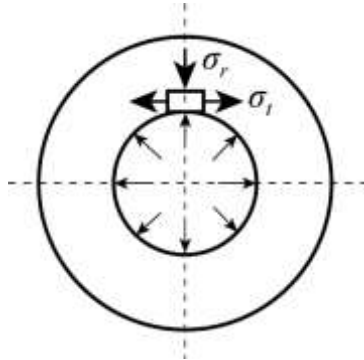


材料力学试题及答案

(总分：100 分；时间：120 分钟)

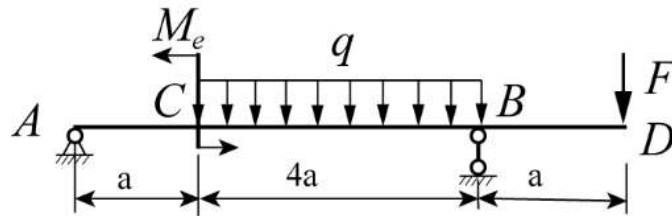
第 1 题

厚壁炮筒横截面如图所示，在危险点处， $\sigma_t=550\text{MPa}$, $\sigma_r=-350\text{MPa}$, 另外一个主应力垂直于图面且是拉应力，其大小为 420MPa 。试分别按第三、第四强度理论，计算其相当应力。(10 分)



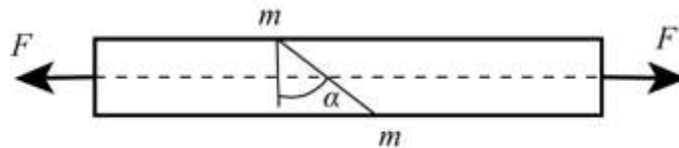
第 2 题

外伸梁受力如图所示。已知 $a=2\text{m}$, 集中力 $F=20\text{kN}$, 集中力偶 $M_e=160\text{kN}\cdot\text{m}$, 均布载荷 $q=20\text{kN/m}$, 求作剪力图、弯矩图, 并确定剪力、弯矩最大值。(10 分)



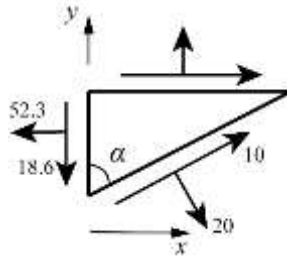
第 3 题

图示拉杆是沿斜截面 $m-m$ 由两部分胶合而成。设在胶合面上许用拉应力 $[\sigma]=100\text{MPa}$, 许用切应力 $[\tau]=50\text{MPa}$, 并设杆件的拉力由胶合面的强度控制。试问：为使杆件承受最大拉力 F , α 角的值应为多少？若杆件的横截面面积为 400mm^2 , 并规定 $\alpha \leq 60^\circ$, 试确定许可载荷 F 。(10 分)



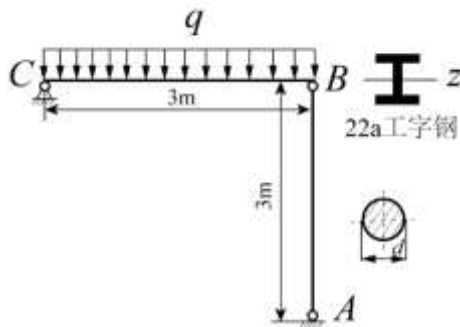
第 4 题

过一点两个截面的应力如图所示, 已知 $\sigma_x=52.3\text{MPa}$, $\tau_{xy}=-18.6\text{MPa}$, $\sigma_\alpha=20\text{MPa}$, $\tau_\alpha=-10\text{MPa}$ 。试利用应力圆求解该点处主应力值和主平面方位, 并求出两截面间夹角 α 值。(10 分)



第 5 题

如图所示结构由 AB 杆和 CB 梁组成，杆和梁材料均为 Q235 钢，弹性模量 $E=200\text{GPa}$ ， $\sigma_p=200\text{MPa}$ ， $[\sigma]=160\text{MPa}$ 。 CB 梁由 22a 工字钢制成。 AB 杆两端为球铰支座，直径 $d=80\text{mm}$ ，规定稳定安全因数 $n_{st}=5$ 。试确定许用载荷 q 的值。（22a 工字钢的抗弯截面系数为 309cm^3 ）（15 分）



