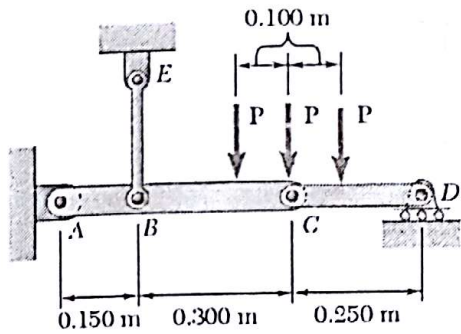
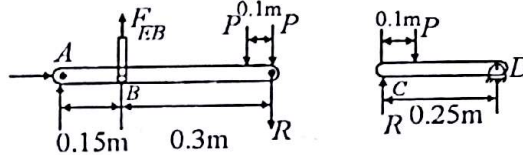


$$+\uparrow \sum M_B = 0 \Rightarrow -240 \times 3 - F_{AC} \times \cos 30 \times 10 + 240 \times 9 = 0$$

$$5\sqrt{3} F_{AC} = 240 \times 6 \Rightarrow F_{AC} = 166.3 \text{ lb} \quad , \quad \sigma_{AC} = \frac{166.3}{\frac{1}{16} \times \frac{1}{4}} = 10643 \text{ lb/in}^2$$



۱۰.۱ سه نیرو، هر یک به مقدار $P = 4 \text{ kN}$ به مکانیزم نشان داده شده وارد می‌شود. مقطع میله یکنواخت BE را طوری بیابید که تنش نرمال در آن $+100 \text{ MPa}$ شود. حل:



$$+\uparrow \sum M_D = 0 \Rightarrow 0.15P - 0.25R = 0 \Rightarrow R = 0.6P$$

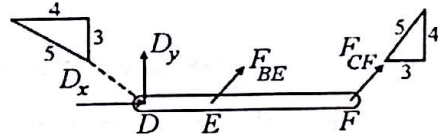
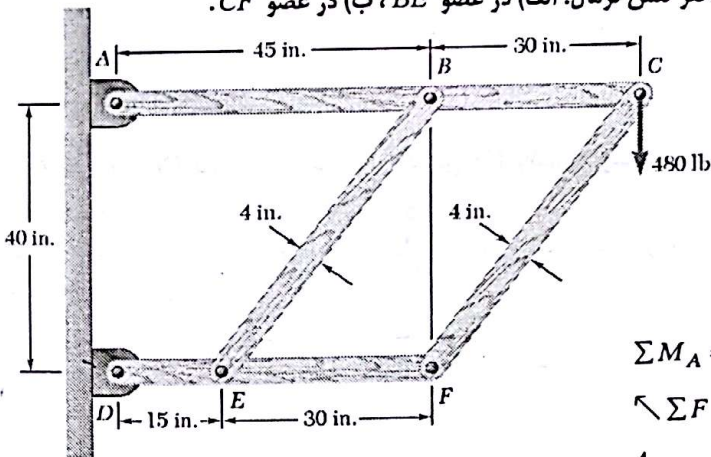
$$+\uparrow \sum M_A = 0 \Rightarrow 0.15 F_{EB} - 0.35P - 0.45P - 0.45 \times (0.6P) = 0$$

(شکل ۱-۱۰)

$$\Rightarrow F_{EB} = 7.133P = 7.133 \times 4 \times 10^3 = 28.533 \times 10^3 \text{ N}$$

$$\sigma = \frac{F_{BE}}{A_{BE}} \Rightarrow A_{BE} = \frac{F_{BE}}{\sigma} = \frac{28.533 \times 10^3}{100 \times 10^6} = 285 \times 10^{-6} \text{ m}^2 \Rightarrow A_{BE} = 285 \text{ mm}^2$$

۱۱.۱ سازه نشان داده شده از چهار عضو چوبی ABC ، DEF ، BE و CF ساخته شده است. اگر هر یک از اعضا دارای مقطع مستطیلی به ابعاد $2 \times 4 \text{ in}$ و قطر هر پین $\frac{1}{2} \text{ in}$ باشد، مطلوب است تعیین حداکثر تنش نرمال: الف) در عضو BE ، ب) در عضو CF . حل:



$$\sum M_A = 0 \Rightarrow 40 D_x - (45 + 30)(480) = 0 \Rightarrow D_x = 900 \text{ lb}$$

$$\sum F = 0 \Rightarrow \frac{3}{5} D_y - \frac{4}{5} D_x = 0 \Rightarrow D_y = \frac{4}{3} D_x = 1200 \text{ lb}$$

$$\sum M_F = 0 \Rightarrow -(30) \left(\frac{4}{5} F_{BE} \right) - (30 + 15) D_y = 0 \Rightarrow F_{BE} = -2250 \text{ lb}$$

$$\sum M_E = 0 \Rightarrow (30) \left(\frac{4}{5} F_{CE} \right) - (15) D_y = 0 \Rightarrow F_{CE} = 750 \text{ lb}$$

$$A = 2 \text{ in} \times 4 \text{ in} = 8 \text{ in}^2$$

$$\sigma_{BE} = \frac{F_{BE}}{A} = \frac{-2250}{8} = -281 \text{ psi}$$

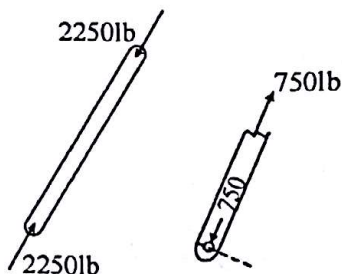
$$A_{\min} = (2)(4.0 - 0.5) = 7.0 \text{ in}^2$$

$$\sigma_{CF} = \frac{F_{CF}}{A_{\min}} = \frac{750}{7.0} = 107.1 \text{ psi}$$

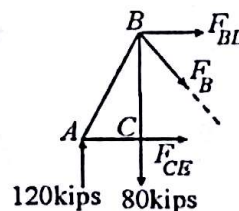
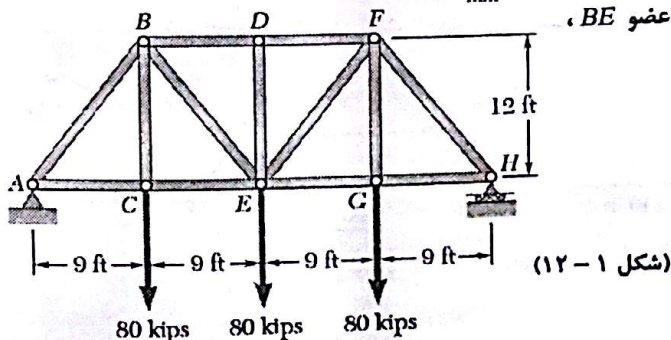
الف)

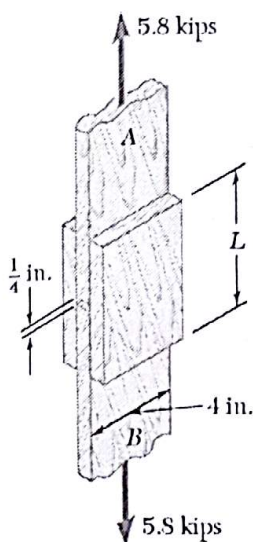
ب)

(شکل ۱-۱۱)



۱۲.۱ برای خرابی و بار نشان داده شده، اگر مساحت مقطع عرضی عضو BE برابر با 5.87 باشد، تنش نرمال در این عضو را بیابید. حل:

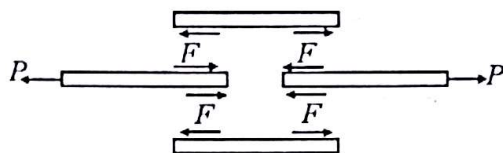




۱۶.۱ عضوهای چوبی A و B به وسیله دو تخته چسب کاری شده، به هم متصل شده‌اند. اگر فاصله بین A و B برابر با $\frac{1}{4}$ in باشد، کوچک‌ترین مقدار مجاز L را طوری بیابید که تنش برشی در سطح چسب کاری شده از 120 psi بیشتر نشود.

$$F = \frac{1}{2}P = \frac{1}{2}(5.8) = 2.9 \text{ kips} = 2900 \text{ lb}$$

حل:



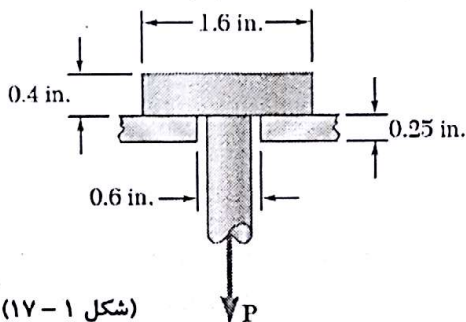
$$A = \ell W, \quad \tau = \frac{F}{A} = \frac{F}{\ell W}$$

$$\ell = \frac{F}{\tau W} = \frac{2900}{(120)(4)} = 6.0417 \text{ in.}, \quad L = \ell + (\text{gap}) + \ell = 6.0417 + \frac{1}{4} + 6.0417 = 12.33 \text{ in.}$$

(شکل ۱-۱۶)

۱۷.۱ یک میله فولادی مطابق شکل از یک سوراخ آلومینیومی عبور داده شده است و قطر این سوراخ 0.6 in می‌باشد. اگر حداکثر تنش برشی مجاز در میله فولادی 18 ksi و در صفحه آلومینیومی 10 ksi باشد، حداکثر مقدار نیروی P که می‌تواند به میله اعمال شود را بیابید.

حل:



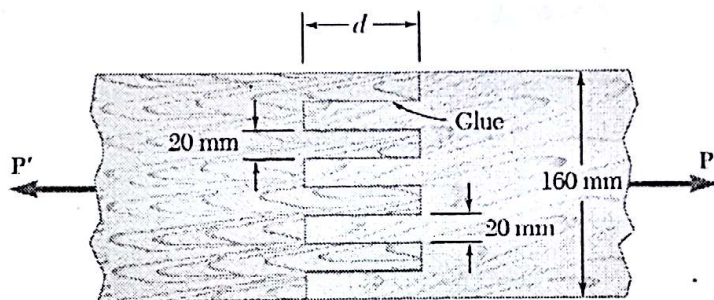
$$A_1 = \pi dt = \pi(0.6)(0.4) = 0.7540 \text{ in}^2$$

$$\tau_1 = \frac{P}{A_1} \Rightarrow P = A_1 \tau_1 = (0.7540)(18) = 13.57 \text{ kips}$$

$$A_2 = \pi dt = \pi(1.6)(0.25) = 1.2566 \text{ in}^2$$

$$\tau_2 = \frac{P}{A_2} \Rightarrow P = A_2 \tau_2 = (1.2566)(10) = 12.57 \text{ kips}$$

(شکل ۱-۱۷)



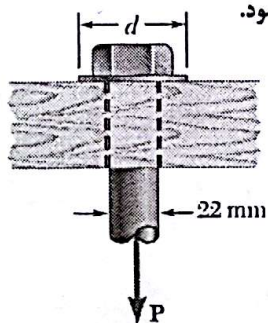
۱۸.۱ دو الوار چوبی هر یک به ضخامت 22 mm و عرض 160 mm به وسیله اتصال زبانه‌ای چسب کاری شده، به هم وصل شده‌اند، هنگامی که تنش برشی در چسب به 820 kPa برسد، اتصال گسیخته می‌شود. اگر نیروی $P = 7.6 \text{ kN}$ به اتصالات اعمال شود، حداقل طول بریدگی مجاز d را بیابید.

$$\tau = \frac{P}{A} \Rightarrow 820 \times 10^3 = \frac{7.6 \times 10^3}{7 \times 22 \times 10^{-3} \times d} \Rightarrow d = 0.06 \text{ m} = 60 \text{ mm}$$

(شکل ۱-۱۸)

۱۹.۱ نیروی P، که به میله فولادی اعمال می‌شود، به وسیله یک واشر حلقوی روی تکیه‌گاه چوبی پخش می‌شود، قطر میله 22 mm و قطر داخلی واشر 25 mm می‌باشد که کمی از قطر سوراخ داخل چوب بزرگ‌تر است. اگر تنش عمودی محوری در میله فولادی 35 MPa باشد، کوچک‌ترین قطر خارجی مجاز واشر (d) را طوری بیابید که تنش تکیه‌گاهی بین واشر و چوب از 5 MPa بیشتر نشود.

