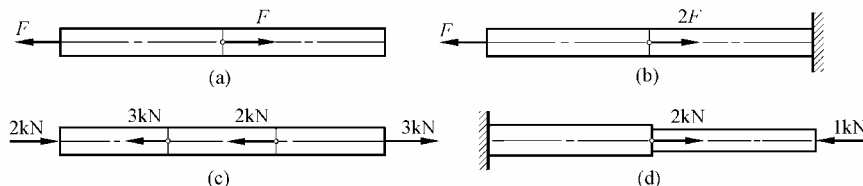


## 第二章 轴向拉压应力与材料的力学性能

题号	页码
2-1 .....	1
2-3 .....	2
2-5 .....	2
2-7 .....	3
2-9 .....	4
2-10 .....	4
2-15 .....	5
2-16 .....	6
2-18 .....	7
2-21 .....	8
2-22 .....	9

( 也可通过左侧题号书签直接查找题目与解 )

### 2-1 试画图示各杆的轴力图。



题 2-1 图

解：各杆的轴力图如图 2-1 所示。

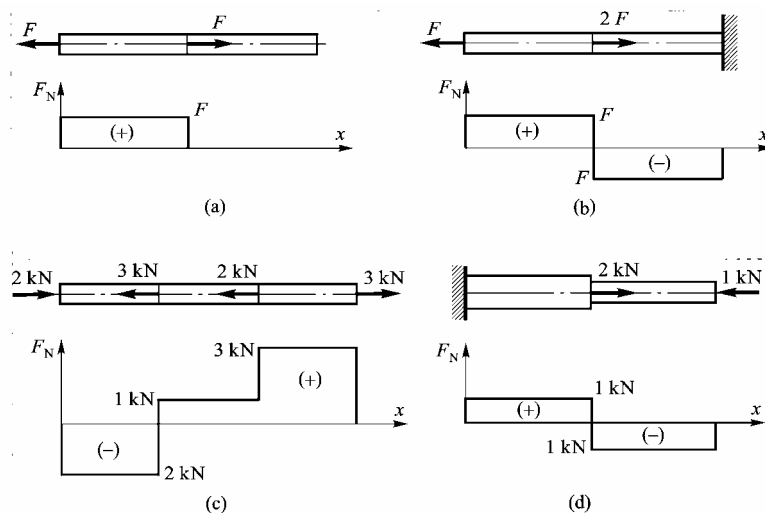
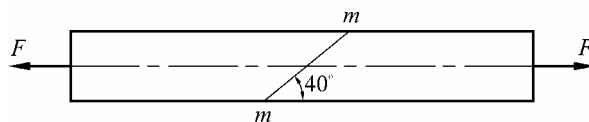


图 2-1

**2-3** 图示轴向受拉等截面杆，横截面面积  $A=500\text{mm}^2$ ，载荷  $F=50\text{kN}$ 。试求图示斜截面  $m-m$  上的正应力与切应力，以及杆内的最大正应力与最大切应力。



题 2-3 图

解：该拉杆横截面上的正应力为

$$\sigma = \frac{F}{A} = \frac{50 \times 10^3 \text{ N}}{500 \times 10^{-6} \text{ m}^2} = 1.00 \times 10^8 \text{ Pa} = 100 \text{ MPa}$$

斜截面  $m-m$  的方位角  $\alpha = -50^\circ$ ，故有

$$\sigma_\alpha = \sigma \cos^2 \alpha = 100 \text{ MPa} \cdot \cos^2(-50^\circ) = 41.3 \text{ MPa}$$

