrow M + g_{00} \times 1 - \Delta V_1, F_1 \times r = 0 \rightarrow M = 9 F_1, 14^N \cdot m$$

$$[ \gamma VQ : \text{نم} ]$$



ج - نیروهاي داخله در مقطع N

[www.nashr-estekhdam.ir](http://www.nashr-estekhdam.ir)

$$\sum F_x = 0 \rightarrow -P - g_{00} - F_{00} = 0 \rightarrow P = -g_{00}^N$$

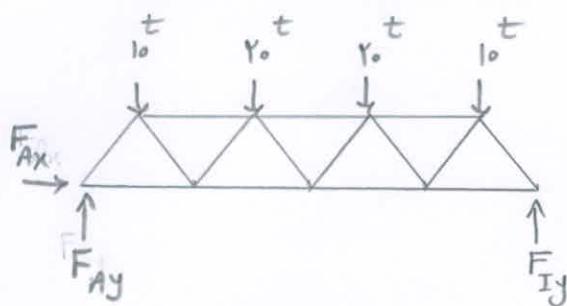
$$\sum F_y = 0 \rightarrow \bar{J} - 1_{00} + 10^4 Q_{V1} = 0 \rightarrow \bar{J} = -24 Q_{V1}^N$$

$$\oint \sum M_N = 0 \rightarrow -M - 1_{00} \times \gamma Q + 10^4 Q_{V1} \times r = 0 \rightarrow M = 14 V_1, F_1^N \cdot m$$

$$[ \gamma VQ : \text{نم} ]$$

پاسخ سؤال ۲)

- الف -

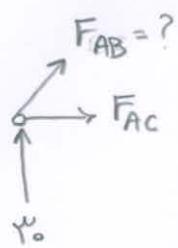


$$\sum F_x = 0 \rightarrow \underline{F_{Ax} = 0}$$

$$\text{فر} \sum M_A = 0 \rightarrow F_{Iy} \times 10 - 10(1, \omega + 1, \omega) - 10(1, \omega + 1, \omega) = 0 \rightarrow \underline{F_{Iy} = 10 \text{ ton}}$$

$$\sum F_y = 0 \rightarrow F_{Ay} + 10 - 90 = 0 \rightarrow \underline{F_{Ay} = 80 \text{ ton}}$$

[ ۱ : ۱ ]



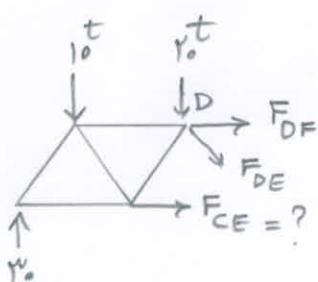
$$A \rightarrow \sum F_y = 0 \rightarrow F_{AB} \sin 45^\circ + 10 = 0 \rightarrow \underline{F_{AB} = -10 \sqrt{2} \text{ ton}}$$

(مساواه)

$$G_t = \frac{F_{AB}}{A} \rightarrow A = \frac{10\sqrt{2} \text{ kg}}{10\omega_0} = 10\sqrt{2} \text{ cm}^2$$

BC جهت درج عیو

[ ۱ : ۱ ]



$$C \rightarrow \sum M_D = 0 \rightarrow F_{CE} \times 10 \sin 45^\circ + 10 \times 10 - 10 \times 10 \omega_0 = 0$$

$$\underline{F_{CE} = +10\sqrt{2} \text{ ton}}$$

(مساواه)

$$G_t = \frac{F_{CE}}{A} \rightarrow A = \frac{10\sqrt{2} \text{ kg}}{10\omega_0} = 10\sqrt{2} \text{ cm}^2$$

CE جهت درج عیو

[ ۱ : ۱ ]

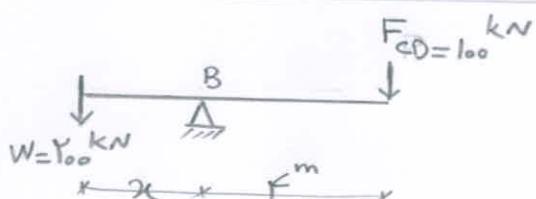


- الف -

$$\Sigma = \frac{\Delta}{Y_{\text{res}}} \rightarrow \Sigma = Y_1 \omega x l_0^{-\mu}$$

$$\left\{ \begin{array}{l} \omega = \frac{F_{CD} \times Y_{\text{res}}}{Y_1 l_0 \times Y_{\text{res}}} \rightarrow F_{CD} = 100,000 \equiv 100 \text{ kN} \rightarrow \sigma' = \frac{100000}{Y_{\text{res}}} = \sigma_{\text{res}} \text{ N/mm}^2 \\ \underline{l} \\ \sigma' = E \cdot \Sigma = Y_1 \omega x l_0^{-\mu} \times Y_1 l_0 = \sigma_{\text{res}} \text{ N/mm}^2 \end{array} \right.$$

[ ∵ VQ : نمودار ]



$$\sum M_B = 0 \rightarrow -100kF + Y_{\text{res}}x = 0$$

$$x = r$$

[ σVQ : نمودار ]

$$\sigma' = \frac{Y_{\text{res}},000}{F_{\text{res}}} = \sigma_{\text{res}} \text{ N/mm}^2$$

$$\Delta_{AE} = \frac{Y_{\text{res}},000 \times Y_{\text{res}}}{Y_1 l_0 \times F_{\text{res}}} = \Delta \text{ mm}$$

[ ∵ VQ : نمودار ]

$$\tau = \frac{F_{CD}}{A_{\text{pin}}} \rightarrow \tau = \frac{100000}{Y_1 l_0 \times \Delta} = 444,44 \text{ N/mm}^2$$

[ ∵ VQ : نمودار ]

- ب -

پاسخ سوال ۴)

$$\sigma_{max} = \frac{P}{A} \rightarrow \sigma_{max} = \frac{90000}{\pi \times 10^4} = 28541 \text{ N/mm}^2$$

الف -

[نحوه :]

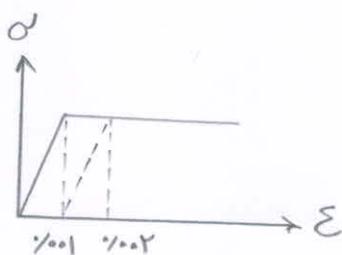
$$E = \frac{28541}{0.001} \rightarrow E = 28541 \times 10^3 \text{ N/mm}^2$$

-

[نحوه :]

$$\epsilon = \frac{\epsilon_0}{VQ_0} = 0.002 > 0.001 \rightarrow \text{وارد شرط می‌شود (عذر جایع) سوال ۱} \\ \text{نحوه این تبرداست با تغییر شکل مانند را داریم.}$$

ج -



$$\epsilon_0 = 0.002 - 0.001 = 0.001 \text{ mm/mm}$$

$$\delta_0 = 0.001 \times VQ_0 = 0.001 VQ \text{ mm}$$

[نحوه :]

$$\epsilon = \frac{\epsilon_0}{VQ_0} = 0.0001 < 0.001 \rightarrow$$

->

نحوه این در ناحیه ارجاعی هست و تغییر شکل مانند را بوجود نماید.