حل: نیروی وارد بر میله:



$$P = \sigma A = 35 \times 10^6 \times \frac{\pi}{4} \times 22^2 \times 10^{-6} = 13.3 \times 10^3 \text{ N} = 13.3 \text{ kN}$$

$$\sigma = \frac{P}{A} = \frac{P}{\frac{\pi}{4}(d_2^2 - d_1^2)} = \frac{4P}{\pi(d_2^2 - d_1^2)}$$

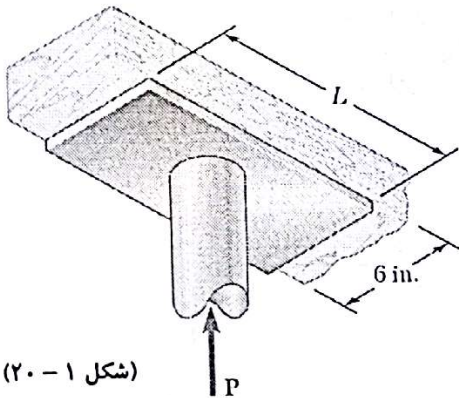
تنش تکیه‌گاهی:

$$\sigma_{\max} = 5 \times 10^6 = \frac{4 \times 13.3 \times 10^3}{\pi(d_2^2 - 22^2) \times 10^{-6}} \Rightarrow d_2 = 62.2 \text{ mm}$$

(شکل ۱-۱۹)

۲۰.۱ نیروی محوری $P = 20 \text{ kips}$ به سوی ستونی که بر روی تکیه‌گاه چوبی قرار دارد، اعمال می‌شود. حداقل طول مجاز L را طوری بیابید که تنش تکیه‌گاهی در چوب از 400 psi بیشتر نشود.

حل:



$$\tau_{\max} = 400 \text{ psi} = \frac{P}{A} \Rightarrow \frac{20 \times 10^3}{6 \times L} = 400 \text{ psi}$$

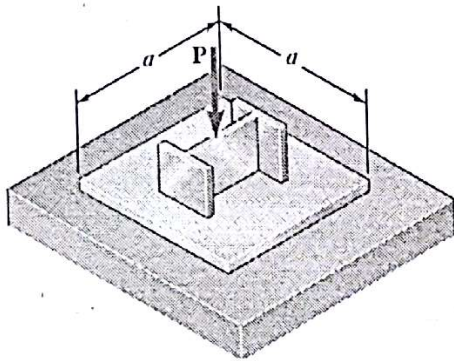
$$\Rightarrow L = 8.33 \text{ in}$$

(شکل ۱-۲۰)

۲۱.۱ نیروی محوری P به یک ستون کوتاه W 8x40 با مساحت مقطع

عرضی $A = 11.7 \text{ in}^2$ اعمال می‌شود و مطابق شکل به وسیله یک ورق روی پایه بتنی توزیع شده است. با فرض این که تنش عمودی در ستون و تنش تکیه‌گاهی در پایه بتنی، به ترتیب از 30 ksi و 3 ksi بیشتر نشود، مطلوب است تعیین مقدار a به طوری که اقتصادی‌ترین و مطمئن‌ترین طرح حاصل شود.

حل: در اقتصادی‌ترین طرح، تنش در تیر و تکیه‌گاه به طور همزمان به مقدار مجاز می‌رسد.



$$\sigma = \frac{P}{A_w} \Rightarrow P = \sigma A = 30 \times 11.7 = 351 \text{ kips}$$

تنش در تیر:

$$\sigma = \frac{P}{A_f} \Rightarrow 3 = \frac{351}{a^2} \Rightarrow a = 10.8 \text{ in}$$

تنش در تکیه‌گاه بتنی:

(شکل ۱-۲۱)

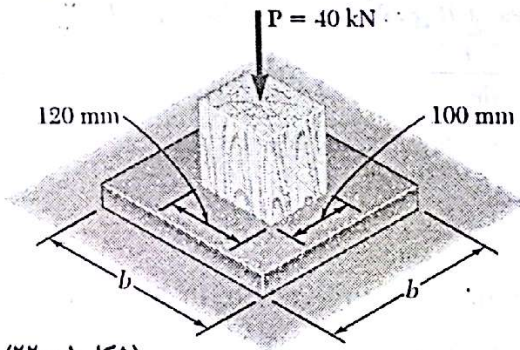
۲۲.۱ نیروی محوری 40 kN به یک ستونک چوبی، که به وسیله یک پایه بتنی مهار شده است، اعمال می‌شود و پایه بتنی روی خاک قرار دارد. تعیین کنید: الف) حداکثر تنش تکیه‌گاهی در پایه بتنی (ب) اندازه پایه به طوری که تنش تکیه‌گاهی متوسط در خاک 145 kPa باشد.

حل: الف) حداکثر تنش تکیه‌گاهی در پایه بتنی:

$$a_{\text{ave}} = \frac{40 \times 10^3}{120 \times 100 \times 10^{-6}} = 3.33 \times 10^6 \text{ Pa} = 3.33 \text{ MPa}$$

ب) تنش تکیه‌گاهی در خاک:

$$\sigma = \frac{P}{A} \Rightarrow \frac{40 \times 10^3}{b^2} = 145 \times 10^3 \Rightarrow b = 0.525 \text{ m} \Rightarrow b = 525 \text{ mm}$$



(شکل ۱-۲۲)

۲۳.۱ میله فولادی AB، به قطر $\frac{5}{8}$ in در داخل یک سوراخ دایروی در نزدیکی انتهای C از عضو چوبی CD قرار داده شده است. برای

بارگذاری نشان داده شده، الف) حداکثر تنش عمودی متوسط در چوب (ب) فاصله b به طوری که تنش برشی متوسط، روی سطحی که با خط چین مشخص شده است، 100 psi باشد. ج) تنش تکیه‌گاهی متوسط در چوب را بیابید.

حل: الف) حداکثر تنش عمودی متوسط در چوب:

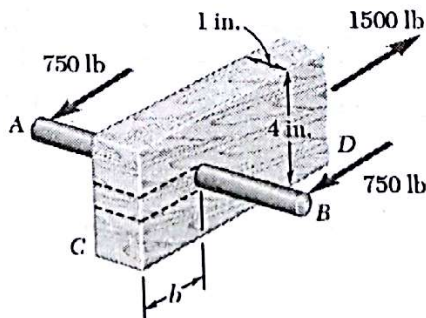
$$\sigma = \frac{P}{A} = \frac{1500}{1 \times (4 - \frac{5}{8})} = 444.5 \text{ psi}$$

$$\tau = \frac{1500}{2 \times 1 \times b} = 100 \text{ psi} \Rightarrow b = 7.5 \text{ in}$$

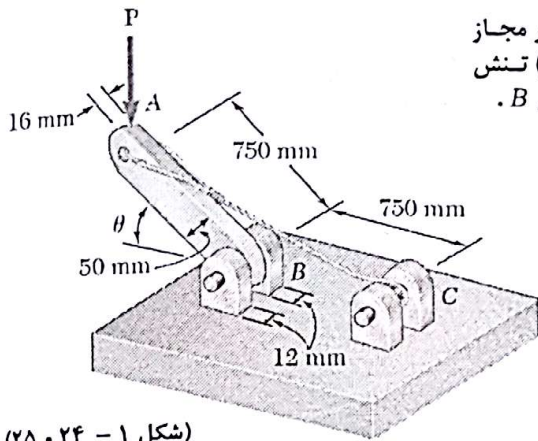
ب) فاصله b:

ج) تنش تکیه‌گاهی متوسط در چوب:

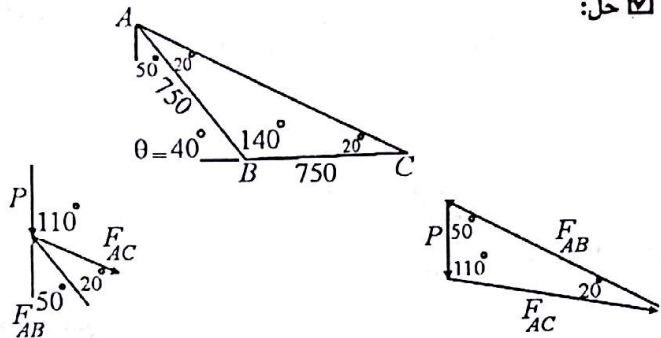
$$\sigma = \frac{P}{td} = \frac{1500}{1 \times \frac{5}{8}} = 2400 \text{ psi}$$



(شکل ۱-۲۳)



۲۴.۱ اگر $\theta = 40^\circ$ و $P = 9 \text{ kN}$ باشد، مطلوب است: الف) کوچک‌ترین قطر مجاز بین B را طوری بیابید که تنش برشی متوسط بین از 120 MPa تجاوز نکند. ب) تنش لهیدگی متناظر عضو AB در B، ج) تنش لهیدگی متناظر در هر یک از تکیه‌گاه‌های B. حل:



(شکل ۱- ۲۴ و ۲۵)

$$\frac{P}{\sin 20^\circ} = \frac{F_{AB}}{\sin 110^\circ} = \frac{F_{AC}}{\sin 50^\circ}, \quad F_{AB} = \frac{P \sin 110^\circ}{\sin 20^\circ} = 24.73 \text{ kN}$$

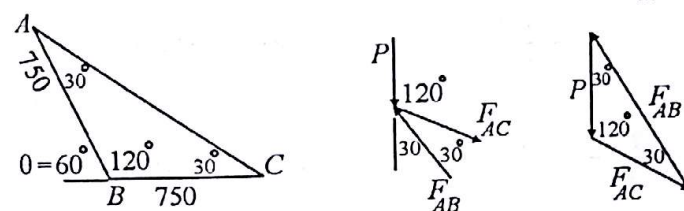
$$\tau = \frac{F_{AB}}{2A_p} = \frac{F_{AB}}{2\left(\frac{\pi d^2}{4}\right)} = \frac{2F_{AB}}{\pi d^2} \Rightarrow F_{AB} = 24.73 \times 10^3 \text{ N}$$

$$d^2 = \frac{2F_{AB}}{\pi \tau} = \frac{(2)(24.73 \times 10^3)}{\pi (120 \times 10^6)} = 131.18 \times 10^{-16} \text{ m}^2 \Rightarrow d = 11.45 \times 10^{-3} \text{ m} = 11.45 \text{ mm}$$

$$A_b = td = (0.016)(11.45 \times 10^{-3}) = 183.26 \times 10^{-6} \text{ m}^2, \quad \sigma_b = \frac{F_{AB}}{A_b} = \frac{24.73 \times 10^3}{183.26 \times 10^{-6}} = 134.9 \times 10^6 = 134.9 \text{ MPa} \quad (\text{ب})$$

$$A = td = (0.012)(11.45 \times 10^{-3}) = 137.4 \times 10^{-6} \text{ m}^2, \quad \sigma_b = \frac{\frac{1}{2}F_{AB}}{A} = \frac{(0.5)(24.73 \times 10^3)}{137.4 \times 10^{-6}} = 90.0 \times 10^6 = 90.0 \text{ MPa} \quad (\text{ج})$$

۲۵.۱ اگر $\theta = 60^\circ$ باشد، مقدار نیروی قابل اعمال P در A را طوری بیابید که تنش برشی در بین B با قطر 10 mm از 120 MPa بیشتر نشود و تنش لهیدگی در عضو AB و تکیه‌گاه‌های B از 90 MPa تجاوز نکند.



$$\frac{P}{\sin 30^\circ} = \frac{F_{AB}}{\sin 120^\circ} = \frac{F_{AC}}{\sin 30^\circ}$$

$$P = \frac{F_{AB} \sin 30^\circ}{\sin 120^\circ} = 0.57735 F_{AB}$$

$$P = \frac{F_{AC} \sin 30^\circ}{\sin 30^\circ} = F_{AC}$$

حل:

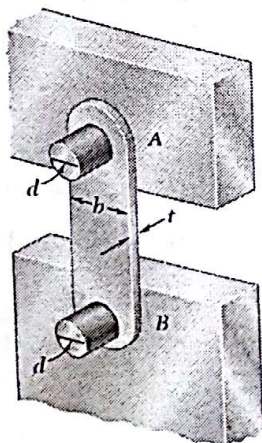
$$A_p = \frac{\pi}{4} d^2 = \frac{\pi}{4} (0.010)^2 = 78.54 \times 10^{-6} \text{ m}^2, \quad F_{AB} = 2A\tau = (2)(78.54 \times 10^{-6})(120 \times 10^6) = 18.850 \times 10^3 \text{ N} \quad \text{در بین B}$$

$$A_b = td = (0.016)(0.010) = 160 \times 10^{-6} \text{ m}^2, \quad F_{AB} = A_b \sigma_b = (160 \times 10^{-6})(90 \times 10^6) = 14.40 \times 10^3 \text{ N}$$

$$A_c = 2td = (2)(0.012)(0.010) = 240 \times 10^{-6} \text{ m}^2, \quad F_{AB} = A_c \sigma_b = (240 \times 10^{-6})(90 \times 10^6) = 21.6 \times 10^3 \text{ N}$$

$$P_{\text{all max}} = (0.57735)(14.40 \times 10^3) = 8.31 \times 10^3 \text{ N} = 8.31 \text{ kN}$$

۲۶.۱ رابط AB، به عرض $b = 50 \text{ mm}$ و ضخامت $t = 6 \text{ mm}$ ، برای مهار انتهایی دو تیر افقی به کار رفته است اگر تنش عمودی متوسط در رابط -140 MPa و تنش برشی متوسط در هر یک از دوپین 80 MPa باشد، الف) قطر d بین ب) تنش تکیه‌گاهی متوسط در رابط، را بیابید.