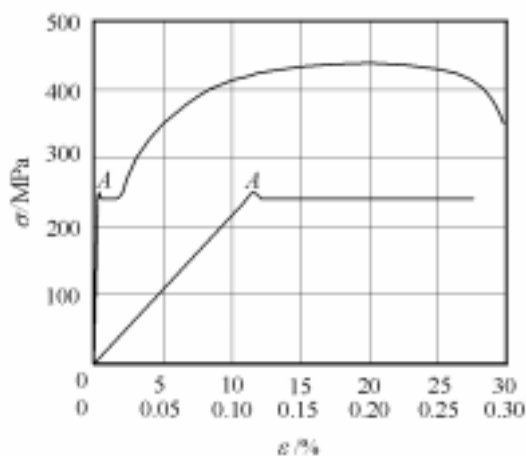
$$\tau_\alpha = \frac{\sigma}{2} \sin 2\alpha = 50 \text{ MPa} \cdot \sin(-100^\circ) = -49.2 \text{ MPa}$$

杆内的最大正应力与最大切应力分别为

$$\sigma_{\max} = \sigma = 100 \text{ MPa}$$

$$\tau_{\max} = \frac{\sigma}{2} = 50 \text{ MPa}$$

**2-5** 某材料的应力-应变曲线如图所示，图中还同时画出了低应变区的详图。试确定材料的弹性模量  $E$ 、比例极限  $\sigma_p$ 、屈服极限  $\sigma_s$ 、强度极限  $\sigma_b$  与伸长率  $\delta$ ，并判断该材料属于何种类型（塑性或脆性材料）。



题 2-5

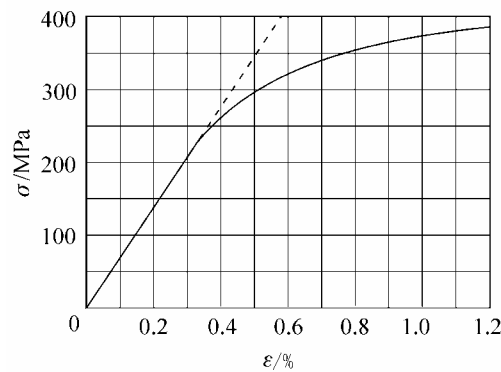
解：由题图可以近似确定所求各量。

$$E = \frac{\Delta\sigma}{\Delta\varepsilon} \approx \frac{220 \times 10^6 \text{ Pa}}{0.001} = 220 \times 10^9 \text{ Pa} = 220 \text{ GPa}$$

$$\sigma_p \approx 220 \text{ MPa}, \quad \sigma_s \approx 240 \text{ MPa}, \quad \sigma_b \approx 440 \text{ MPa}, \quad \delta \approx 29.7\%$$

该材料属于塑性材料。

**2-6** 一圆截面杆，材料的应力-应变曲线如题 2-6 图所示。若杆径  $d = 10 \text{ mm}$ ，杆长  $l = 200 \text{ mm}$ ，杆端承受轴向拉力  $F = 12 \text{ kN}$  作用，试计算拉力作用时与卸去后杆的轴向变形。若轴向拉力  $F = 20 \text{ kN}$ ，则当拉力作用时与卸去后，杆的轴向变形又分别为何值。



题 2-6 图

解：1.  $F = 12 \text{ kN}$  时

$$\sigma = \frac{F}{A} = \frac{4 \times 12 \times 10^3 \text{ N}}{\pi \times 0.010^2 \text{ m}^2} = 1.528 \times 10^8 \text{ Pa} = 152.8 \text{ MPa}$$

查题 2-6 图  $\sigma - \varepsilon$  曲线，知该杆的轴向应变为

$$\varepsilon = 0.0022 = 0.22\%$$

拉力作用时，有

$$\Delta l = l\varepsilon = (0.200 \text{ m}) \times 0.0022 = 4.4 \times 10^{-4} \text{ m} = 0.44 \text{ mm}$$

拉力卸去后， $\Delta l = 0$

2.  $F = 20 \text{ kN}$  时

$$\sigma = \frac{F}{A} = \frac{4 \times 20 \times 10^3 \text{ N}}{\pi \times 0.010^2 \text{ m}^2} = 2.55 \times 10^8 \text{ Pa} = 255 \text{ MPa}$$