[نحوه :]

$$A-A \text{ مقطع} \rightarrow J_A = \frac{\pi}{4} \times \varrho^4 = 9,84 \times 10^4 \text{ mm}^4$$

پاسخ سوال (۱)

الف -

$$\tau = \frac{T \cdot c}{J} \rightarrow q\vartheta = \frac{T_A \times \varrho_0}{9,84 \times 10^4} \rightarrow T_A = 11,44 \times 10^4 \text{ N-mm}$$

[ : نمودار ]

$$B-B \text{ مقطع} \rightarrow J_B = \frac{\pi}{4} (12^4 - 11^4) = 122,91 \times 10^4 \text{ mm}^4$$

- ب

$$q\vartheta = \frac{T_B \times 11^4}{122,91 \times 10^4} \rightarrow T_B = 11,82 \times 10^4 \text{ N-mm}$$

[ : نمودار ]

ج - همانطور که مشاهده شود ممکن است مقطع B-B حول سیستم مقطع A-A می‌چرخد  
(حدود ۱۲ درجه)

لذا نتیجه می‌شود آن سیستم می‌چرخد  
(حدود ۱۵ درجه)

[www.nashr-estekhdam.ir](http://www.nashr-estekhdam.ir)

[ : نمودار ]

$$\varphi = \frac{11,82 \times 10^4 \times 1100}{11 \times 10^4 \times 122,91 \times 10^4} = 0,19 \text{ rad}$$

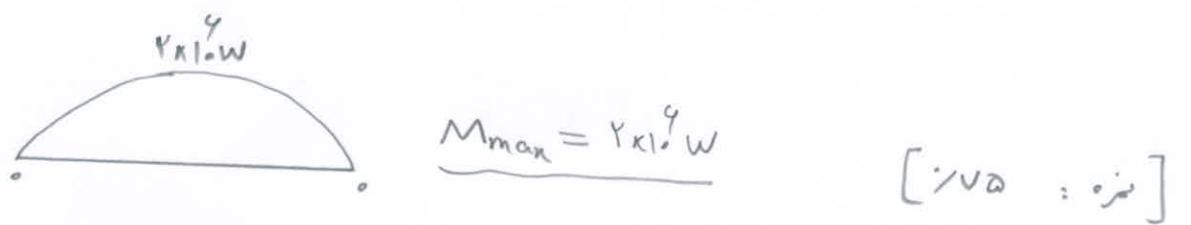
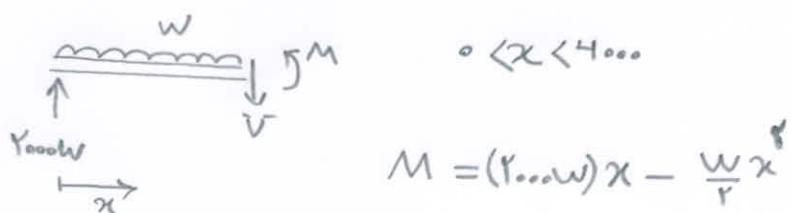
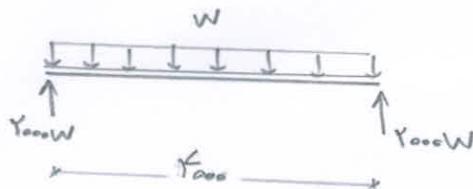
د - زاویه یتحین برابر است با :

$$\varphi = 0,19 \text{ rad} \times \frac{180}{\pi} = 0,9 \text{ }^\circ \text{ (جب)}$$

[ : نمودار ]

پاسخ سوال ۹)

الف - با توجه به تأثیر :



ب - محاسبه میزان سطح دستگاه اسیرسی :

$y = \frac{[100 \times k_s V_0] + [100 \times 10 V_0]}{k_s} = 114,20 \text{ mm}$

$$I_x = \left[ \frac{10 \times 100}{12} + 100 \times 41,20 \right] + \left[ \frac{100 \times 10}{12} + 100 \times 41,20 \right]$$

$$I_x = 1,90 \times 10^4 \text{ mm}^4$$

[www.nashr-estekhdam.ir](http://www.nashr-estekhdam.ir)

با توجه به نتیجه میزان راستایی در میانه  $\rightarrow 114,20 \text{ mm} \rightarrow 114,20 \text{ cm}$

با توجه به نتیجه میزان راستایی در پایه  $\rightarrow 100 \text{ mm} \rightarrow 100 \text{ cm}$

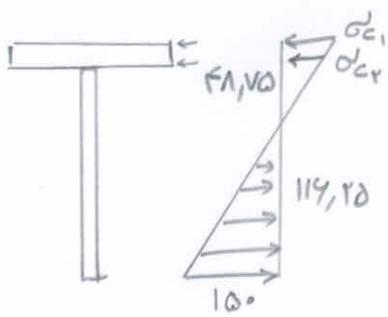
$w = 0,114 \text{ m}$  نتیجه اینکه برآورد نیست

[ ۲ : نمودار ]

$$\frac{V}{q}$$

ادامه پاسخ سوال ۹)

ج - با توجه به آنکه حالت نشسته مانند شد، نشسته متساوی کمرانی ۱۲۰ درجه با استابه  
مشتثتها باید هم آورم :