(شکل ۱- ۲۶)

$$\sigma_{ave} = \frac{F}{bt} = \frac{F}{50 \times 10^{-3} \times 6 \times 10^{-3}} = 140 \times 10^6 \quad \text{حل: } \input checked{} \text{}$$

$$\Rightarrow F = 42 \times 10^3 \text{ N} = 42 \text{ kN}$$

$$\tau = \frac{F}{A} = \frac{4F}{\pi d^2} = \frac{4 \times 42 \times 10^3}{\pi d^2} = 80 \times 10^6 \Rightarrow d = 25.85 \times 10^{-3} \text{ m}$$

$$\Rightarrow d = 25.85 \text{ mm}$$

$$\sigma = \frac{F}{td} = \frac{42 \times 10^3}{6 \times 10^{-3} \times 25.85 \times 10^{-3}} = 270.8 \times 10^6 \text{ Pa} = 270.8 \text{ MPa}$$

۲۷.۱ برای مجموعه و بارگذاری مسئله (۷.۱، الف) تنش برشی متوسط بین B. B تنش تکیه‌گاهی متوسط در B از عضو BD (ج) تنش تکیه‌گاهی متوسط در B از عضو ABC، در صورتی که این عضو دارای مقطع عرضی یکنواخت 10mm × 50mm باشد را بیابد.

$$\tau = \frac{P}{A} = \frac{16.25 \times 10^3}{\pi \times 64 \times 10^{-6}} = 81 \times 10^6 \text{ Pa} = 81 \text{ MPa}$$

حل: الف) تنش برشی متوسط در بین B:

$$\sigma = \frac{F}{td} = \frac{16.25 \times 10^3}{8 \times 10^{-3} \times 16 \times 10^{-3}} = 127 \times 10^6 \text{ Pa} = 127 \text{ MPa}$$

ب) تنش تکیه‌گاهی:

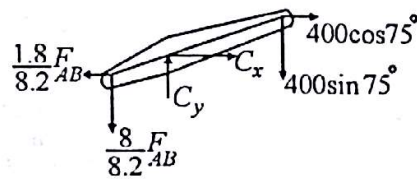
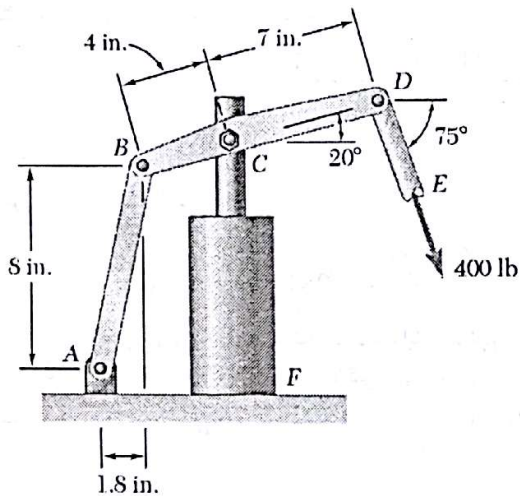
$$\sigma = \frac{F}{td} = \frac{32.5 \times 10^3}{10 \times 10^{-3} \times 16 \times 10^{-3}} = 203 \times 10^6 \text{ Pa} = 203 \text{ MPa}$$

ج) تنش تکیه‌گاهی ABC:

۲۸.۱ سیلندر هیدرولیکی CF که تا حدودی موقعیت میله DE را کنترل می‌کند، در موقعیت نشان داده شده قرار دارد. عضو BD دارای

ضخامت $\frac{5}{8}$ in است و به وسیله یک پیچ به قطر $\frac{3}{8}$ in، به یک میله عمودی متصل شده است، مطلوب است: الف) تنش برشی متوسط در پیچ،

ب) تنش لهدگی در عضو BD در نقطه C. حل: الف)



$$L_{AB} = \sqrt{8^2 + 1.8^2} = 8.2 \text{ in.}$$

$$+\uparrow \sum M_C = 0 \Rightarrow (4 \cos 20^\circ) \left(\frac{8}{8.2} F_{AB}\right) - (4 \sin 20^\circ) \left(\frac{1.8}{8.2} F_{AB}\right)$$

$$- (7 \cos 20^\circ)(400 \sin 75^\circ) - (7 \sin 20^\circ)(400 \cos 75^\circ) = 0$$

$$\Rightarrow 3.36678 F_{AB} - 2789.35 = 0 \Rightarrow F_{AB} = 828.49 \text{ lb}$$

$$+\rightarrow \sum F_x = 0 \Rightarrow -\frac{1.8}{8.2} F_{AB} + C_x + 400 \cos 75^\circ = 0$$

$$\Rightarrow C_x = \frac{(1.8)(828.49)}{8.2} - 400 \cos 75^\circ = 78.34 \text{ lb}$$

(شکل ۱-۲۸)

$$+\uparrow \sum F_y = 0 \Rightarrow -\frac{8}{8.2} F_{AB} + C_y - 400 \sin 75^\circ = 0 \Rightarrow C_y = \frac{(8)(828.49)}{8.2} + 400 \sin 75^\circ = 1194.65 \text{ lb}$$

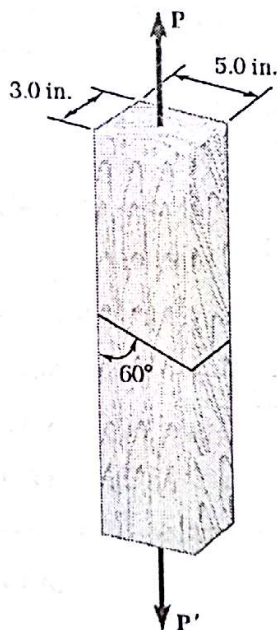
$$C = \sqrt{C_x^2 + C_y^2} = 1197.2 \text{ lb}$$

$$P = 1197.2 \text{ lb}, \quad A = \frac{\pi}{4} d^2 = \frac{\pi}{4} \left(\frac{3}{8}\right)^2 = 0.11045 \text{ in}^2, \quad \tau = \frac{P}{A} = \frac{1197.2}{0.11045} = 10.84 \times 10^3 \text{ psi} = 10.84 \text{ ksi} \quad \text{الف)}$$

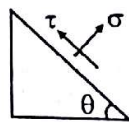
$$P = 1197.2 \text{ lb}, \quad A_b = dt = \left(\frac{3}{8}\right) \left(\frac{5}{8}\right) = 0.234375 \text{ in}^2, \quad \sigma_b = \frac{P}{A_b} = \frac{1197.2}{0.234375} = 5.11 \times 10^3 \text{ psi} = 5.11 \text{ ksi} \quad \text{ب)}$$

۲۹.۱ نیروی $P = 1.4 \text{ kip}$ به دو عضو چوبی با مقطع عرضی یکنواخت، که مطابق شکل به وسیله اتصال چسبی ساده به هم متصل شده‌اند، اعمال می‌شود. تنش عمودی و برشی در اتصال چسبی را محاسبه کنید.

حل: الف)



(شکل ۱-۲۹ و ۳۰)



$$\theta = 30^\circ$$

$$\sigma = \frac{P}{A_0} \cos^2 \theta = \frac{1.4 \times 10^3}{5 \times 3} \times \frac{3}{4} = 70 \text{ psi}$$

$$\tau = \frac{P}{A_0} \sin \theta \cos \theta = \frac{1.4 \times 10^3}{5 \times 3} \times \frac{1}{2} \times \frac{\sqrt{3}}{2} = 40.4 \text{ psi}$$

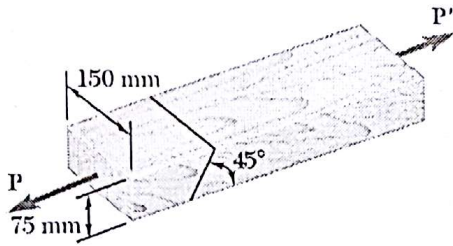
۳۰.۱ دو عضو چوبی با مقطع یکنواخت، مطابق شکل به هم متصل شده‌اند. اگر تنش کششی مجاز در سطح چسب کاری شده، برابر با 75 psi باشد، مطلوب است: الف) حداکثر نیروی مجاز P ، ب) تنش برشی متناظر در قطعه.

حل: $A_0 = (5.0)(3.0) = 15 \text{ in}^2$, $\theta = 90^\circ - 60^\circ = 30^\circ$, $\sigma = \frac{P \cos^2 \theta}{A_0}$

الف) $P = \frac{\sigma A_0}{\cos^2 \theta} = \frac{(75)(15)}{\cos^2 30^\circ} = 1500 \text{ lb} \Rightarrow P = 1.500 \text{ kips}$

ب) $\tau = \frac{P \sin 2\theta}{2A_0} = \frac{(1500) \sin 60^\circ}{(2)(15)} \Rightarrow \tau = 43.3 \text{ psi}$

۳۱.۱ دو عضو چوبی با مقطع عرضی یکنواخت، به وسیله اتصال چسبی ساده به هم متصل شده‌اند. اگر $P = 11 \text{ kN}$ باشد، تنش عمودی و برشی در اتصال چسبی را محاسبه کنید.



حل: تنش عمودی در سطح اتصال: $\theta = 45^\circ$

$\sigma = \frac{P}{A_0} \cos^2 \theta = \frac{11 \times 10^3}{150 \times 10^{-3} \times 75 \times 10^{-3}} \times \frac{1}{2}$

$= 490 \times 10^3 \text{ Pa} = 490 \text{ kPa}$

تنش برشی در سطح اتصال: $\tau = \frac{P}{A_0} \sin \theta \cos \theta =$

$\frac{11 \times 10^3}{150 \times 10^{-3} \times 75 \times 10^{-3}} \times \frac{\sqrt{2}}{2} \times \frac{\sqrt{2}}{2} = 490 \times 10^3 \text{ Pa} = 490 \text{ kPa}$

(شکل ۱-۳۱ و ۳۲)

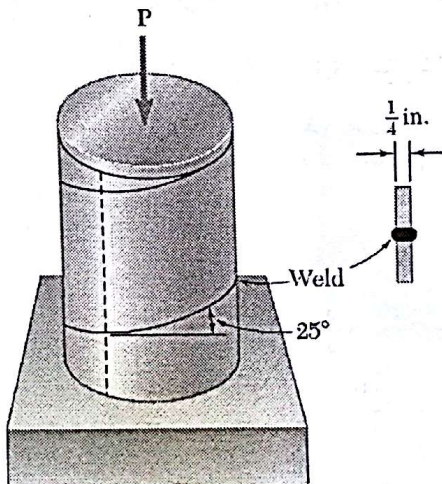
۳۲.۱ دو عضو چوبی با مقطع یکنواخت مستطیلی، مطابق شکل به وسیله چسب به هم متصل شده‌اند. اگر حداکثر تنش برشی مجاز چسب 620 kPa باشد، مطلوب است: الف) حداکثر نیروی قابل اعمال P ، ب) تنش کششی متناظر در قطعه‌های چوبی.

حل: $\theta = 90^\circ - 45^\circ = 45^\circ$, $A_0 = (150)(75) = 11.25 \times 10^3 \text{ mm}^2 = 11.25 \times 10^{-3} \text{ m}^2$

$\tau = 620 \text{ kPa} = 620 \times 10^3 \text{ Pa}$, $\tau = \frac{P \sin 2\theta}{2A_0}$

الف) $P = \frac{2A_0\tau}{\sin 2\theta} = \frac{(2)(11.25 \times 10^{-3})(620 \times 10^3)}{\sin 90^\circ} = 13.95 \times 10^3 \text{ N} = 13.95 \text{ kN}$

ب) $\sigma = \frac{P \cos^2 \theta}{A_0} = \frac{(13.95 \times 10^3)(\cos 45^\circ)^2}{11.25 \times 10^{-3}} = 620 \times 10^3 \text{ Pa} = 620 \text{ kPa}$



(شکل ۱-۳۳ و ۳۴)

۳۳.۱ یک لوله فولادی به قطر خارجی 12 in، از ورقی به ضخامت $\frac{1}{4}$ in که در امتداد

منحنی هلیکس با زاویه 25° جوش داده شده، تشکیل شده است. اگر حداکثر تنش نرمال و تنش برشی مماس بر جوش به ترتیب برابر با $\sigma = 12 \text{ ksi}$ و $\tau = 7.2 \text{ ksi}$ باشد، حداکثر نیروی محوری P که می‌توان بر لوله اعمال کرد، را بیابید.

