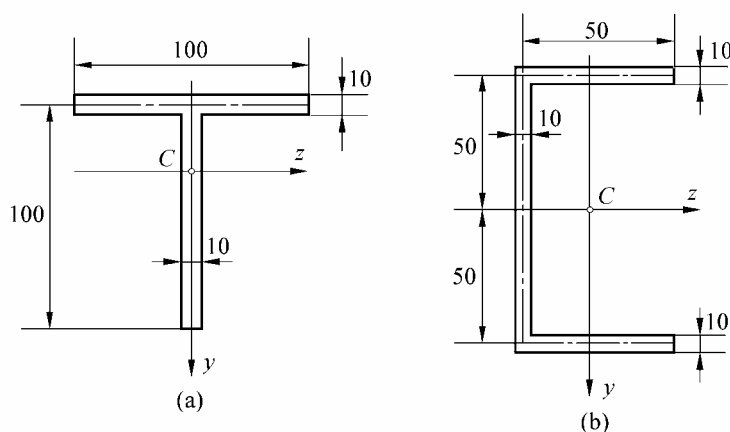


# 第十一章 非对称弯曲与特殊梁

题号	页码
11-4 .....	1
11-5 .....	3
11-6 .....	5
11-7 .....	5
11-8 .....	7
11-9 .....	8
11-10 .....	11
11-12 .....	11
11-13 .....	13
11-14 .....	13
11-15 .....	15
11-17 .....	16
11-19 .....	17

(也可通过左侧题号书签直接查找题目与解)

**11-4** 二薄壁梁，其横面分别如图 a 与图 b 所示，剪力  $F_{Sy} = 5 \text{ kN}$ 。试画弯曲切应力分布图，并计算最大弯曲切应力。



题 11-4 图

(a) 解：设形心  $C$  示如图 11-4a (1)，则

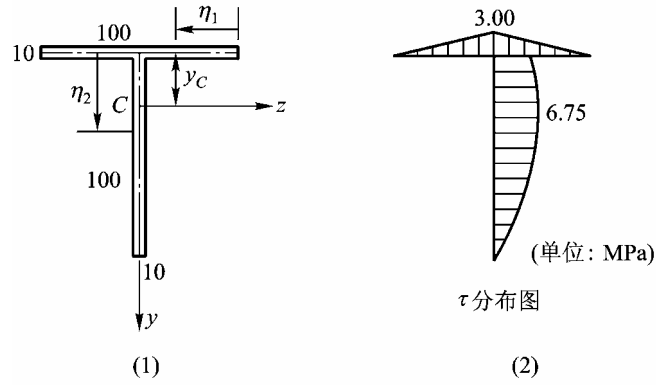


图 11-4a

$$y_C = \frac{0.100 \times 0.010 \times 0.050}{0.100 \times 0.010 \times 2} \text{m} = 0.025 \text{m}$$

$$I_z = \left( \frac{0.010 \times 0.100^3}{12} + 0.010 \times 0.100 \times 0.025^2 + 0.010 \times 0.100 \times 0.025^2 \right) \text{m}^4 = 2.08 \times 10^{-6} \text{m}^4$$

$$S_z(\eta_1) = (0.010\eta_1) \times 0.025 = 2.5 \times 10^{-4} \eta_1$$

$$\begin{aligned} S_z(\eta_2) &= 0.010 \times 0.100 \times 0.025 + (0.010\eta_2) \left( 0.025 - \frac{1}{2}\eta_2 \right) \\ &= 2.5 \times 10^{-5} + 2.5 \times 10^{-4} \eta_2 - 5 \times 10^{-3} \eta_2^2 \end{aligned}$$

$$\tau_{1,\max} = \frac{F_{Sy} S_{z,\max}(\eta_1)}{I_z \delta_1} = \frac{5 \times 10^3 \times 1.25 \times 10^{-5} \text{N}}{2.08 \times 10^{-6} \times 0.010 \text{m}^2} = 3.00 \times 10^6 \text{Pa} = 3.00 \text{MPa}$$

$$\tau_{2,\max} = \frac{F_{Sy} S_{z,\max}(\eta_2)}{I_z \delta_2} = \frac{5 \times 10^3 \times 2.81 \times 10^{-5} \text{N}}{2.08 \times 10^{-6} \times 0.010 \text{m}^2} = 6.75 \times 10^6 \text{Pa} = 6.75 \text{MPa}$$