查上述  $\sigma - \varepsilon$  曲线，知此时的轴向应变为

$$\varepsilon = 0.0039 = 0.39\%$$

轴向变形为

$$\Delta l = l\varepsilon = (0.200 \text{ m}) \times 0.0039 = 7.8 \times 10^{-4} \text{ m} = 0.78 \text{ mm}$$

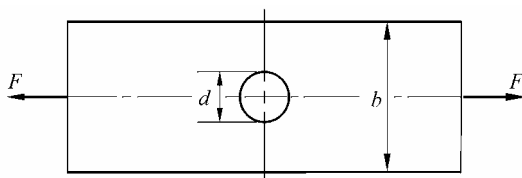
此拉力卸去后，有

$$\varepsilon_e = 0.00364, \varepsilon_p = 0.00026$$

故残留轴向变形为

$$\Delta l = l\varepsilon_p = (0.200\text{m}) \times 0.00026 = 5.2 \times 10^{-5}\text{m} = 0.052\text{mm}$$

**2-9** 图示含圆孔板件，承受轴向载荷  $F$  作用。试求板件横截面上的最大拉应力（考虑应力集中）。已知载荷  $F = 32\text{kN}$ ，板宽  $b = 100\text{mm}$ ，板厚  $\delta = 15\text{mm}$ ，孔径  $d = 20\text{mm}$ 。



题 2-9 图

解：根据

$$d/b = 0.020\text{m}/(0.100\text{m}) = 0.2$$

查书中之应力集中因素曲线，得

$$K \approx 2.42$$

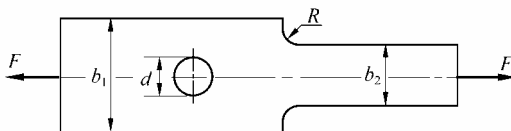
根据

$$\sigma_n = \frac{F}{(b-d)\delta}, K = \frac{\sigma_{\max}}{\sigma_n}$$

得

$$\sigma_{\max} = K\sigma_n = \frac{KF}{(b-d)\delta} = \frac{2.42 \times 32 \times 10^3 \text{ N}}{(0.100 - 0.020) \times 0.015 \text{ m}^2} = 6.45 \times 10^7 \text{ Pa} = 64.5 \text{ MPa}$$

**2-10** 图示板件，承受轴向载荷  $F$  作用。试求板件横截面上的最大拉应力（考虑应力集中）。已知载荷  $F = 36\text{kN}$ ，板宽  $b_1 = 90\text{mm}$ ， $b_2 = 60\text{mm}$ ，板厚  $\delta = 10\text{mm}$ ，孔径  $d = 10\text{mm}$ ，圆角半径  $R = 12\text{mm}$ 。



题 2-10 图

解：1. 在圆孔处

根据

$$\frac{d}{b_1} = \frac{0.010\text{m}}{0.090\text{m}} = 0.1111$$

查圆孔应力集中因素曲线，得

$$K_1 \approx 2.6$$

故有

$$\sigma_{\max} = K_1 \sigma_{n_1} = \frac{K_1 F}{(b_1 - d)\delta} = \frac{2.6 \times 36 \times 10^3 \text{ N}}{(0.090 - 0.010) \times 0.010 \text{ m}^2} = 1.17 \times 10^8 \text{ Pa} = 117 \text{ MPa}$$

2. 在圆角处

根据

$$\frac{D}{d} = \frac{b_1}{b_2} = \frac{0.090 \text{ m}}{0.060 \text{ m}} = 1.5$$

$$\frac{R}{d} = \frac{R}{b_2} = \frac{0.012 \text{ m}}{0.060 \text{ m}} = 0.2$$

查圆角应力集中因素曲线，得

$$K_2 \approx 1.74$$

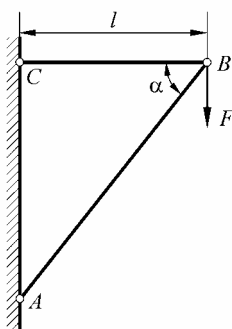
故有

$$\sigma_{\max} = K_2 \sigma_{n_2} = \frac{K_2 F}{b_2 \delta} = \frac{1.74 \times 36 \times 10^3 \text{ N}}{0.060 \times 0.010 \text{ m}^2} = 1.04 \times 10^8 \text{ Pa} = 104 \text{ MPa}$$