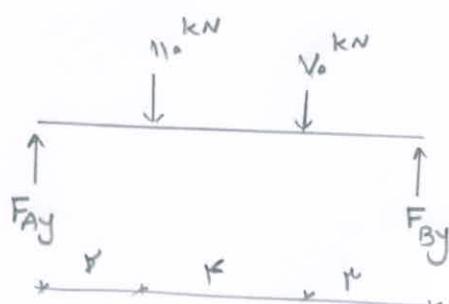
$$\frac{o'_c_1}{F_{A,VQ}} = \frac{119,10}{119,10} \rightarrow o'_c_1 = 119,10 \text{ mm}$$

$$\frac{o'_c_r}{F_{A,VQ}} = \frac{119,10}{119,10} \rightarrow o'_c_r = F_{A,VQ}$$

$$M = Q \cdot A \cdot d = \left( \frac{119,10 + F_{A,VQ}}{2} \right) \times (1500) \times [F_{A,VQ} - v_{r0}]$$

$$M = 119,10 \times 10^6 \text{ N.mm}$$

[ ۱ نمود ]



$$\text{پاسخ سوال (v)} \quad \text{الف - } \sum M_A = 0 \rightarrow F_{By} \times 9 - 110 \times 2 - V_0 \times 4 = 0$$

$$F_{By} = 11,11 \text{ kN}$$

$$\sum F_y = 0 \rightarrow F_{Ay} + 11,11 - 110 = 0$$

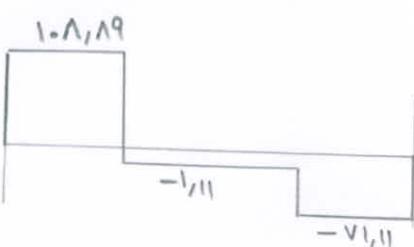
$$F_{Ay} = 108,89 \text{ kN}$$

[www.nashr-estekhdam.ir](http://www.nashr-estekhdam.ir)

$$V_{max} = 108,89 \text{ kN}$$

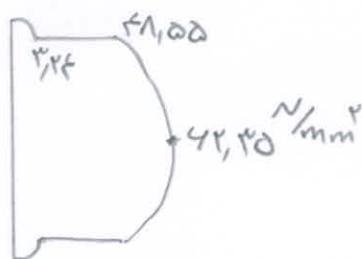
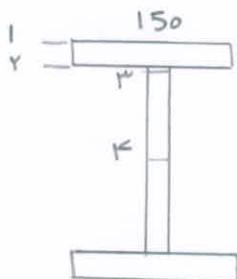
[ ۲ نمود ]

v-D



ب - جایی رسم دیاگرام برخشن مم اسیس و در ترازه کی مختلف سنت رشی را بین آوردم:

$$I_x = \left[ \frac{100 \times 10^4}{12} + 1000 \times 90 \right] * 2 + \left[ \frac{10 \times 100}{12} \right] = 31,94 \times 10^4 \text{ mm}^4$$



$$\tau_1 = 0$$

$$\tau_r = \frac{101190 \times [1000 \times 90]}{3194 \times 10^4 \times 10} = 1,25 \text{ N/mm}$$

$$\tau_f = \tau_r \times \frac{10}{10} = 1,25 \text{ N/mm}$$

[www.nashr-estekhdam.ir](http://www.nashr-estekhdam.ir)

$$\tau_f = \frac{101190 \times [1000 \times 90 + 900 \times 10]}{3194 \times 10^4 \times 10} = 42,10 \text{ N/mm}$$

[ $\tau_f$  : نهره]

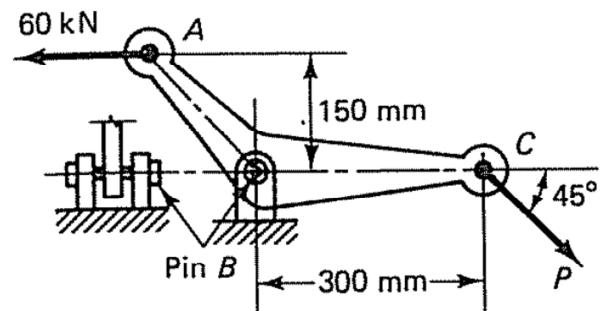
$$q = \frac{101190 \times [1000 \times 90]}{3194 \times 10^4} = 14,9 \text{ N/mm}$$

[ $q$  : نهره]

$$\frac{q}{q}$$

۱. در صورتیکه تنش برشی مجاز مساوی ۱۰۰ نیوتن بر متر مربع باشد قطر خارجی  $B$  برای مکانیسم نشان داده شده در شکل زیر را تعیین نمایید.

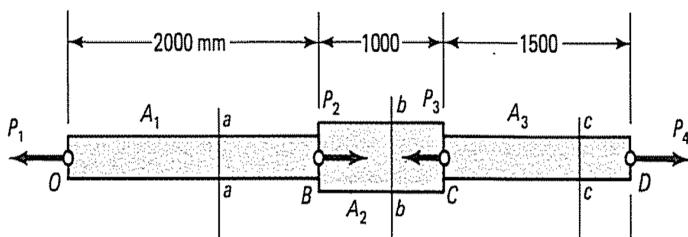
[www.nashr-estekhdam.ir](http://www.nashr-estekhdam.ir)



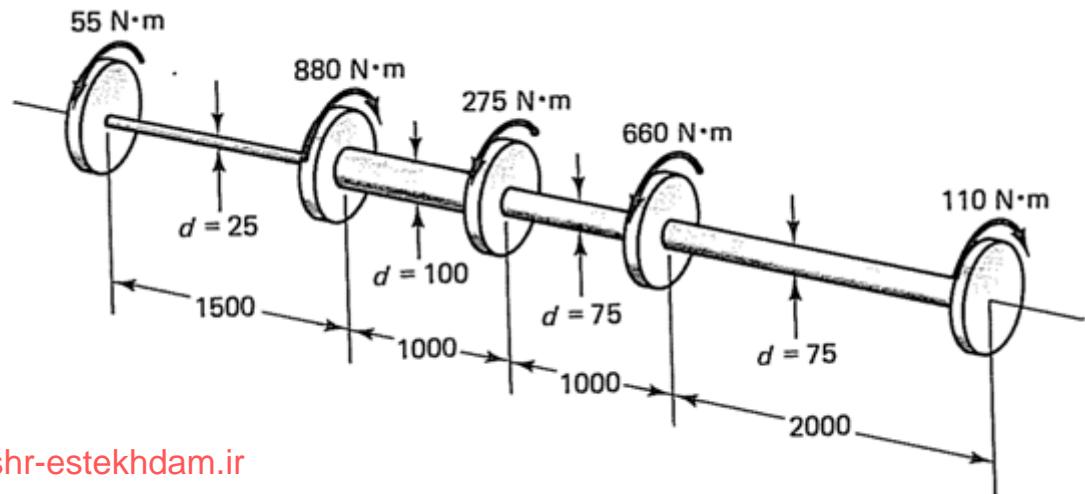
۲. در این سوال تغییر شکل کل میله را محاسبه نمایید.