弯曲切应力分布图示如图 11-4a (2),

$$\tau_{\max} = 6.75 \text{MPa}$$

(b) 解：坐标示如图 11-4b (1), 我们有

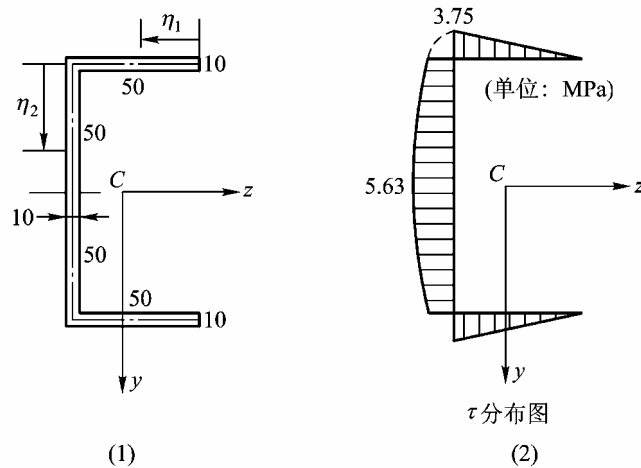


图 11-4b

$$I_z = \left( \frac{0.010 \times 0.100^3}{12} + 2 \times 0.050 \times 0.010 \times 0.050^2 \right) \text{m}^4 = 3.333 \times 10^{-6} \text{m}^4$$

$$S_z(\eta_1) = 0.010\eta_1 \times 0.050 = 5 \times 10^{-4} \eta_1$$

$$S_{z,\max}(\eta_1) = 2.5 \times 10^{-5} \text{m}^3$$

$$S_z(\eta_2) = 2.5 \times 10^{-5} + (0.010\eta_2)(0.050 - \frac{\eta_2}{2})$$

$$S_{z,\max}(\eta_2) = 3.75 \times 10^{-5} \text{m}^3$$

$$\tau_1 = \frac{F_{Sy} S_{z,\max}(\eta_1)}{I_z \delta} = \frac{5 \times 10^3 \times 2.5 \times 10^{-5} \text{N}}{3.333 \times 10^{-6} \times 0.010 \text{m}^2} = 3.75 \times 10^6 \text{Pa} = 3.75 \text{MPa}$$

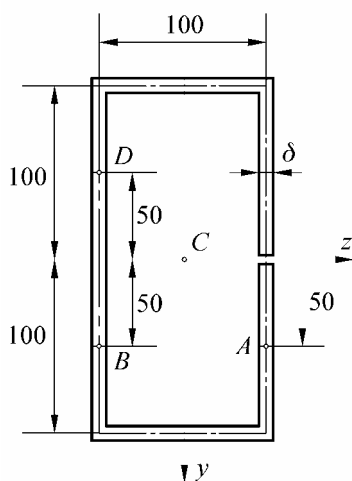
$$\tau_{\max} = \frac{F_{Sy} S_{z,\max}(\eta_2)}{I_z \delta} = \frac{5 \times 10^3 \times 3.75 \times 10^{-5} \text{N}}{3.333 \times 10^{-6} \times 0.010 \text{m}^2} = 5.63 \times 10^6 \text{Pa} = 5.63 \text{MPa}$$

弯曲切应力分布图示如图 10-4b (2)。

$$\tau_{\max} = 5.63 \text{MPa}$$

**11-5** 一薄壁梁，其横截面如图所示，剪力  $F_{Sy} = 40 \text{ kN}$ ，壁厚  $\delta = 10 \text{ mm}$ 。试：

- (1) 计算  $A$ 、 $B$  与  $D$  三点处的弯曲切应力；
- (2) 确定截面的剪心位置。



题 11-5 图

解：(1) 算弯曲切应力  
坐标示如图 11-5。

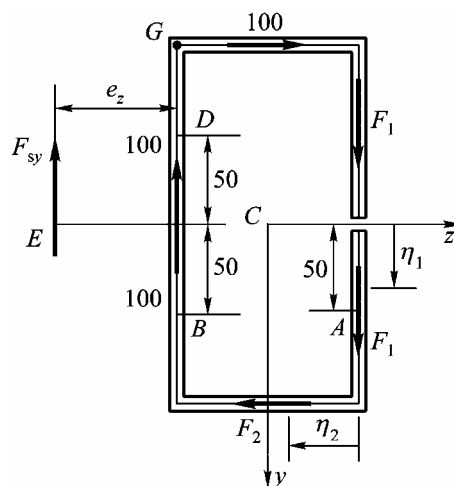


图 11-5

由图可知，

$$I_z = \left[ 2 \times \frac{0.010 \times 0.200^3}{12} + 2 \times 0.100 \times 0.010 \times 0.100^2 + 2 \times \frac{0.100 \times 0.010^3}{12} \right] \text{m}^4$$