3. 结论

$$\sigma_{\max} = 117 \text{ MPa} \quad (\text{在圆孔边缘处})$$

**2-15** 图示桁架，承受载荷  $F$  作用，已知杆的许用应力为  $[\sigma]$ 。若在节点  $B$  和  $C$  的位置保持不变的条件下，试确定使结构重量最轻的  $\alpha$  值（即确定节点  $A$  的最佳位置）。



题 2-15 图

解：1. 求各杆轴力

设杆  $AB$  和  $BC$  的轴力分别为  $F_{N1}$  和  $F_{N2}$ ，由节点  $B$  的平衡条件求得

$$F_{N1} = \frac{F}{\sin \alpha}, \quad F_{N2} = F \cot \alpha$$

2. 求重量最轻的  $\alpha$  值

由强度条件得

$$A_1 = \frac{F}{[\sigma]\sin\alpha}, A_2 = \frac{F}{[\sigma]}\cotan\alpha$$

结构的总体积为

$$V = A_1 l_1 + A_2 l_2 = \frac{F}{[\sigma]\sin\alpha} \cdot \frac{l}{\cos\alpha} + \frac{Fl}{[\sigma]}\cotan\alpha = \frac{Fl}{[\sigma]} \left( \frac{2}{\sin 2\alpha} + \cotan\alpha \right)$$

由

$$\frac{dV}{d\alpha} = 0$$

得

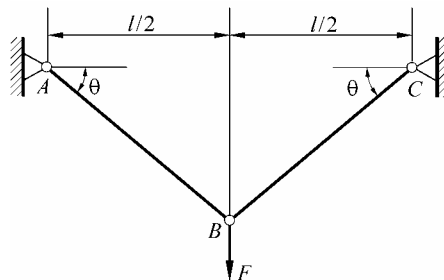
$$3\cos^2\alpha - 1 = 0$$

由此得

$$\alpha = 54^\circ 44'$$

这是使结构体积最小、也就是重量最轻的  $\alpha$  值。

**2-16** 图示桁架，承受载荷  $F$  作用，已知杆的许用应力为  $[\sigma]$ 。若节点  $A$  和  $C$  间的指定距离为  $l$ ，为使结构重量最轻，试确定  $\theta$  的最佳值。



题 2-16 图

解：1. 求各杆轴力

由于结构及受载左右对称，故有

$$F_{N1} = F_{N2} = \frac{F}{2\sin\theta}$$

2. 求  $\theta$  的最佳值

由强度条件可得

$$A_1 = A_2 = \frac{F}{2[\sigma]\sin\theta}$$

结构总体积为

$$V = 2A_1 l_1 = \frac{F}{[\sigma]\sin\theta} \cdot \frac{l}{2\cos\theta} = \frac{Fl}{[\sigma]\sin 2\theta}$$

由

$$\frac{dV}{d\theta} = 0$$

得

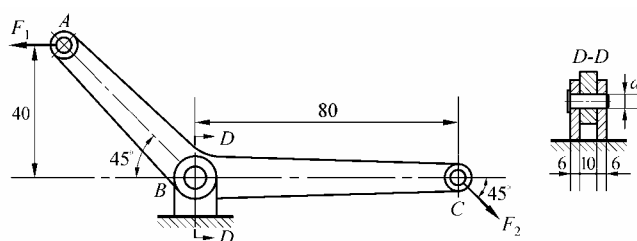
$$\cos 2\theta = 0$$

由此得

$$\theta = 45^\circ$$

此  $\theta$  值可使本桁架结构重量最轻，故为  $\theta$  的最佳值。

**2-18** 图示摇臂承受载荷  $F_1$  与  $F_2$  作用。试确定轴销  $B$  的直径  $d$ 。已知载荷  $F_1=50\text{kN}$ ， $F_2=35.4\text{kN}$ ，许用切应力  $[\tau]=100\text{MPa}$ ，许用挤压应力  $[\sigma_{bs}]=240\text{MPa}$ 。