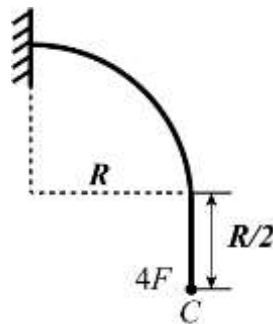
第 6 题

质量为 m 的刚性块儿以零速度从高 h 处落到图中悬臂梁右端，碰撞后不分离，图中弹簧刚度为 k ，求悬臂梁右端（ C 处）的最大挠度。梁弯曲刚度为 EI 。（15 分）



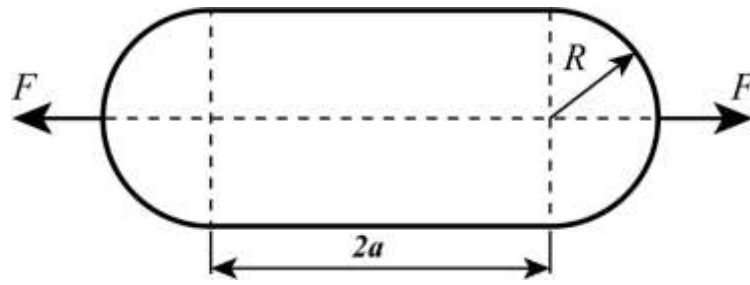
第 7 题

如图所示曲梁， C 点处受到垂直纸面向里的集中力 $4F$ 作用。请用卡式定理求 C 点挠度，忽略剪力和轴力的影响。（15 分）



第 8 题

链条的一环如图所示，试求环内最大弯矩。(15 分)



第 1 题

三个主应力分别为:

$$\sigma_1 = \sigma_r = 550 \text{ MPa}$$

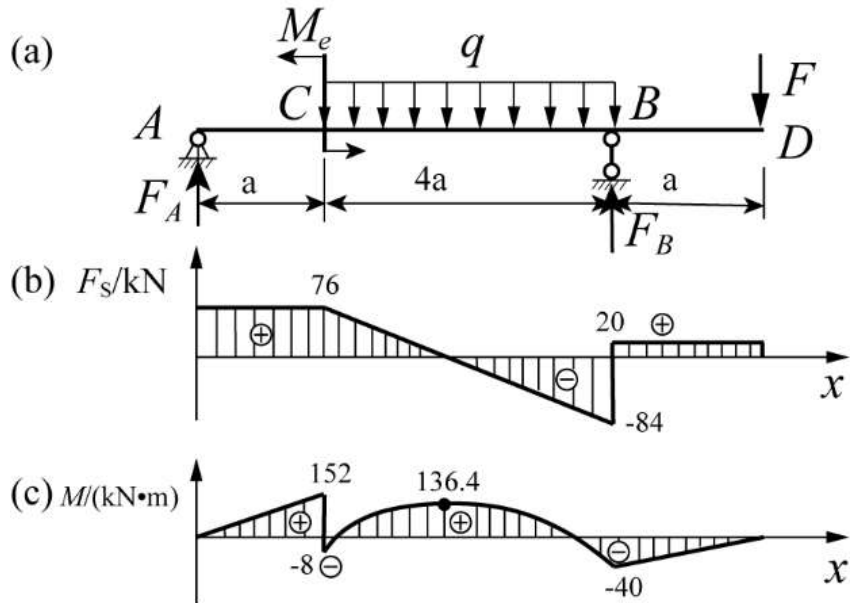
$$\sigma_2 = 420 \text{ MPa}$$

$$\sigma_3 = \sigma_r = -350 \text{ MPa}$$

由第三强度理论: $\sigma_{r3} = \sigma_1 - \sigma_3 = 900 \text{ MPa}$

由第四强度理论: $\sigma_{r4} = \sqrt{\frac{1}{2}[(\sigma_1 - \sigma_2)^2 + (\sigma_2 - \sigma_3)^2 + (\sigma_1 - \sigma_3)^2]} = 842.6 \text{ MPa}$