$$= 3.335 \times 10^{-5} \text{m}^4$$

$$S_{z,A}(\omega) = \frac{\delta}{2} y_A^2 = \frac{0.010}{2} \times 0.050^2 \text{m}^3 = 1.25 \times 10^{-5} \text{m}^3$$

$$S_{z,B}(\omega) = \left( \frac{0.010}{2} \times 0.100^2 + 0.010 \times 0.100 \times 0.100 + 0.010 \times 0.050 \times 0.075 \right) \text{m}^3$$

$$= 1.875 \times 10^{-4} \text{m}^3$$

据公式

$$\tau(\eta) = \frac{F_s S_z(\omega)}{I_z \delta}$$

得

$$\tau_A = \frac{40 \times 10^3 \times 1.25 \times 10^{-5} \text{N}}{3.335 \times 10^{-5} \times 0.010 \text{m}^2} = 1.499 \times 10^6 \text{Pa} = 1.499 \text{MPa}$$

$$\tau_B = \frac{40 \times 10^3 \times 1.875 \times 10^{-4} \text{N}}{3.335 \times 10^{-5} \times 0.010 \text{m}^2} = 2.25 \times 10^7 \text{Pa} = 22.5 \text{MPa}$$

$$\tau_D = \tau_B = 22.5 \text{MPa} \quad (\text{因为上下对称})$$

(2) 确定截面的剪心位置

因为上下对称，所以剪心必在  $z$  轴上，问题归结为求  $e_z$ 。

据合力矩定理，取  $G$  点为矩心（见图 11-5），有

$$F_{sy} \cdot e_z = (F_1 \times 0.100) \times 2 + F_2 \times 0.200$$

其中，

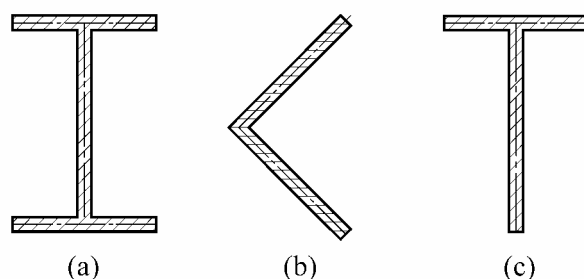
$$F_1 = \int_0^{0.100} q_1 d\eta_1 = \frac{F_{Sy} \times 0.005 \times 0.100^3}{3I_z} = 1.6667 \times 10^{-6} \frac{F_{Sy}}{I_z}$$

$$F_2 = \int_0^{0.100} q_2 d\eta_2 = \frac{F_{Sy}}{I_z} (0.005 \times 0.100^3 + 0.005 \times 0.100^3) = 1.0000 \times 10^{-5} \frac{F_{Sy}}{I_z}$$

于是，

$$\begin{aligned} e_z &= \frac{1}{F_{Sy}} \cdot [0.100 \times 2F_1 + 0.200F_2] \text{ m} \\ &= \frac{1}{3.335 \times 10^{-5}} [0.200 \times 1.6667 \times 10^{-6} + 0.200 \times 1.0000 \times 10^{-5}] \text{ m} \\ &= 0.070 \text{ m} = 70.0 \text{ mm} \quad (\text{腹板形心左侧}) \end{aligned}$$