سطح مقطع میله از A تا B برابر ۰/۰۰۱۵ متر مربع و از B تا C مساوی ۰/۰۰۳ متر مربع و از C تا D مساوی ۰/۰۰۱۵ متر مربع

$$P_1 = 180 \text{ KN} \quad P_2 = 450 \text{ KN} \quad P_3 = 360 \text{ KN} \quad P_4 = 90 \text{ KN} \quad E = 2 \times 10^5 \text{ Pa}$$

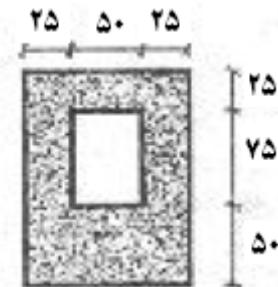


۳. محور استوانه ای نشان داده شده مفروض است. حداکثر تنش برشی پیچشی ایجاد شده در این محور چقدر است و بین کدام یک از چرخ دنده ها اتفاق می افتد.(واحد ها به میلیمتر می باشند)



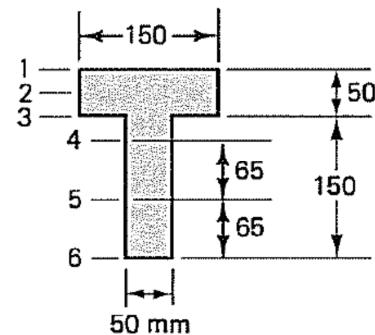
[www.nashr-estekhdam.ir](http://www.nashr-estekhdam.ir)

۴. یک قطعه از ماشین چدنی، که دارای مقطعی مطابق شکل می باشد، به صورت تیری که تحت لنگر خمشی ثابت است، عمل می نماید. اگر تنش خمشی فشاری مجاز  $80 \text{ مگاپاسکال}$  و تنش خمشی کششی مجاز  $20 \text{ مگاپاسکال}$  باشد، مطلوبست تعیین لنگر خمشی مجازی که می تواند بر تیر وارد شود.(تمامی ابعاد بر حسب میلیمتر می باشند)



۵. مقطع سپری یک تیر چدنی دارای ابعاد مطابق شکل می باشد. لنگر ماند مقطع مزبور  $53.1 \times 10^{\circ} \text{ mm}^3$  است. اگر نیروی برشی قائم وارد بر این مقطع مساوی  $240 \text{ kN}$  باشد، مطلوبست تعیین تنش برشی در ترازهای نشان داده شده. نتایج را به صورت ترسیمی در ارتفاع تیر نمایش دهید.

[www.nashr-estekhdam.ir](http://www.nashr-estekhdam.ir)



$$\sum M_B = 0 \quad P_y \times 300 - 60 \times 150 = 0 \Rightarrow P_y = 30 kN$$

$$\theta = 45^\circ \Rightarrow P_x = P_y = 30 kN$$

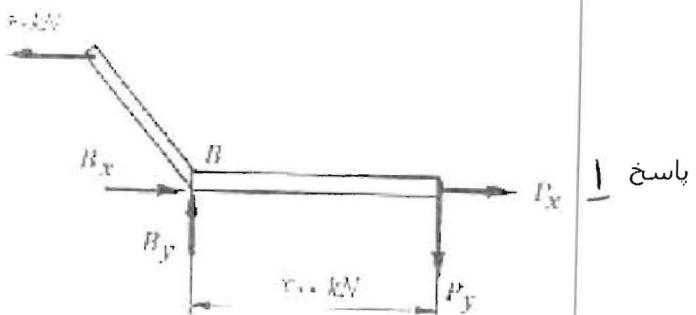
$$\sum F_y = 0 : B_y = P_y = 30 kN$$

$$\sum F_x = 0 : B_x + P_x - 60 = 0 \Rightarrow B_x = 30 kN$$

$$R_B = \sqrt{30^2 + 30^2} = 30\sqrt{2}$$

$$A = \frac{R_B}{\sigma_{all}} = \frac{30000\sqrt{2}}{100} = 424.3 \text{ mm}^2$$

$$d = \left( \frac{4A}{\pi} \right)^{1/2} = 23.2 \text{ mm}$$



أثر ٢١ : بـ ٦

[www.nashr-estekhdam.ir](http://www.nashr-estekhdam.ir)

مقطع AB

$$\pm \sum F_x = 0 : -180 + P_1 = 0 \Rightarrow P_1 = 180 kN$$

$$\delta_{AB} = \frac{P_{AB} L_{AB}}{A_{AB} E} = \frac{(180 \times 10^3) \times (2 \times 10^3)}{(0.0015 \times 10^6) \times (2 \times 10^5)} = +1.2 \text{ mm}$$

مقطع BC

$$\pm \sum F_x = 0 : -180 + 450 + P_2 = 0 \Rightarrow P_2 = -270 kN$$

$$\delta_{BC} = \frac{P_{BC} L_{BC}}{A_{BC} E} = \frac{(-270 \times 10^3) \times (1 \times 10^3)}{(0.003 \times 10^6) \times (2 \times 10^5)} = -0.45 \text{ mm}$$

أثر ٢ : بـ ٦

مقطع CD

$$\pm \sum F_x = 0 : -180 + 450 - 360 + P_3 = 0 \Rightarrow P_3 = 90 kN$$

$$\delta_{CD} = \frac{P_{CD} L_{CD}}{A_{CD} E} = \frac{(90 \times 10^3) \times (1.5 \times 10^3)}{(0.0015 \times 10^6) \times (2 \times 10^5)} = +0.45 \text{ mm}$$

أثر ٣ : بـ ٦

$$\delta = \delta_{AB} + \delta_{BC} + \delta_{CD} = 1.2 \text{ mm}$$

با انتخاب مقاطعی در محل های مورد نیاز و بکارگیری معادله تعادل پیچشی کوپل پیچشی اعمال شده بر مقاطع بدست می آید:

$$T_1 \quad T_2 \quad T_3 \quad T_4$$



$$T_1 = 55 N.m \quad T_2 = 825 N.m \quad T_3 = 550 N.m \quad T_4 = 110 N.m$$

$$\tau_1 = \frac{T_1 c_1}{J_1} = \frac{825000(N.mm) \times 50}{\frac{\pi}{32}(100)^4} = 4.2 MPa$$

$$\tau_2 = \frac{T_2 c_2}{J_2} = \frac{55000(N.mm) \times (\frac{25}{2})}{\frac{\pi}{32}(25)^4} = 17.9 MPa$$

با سخ ۳

با سخ ۴

در نتیجه مقطع با قطر میلی متر ۲۵ بیشترین تنش را دارد.