第 2 题



求支座反力: $\sum M_B = 0 \Rightarrow F_A = 76 \text{ kN}$

$\sum M_A = 0 \Rightarrow F_B = 104 \text{ kN}$

根据剪力图和弯矩图可得 $|F_S|_{\max} = 84 \text{ kN}$, $|M|_{\max} = 152 \text{ kN}\cdot\text{m}$

第 3 题

按正应力核算

由强度条件: $\sigma_\alpha = \frac{F}{A} \cos^2 \alpha \leq [\alpha] \Rightarrow F \leq \frac{[\alpha]A}{\cos^2 \alpha}$

α 角在 $0 \sim 60^\circ$ 范围, 因此正应力最大时 $F = \frac{[\alpha]A}{\cos^2 60^\circ} = 4[\alpha]A$,

考虑此时切应力安全, $\tau = \frac{F}{A} \times \frac{\sqrt{3}}{2} \times \frac{1}{2} \leq [\tau] = \frac{1}{2}[\alpha] \Rightarrow F \leq 1.155[\alpha]A$

所以此时 $\alpha = 60^\circ$, $F_{\max} = 1.155[\alpha]A$

按照切应力核算

由强度条件: $\tau_\alpha = \frac{F}{2A} \sin 2\alpha \leq [\tau] \Rightarrow F \leq \frac{2[\tau]A}{\sin 2\alpha}$

$\alpha=0^\circ$, 考虑此时正应力安全, $\sigma = \frac{F}{A} \leq [\alpha]$

所以此时 $\alpha=0^\circ$, $F_{\max} = [\alpha]A$

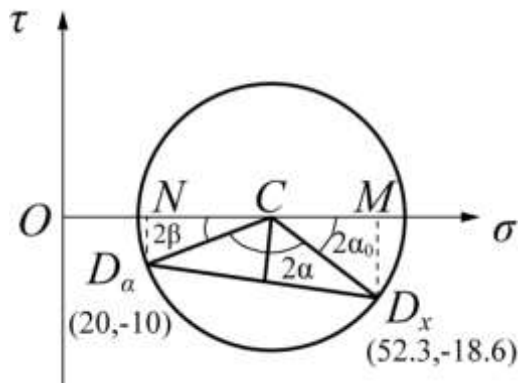
按照正应力和切应力同时达到许用极限核算

$$\tau_\alpha = \frac{F}{2A} \sin 2\alpha \leq [\tau] = \frac{1}{2}[\alpha] = \frac{1}{2} \frac{F}{A} \cos^2 \alpha$$

$$\tan \alpha \leq \frac{1}{2} \Rightarrow \tan \alpha = \frac{1}{2} \text{ 时, } \alpha = 26.6^\circ \text{ 此时 } F = 1.25[\alpha]A$$

综上 $\alpha=26.6^\circ$, 拉杆承受的载荷 F 最大, 代入数值 $F_{\max} = 50kN$

第 4 题



做出如图所示应力圆

$$\text{由图中的几何关系: } R^2 = (\overline{OC} - 20)^2 + 10^2 = (52.3 - \overline{OC})^2 + 18.6^2$$

解得圆心坐标 $\overline{OC} = 40MPa$, 半径 $R = 22.3MPa$

$$\text{求主平面位置 } \tan 2\alpha_0 = \frac{\overline{MD}_x}{\overline{CM}} = \frac{18.6}{52.3 - 40} = 1.512$$

解得 $\alpha_0 = 28.3^\circ$

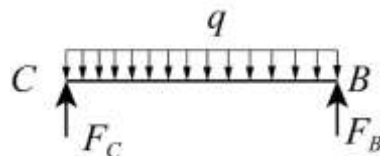
可得主应力为 $\sigma_1 = \overline{OC} + R = 62.3MPa$, $\sigma_2 = \overline{OC} - R = 17.7MPa$, $\sigma_3 = 0$