### 11-6 试指出图示截面的剪心位置。

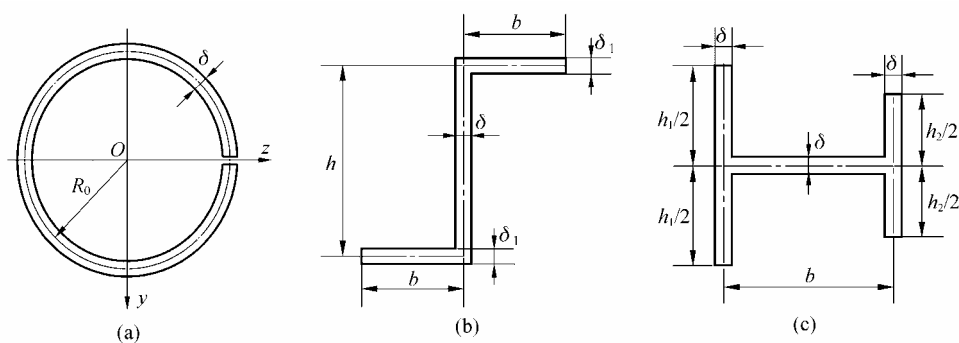


题 11-6 图

解：

- (a) 双对称截面，剪心与形心重合；
- (b) 角钢形截面，剪心在二边条中心线相交处；
- (c) T 形截面，剪心在翼缘中心线与腹板中心线相交处。

### 11-7 试确定图示截面的剪心位置。



题 11-7 图

(a) 解：由图 11-7a 可知，

$$dS_z = (\delta ds_1) R_0 \sin \varphi_1 = \delta R_0^2 \sin \varphi_1 d\varphi_1$$

于是，

$$S_z = \int_0^\varphi \delta R_0^2 \sin \varphi_1 d\varphi_1 = \delta R_0^2 (1 - \cos \varphi)$$

又

$$\int_l S_z \rho ds = \int_0^{2\pi} [\delta R_0^2 (1 - \cos \varphi)] R_0^2 d\varphi = 2\pi \delta R_0^4$$

$$I_z = \pi \delta R_0^3$$

故有

$$e_z = \frac{\int_l S_z \rho ds}{I_z} = \frac{2\pi \delta R_0^4}{\pi \delta R_0^3} = 2R_0 \quad (\text{在圆心左侧})$$

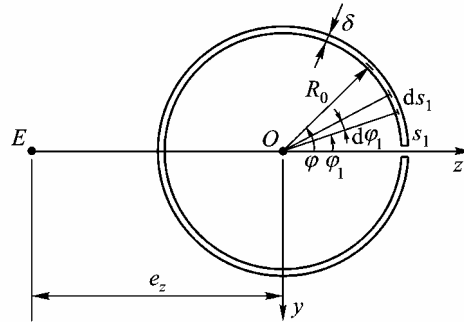


图 11-7(a)

本题设  $F_{Sy}$  作用于剪心  $E$ ，应用合力矩定理可得同样的结论。

(b) 结论：与腹板形心重合。

提示：本结论可用反证法加以证明。

(c) 解：设剪力  $F_{Sy}$  作用于剪心  $E$  (见图 11-7c)，有

$$F_{Sy1} + F_{Sy2} = F_{Sy}$$

及

$$F_{Sy2} = \frac{\delta h_2^3}{\delta(h_1^3 + h_2^3)} F_{Sy}$$

其中， $F_{Sy1}$  和  $F_{Sy2}$  分别为左、右腹板分担的剪力。

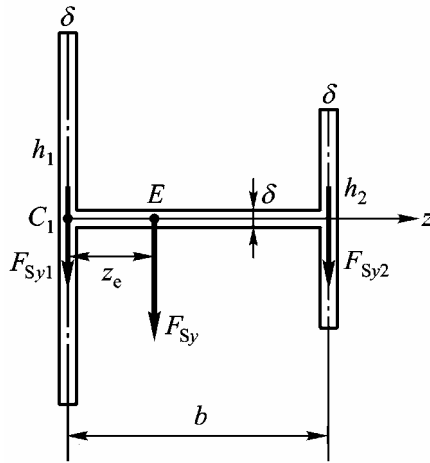


图 11-7(c)

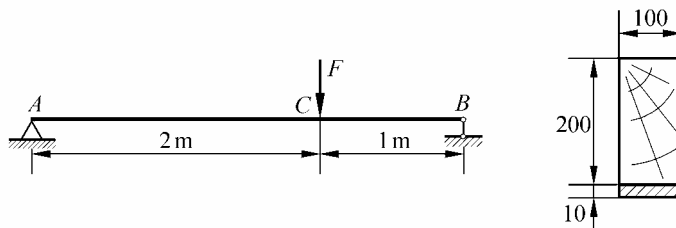
对左腹板形心  $C_1$  取矩，有

$$F_{Sy} z_e = F_{Sy2} b$$

由此得

$$z_e = \frac{F_{Sy2}}{F_{Sy}} b = \frac{h_2^3}{h_1^3 + h_2^3} b \quad (\text{在左翼缘形心右侧})$$

**11-8** 图示用钢板加固的木梁，承受载荷  $F = 10 \text{ kN}$  作用，钢与木的弹性模量分别为  $E_s = 200 \text{ GPa}$  与  $E_w = 10 \text{ GPa}$ 。试求钢板与木梁横截面上的最大弯曲正应力以及截面  $C$  的挠度。