[www.nashr-estekhdam.ir](http://www.nashr-estekhdam.ir)

$$\bar{y} = \frac{(100 \times 150)(75) - (50 \times 75)(87.5)}{100 \times 150 - 50 \times 75} = 70.83 mm$$

$$I = \frac{1}{12}(100)(150)^3 + (100 \times 150)(75 - 70.83)^2 - \frac{1}{12}(50)(75)^3 - (50 \times 75)(87.5 - 70.83)^2 = 25.59 \times 10^6 mm^4$$

$$M = \frac{\sigma I}{c}$$

$$M_T = \frac{20 \times 25.59 \times 10^6}{70.83} = 7225.7 N.m$$

$$M_C = \frac{80 \times 25.59 \times 10^6}{79.17} = 25858.3 N.m$$

با سخ ۳

با سخ ۴

پس لنگر خمشی مجاز 7225.7 N.m می باشد.

$$\bar{y} = \frac{(150 \times 50)(25) + (150 \times 50)(125)}{2 \times 150 \times 50} = 75 \text{ mm}$$

$$Q_1 = 0 \quad , \quad \tau = \frac{VQ}{It} \Rightarrow \tau_1 = 0$$

$$Q_2 = (150 \times 25)(75 - 12.5) = 2.34 \times 10^5 \text{ mm}^2$$

$$\tau_3 = \frac{240 \times 10^2 \times 3.75 \times 10^5}{53.1 \times 10^6 \times (150 \text{ or } 50)} = 11.3 \text{ or } 33.9 \text{ MPa}$$

$$Q_4 = (130 \times 50)(125 - 65) = 3.9 \times 10^5 \text{ mm}^2$$

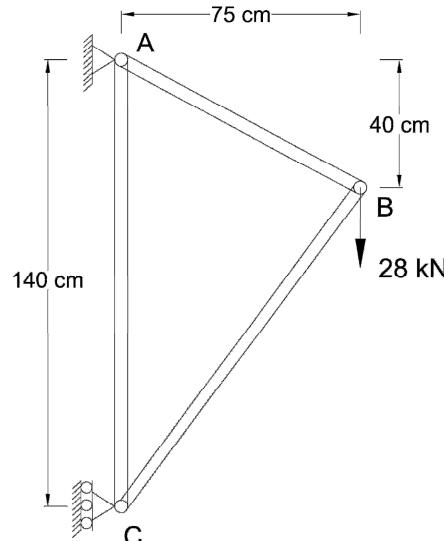
$$\tau_4 = \frac{240 \times 10^2 \times 3.9 \times 10^5}{53.1 \times 10^6 \times 50} = 35.25 \text{ MPa}$$

$$Q_5 = (65 \times 50)(125 - \frac{65}{2}) = 3 \times 10^5 \text{ mm}^2$$

$$\tau_5 = \frac{240 \times 10^2 \times 3 \times 10^5}{53.1 \times 10^6 \times 50} = 27.1 \text{ MPa}$$

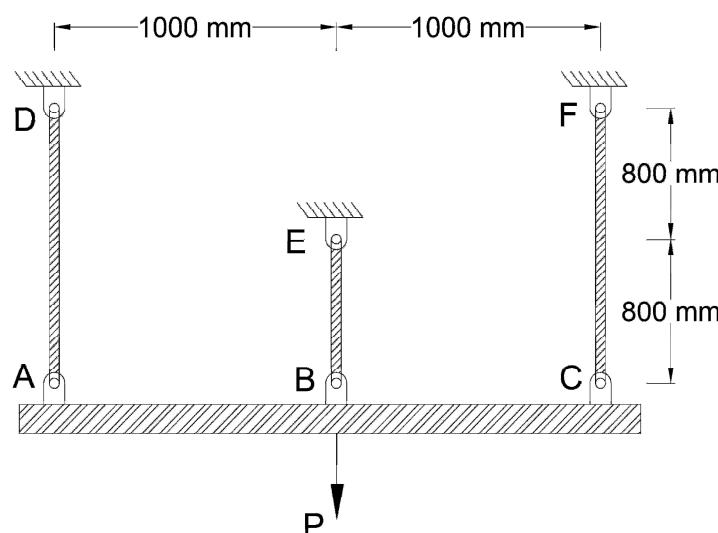
$$\tau_6 = 0$$

مساله ۱ - اعضای AB و AC از خرپای نشان داده شده از میله هایی با مقطع مربعی از یک نوع آلیاژ تشکیل شده اند. می دانیم که در آزمایش کشش یک میله مربعی با ضلع ۲۰ میلی متر از این آلیاژ بار نهایی ۱۲۰ کیلونیوتن بدست آمده است. اگر ضریب ایمنی دو  $\frac{3}{2}$  باشد ابعاد لازم سطح مقطع هر کدام از میله های AB و AC را بدست آورید. تکیه گاه A مفصلی و C غلتکی است (۲ نمره)

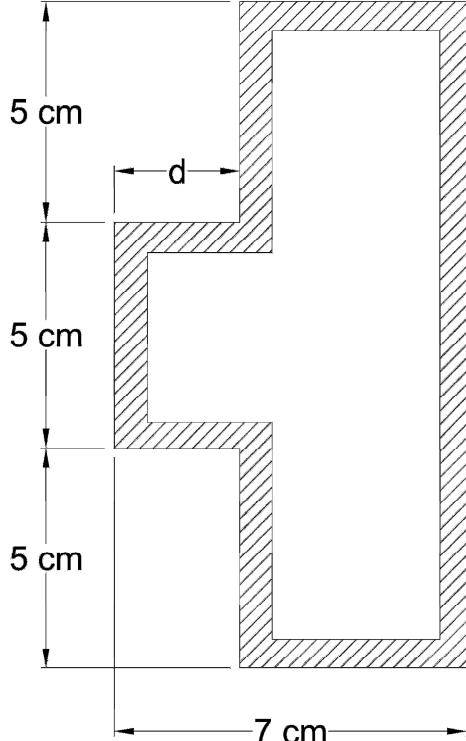


[www.nashr-estekhdam.ir](http://www.nashr-estekhdam.ir)

مساله ۲ - کابل های فولادی نشان داده در شکل زیر به قطر ۶ میلی متر و ساخته شده از مصالح الاستوپلاستیک (کشسان-مومسان کامل) با تنش قائم تسلیم ۳۴۵ مگاپاسکال و مدول الاستیسیته ۲۰۰ گیگاپاسکال ساخته شده اند. نیروی P به میله صلب ABC اعمال می شود و آن را به اندازه ۲ میلی متر در راستای قائم به پایین می کشد. تعیین کنید: (الف) ماکزیمم مقدار P (۰/۷۵ نمره)، (ب) ماکزیمم تنش در کابل AD (۱/۲۵ نمره)، (ج) جابجایی نهایی میله صلب پس از برداشتن با P (۱/۵ نمره).