حل: $\theta = 25^\circ$

$d_o = 12 \text{ in}$, $r_o = \frac{1}{2} d_o = 6 \text{ in}$, $r_i = r_o - t = 6 - 0.25 = 5.75 \text{ in}$

$A_0 = \pi(r_o^2 - r_i^2) = \pi(6^2 - 5.75^2) = 9.228 \text{ in}^2$, $\theta = 25^\circ$

بر اساس تنش عمودی مجاز:

$\sigma = \frac{P}{A_0} \cos^2 \theta \Rightarrow P = \frac{\sigma A_0}{\cos^2 \theta} = \frac{(12) \times (9.228)}{\cos^2 25^\circ} = 134.8 \text{ kips}$

بر اساس تنش برشی مجاز:

$\tau = \frac{P}{2A_0} \sin 2\theta \Rightarrow P = \frac{2A_0\tau}{\sin 2\theta} = \frac{(2) \times (9.228) \times (7.2)}{\sin 50^\circ} = 173.47 \text{ kips}$

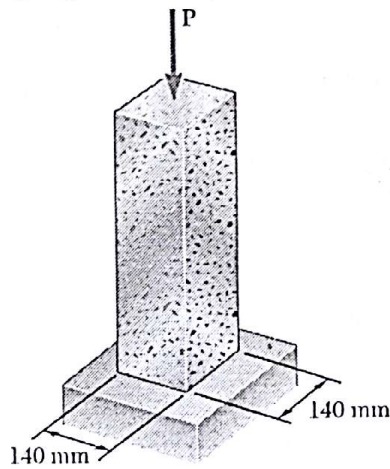
مقدار کوچک‌تر را به عنوان بار مجاز انتخاب می‌کنیم: $P = 134.8 \text{ kips}$

۳۴.۱ یک لوله فولادی به قطر خارجی 12 in از ورقی به ضخامت $\frac{1}{4}$ in که در امتداد منحنی هلیکس با زاویه 25° جوش داده شده، تشکیل شده است. اگر نیروی $P = 66 \text{ kips}$ به لوله اعمال شود، تنش عمودی و تنش برشی مماس بر جوش را بیابید.

حل: $d_o = 12 \text{ in}$, $r_o = \frac{1}{2} d_o = 6 \text{ in}$, $r_i = r_o - t = 6 - 0.25 = 5.75$

$$A_o = \pi(r_o^2 - r_i^2) = \pi(6^2 - 5.75^2) = 9.228 \text{ in}^2, \quad \theta = 25^\circ$$

$$\sigma = \frac{P}{A_o} \cos^2 \theta = \frac{66}{9.228} \cos^2 25^\circ = 5.874 \text{ ksi}, \quad \tau = \frac{P}{2A_o} \sin 2\theta = \frac{66}{2 \times 9.228} \sin 50^\circ = 2.739 \text{ ksi}$$



(شکل ۱-۳۵ و ۳۶)

۳۵. ۱) نیروی $P = 1060 \text{ kN}$ به ستون گرانیته نشان داده شده اعمال می‌شود. مطلوب است تعیین حداکثر مقدار: الف) تنش عمودی، ب) تنش برشی. زاویه صفحه‌ای که هر یک از تنش‌ها در آن به حداکثر مقدار خود می‌رسند را مشخص کنید.

$$A_o = 140 \times 140 \times 10^{-6} = 19.6 \times 10^{-3} \text{ m}^2$$

حل:

$$\sigma = \frac{P}{A_o} \cos^2 \theta = \frac{-1060 \times 10^3}{19.6 \times 10^{-3}} \cos^2 \theta = -54.08 \times 10^6 \cos^2 \theta$$

در $\theta = 90^\circ$ ، حداکثر تنش کششی رخ می‌دهد و برابر با صفر است.

در $\theta = 0$ ، حداکثر تنش فشاری رخ می‌دهد و برابر با 54.08 MPa است.

$$\tau_{\max} = \frac{P}{2A_o} = \frac{1060 \times 10^3}{2 \times 19.6 \times 10^{-3}} = 27.04 \times 10^6 \text{ Pa} = 27.04 \text{ MPa} \quad (\text{ب})$$

۳۶. ۱) نیروی مرکزی P به ستون گرانیته نشان داده شده، اعمال می‌شود. اگر حداکثر تنش برشی در بلوک 18 MPa باشد، مطلوب است: الف) مقدار نیروی P ، ب) زاویه صفحه‌ای که در آن حداکثر تنش برشی رخ می‌دهد، ج) تنش عمودی وارد بر آن سطح، د) حداکثر تنش عمودی در ستون.

$$A_o = 140 \times 140 \times 10^{-6} = 19.6 \times 10^{-3} \text{ m}^2, \quad \tau_{\max} = 18 \text{ MPa}$$

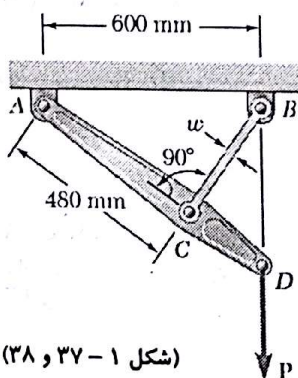
حل:

$$\tau_{\max} = \frac{|P|}{2A_o} \Rightarrow |P| = 2A_o \tau_{\max} \Rightarrow |P| = 2 \times 19.6 \times 10^{-3} \times 18 \times 10^6 = 705.6 \times 10^3 \text{ N} = 705.6 \text{ kN} \quad (\text{الف})$$

$$\sin 2\theta = 1 \Rightarrow 2\theta = 90^\circ \Rightarrow \theta = 45^\circ \quad (\text{ب})$$

$$\theta = 45^\circ \Rightarrow \sigma = \frac{P}{A_o} \cos^2 45^\circ = \frac{P}{2A_o} \Rightarrow \sigma = \frac{705.6 \times 10^3}{2 \times 19.6 \times 10^{-3}} = 18 \times 10^6 \text{ Pa} = 18 \text{ MPa} \quad (\text{ج})$$

$$\sigma_{\max} = -\frac{P}{A_o} = -\frac{705.6 \times 10^3}{19.6 \times 10^{-3}} = 36 \times 10^6 \text{ Pa} = 36 \text{ MPa} \quad (\text{د})$$



(شکل ۱-۳۷ و ۳۸)

۳۷. ۱) رابط BC دارای ضخامت 6 mm و عرض $W = 25 \text{ mm}$ می‌باشد و از فولاد با استحکام نهایی 480 MPa ساخته شده است. اگر $P = 16 \text{ kN}$ باشد، ضریب اطمینان سازه نشان داده شده را محاسبه کنید.

$$+\uparrow \sum M_A = 0 \Rightarrow (480) F_{BC} - (600) P = 0 \quad \text{حل: } \checkmark$$

$$F_{BC} = \frac{600}{480} P = \frac{(600)(16 \times 10^3)}{480} = 20 \times 10^3 \text{ N}$$

$$F_u = \sigma_u A$$

$$F_u = (480 \times 10^6)(0.006)(0.025) = 72 \times 10^3 \text{ N}$$

$$F.S. = \frac{F_u}{F_{BC}} = \frac{72 \times 10^3}{20 \times 10^3} = 3.6$$

۳۸. ۱) رابط BC دارای ضخامت 6 mm می‌باشد و از فولاد با استحکام نهایی 450 MPa ساخته شده است. اگر $P = 20 \text{ kN}$ و ضریب اطمینان سازه ۳ باشد، مقدار عرض W را بیابید.

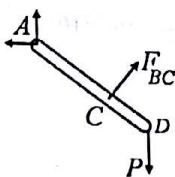
$$+\uparrow \sum M_A = 0 \Rightarrow 480 F_{BC} - 600 P = 0$$

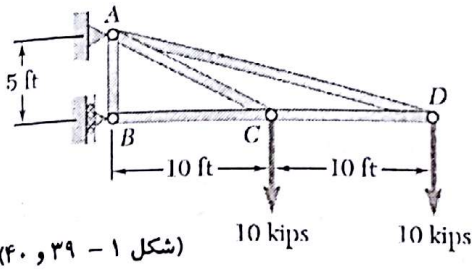
$$\Rightarrow F_{BC} = \frac{600 P}{480} = \frac{(600)(20 \times 10^3)}{480} = 25 \times 10^3 \text{ N}$$

$$F_u = (F.S.)(F_{BC}) = (3)(25 \times 10^3) = 75 \times 10^3 \text{ N}, \quad F_u = \sigma_u A$$

$$A = \frac{F_u}{\sigma_u} = \frac{75 \times 10^3}{450 \times 10^6} = 166.67 \times 10^{-6} \text{ m}^2$$

$$A = Wt \Rightarrow W = \frac{A}{t} = \frac{166.67 \times 10^{-6}}{0.006} \Rightarrow W = 27.8 \times 10^{-3} \text{ m} = 27.8 \text{ mm}$$





(شکل ۱ - ۳۹ و ۴۰)

۱. ۳۹ یک میله به قطر $\frac{3}{4}$ in که دارای جنس یکسان با میله های AC و AD می باشد، در هنگام تست، بار نهایی 29 kips برای آن ثبت شده است. استفاده از ضریب اطمینان 3، مطلوب است تعیین قطر مورد نیاز؛ الف) میله AC، ب) AD.

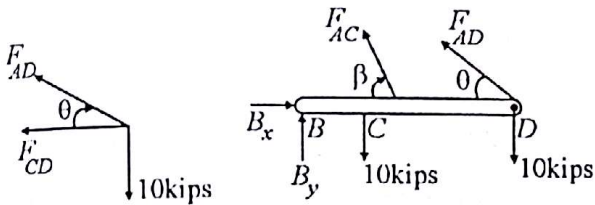
حل: $\sigma_u = \frac{F_u}{A} = \frac{29}{\frac{\pi}{4}(\frac{3}{4})^2} = 65.64 \text{ ksi}$

$F.S. = 3 \Rightarrow \sigma_{\max} = \frac{65.64}{3} = 21.88 \text{ ksi}$

$\theta = \tan^{-1} \frac{5}{20} = 14.03^\circ$

$+\uparrow \sum F_y = 0 \Rightarrow F_{AD} \sin 14.03^\circ - 10 = 0 \Rightarrow F_{AD} = 41.25 \text{ kip}$

$\beta = \tan^{-1} \frac{5}{10} = 26.56^\circ$

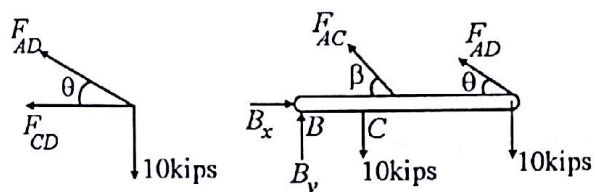


$+\uparrow \sum M_B = 0 \Rightarrow (F_{AC} \sin 26.56^\circ) \times (10) + (F_{AD} \sin 14.03^\circ) \times (20) - 10 \times 10 - 10 \times 20 = 0 \Rightarrow F_{AC} = 22.36 \text{ kips}$

$\sigma_{\max} = \frac{F_{AC}}{A_{AC}} \Rightarrow \frac{\pi}{4} d_{AC}^2 = \frac{22.36}{21.88} \Rightarrow d_{AC} = 1.141 \text{ in}$ الف) میله AC

$\sigma_{\max} = \frac{F_{AD}}{A_{AD}} \Rightarrow \frac{\pi}{4} d_{AD}^2 = \frac{41.25}{21.88} \Rightarrow d_{AD} = 1.549 \text{ in}$ ب) میله AD

۱. ۴۰ در خرپای نشان داده شده، عضوهای AC و AD از آلایژ یکسان، ساخته شده اند. اگر قطر AC برابر با 1 in و بار نهایی آن، 75 kips باشد، مطلوب است: الف) ضریب اطمینان AC، ب) اگر ضریب اطمینان هر دو میله یکسان باشد، قطر مورد نیاز AD را بیابید.