题 11-8 图

解：以钢为基本材料，模量比为

$$n = \frac{E_w}{E_s} = \frac{1}{20}$$

等效截面示如图 11-8，其形心坐标为

$$y_C = \left[ \frac{0.005 \times 0.200 \times 0.100 + 0.100 \times 0.010 \times 0.205}{0.005 \times 0.200 + 0.100 \times 0.010} \right] \text{m} = 0.1525 \text{ m}$$

该截面的惯性矩为

$$\begin{aligned} \bar{I}_z = & \left[ \frac{0.005 \times 0.200^3}{12} + 0.005 \times 0.200 \times (0.1525 - 0.100)^2 \right. \\ & \left. + \frac{0.100 \times 0.010^3}{12} + 0.100 \times 0.010 \times (0.205 - 0.1525)^2 \right] \text{m}^4 = 8.85 \times 10^{-6} \text{ m}^4 \end{aligned}$$

由此得

$$\sigma_{s,\max}^t = \frac{M_{\max}(0.210 - y_C)}{\bar{I}_z} = \frac{2 \times 10 \times 10^3 \times 1 \times (0.210 - 0.1525) \text{ N}}{3 \times 8.85 \times 10^{-6} \text{ m}^2}$$

$$= 4.33 \times 10^7 \text{ Pa} = 43.3 \text{ MPa}$$

$$\sigma_{w,\max}^c = \frac{nM_{\max} y_C}{\bar{I}_z} = \frac{1 \times 2 \times 10 \times 10^3 \times 1 \times 0.1525 \text{ N}}{20 \times 3 \times 8.85 \times 10^{-6} \text{ m}^2}$$

$$= 5.74 \times 10^6 \text{ Pa} = 5.74 \text{ MPa}$$

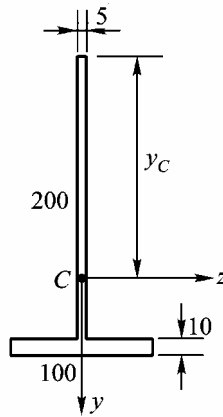


图 11-8

最后，根据公式

$$w = \frac{Fbx}{6lEI}(x^2 - l^2 + b^2)$$

求挠度  $w_C$ 。

这里，

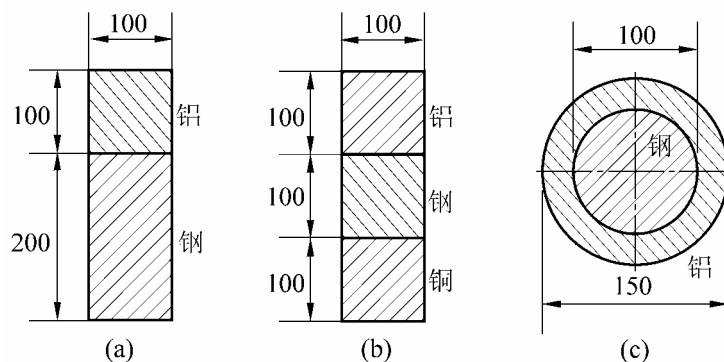
$$x = a = 2\text{m}, \quad b = 1\text{m}, \quad l = 3\text{m}, \quad E = E_s, \quad I = \bar{I}_z.$$

即

$$\begin{aligned} w_C &= \frac{Fba}{6lE_s \bar{I}_z}(a^2 - l^2 + b^2) = \frac{10 \times 10^3 \times 1 \times 2 \times (2^2 - 3^2 + 1^2) \text{ N} \cdot \text{m}^4}{6 \times 3 \times 200 \times 10^9 \times 8.85 \times 10^{-6} \text{ N} \cdot \text{m}^3} \\ &= -2.51 \times 10^{-3} \text{ m} = -2.51 \text{ mm} \quad (\downarrow) \end{aligned}$$

**11-9** 图示截面复合梁，在其纵向对称面内，承受正弯矩  $M = 50 \text{ kN} \cdot \text{m}$  作用。试求梁内各组成部分的最大弯曲正应力。已知钢、铝与铜的弹性模量分别为  $E_{\text{st}} = 210 \text{ GPa}$ ， $E_{\text{al}} = 70 \text{ GPa}$  与  $E_{\text{co}} = 110 \text{ GPa}$ 。