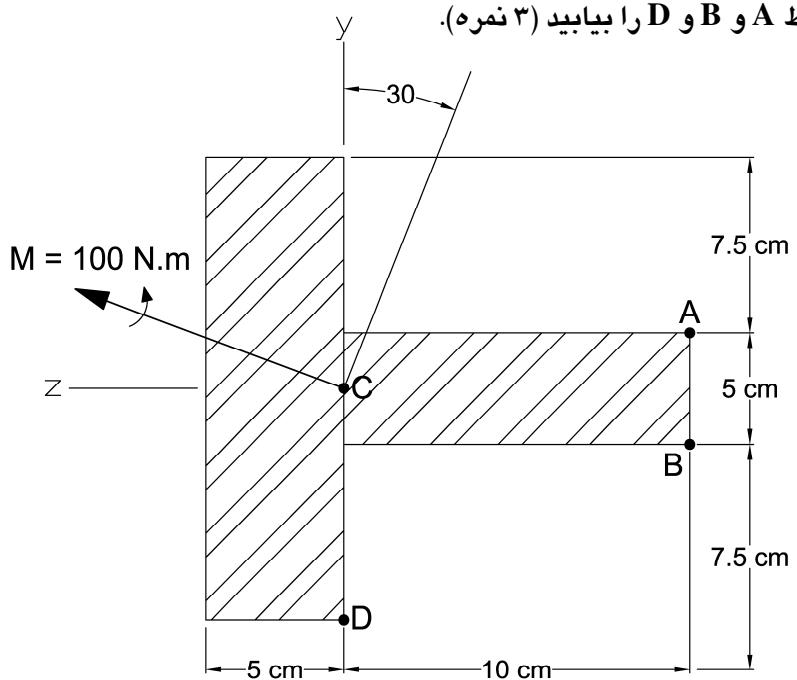


مساله ۳- یک عضو منشوری توخالی با سطح مقطع نشان داده شده به شکل یک صفحه فلزی با ضخامت ۲ میلی متر فرم داده شده است. اگر پیچش  $1/5$  کیلونیوتون متر بر آن اعمال شود حداقل بعد  $d$  را پیدا کنید تا تنש برشی در عضو از  $60$  نیوتون بر میلی متر مربع تجاوز نکند (۱/۵ نمره).

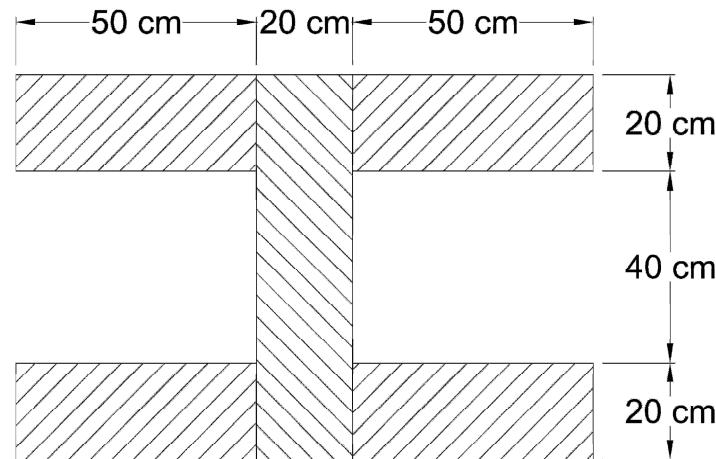


[www.nashr-estekhdam.ir](http://www.nashr-estekhdam.ir)

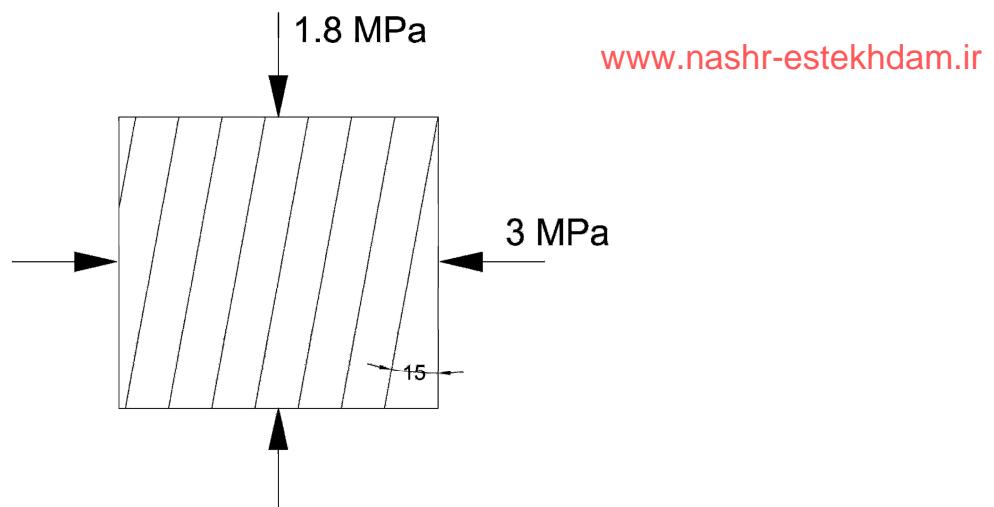
مساله ۴- کوپل  $M$  به تیری با سطح مقطع نشان داده در صفحه ای که با محور عمودی  $y$  زاویه  $30^\circ$  درجه می سازد اعمال می شود. مقدار تنش در نقاط  $A$  و  $B$  و  $D$  را بیابید (۳ نمره).

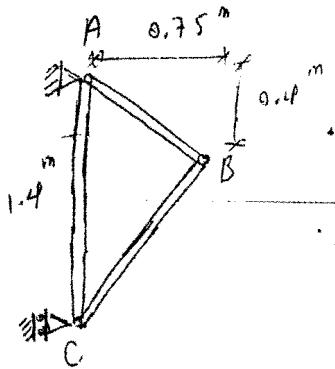


مساله ۵- مقطع تیر نشان داده شده در شکل از چسباندن پنج الوار به هم درست شده است. با دانستن اینکه تنش برشی میانگین مجاز اتصال چسب  $360 \text{ کیلوپاسکال}$  می باشد حداکثر نیروی برشی عمودی مجاز که می توان بر مقطع تیر اعمال کرد را تعیین کنید (۲ نمره).



مساله ۶- رگه های یک عضو چوبی زاویه  $15$  درجه با راستای قائم می سازند. برای وضعیت تنش نشان داده شده تنش برشی موازی با رگه های چوب و تنش قائم عمود بر رگه های چوب را تعیین کنید (۲ نمره).