حل: $\theta = \tan^{-1} \frac{5}{20} = 14.03^\circ$

$+\uparrow \sum F_y = 0 \Rightarrow F_{AD} \sin 14.03^\circ - 10 = 0 \Rightarrow F_{AD} = 41.25 \text{ kips}$

$\beta = \tan^{-1} \frac{5}{10} = 26.56^\circ$

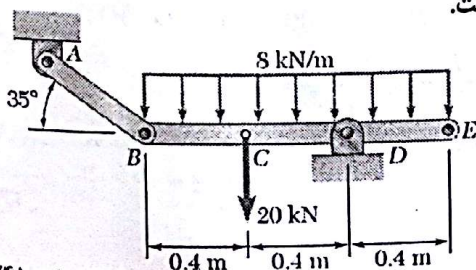
$+\uparrow \sum M_B = 0 \Rightarrow (F_{AC} \sin 26.56^\circ) \times 10 + (F_{AD} \sin 14.03^\circ) \times 20 - 10 \times 10 - 10 \times 20 = 0 \Rightarrow F_{AC} = 22.36 \text{ kips}$

$(F.S.)_{AC} = \frac{F_u}{F_{AC}} = \frac{75}{22.36} = 3.35$ الف) ضریب اطمینان میله AC

$\sigma_u = \frac{(F_u)_{AC}}{A_{AC}} = \frac{75}{\frac{\pi}{4}(1)^2} = 95.5 \text{ ksi}$ ب) قطر مورد نیاز AD

$(F.S.) = 3.35 \Rightarrow (\sigma_{\max})_{AD} = \frac{95.5}{3.35} = 28.5 \Rightarrow A_{AD} = \frac{F_{AD}}{\sigma_{\max}} \Rightarrow \frac{\pi}{4} d_{AD}^2 = \frac{41.25}{28.5} \Rightarrow d_{AD} = 1.358 \text{ in}$

۱. ۴۱ رابط AB از فولادی با استحکام نهایی 450 MPa ساخته شده است. مساحت مقطع عرضی AB را طوری بیابید که ضریب اطمینان برابر 3.5 باشد. فرض کنید رابط به اندازه کافی، در اطراف پین های A و B تقویت شده است.



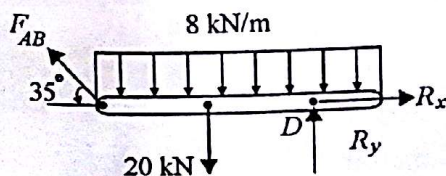
(شکل ۱ - ۴۱)

$+\uparrow \sum M_D = 0 \Rightarrow 8 \times 1.2 \times 0.2 + 20 \times 0.4 = F_{AB} \sin 35^\circ \times 0.8 \Rightarrow F_{AB} = 21.6 \text{ kN}$

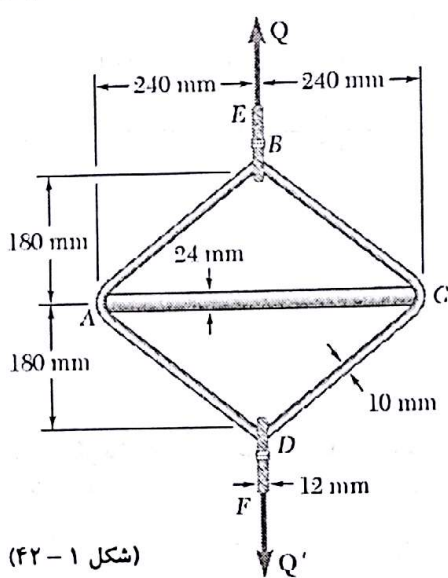
$n = \frac{\sigma_u}{\sigma} \Rightarrow \sigma = \frac{450}{3.5} = 128.57 \text{ MPa}$

$\sigma = \frac{F_{AB}}{A_{AB}} \Rightarrow A_{AB} = \frac{F_{AB}}{\sigma} = \frac{21.6 \times 10^3}{128.67 \times 10^6} = 168 \times 10^{-6} \text{ m}^2$

$\Rightarrow A_{AB} = 168 \text{ mm}^2$



۱. ۲. حلقه‌ی فولادی ABCD به طول 1.2m و به قطر 10mm مطابق شکل میله‌ی آلومینیومی AC به قطر 24mm را در خود جای داده است. کابل‌های BE و DF هر یک به قطر 12mm برای اعمال بار Q استفاده می‌شوند. اگر استحکام نهایی فولاد استفاده شده در حلقه و کابل‌ها، 480MPa و استحکام نهایی میله آلومینیومی 260MPa باشد، با فرض اطمینان کلی 3، حداکثر نیروی Q که می‌توان اعمال کرد را بیابید.

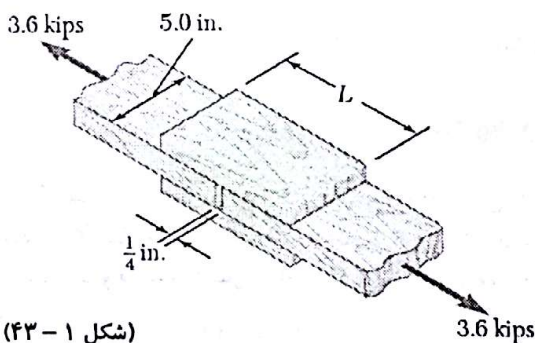


(شکل ۱-۴۲)

$Q = 15.08 \text{ kN}$

با مقایسه بین این سه مقدار به دست آمده، کمترین مقدار را انتخاب می‌کنیم. بنابراین حداکثر مقدار Q برابر است با:

۱. ۳. دو عضو چوبی مطابق شکل به وسیله چسب و دو قطعه چوبی، به هم متصل شده‌اند و بار 3.6kips را تحمل می‌کنند. تنش برشی نهایی چسب 360psi و فاصله بین دو چوب 1/4 in است. اگر ضریب اطمینان 2.75 باشد، طول L هر یک از قطعات چوبی چقدر است؟



(شکل ۱-۴۳)

$P = 3.6 \text{ kips}$

حل:

$P_u = (F.S.) \cdot (P) = (2.75) \times (3.6) = 9.9 \text{ kips}$

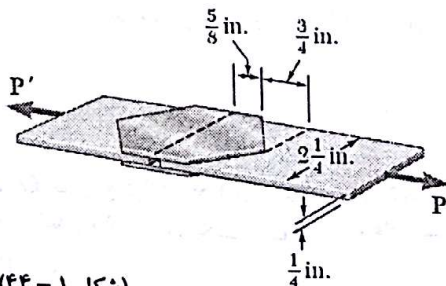
l: طول قطعه چوبی که چسب کاری شده است.

$P_u = \tau_u \ell W \Rightarrow \ell = \frac{P_u}{\tau_u W} = \frac{9.9 \times 10^3}{(360) \times (5)} = 5.5 \text{ in}$

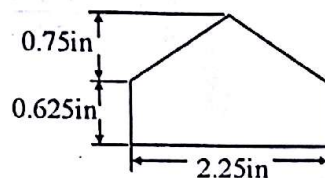
$L = \ell + C = 5.5 + 0.25 = 5.75 \text{ in}$

۱. ۴. دو ورق هر یک به ضخامت 1/8 in، مطابق شکل برای اتصال دو صفحه پلاستیکی استفاده می‌شود. اگر تنش برشی نهایی در بین سطوح

130psi باشد، با فرض $P = 325 \text{ lb}$ ، ضریب اطمینان را بیابید. حل:



(شکل ۱-۴۴)



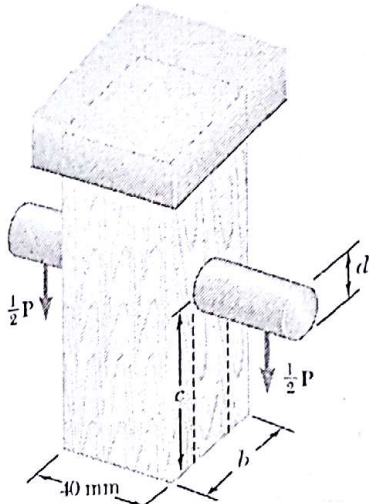
$A = \frac{1}{2} (2.25)(0.75) + (2.25)(0.625) = 2.25 \text{ in}^2$

$P_u = 2A\tau_u = (2)(2.25)(130) = 585 \text{ lb}$, $F.S. = \frac{P_u}{P} = \frac{585}{325} = 1.800$

۱. ۵. نیروی P، مطابق شکل به یک پین فولادی که در داخل یک ستون کوتاه فولادی قرار داده شده است، اعمال می‌شود. اگر استحکام نهایی چوب 60MPa در کشش و 7.5MPa در برش باشد، با فرض استحکام نهایی 145MPa برای فولاد و $b = 40 \text{ mm}$ ، $c = 55 \text{ mm}$ و $d = 12 \text{ mm}$ ، نیروی کل P را طوری بیابید که ضریب اطمینان 3.2 باشد.

$P_u = 2A\tau_u = 2 \left(\frac{\pi}{4} d^2 \right) \tau_u = \frac{\pi}{4} (2)(0.012)^2 (145 \times 10^6) = 32.80 \times 10^3 \text{ N}$

حل:



(شکل ۱-۴۵)

۱. ۴۶ اگر برای تکیه‌گاه مسئله ۱. ۴۵، قطر بین $d = 16 \text{ mm}$ و $P = 20 \text{ kN}$ باشد، مطلوب است: الف) ضریب اطمینان، ب) با فرض ضریب اطمینان به دست آمده در قسمت الف)، مقادیر مورد نیاز b و c را بیابید.

حل: الف) $P = 20 \text{ kN} = 20 \times 10^3 \text{ N}$, $A = \frac{\pi}{4} d^2 = \frac{\pi}{4} (0.016)^2 = 201.06 \times 10^{-6} \text{ m}^2$, $\tau = \frac{P}{2A} \Rightarrow \tau_u = \frac{P_u}{2A}$

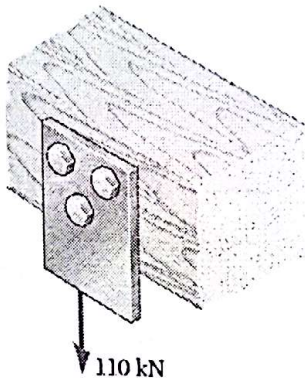
$P_u = 2A\tau_u = (2)(201.06 \times 10^{-6})(145 \times 10^6) = 58.336 \times 10^3 \text{ N}$, $F.S. = \frac{P_u}{P} = \frac{58.336 \times 10^3}{20 \times 10^3} = 2.92$

ب) $P_u = 58.336 \times 10^3 \text{ N}$, $\sigma_u = \frac{P_u}{A} = \frac{P_u}{W(b-d)}$, $W = 40 \text{ mm} = 0.040 \text{ m}$

$b = d + \frac{P_u}{W\sigma_u} = 0.016 + \frac{58.336 \times 10^3}{(0.040)(60 \times 10^6)} = 40.3 \times 10^{-3} \text{ m}$, $b = 40.3 \text{ mm}$, $A = Wc$

$\tau_u = \frac{P_u}{2A} = \frac{P_u}{2Wc}$, $c = \frac{P_u}{2W\tau_u} = \frac{58.336 \times 10^3}{(2)(0.040)(7.5 \times 10^6)} = 97.2 \times 10^{-3} \text{ m} \Rightarrow c = 97.2 \text{ mm}$

۱. ۴۷ سه پیچ فولادی، برای اتصال صفحه فولادی نشان داده شده به یک تیر چوبی، استفاده شده‌اند. اگر صفحه نیروی 110 kN را تحمل کند و تنش برشی نهایی برای فولاد استفاده شده، 360 MPa و ضریب اطمینان مطلوب 3.35 باشد، قطر مورد نیاز پیچ‌ها را بیابید.



(شکل ۱-۴۷ و ۴۸)

۱. ۴۸ سه پیچ فولادی به قطر 18 mm برای اتصال صفحه فولادی نشان داده شده به تیر چوبی، استفاده شده‌اند. اگر صفحه نیروی 110 kN را تحمل کند و تنش برشی نهایی برای فولاد استفاده شده، 360 MPa باشد، ضریب اطمینان این طرح را حساب کنید.