题 11-9 图

(a) 解：以钢为基本材料，模量比为

$$n = \frac{E_{al}}{E_{st}} = \frac{1}{3}$$

等效截面示如图 11-9a，其形心坐标为

$$y_c = \frac{(0.100 \times 0.100 \times 0.050/3 + 0.100 \times 0.200 \times 0.200)m^3}{(0.100 \times 0.100/3 + 0.100 \times 0.200)m^2} = 0.1786m$$

该截面的惯性矩为

$$\begin{aligned} \bar{I}_z = & \left[ \frac{0.100 \times 0.100^3}{12 \times 3} + \frac{1}{3} \times 0.100^2 \times (0.1786 - 0.050)^2 \right. \\ & \left. + \frac{0.100 \times 0.200^3}{12} + 0.100 \times 0.200 \times (0.200 - 0.1786)^2 \right] m^4 = 1.337 \times 10^{-4} m^4 \end{aligned}$$

由此得

$$\sigma_{al,max}^c = \frac{nMy_c}{\bar{I}_z} = \frac{50 \times 10^3 \times 0.1786N}{3 \times 1.337 \times 10^{-4} m^2} = 2.23 \times 10^7 Pa = 22.3 MPa$$

$$\sigma_{st,max}^t = \frac{M(0.300 - y_c)}{\bar{I}_z} = \frac{50 \times 10^3 \times 0.1214N}{1.337 \times 10^{-4} m^2} = 4.54 \times 10^7 Pa = 45.4 MPa$$

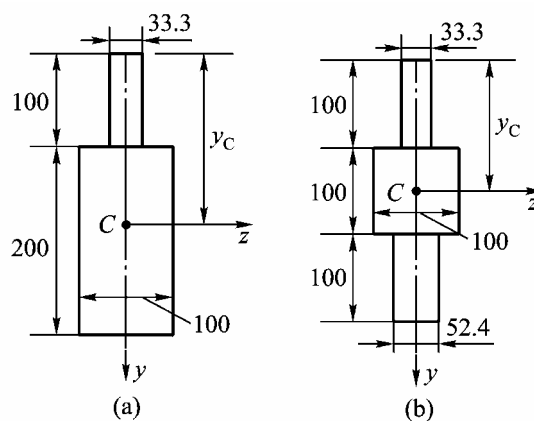


图 11-9

(b) 解：以钢为基本材料，模量比分别为

$$n_1 = \frac{E_{al}}{E_{st}} = \frac{1}{3}$$

$$n_2 = \frac{E_{co}}{E_{st}} = \frac{11}{21}$$

等效截面示如图 11-9b，其形心坐标为

$$y_C = \frac{(0.100 \times 0.100 \times \frac{0.050}{3} + 0.100 \times 0.100 \times 0.150 + 0.100 \times 0.100 \times 0.250 \times \frac{11}{21}) \text{m}^3}{(0.100 \times \frac{0.100}{3} + 0.100 \times 0.100 + 0.100 \times 0.100 \times \frac{11}{21}) \text{m}^2}$$

$$= 0.1603 \text{m}$$

该截面的惯性矩为

$$\begin{aligned} \bar{I}_z = & \left[ \frac{0.100 \times 0.100^3}{12 \times 3} + \frac{0.100^2 \times (0.1603 - 0.050)^2}{3} + \frac{0.100 \times 0.100^3}{12} \right. \\ & \left. + 0.100 \times 0.100 \times (0.1603 - 0.150)^2 + \frac{11 \times 0.100 \times 0.100^3}{12 \times 21} + \frac{11 \times 0.100^2 \times (0.250 - 0.1603)^2}{21} \right] \text{m}^4 \\ & = 9.92 \times 10^{-5} \text{m}^4 \end{aligned}$$

由此得

$$\sigma_{al,max}^c = \frac{n_1 M y_C}{\bar{I}_z} = \frac{50 \times 10^3 \times 0.1603 \text{N}}{3 \times 9.92 \times 10^{-5} \text{m}^2} = 2.69 \times 10^7 \text{Pa} = 26.9 \text{MPa}$$

$$\sigma_{st,max}^c = \frac{M(y_C - 0.100)}{\bar{I}_z} = \frac{50 \times 10^3 \times 0.0603 \text{N}}{9.92 \times 10^{-5} \text{m}^2} = 3.04 \times 10^7 \text{Pa} = 30.4 \text{MPa}$$

$$\sigma_{co,max}^t = \frac{n_2 M (0.300 - y_C)}{\bar{I}_z} = \frac{11 \times 50 \times 10^3 \times 0.1397 \text{N}}{21 \times 9.92 \times 10^{-5} \text{m}^2} = 3.69 \times 10^7 \text{Pa} = 36.9 \text{MPa}$$