题 2-18 图

解：1. 求轴销处的支反力

由  $\sum F_x = 0$  与  $\sum F_y = 0$ ，分别得

$$F_{Bx} = F_1 - F_2 \cos 45^\circ = 25\text{kN}$$

$$F_{By} = F_2 \sin 45^\circ = 25\text{kN}$$

由此得轴销处的总支反力为

$$F_B = \sqrt{25^2 + 25^2} \text{ kN} = 35.4\text{kN}$$

2. 确定轴销的直径

由轴销的剪切强度条件（这里是双面剪）

$$\tau = \frac{F_s}{A} = \frac{2F_B}{\pi d^2} \leq [\tau]$$

得

$$d \geq \sqrt{\frac{2F_B}{\pi[\tau]}} = \sqrt{\frac{2 \times 35.4 \times 10^3}{\pi \times 100 \times 10^6}} \text{ m} = 0.015\text{m}$$

由轴销的挤压强度条件

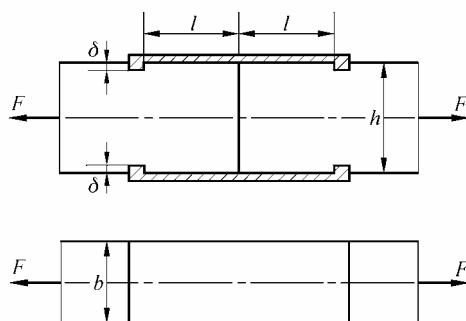
$$\sigma_{bs} = \frac{F_b}{d\delta} = \frac{F_B}{d\delta} \leq [\sigma_{bs}]$$

得

$$d \geq \frac{F_B}{\delta[\sigma_{bs}]} = \frac{35.4 \times 10^3}{0.010 \times 240 \times 10^6} \text{m} = 0.01475 \text{m}$$

结论：取轴销直径  $d \geq 0.015 \text{m} = 15 \text{mm}$ 。

**2-21** 图示两根矩形截面木杆，用两块钢板连接在一起，承受轴向载荷  $F = 45 \text{kN}$  作用。已知木杆的截面宽度  $b = 250 \text{mm}$ ，沿木纹方向的许用拉应力  $[\sigma] = 6 \text{MPa}$ ，许用挤压应力  $[\sigma_{bs}] = 10 \text{MPa}$ ，许用切应力  $[\tau] = 1 \text{MPa}$ 。试确定钢板的尺寸  $\delta$  与  $l$  以及木杆的高度  $h$ 。



题 2-21 图

解：由拉伸强度条件

$$\sigma = \frac{F}{b(h - 2\delta)} \leq [\sigma]$$

得

$$h - 2\delta \geq \frac{F}{b[\sigma]} = \frac{45 \times 10^3}{0.250 \times 6 \times 10^6} \text{m} = 0.030 \text{m} \quad (\text{a})$$

由挤压强度条件

$$\sigma_{bs} = \frac{F}{2b\delta} \leq [\sigma_{bs}]$$

得

$$\delta \geq \frac{F}{2b[\sigma_{bs}]} = \frac{45 \times 10^3}{2 \times 0.250 \times 10 \times 10^6} \text{m} = 0.009 \text{m} = 9 \text{mm} \quad (\text{b})$$

由剪切强度条件

$$\tau = \frac{F}{2bl} \leq [\tau]$$

得

$$l \geq \frac{F}{2b[\tau]} = \frac{45 \times 10^3}{2 \times 0.250 \times 1 \times 10^6} \text{m} = 0.090 \text{m} = 90 \text{mm}$$