حل: $n = 3.35$, $n = \frac{\tau_u}{\tau} \Rightarrow \tau = \frac{360}{3.35} = 107.46 \text{ MPa}$

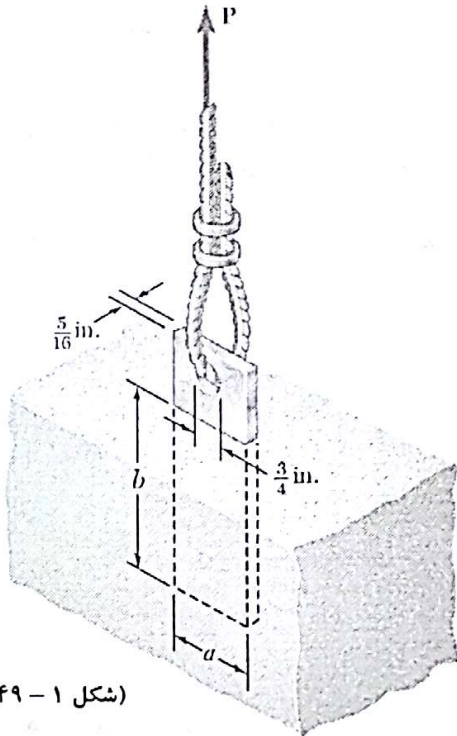
$A = 3 \times \frac{\pi}{4} d^2$, $\tau = \frac{P}{A} \Rightarrow A = \frac{P}{\tau}$

$3 \times \frac{\pi}{4} d^2 = \frac{110 \times 10^3}{107.46 \times 10^6} \Rightarrow d = 20.8 \times 10^{-3} \text{ m} \Rightarrow d = 20.8 \text{ mm}$

$A = 3 \times \frac{\pi}{4} d^2 = 3 \times \frac{\pi}{4} \times 81 \times 10^{-6} = 763.4 \times 10^{-6} \text{ m}^2$. $P_{tot} = 110 \text{ kN}$

$\tau = \frac{P}{A} = \frac{110 \times 10^3}{763.4 \times 10^{-6}} = 144.1 \times 10^6 \text{ Pa}$, $\tau_u = 360 \text{ MPa}$, $\tau = 144.1 \text{ MPa}$, $n = \frac{\tau_u}{\tau} = \frac{360}{144.1} = 2.5$

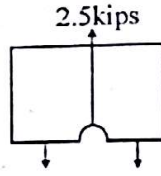
۱. ۴۹ یک صفحه فولادی به ضخامت $\frac{5}{16} \text{ in}$ در داخل یک لوح بتنی قرار گرفته است. و به وسیله یک کابل به طرف بالا کشیده می‌شود. استحکام نهایی فولاد استفاده شده 36 ksi و تنش نهایی اتصال بین بتن و فولاد 300 psi می‌باشد. اگر $P = 2.5 \text{ kips}$ و ضریب اطمینان 3.6 باشد، مطلوب است: الف) عرض صفحه a ، ب) حداقل عمق b صفحه، که باید در داخل لوح قرار گیرد. (از تنش عمودی بین انتهای صفحه و بین



(شکل ۱ - ۴۹)

صرف نظر شود. قطر سوراخ داخل صفحه برابر با $\frac{3}{4}$ in است.

حل: ✓



$$A = (a - d)t$$

$$P_u = \sigma_u A$$

$$F.S. = \frac{P_u}{P} = \frac{\sigma_u (a - d)t}{P}$$

$$a = d + \frac{(F.S.)P}{\sigma_u t} = \frac{3}{4} + \frac{(3.6) \times (2.5)}{(36) \times (\frac{5}{16})} \Rightarrow a = 1.55 \text{ in} \quad (\text{الف})$$

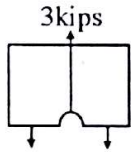
(ب) بر اساس تنش برشی بین صفحه و لوح بتنی:

$$A = 2(a + t)b \quad , \quad P_u = \tau_u A = 2\tau_u (a + t)b$$

$$F.S. = \frac{P_u}{P} \Rightarrow b = \frac{(F.S.)P}{2(a + t)\tau_u} = \frac{(3.6) \times (2.5)}{(2) \times (1.55 + \frac{5}{16}) \times (0.300)}$$

$$\Rightarrow b = 8.05 \text{ in}$$

۵۰.۱ در مسئله ۴۹.۱ ضریب اطمینان کابل را در صورتی که $P = 3 \text{ kips}$ و $a = 2 \text{ in}$ و $b = 7.5 \text{ in}$ باشد، بیابید.



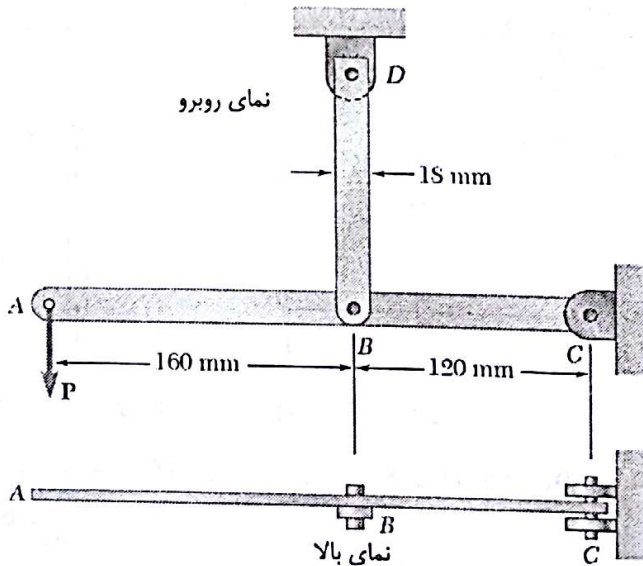
$$A = (a - d)t = (2 - \frac{3}{4})(\frac{5}{16}) = 0.3906 \text{ in}^2 \quad , \quad P_u = \sigma_u A = (36)(0.3906) = 14.06 \text{ kips} \quad \text{حل: } \checkmark$$

$$F.S. = \frac{P_u}{P} = \frac{14.06}{3} = 4.69 \quad , \quad A = 2(a + t)b = 2(2 + \frac{5}{16})(7.5) \Rightarrow A = 34.69 \text{ in}^2$$

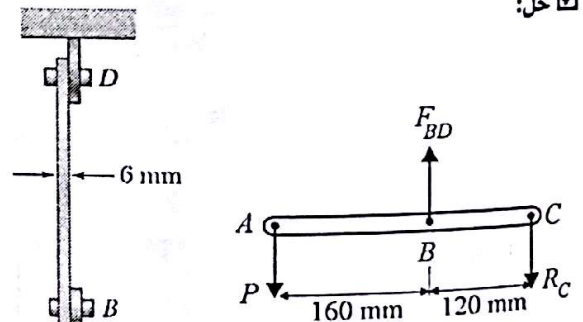
$$\tau_u = 0.300 \text{ ksi} \quad , \quad P_u = \tau_u A = (0.300)(34.69) = 10.41 \text{ kips} \quad , \quad F.S. = \frac{P_u}{P} = \frac{10.41}{3} = 3.47 \Rightarrow F.S. = 3.47$$

۵۱.۱ در سازه نشان داده شده، یک پین به قطر 6 mm در C و پین‌هایی به قطر 10 mm در B و D استفاده شده‌اند. تنش برشی نهایی در همه اتصالات 150 MPa و تنش عمودی نهایی در رابط BD برابر با 400 MPa است. اگر ضریب اطمینان 3 مورد نظر باشد، حداکثر نیرویی که می‌توان بر A اعمال کرد را بیابید. توجه کنید که رابط BD، در اطراف سوراخ پین‌ها تقویت نشده است.

حل: ✓



(شکل ۱ - ۵۱)



نمای جانبی

$$+\uparrow \sum M_C = 0 \Rightarrow P \times 280 = F_{BD} \times 120$$

$$\Rightarrow F_{BD} = 2.33 P$$

$$\sum F_y = 0 \Rightarrow R_C = 1.33 P$$

$$n = 3 \Rightarrow \tau = \frac{\tau_u}{n} = \frac{150}{3} = 50 \text{ MPa} \quad : \text{ تنش برشی در پین B}$$

$$F_{BD} = 2.33 P = \tau \times A_{pin B}$$

$$\Rightarrow 2.33 p = 50 \times 10^6 \times \frac{\pi}{4} \times 100 \times 10^{-6} \Rightarrow P = 1685 \text{ N}$$

$$\frac{1}{2} \times 1.33 P = 50 \times 10^6 \times \frac{\pi}{4} \times 36 \times 10^{-6} \Rightarrow P = 2126 \text{ N}$$

تنش برشی در پین C:

$$n=3 \Rightarrow \sigma = \frac{\sigma_u}{n} = 133.3 \text{ MPa}$$

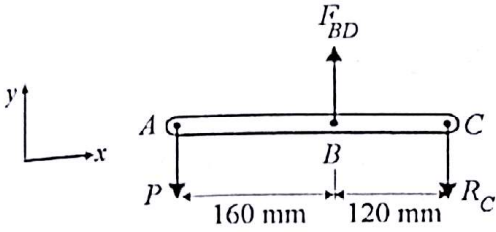
تنش کششی در رابط BD:

$$F_{BD} = \sigma A \Rightarrow 2.33P = 133.3 \times 10^6 \times (18-10) \times 10^{-3} \times 6 \times 10^{-3} \Rightarrow P = 2746 \text{ N}$$

$$P_{all} = 1685 \text{ N} = 1.685 \text{ kN}$$

بنابراین مقدار مجاز P برابر است با:

۵۲.۱ مسئله ۵۱ را با این فرض این که بین‌هایی به قطر 12mm در B و D استفاده شوند و هیچگونه تغییر دیگری در سازه داده نشود. حل کنید.



$$+\uparrow \sum M_C = 0 \Rightarrow F_{BD} = 2.33P$$

$$\sum F_y = 0 \Rightarrow R_C = 1.33P$$

$$n=3 \Rightarrow \tau = \frac{\tau_u}{n} = \frac{150}{3} = 50 \text{ MPa}$$

تنش برشی در بین B:

$$F_{BD} = 2.33P = \tau A_{pin B}$$

$$\Rightarrow 2.33P = 50 \times 10^6 \times \frac{\pi}{4} \times 144 \times 10^{-6} \Rightarrow P = 2426 \text{ N}$$

حل:

$$\frac{1}{2} \times 1.33P = 50 \times 10^6 \times \frac{\pi}{4} \times 36 \Rightarrow P = 2126 \text{ N}$$

تنش برشی در بین C:

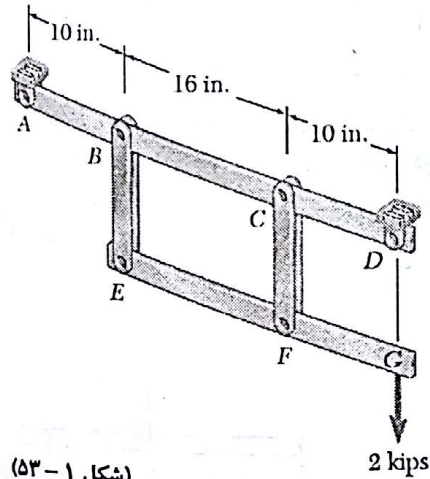
$$n=3 \Rightarrow \sigma = \frac{400}{3} = 133.3 \text{ MPa}$$

تنش کششی در رابط BD:

$$F_{BD} = \sigma A \Rightarrow 2.33P = 133.3 \times 10^6 \times (18-12) \times 10^{-3} \times 6 \times 10^{-3} \Rightarrow P = 2060 \text{ N}$$

بنابراین مقدار مجاز P برابر است با:

۵۳.۱ هر یک از دو رابط عمودی CF به عضوهای افقی AD و EG، که از فولاد با استحکام نهایی کششی 60 ksi و مساحت مقطع عرضی یکنواخت با ضخامت 1/4 in و عرض 1 in ساخته شده‌اند، وصل شده‌اند. بین‌های C و F دارای قطر 1/2 in بوده و از فولاد با استحکام نهایی برشی 25 ksi می‌باشند. ضریب اطمینان کلی رابط‌های CF و بین‌هایی که آنها را به عضوهای افقی متصل می‌کنند را محاسبه کنید. حل: نیروی هر رابط:



(شکل ۱-۵۳)

$$+\uparrow \sum M_E = 0 \Rightarrow 2 \times 26 = 2F_{FC} \times 16 \Rightarrow F_{FC} = 1.625 \text{ kips}$$

$$F_{FC} = 1.625, A = (1 - \frac{1}{2}) \times (0.25) = 0.125 \text{ in}^2, \sigma_{FC} = \frac{1.625}{0.125} = 13 \text{ ksi}$$

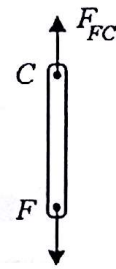
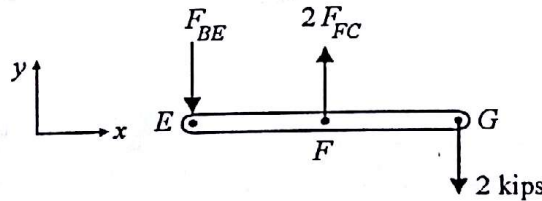
$$n = \frac{60}{13} = 4.62$$

ضریب اطمینان هر رابط:

$$\tau = \frac{1.625}{A} = \frac{1.625}{\frac{\pi}{4} \times \frac{1}{4}} = 8.28 \text{ ksi}$$

ضریب اطمینان بین:

$$n = \frac{\tau_u}{\tau} = \frac{25}{8.25} = 3.02$$



بنابراین ضریب اطمینان کلی سازه n = 3.02 می‌باشد.

۵۴.۱ مسئله ۵۳ را با این فرض که بین‌های C و F با بین‌هایی به قطر 3/4 in جایگزین شوند، حل کنید.