(c) 解：根据

$$M = M_{st} + M_{al}$$

及

$$\frac{M_{st}}{E_{st} I_{st}} = \frac{M_{al}}{E_{al} I_{al}}$$

得

$$M_{st} = 0.4248 M$$

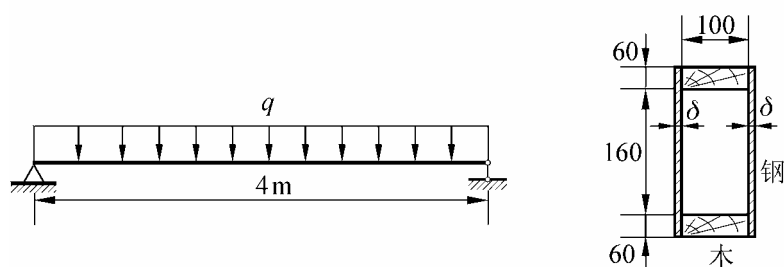
$$M_{al} = 0.5752 M$$

由此得

$$\sigma_{al,max} = \frac{0.5752 \times 50 \times 10^3 \times 64 \times 0.075}{\pi(0.150^4 - 0.100^4)} \text{ Pa} = 1.082 \times 10^8 \text{ Pa} = 108.2 \text{ MPa}$$

$$\sigma_{st,max} = \frac{0.4248 \times 50 \times 10^3 \times 32}{\pi \times 0.100^3} \text{ Pa} = 2.16 \times 10^8 \text{ Pa} = 216 \text{ MPa}$$

**11-10** 图示简支梁, 承受均布载荷作用, 该梁由木材与加强钢板组成。已知载荷集度  $q = 40 \text{ kN/m}$ , 钢与木的弹性模量分别为  $E_s = 200 \text{ GPa}$  与  $E_w = 10 \text{ GPa}$ , 许用应力分别为  $[\sigma_s] = 160 \text{ MPa}$  与  $[\sigma_w] = 10 \text{ MPa}$ , 试确定钢板厚度。



题 11-10 图

解:

$$M_{\max} = \frac{1}{8} q l^2 = \frac{1}{8} \times 40 \times 10^3 \times 4^2 \text{ N} \cdot \text{m} = 8 \times 10^4 \text{ N} \cdot \text{m}$$

$$I_s = 2 \times \frac{\delta(0.280)^3}{12} \text{ m}^4 = 3.659 \times 10^{-3} \delta \text{ m}^4$$

$$I_w = 2 \times \left( \frac{0.100 \times 0.060^3}{12} + 0.100 \times 0.060 \times 0.110^2 \right) \text{ m}^4 = 1.488 \times 10^{-4} \text{ m}^4$$

$$\sigma_s = \frac{M_{\max} E_s y_{\max}}{E_s I_s + E_w I_w} = \frac{8 \times 10^4 \times 200 \times 10^9 \times 0.140}{200 \times 10^9 \times 3.659 \times 10^{-3} \delta + 10 \times 10^9 \times 1.488 \times 10^{-4}} \text{ Pa} \leq 160 \times 10^6 \text{ Pa}$$

由此得

$$\delta = 0.0171 \text{ m} = 17.1 \text{ mm}$$

又

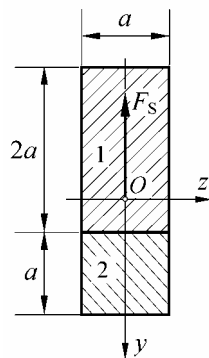
$$\sigma_w = \frac{M_{\max} E_w y_{\max}}{E_s I_s + E_w I_w} = \frac{8 \times 10^4 \times 10 \times 10^9 \times 0.140}{200 \times 10^9 \times 3.659 \times 10^{-3} \delta + 10 \times 10^9 \times 1.488 \times 10^{-4}} \text{ Pa} \leq 10 \times 10^6 \text{ Pa}$$

由此得

$$\delta = 0.01327 \text{ m} = 13.27 \text{ mm}$$

结论: 确定钢板厚度  $\delta = 17.1 \text{ mm}$ 。

**11-12** 图示截面复合梁, 由弹性模量分别为  $E_1$  与  $E_2$  的两种材料制成, 且  $E_2 = 2E_1$ 。试画横截面上的弯曲切应力分布图, 并求最大弯曲切应力。



题 11-12 图

解：1. 确定中性轴位置

等效截面如图 11-12 所示，取  $z_1$  为参考轴，  
得到

$$y_c = \frac{2a\left(\frac{a}{2}\right) \cdot \left(a + \frac{a}{2}\right)}{a^2 + 2a\left(\frac{a}{2}\right)} = \frac{3}{4}a$$