求两截面的夹角

$$\sin 2\beta = \frac{\overline{ND}_\alpha}{R} = 0.4484 \Rightarrow \beta = 13.3^\circ$$

$$2\alpha_0 + 2\alpha + 2\beta = 180^\circ \Rightarrow \alpha = 48.4^\circ$$

第 5 题



由梁的强度确定 q

梁的受力分析如图所示，由平衡方程可求得 $F_C = F_B = \frac{ql}{2}$

进而求得最大弯矩 $M_{\max} = \frac{ql^2}{8}$

由梁的弯曲强度条件 $\sigma_{\max} = \frac{M_{\max}}{W} = \frac{ql^2}{8W} \leq [\sigma] \Rightarrow q \leq \frac{8W[\sigma]}{l^2} = 43.9 \text{ kN/m}$

由杆 AB 的稳定性条件确定 q

压杆 AB 两端铰支， $\mu=1$ ， $i = \sqrt{\frac{I}{A}} = \sqrt{\frac{\pi d^4/64}{\pi d^2/4}} = \frac{d}{4} = 20 \text{ mm}$

柔度 $\lambda = \frac{\mu l}{i} = 150 > \lambda_1 = \pi \sqrt{\frac{E}{\sigma_p}} = 100$

$\sigma_{cr} = \frac{\pi^2 E}{\lambda^2} = 87.7 \text{ MPa}$ ， $F_{cr} = \sigma_{cr} A = \sigma_{cr} \pi d^2/4 = 441 \text{ kN}$

杆所受的压力 $F_A = F_B = \frac{ql}{2}$

由压杆的稳定性条件 $n = \frac{F_{cr}}{F_A} = \frac{2F_{cr}}{ql} \geq n_{st} \Rightarrow q \leq \frac{2F_{cr}}{n_{st}l} = 58.8 \text{ kN/m}$

所以许可载荷为 $[q] = 43.9 \text{ kN/m}$

第6题

此为超静定结构，变形协调条件为悬臂梁在 C 点的挠度等于弹簧的伸缩量
物体静载作用于 C 点时

$$\omega_C + \Delta_{\text{弹簧}} = 0$$

设弹簧的作用力为 F

$$\omega_C = -\frac{(mg - F)l^3}{3EI}$$

又有 $F = k\Delta_{\text{弹簧}}$ ，则

$$-\frac{(mg - F)l^3}{3EI} + \frac{F}{k} = 0 \Rightarrow F = \frac{mgl^3}{3EI} \left/ \left(\frac{1}{k} + \frac{l^3}{3EI} \right) \right.$$

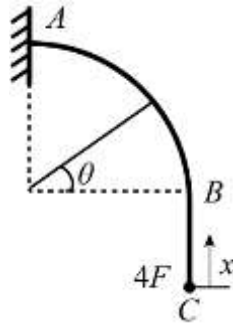
$$\Rightarrow \omega_C = -\Delta_{\text{弹簧}} = -\frac{F}{k} = -\frac{mgl^3}{3EI} \left/ \left(1 + \frac{kl^3}{3EI} \right) \right.$$

$$K_d = 1 + \sqrt{1 + \frac{2h}{\Delta_{st}}}, \Delta_{st} = |\omega_C|$$

$$\omega_{C\text{动载}} = K_d \omega_C = \left[-\frac{mgl^3}{3EI} \left/ \left(1 + \frac{kl^3}{3EI} \right) \right. \right] \left(1 + \sqrt{1 + \frac{2h}{\frac{mgl^3}{3EI} \left/ \left(1 + \frac{kl^3}{3EI} \right) \right.}} \right)$$

$$= -\frac{mgl^3}{3EI + kl^3} \left(1 + \sqrt{1 + \frac{2h(3EI + kl^3)}{mgl^3}} \right), \text{方向竖直向下}$$