حل:

$$F_{FC} = 1.625 \text{ kips}$$

$$A = (1 - \frac{3}{4}) \times (0.25) = 0.0625 \text{ in}^2$$

$$\sigma_{FC} = \frac{F_{FC}}{A_{رابط}} = \frac{1.625}{0.0625} = 26 \text{ ksi}, n = \frac{\sigma_u}{\sigma} = \frac{60}{26} = 2.308$$

ضریب اطمینان رابط:

$$\sigma_{FC} = \frac{F_{FC}}{A_{\text{بین}}} = \frac{1.625}{\left(\frac{\pi}{2}\right) \times \left(\frac{3}{4}\right)^2} = 3.68 \text{ ksi}, \quad n = \frac{25}{3.68} = 6.8$$

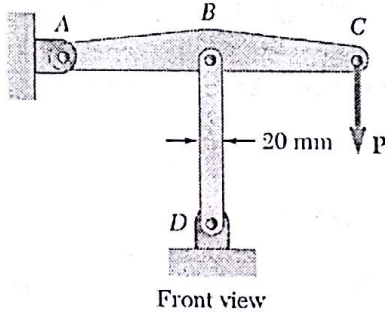
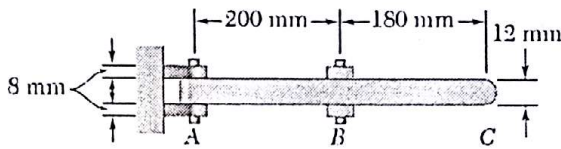
ضریب اطمینان بین:

$$n = 2.308$$

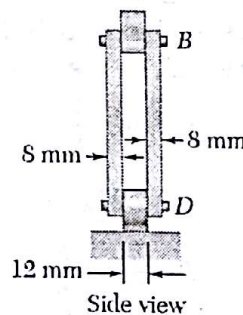
مقدار کوچکتر را انتخاب می‌کنیم:
 ۱. ۵۵ در سازه نشان داده شده، یک پین به قطر 8mm در A و پین‌هایی به قطر 12mm در B و D استفاده شده‌اند. اگر تنش برشی نهایی در همه اتصالات‌ها برابر 100MPa و تنش نهایی عمودی در هر یک از دو رابطی که B و D را به هم متصل می‌کنند 250MPa باشد، با فرض ضریب اطمینان کل مورد نظر 3، نیروی مجاز P را بیابید.

حل:

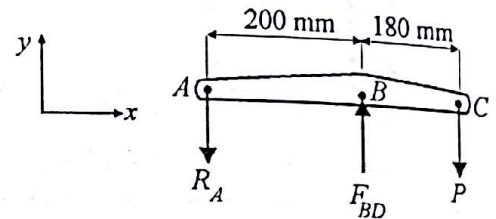
Top view



Front view



Side view



$$+\uparrow \sum M_A = 0 \Rightarrow$$

$$P \times 380 = F_{BD} \times 200 \Rightarrow F_{BD} = 1.9P$$

$$\sum F_y = 0 \Rightarrow R_A = 0.9P$$

$$n = 3 \Rightarrow \tau = 33.33 \text{ MPa} : A \text{ در پین}$$

$$\frac{1}{2} \times 0.9P = 33.33 \times 10^6 \times \frac{\pi}{4} \times 64 \times 10^{-6}$$

$$\Rightarrow P = 3723 \text{ N}$$

(شکل ۱-۵۵)

$$\frac{1}{2} \times 1.9P = 33.33 \times 10^6 \times \frac{\pi}{4} \times 144 \times 10^{-6} \Rightarrow P = 3968 \text{ N}$$

برش در پین B:

$$n = 3 \Rightarrow \sigma = \frac{250}{3} = 83.33 \text{ MPa}$$

تنش عمودی در رابط BD:

$$\frac{1}{2} \times 1.9P = 83.33 \times 10^6 \times 20 \times 10^{-3} \times 8 \times 10^{-3} \Rightarrow P = 14034 \text{ N}$$

$$P = 3723 \text{ N}$$

بنابراین مقدار مجاز P برابر است با:

۱. ۵۶ در یک طرح پیشنهادی برای سازه مسئله ۱. ۵۵، یک پین به قطر 10mm در A استفاده می‌شود. با فرض این که سایر مشخصات ثابت باشد، نیروی مجاز P را برای ضریب اطمینان مورد نظر 3 بیابید.

$$+\uparrow \sum M_A = 0 \Rightarrow P \times 380 = F_{BD} \times 200 \Rightarrow F_{BD} = 1.9P \quad \text{حل: } \checkmark$$

$$\sum F_y = 0 \Rightarrow R_A = 0.9P$$

$$n = 3 \Rightarrow \tau = \frac{\tau_u}{n} = 33.33 \text{ MPa}$$

برش در پین A:

$$\frac{1}{2} R_A = \tau \times A_{\text{پین A}} \Rightarrow \frac{1}{2} \times 0.9P = 33.33 \times 10^6 \times \frac{\pi}{4} \times 100 \times 10^{-6} \Rightarrow P = 5817 \text{ N}$$

$$\frac{1}{2} \times 1.9P = 33.33 \times 10^6 \times \frac{\pi}{4} \times 144 \times 10^{-6} \Rightarrow P = 3968 \text{ N}$$

برش در پین B:

$$n = 3, \quad \sigma = \frac{250}{3} = 83.33 \text{ MPa}$$

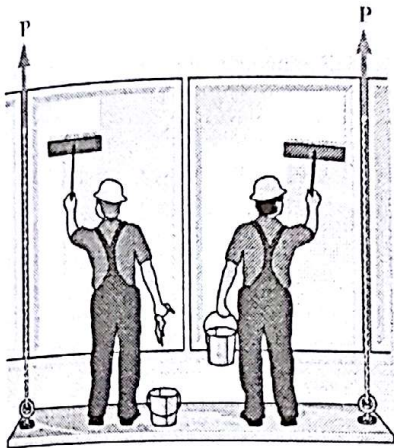
تنش عمودی در رابط BD:

$$\frac{1}{2} \times 1.9P = 83.33 \times 10^6 \times 20 \times 10^{-3} \times 8 \times 10^{-3} \Rightarrow P = 14034 \text{ N}$$

$$P = 3968 \text{ N}$$

بنابراین مقدار مجاز P برابر است با:

۱. ۵۷ برای انتخاب دو کابلی که بالای و پایین بردین سکوی نگهدارنده کارگران استفاده می‌شود، از روش طراحی بر مبنای ضریب بار و مقاومت استفاده شده است. وزن سکو 160lb و وزن هر یک از کارگران با احتساب وسایل همراه آنها برابر 195lb می‌باشد. به دلیل این که کارگران می‌توانند آزادانه روی سکو حرکت کنند، 75% وزن آنها و وزن وسایل همراه آنها به عنوان بار زنده در نظر گرفته می‌شود. الف) با فرض ضریب مقاومت $\phi = 0.85$ و ضریب بار $\gamma_D = 1.2$ و $\gamma_L = 1.5$ ، حداقل مقدار بار نهایی کابل را بیابید. ب) ضریب اطمینان کابل‌های انتخاب شده را محاسبه کنید.



☑ حل: الف) حداقل بار نهایی هر کابل:

$$\gamma_D P_D + \gamma_L P_L = \phi P_u$$

$$\Rightarrow P_u = \frac{\gamma_D P_D + \gamma_L P_L}{\phi} = \frac{1.2 \times 80 + 1.5 \times (0.75 \times 2 \times 19.5)}{0.85} = 629 \text{ lb}$$

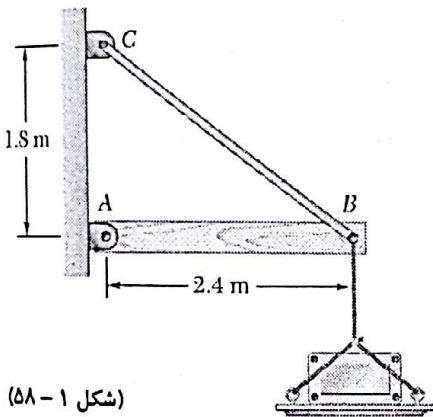
ب) ضریب اطمینان:

$$P = P_L + P_D = 0.75 \times 2 \times 19.5 + \frac{1}{2} \times 160 = 372.5 \text{ lb}$$

$$n = \frac{P_u}{P} = \frac{629}{372.5} = 1.689$$

(شکل ۱ - ۵۷)

۱. ۵۸ یک سکو به جرم ۴۰ kg به انتهای تیر چوبی AB به جرم ۵۰ kg - که مطابق شکل توسط یک پین در A و میله باریک فولادی با بار نهایی ۱۲ kN مهار شده است - وصل شده است. الف) با استفاده از طراحی بر مبنای ضریب مقاومت و بار، با ضریب مقاومت $\phi = 0.9$ و ضریب بار $\gamma_D = 1.25$ و $\gamma_L = 1.6$ ، حداکثر باری که با اطمینان می‌توان روی سکو قرار داد را بیابید. ب) ضریب اطمینان متناظر میله BC را حساب کنید.



$$\theta = \tan^{-1} \frac{3}{4}$$

☑ حل:

$$+\uparrow \sum M_A = 0, \quad 2.4 \times \frac{3}{5} P - 2.4 w_1 - 1.2 w_2 = 0$$

$$P = \frac{5}{3} w_1 + \frac{5}{6} w_2 \quad (I)$$

برای بارگذاری مرده:

$$w_1 = 40 \times 9.81 = 392.4 \text{ N}, \quad w_2 = 50 \times 9.81 = 490.5 \text{ N}$$

$$P_D = \frac{5}{3} \times 392.4 + \frac{5}{6} \times 490.5 = 1062.8 \text{ N}$$

$$w_1 = mg, \quad w_2 = 0$$

برای بارگذاری زنده:

$$(I) \text{ رابطه } \Rightarrow m = \frac{3 P_L}{5 g}$$

$$\gamma_D P_D + \gamma_L P_L = \phi P_u \Rightarrow P_L = \frac{\phi P_u - \gamma_D P_D}{\gamma_L} \Rightarrow P_L = \frac{0.9 \times 12 \times 10^3 - 1.25 \times 1062.8}{1.6} = 5920 \text{ N}$$

$$m = \frac{3}{5} \times \frac{5920}{9.81} = 362 \text{ kg}$$

الف) بار مجاز:

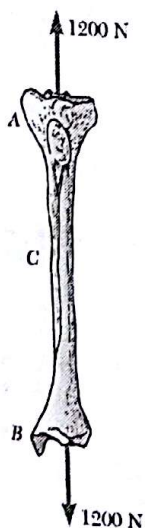
$$P = P_D + P_L = 1062.8 + 5920 = 6983 \text{ N}$$

ب) ضریب ایمنی قابل قبول:

$$F.S. = \frac{P_u}{P} = \frac{12 \times 10^3}{6983} = 1.718$$

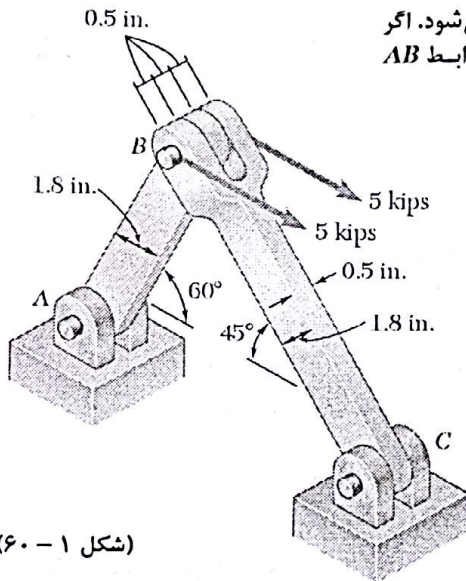
۱. ۵۹ یک کرنش سنج که در نقطه C از استخوان AB، قرار داده شده است، تنش عمودی متوسط در استخوان را، هنگامی که دو نیروی ۱۲۰۰ N مطابق شکل به آن اعمال می‌شود، ۳.۸ MPa نشان می‌دهد. اگر مقطع استخوان به صورت حلقه‌ای با قطر خارجی ۲۵ mm باشد، قطر داخلی استخوان در مقطع C را بیابید.