(%Y) = 100% حیث

length of member AB

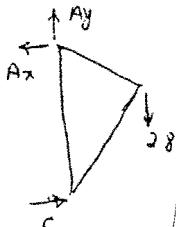
$$l_{AB} = \sqrt{0.75^2 + 0.4^2} = 0.85 \text{ m}$$

use entire truss as a free body

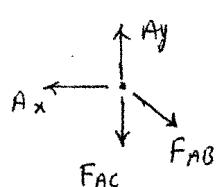
$$+\downarrow \sum M_C = 0 \rightarrow 1.4 A_x - (0.75)(28) = 0$$

$$\rightarrow A_x = 15 \text{ kN}$$

$$+\uparrow \sum F_y = 0 \rightarrow A_y - 28 = 0 \rightarrow A_y = 28$$



use joint A as a free body



$$+\rightarrow \sum F_x = 0 \rightarrow \frac{0.75}{0.85} F_{AB} - A_x = 0 \rightarrow F_{AB} = 17 \text{ kN}$$

$$+\uparrow \sum F_y = 0 \rightarrow A_y - F_{AC} - \frac{0.4}{0.85} F_{AB} = 0 \rightarrow F_{AC} = 20 \text{ kN}$$

For the test bar:  $A = (0.02)^2 = 400 \times 10^{-6} \text{ m}^2$   $P_v = 120 \times 10^3 \text{ N}$

$$\text{For the material: } \sigma_v = \frac{P_v}{A} = \frac{120 \times 10^3}{400 \times 10^{-6}} = 300 \times 10^6 \text{ Pa}$$

$$\text{For member AB: } F.S. = \frac{P_v}{F_{AB}} = \frac{\sigma_v A}{F_{AB}} = \frac{\sigma_v (a^2)}{F_{AB}}$$

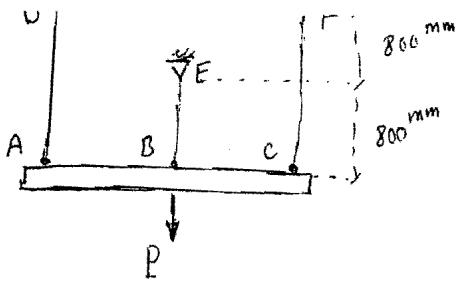
$$\rightarrow a^2 = \frac{(F.S.) F_{AB}}{\sigma_v} = \frac{(3.2)(17 \times 10^3)}{300 \times 10^6} = 181.33 \times 10^{-6} \text{ m}^2$$

$$\rightarrow a = 13.47 \times 10^{-3} \text{ m} \rightarrow 13.47 \text{ mm}$$

[www.nashr-estekhdam.ir](http://www.nashr-estekhdam.ir)

$$\text{For member AC such as AB: } b^2 = \frac{(F.S.)(F_{AC})}{\sigma_v}$$

$$\rightarrow b^2 = \frac{(3.2)(20 \times 10^3)}{300 \times 10^6} = 213.33 \times 10^{-6} \text{ m}^2 \rightarrow b = 14.61 \times 10^{-3} \text{ m} \rightarrow 14.61 \text{ mm}$$



(Q10)  $\sigma_y = \text{constant}$

For each cable

$$A = \frac{\pi}{4} (0.006)^2 = 28.274 \times 10^{-6} \text{ m}^2$$

$$\text{Strain at initial yielding: } \epsilon_y = \frac{\sigma_y}{E} = \frac{345 \times 10^6}{200 \times 10^9} = 1.725 \times 10^{-3}$$

$$\text{Strain in cables AD and CF: } \epsilon_{AD} = \epsilon_{CF} = \frac{\delta}{L_{AD}} = \frac{2 \text{ mm}}{1600 \text{ mm}} = 1.25 \times 10^{-3}$$

$$\text{Strain in cable BE: } \epsilon_{BE} = \frac{\delta}{L_{BE}} = \frac{2 \text{ mm}}{800 \text{ mm}} = 2.5 \times 10^{-2}$$

$$\text{Since } \epsilon_{AD} < \epsilon_y \rightarrow \sigma_{AD} = E \epsilon_{AD} = (200 \times 10^9) (1.25 \times 10^{-3}) = 250 \times 10^6 \text{ Pa}$$

$$\text{Since } \epsilon_{BE} > \epsilon_y \rightarrow \sigma_{BE} = \sigma_y = 345 \times 10^6 \text{ Pa}$$

$$\text{Forces: } P_{AD} = P_{CF} = A \sigma_{AD} = (28.274 \times 10^{-6}) (250 \times 10^6) = 7.0685 \times 10^3 \text{ N}$$

$$P_{BE} = A \sigma_{BE} = (28.274 \times 10^{-6}) (345 \times 10^6) = 9.7545 \times 10^3 \text{ N}$$

For equilibrium of bar ABC:  $P_{AD} + P_{BE} + P_{CF} - P = 0$

$$(iv)(a) P = P_{AD} + P_{BE} + P_{CF} = (7.0685 + 9.7545 + 7.0685) \times 10^3 = 23.9 \times 10^3 \text{ N}$$

$$\rightarrow P = 23.9 \text{ kN}$$

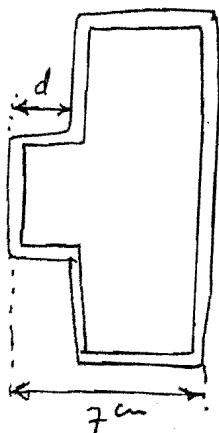
$$(iv)(b) \sigma_{AD} = 250 \times 10^6 \text{ Pa} = 250 \text{ MPa}$$

[www.nashr-estekhdam.ir](http://www.nashr-estekhdam.ir)

After Unloading:  $P = 0 \rightarrow$  Cable BE is not taut  $P_{BE} = 0$

By symmetry  $P_{AB} = P_{CF}$ ; for equilibrium  $P_{AD} = P_{CF} \approx 0$

(iv) Final displacement  $\delta$  is controlled by the final lengths of cables AD and CF. Since these cables were never permanently deformed the final displacement is:  $\delta = \delta_{AD} = \delta_{CF} = 0$