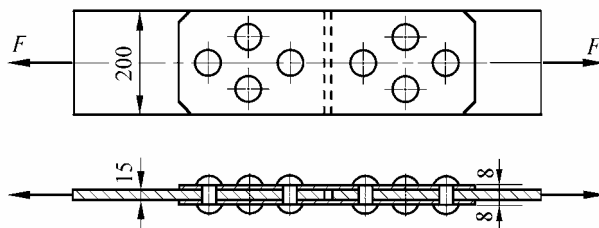
取  $\delta = 0.009 \text{m}$  代入式 (a)，得

$$h \geq (0.030 + 2 \times 0.009) \text{m} = 0.048 \text{m} = 48 \text{mm}$$



结论：最后确定  $\delta \geq 9\text{mm}$  ,  $l \geq 90\text{mm}$  ,  $h \geq 48\text{mm}$ 。

**2-22** 图示接头，承受轴向载荷  $F$  作用。试计算接头的许用载荷。已知铆钉直径  $d=20\text{mm}$ ，许用应力  $[\sigma]=160\text{MPa}$ ，许用切应力  $[\tau]=120\text{MPa}$ ，许用挤压应力  $[\sigma_{bs}]=340\text{MPa}$ 。板件与铆钉的材料相同。



题 2-22 图

解：1. 考虑板件的拉伸强度

由图 2-22 所示之轴力图可知，

$$F_{N1} = F, F_{N2} = 3F/4$$

$$\sigma_1 = \frac{F_{N1}}{A_1} = \frac{F}{(b-d)\delta} \leq [\sigma]$$

$$F \leq (b-d)\delta[\sigma] = (0.200-0.020) \times 0.015 \times 160 \times 10^6 \text{ N} = 4.32 \times 10^5 \text{ N} = 432\text{kN}$$

$$\sigma_2 = \frac{F_{N2}}{A_2} = \frac{3F}{4(b-2d)\delta} \leq [\sigma]$$

$$F \leq \frac{4}{3}(b-2d)\delta[\sigma] = \frac{4}{3}(0.200-0.040) \times 0.015 \times 160 \times 10^6 \text{ N} = 5.12 \times 10^5 \text{ N} = 512\text{kN}$$

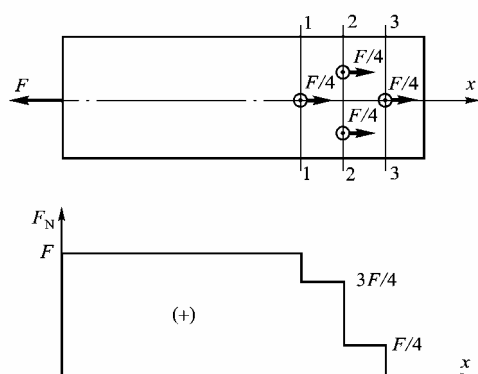


图 2-22

2. 考虑铆钉的剪切强度

$$F_s = \frac{F}{8}$$

$$\tau = \frac{F_s}{A} = \frac{4F}{8\pi d^2} \leq [\tau]$$

$$F \leq 2\pi d^2 [\tau] = 2 \times \pi \times 0.020^2 \times 120 \times 10^6 \text{ N} = 3.02 \times 10^5 \text{ N} = 302 \text{ kN}$$

### 3. 考虑铆钉的挤压强度

$$F_b = \frac{F}{4}$$

$$\sigma_{bs} = \frac{F_b}{\delta d} = \frac{F}{4\delta d} \leq [\sigma_{bs}]$$

$$F \leq 4\delta d [\sigma_{bs}] = 4 \times 0.015 \times 0.020 \times 340 \times 10^6 \text{ N} = 4.08 \times 10^5 \text{ N} = 408 \text{ kN}$$

结论：比较以上四个  $F$  值，最后确定  $[F] = 302 \text{ kN}$ 。