☑ حل:



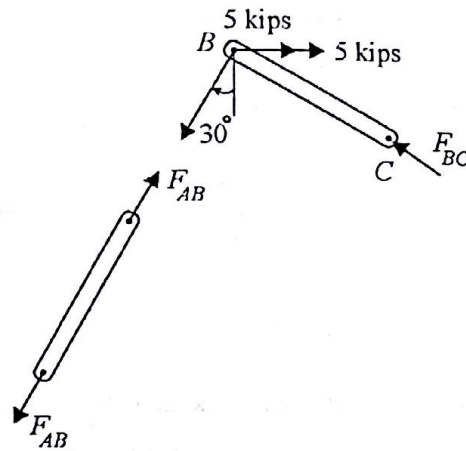
$$\sigma_{avc} = \frac{P}{A} = \frac{1200}{\frac{\pi}{4} (25^2 - d_i^2) \times 10^{-6}} = 3.8 \times 10^6 \text{ Pa} \Rightarrow d = 14.93 \text{ mm} = 15 \text{ mm}$$

(شکل ۱ - ۵۹)



(شکل ۱-۶۰)

۱. ۶۰ دو نیروی افقی 5 kip مطابق شکل به بین B از مجموعه نشان داده شده اعمال می شود. اگر قطر بین در همه اتصالات 0.8 in باشد، حداکثر مقدار تنش عمودی متوسط: الف) در رابط AB ب) در رابط BC را بیابید. حل:



$$\frac{L_{AB}}{\sin 45} = \frac{L_{BC}}{\sin 60} \Rightarrow L_{AB} = 0.816 L_{BC}$$

$$+\uparrow \sum M_C = 0 \Rightarrow F_{AB} \sin 30 + L_{BC} \sin 45 + F_{AB} \cos 30 \times L_{BC} \cos 45 = 10 \times L_{BC} \sin 45 \Rightarrow F_{AB} = 7.32 \text{ kips}$$

$$\sum F_y = 0 \Rightarrow F_{AB} \cos 30 = F_{BC} \sin 45 \Rightarrow F_{BC} = 8.96 \text{ kips}$$

در میله BC :

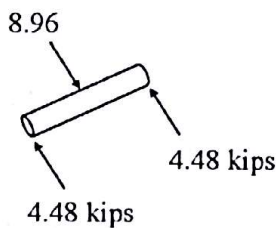
$$\sigma = \frac{F_{AB}}{A_{\min}} = \frac{7.32}{0.5 \times (1.8 - 0.8)} = 14.64 \text{ ksi}$$

الف) تنش ماکزیمم در رابط AB :

$$\sigma = \frac{-F_{BC}}{A} = \frac{-8.96}{0.5 \times 1.8} = -9.95 \text{ ksi}$$

ب) تنش ماکزیمم در رابط BC :

۱. ۶۱ برای مجموعه و بارگذاری مسئله (۱. ۶۰: الف) تنش برشی متوسط در بین C، ب) تنش تکیه گاهی متوسط عضو BC در C، ج) تنش تکیه گاهی متوسط عضو BC، در B، را محاسبه کنید.



$$\tau = \frac{F}{A} = \frac{4.48}{\frac{\pi}{4} \times (0.8)^2} = 8.91 \text{ ksi}$$

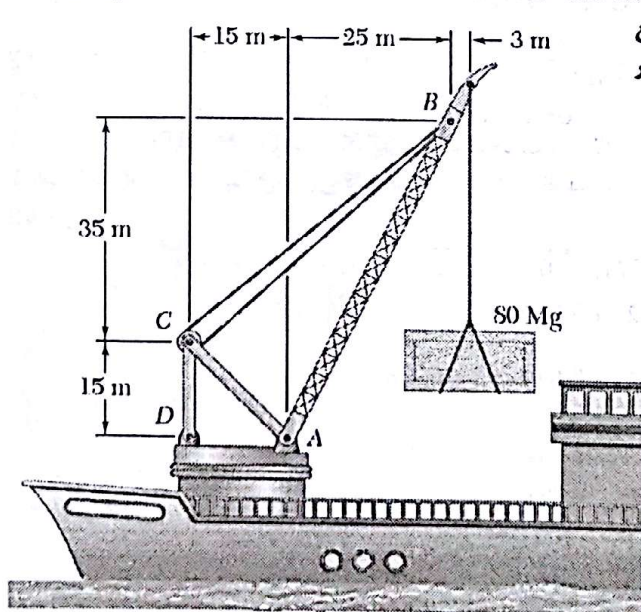
حل: الف) تنش برشی در بین C :

$$\sigma = \frac{F_{BC}}{td} = \frac{8.96}{0.5 \times 0.8} = 22.4 \text{ ksi}$$

ب) تنش تکیه گاهی در C :

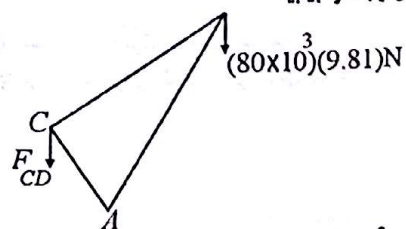
$$\sigma = \frac{F_{BC}}{2td} = \frac{8.96}{2 \times 0.5 \times 0.8} = 11.2 \text{ ksi}$$

ج) تنش تکیه گاهی در B :



(شکل ۱-۶۲)

۱. ۶۲ در جرثقیل دریایی نشان داده شده، رابط CD دارای مقطع یکنواخت 50x150 mm است. برای بار نشان داده شده، تنش عمودی در قسمت میانی این رابط را بیابید. حل:



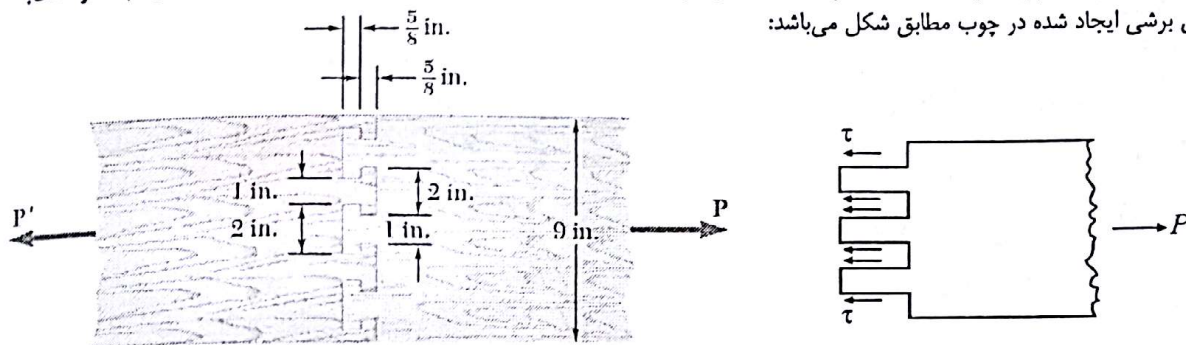
$$+\uparrow \sum M_A = 0 \Rightarrow 15 F_{CD} - (28) \times (80 \times 10^3) \times (9.81) = 0$$

$$\Rightarrow F_{CD} = 1464.96 \times 10^3 \text{ N}$$

$$A = 50 \times 150 = 7.5 \times 10^3 \text{ mm}^2 = 7.5 \times 10^{-3} \text{ m}^2$$

$$\sigma = \frac{F_{CD}}{A} = \frac{1464.96 \times 10^3}{7.5 \times 10^{-3}} = 195.33 \times 10^6 \text{ Pa} = 195.33 \text{ MPa}$$

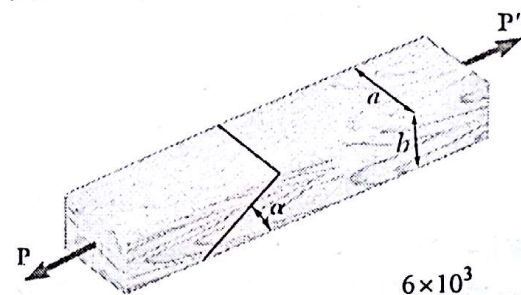
۶۳.۱ دو الوار چوبی، هر یک به ضخامت $\frac{1}{2}$ in و عرض 9 in، توسط اتصال کام خشک به هم متصل شده‌اند، هنگامی که تنش برشی متوسط در چوب به 1.2 ksi برسد، چوب در امتداد الیاف خود گسیخته می‌شود. نیروی محوری P که سبب گسیخته شدن اتصال می‌شود چه قدر است؟
 حل: تنش برشی ایجاد شده در چوب مطابق شکل می‌باشد:



(شکل ۱-۶۳)

$$\tau = 1.2 \text{ ksi} = 1200 \text{ psi}, \quad P = 6\tau A = 6 \times 1200 \times \left(\frac{5}{8} \times \frac{1}{2}\right) = 2250 \text{ lb} \Rightarrow P = 2.25 \text{ kips}$$

۶۴.۱ دو عضو چوبی با مساحت مقطع یکنواخت و به ابعاد $a = 100 \text{ mm}$ و $b = 60 \text{ mm}$ ، به وسیله چسب به هم متصل شده‌اند. اگر تنش نهایی برای اتصال چسبی در کشش $\sigma_u = 1.26 \text{ MPa}$ و در برش $\tau_u = 1.5 \text{ MPa}$ باشد. برای $P = 6 \text{ kN}$ مطلوب است تعیین ضریب اطمینان اتصال، هنگامی که: الف) $\alpha = 20^\circ$ ، ب) $\alpha = 35^\circ$ ، ج) $\alpha = 45^\circ$. در هر یک از این زوایا، مشخص کنید که با افزایش مقدار P ، تسلیم در کشش اتفاق می‌افتد یا در برش؟



$$\sigma = \frac{P}{A_0} \sin^2 \alpha, \quad \tau = \frac{P}{A_0} \cos \alpha \sin \alpha \quad \text{حل:}$$

$$\sigma = \frac{6 \times 10^3}{0.1 \times 0.06} \sin^2 20^\circ = 117 \times 10^3 \text{ Pa} = 0.117 \text{ MPa} \quad \text{الف)}$$

$$\Rightarrow n = \frac{1.26}{0.117} = 10.77$$

$$\tau = \frac{6 \times 10^3}{0.1 \times 0.06} \cos 20^\circ \sin 20^\circ = 321 \times 10^3 \text{ Pa} = 0.321 \text{ MPa} \Rightarrow n = \frac{1.5}{0.321} = 4.67$$

(شکل ۱-۶۴)

بنابراین $n = 4.67$ است و با افزایش مقدار P تسلیم در برش اتفاق می‌افتد.

$$\sigma = \frac{6 \times 10^3}{0.1 \times 0.06} \sin^2 35^\circ = 0.329 \text{ MPa} \Rightarrow n = \frac{1.26}{0.329} = 3.83 \quad \text{ب)}$$

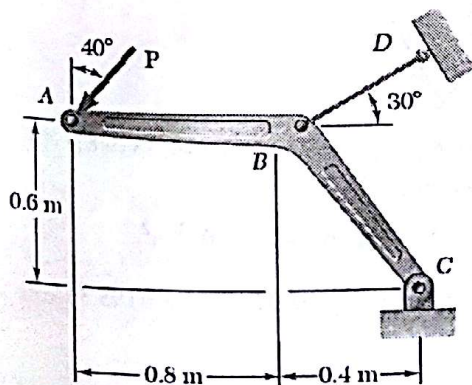
$$\tau = \frac{6 \times 10^3}{0.1 \times 0.06} \cos 35^\circ \sin 35^\circ = 0.47 \text{ MPa} \Rightarrow n = \frac{1.5}{0.47} = 3.19$$

بنابراین $n = 3.19$ است و با افزایش مقدار P ، تسلیم در برش اتفاق می‌افتد.

$$\sigma = \frac{6 \times 10^3}{0.1 \times 0.06} \cos 45^\circ \sin 45^\circ = 0.5 \text{ MPa} \Rightarrow n = \frac{1.26}{0.5} = 2.52, \quad \tau = \frac{6 \times 10^3}{0.1 \times 0.06} \cos 45^\circ \sin 45^\circ = 0.5 \text{ MPa} \Rightarrow v = \frac{1.5}{0.5} = 3 \quad \text{ج)}$$

$n = 2.52$ است و با افزایش مقدار P ، تسلیم در کشش اتفاق می‌افتد.

۶۵.۱ عضو ABC ، که به وسیله یک پین و یک سگدست در C و کابل مهار شده BD است، برای تحمل نیروی $P = 16 \text{ kN}$ مطابق شکل طراحی شده است، اگر نیروی نهایی کابل BD ، 100 kN باشد، ضریب اطمینان را با توجه به نیروی گسیختگی کابل بیابید.
 حل:



$$+\uparrow \sum M_C = 0 \Rightarrow \overline{CA} \times \overline{P} + \overline{CB} \times \overline{F_{BD}} = 0$$

$$(-1.2i + 0.6j) \times (-10.3i - 12.26j) +$$

$$(-0.4i + 0.6j) \times \left(\frac{\sqrt{3}}{2} F_{BD}i + \frac{1}{2} F_{BD}j\right) = 0$$

$$1.2 \times 12.26 + 10.3 \times 0.6 + F_{BD}(-0.2 - 0.3\sqrt{3}) = 0$$

$$\Rightarrow F_{BD} = 29 \text{ kN}$$

$$n = \frac{P_u}{P} = \frac{100}{29} = 3.45$$

(شکل ۱-۶۵)