(origio) :  $\frac{\pi}{4} \times \nu^2 \times \frac{d}{2}$

Area bounded by center

$$a = (150-d)(70-d-2) + (50-d)d$$

$$\rightarrow a = 10064 - 100d \text{ mm}^2$$

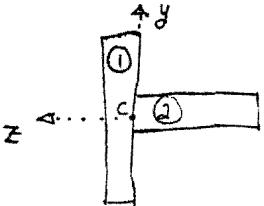
$$t = 2 \text{ mm} \quad \tau = 60 \text{ N/mm}^2$$

$$T = 1.5 \text{ KN-m} = 1.5 \times 10^6 \text{ N-mm}$$

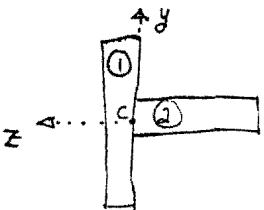
[www.nashr-estekhdam.ir](http://www.nashr-estekhdam.ir)

$$\rightarrow \tau = \frac{T}{2ta} \Rightarrow a = \frac{T}{2\tau t}$$

$$\rightarrow 10064 - 100d = \frac{1.5 \times 10^6}{2 \times 2 \times 60} \rightarrow d = 38.14 \text{ mm}$$

(Q.F): 

Locate centroid:



	$A, \text{cm}^2$	$\bar{z}, \text{cm}$	$A\bar{z}, \text{cm}^3$
①	100	-2.5	-250
②	50	5	250
$\Sigma$	150		0

The centroid lies at point c

$$\left\{ I_z = \frac{1}{12}(5)(20)^3 + \frac{1}{12}(10)(5)^3 = 3437.5 \text{ cm}^4 \right.$$

$$\left. I_y = \frac{1}{3}(20)(5)^3 + \frac{1}{3}(5)(10)^3 = 2500 \text{ cm}^4 \right.$$

$$\left\{ y_A = -y_B = 2.5 \text{ cm} ; \quad y_D = -10 \text{ cm} \right.$$

$$\left. \bar{z}_A = \bar{z}_B = -10 \text{ cm} ; \quad \bar{z}_D = 0 \right.$$

[www.nashr-estekhdam.ir](http://www.nashr-estekhdam.ir)

$$\left\{ M_z = 100 \cos 20 = 93.97 \text{ N.m} \right.$$

$$\left. M_y = 100 \sin 20 = 34.20 \text{ N.m} \right.$$

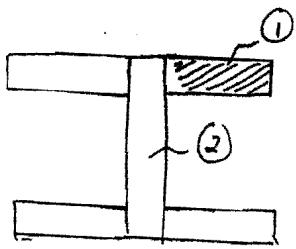
$$F_A = \frac{-M_z y_A}{I_z} + \frac{-M_y \bar{z}_A}{I_y} = \frac{-(93.97 \times 100)(2.5)}{3437.5} + \frac{(34.20 \times 100)(10)}{2500}$$

$$\text{and } F_A \approx 60.84 \text{ N/cm}^2 \rightarrow F_A = -20.51 \text{ N/cm}^2 \blacktriangleleft$$

$$F_B = \frac{M_z y_B}{I_z} + \frac{-M_y \bar{z}_D}{I_y} = \frac{(93.97 \times 100)(2.5)}{3437.5} - \frac{(34.20 \times 100)(10)}{2500}$$

$$\text{and } F_B \approx 60.84 \text{ N/cm}^2 \rightarrow F_B = -6.84 \text{ N/cm}^2 \blacktriangleleft$$

$$F_D = \frac{M_z y_D}{I_z} + 0 = \frac{(93.97 \times 100)(10)}{3437.5} = 27.34 \text{ N/cm}^2 \blacktriangleleft$$



(ج) مساحت مقطع

$$I_1 = \frac{1}{12} (50)(20)^3 + (50)(20)(30)^2$$

$$\rightarrow I_1 = 933333.3 \text{ cm}^4$$

$$I_2 = \frac{1}{12} (20)(80)^3 = 883333.3 \text{ cm}^4$$

$$I_{\text{total}} = 4I_1 + I_2 = 4586666.5 \text{ cm}^4 = 0.0459 \text{ m}^4$$

$$Q = A_1 \bar{y}_1 = (50)(20)(30) = 30000 \text{ cm}^4 = 0.03 \text{ m}^4$$

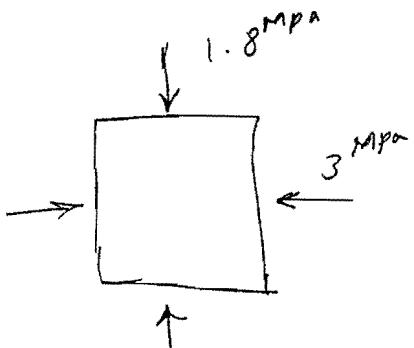
For each glued joints  $t = 20 \text{ cm}$

[www.nashr-estekhdam.ir](http://www.nashr-estekhdam.ir)

$$\tau = \frac{\sqrt{Q}}{It}$$

$$\Rightarrow V = \frac{It\tau}{Q} = \frac{(0.0459)(0.2)(360 \times 10^3)}{0.03} = 110.16 \times 10^3 \text{ N}$$

$$\Rightarrow V = 110.16 \text{ KN}$$



$(\sigma_x, \tau_{xy})$  میں پریکھ

$$\sigma_x = -3 \text{ MPa}$$

$$\sigma_y = -1.8 \text{ MPa}$$

$$\tau_{xy} = 0$$

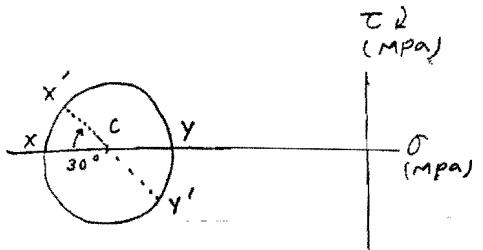
$$\sigma_{avg} = \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} = -2.4 \text{ MPa}$$

Points:

$$X: (\sigma_x, -\tau_{xy}) = (-3, 0)$$

$$Y: (\sigma_y, \tau_{xy}) = (-1.8, 0)$$

$$C: (\sigma_{avg}, 0) = (-2.4, 0)$$



$$\theta = -15^\circ, 2\theta = -30^\circ$$

$$\bar{c}_x = 0.6 \text{ MPa} \quad R = 0.6 \text{ MPa}$$

$$(a) \tau_{x'y'} = -\bar{c}_x' \sin 30^\circ = -R \sin 30^\circ = -0.6 \sin 30^\circ$$

$$\rightarrow \tau_{x'y'} = -0.3 \text{ MPa}$$

$$(b) \sigma_{x'} = \sigma_{avg} - \bar{c}_x' \cos 30^\circ = -2.4 - 0.6 \cos 30^\circ$$

$$\rightarrow \sigma_{x'} = -2.92 \text{ MPa}$$