第 7 题



$$\omega_c = \frac{\partial V_\varepsilon}{\partial F}$$

CB段: 弯矩 $M_1(x) = -4Fx$, $\frac{\partial M_1(x)}{\partial(4F)} = -x$,

扭矩 $T_1 = 0$, $\frac{\partial T_1}{\partial(4F)} = 0$,

BA段: 弯矩 $M_2(\theta) = -4FR \sin \theta - 2FR \cos \theta$, $\frac{\partial M_2(\theta)}{\partial(4F)} = -R \sin \theta - \frac{1}{2} R \cos \theta$,

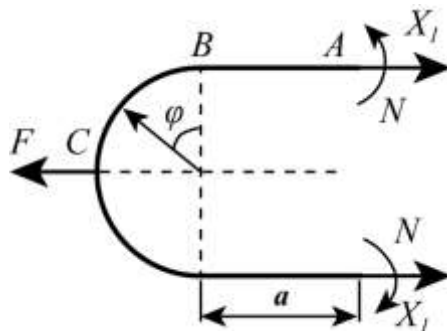
扭矩 $T_2(\theta) = -4FR(1 - \cos \theta) - 2FR \sin \theta$, $\frac{\partial T_2(\theta)}{\partial(4F)} = -R(1 - \cos \theta) - \frac{1}{2} R \sin \theta$,

由卡氏第二定理 $\omega_c = \frac{\partial V_\varepsilon}{\partial F} = \int_l \frac{M(x)}{EI} \frac{\partial M(x)}{\partial F} dx + \int_l \frac{T(x)}{GI_p} \frac{\partial T(x)}{\partial F} dx$,

又因为横截面尺寸远小于曲梁半径, 所以有 $dx = R d\theta$, 代入

$$\begin{aligned} \omega_c &= \frac{1}{EI} \int_0^R (-4Fx)(-F) dx + \frac{1}{EI} \int_0^{\frac{\pi}{2}} (-4FR \sin \theta - 2FR \cos \theta)(-R \sin \theta - \frac{1}{2} R \cos \theta) R d\theta \\ &+ \frac{1}{GI_p} \int_0^{\frac{\pi}{2}} (-4FR(1 - \cos \theta) - 2FR \sin \theta)(-R(1 - \cos \theta) - \frac{1}{2} R \sin \theta) R d\theta \\ &= \frac{FR^3}{6EI} + \left(\frac{5\pi}{4} + 2\right) \frac{FR^3}{EI} + \left(\frac{13\pi}{4} - 6\right) \frac{FR^3}{GI_p} \\ &= \left(\frac{5\pi}{4} + \frac{13}{6}\right) \frac{FR^3}{EI} + \left(\frac{13\pi}{4} - 6\right) \frac{FR^3}{GI_p} \end{aligned}$$

第 8 题



根据结构和载荷的对称性可知，在对称面上反对称内力为零
取左半部分研究，如图，在截面处代之以约束反力轴力 N 和弯矩 X_1

可得 $N = \frac{F}{2}$ ，简化为一次静不定问题

$$\text{有 } \delta_{11} X_1 + \Delta_{1F} = 0$$

写出各段在外载荷及单位载荷作用下的力矩方程，如

$$\text{AB段: } M(x) = 0, \bar{M}(x) = 1$$

$$\text{BC段: } M(\varphi) = -\frac{F}{2} R(1 - \cos \varphi), \bar{M}(\varphi) = 1$$

$$\text{则: } \delta_{11} = \frac{1}{EI} (a \times 1 \times 1 + \frac{\pi}{2} \times R) = \frac{2a + \pi R}{2EI}$$

$$\Delta_{1F} = \frac{1}{EI} \left[\int_0^a 0 \times 1 \times dx + \int_0^{\frac{\pi}{2}} \left(-\frac{FR}{2}\right) (1 - \cos \varphi) R d\varphi \right] = -\frac{FR^2}{2EI} \left(\frac{\pi}{2} - 1\right)$$

$$\text{代入有 } X_1 = -\frac{\Delta_{1F}}{\delta_{11}} = \frac{FR^2(\pi - 2)}{2(2a + \pi R)}$$

$$\text{环内最大弯矩 } M_{\max} = X_1 - \frac{FR}{2} = -FR \left(\frac{R + a}{\pi R + 2a}\right)$$