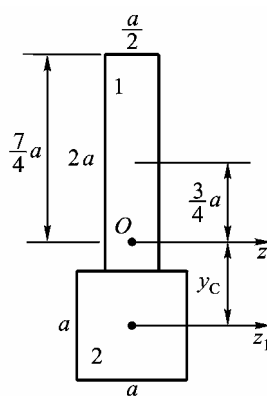


图 11-12

2. 计算  $\bar{I}_z$  与  $S_{z,\max}$

由图示等效截面可得

$$\bar{I}_z = \frac{\left(\frac{a}{2}\right)(2a)^3}{12} + a^2\left(\frac{3a}{4}\right)^2 + \frac{a^4}{12} + a^2\left(\frac{3a}{4}\right)^2 = \frac{37}{24}a^4$$

$$S_{z,\max} = \frac{7a}{4}\left(\frac{a}{2}\right)\left(\frac{7a}{8}\right) = \frac{49}{64}a^3$$

3. 计算等效截面的  $\bar{\tau}_{\max}$

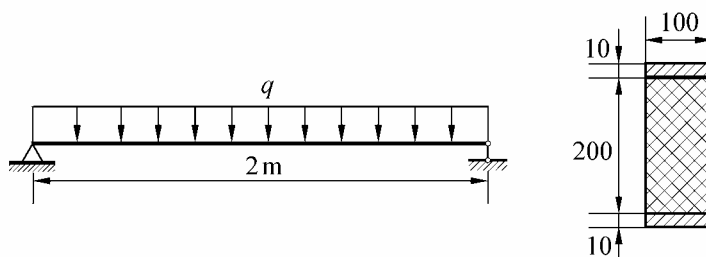
$$\bar{\tau}_{\max} = \frac{F_S S_{z\max}}{\bar{I}_z \left(\frac{a}{2}\right)} = \frac{147 F_S}{148 a^2}$$

4. 求真实的  $\tau_{\max}$

中性轴处实际受剪宽度为  $a$ ，故有

$$\tau_{\max} = \frac{1}{2} \bar{\tau}_{\max} = \frac{147 F_S}{296 a^2} = 0.497 \frac{F_S}{a^2}$$

**11-13** 图示夹层简支梁，承受集度为  $q=50 \text{ kN/m}$  的均布载荷作用。试求梁内的最大弯曲正应力与最大弯曲切应力。



题 11-13 图

解：1. 求最大弯矩  $M$  和最大剪力  $F_S$

$$M = \frac{1}{8} q l^2$$

$$F_S = \frac{1}{2} q l$$

2. 计算  $\sigma_{\max}$

参看书中国 11-22，有

$$I_{fz} = \frac{b(h_0^3 - h^3)}{12}$$

$$\sigma_{\max} = \frac{M h_0}{2 I_{fz}} = \frac{3 q l^2 h_0}{4 b (h_0^3 - h^3)} = \frac{3 \times 50 \times 10^3 \times 2^2 \times 0.220 \text{ N} \cdot \text{m}^2}{4 \times 0.100 \times (0.220^3 - 0.200^3) \text{ m}^4}$$

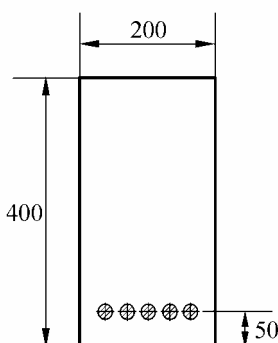
$$= 1.246 \times 10^8 \text{ Pa} = 124.6 \text{ MPa}$$

3. 计算  $\tau_{\max}$

$$\tau_{\max} = \frac{F_S}{bh} = \frac{q l}{2 b h} = \frac{50 \times 10^3 \times 2 \text{ N}}{2 \times 0.100 \times 0.200 \text{ m}^2} = 2.50 \times 10^6 \text{ Pa} = 2.50 \text{ MPa}$$

**11-14** 一钢筋混凝土梁的横截面如图所示，并承受正弯矩  $M = 120 \text{ kN} \cdot \text{m}$  作用。试求钢筋横截面上的拉应力以及混凝土受压区的最大压应力。钢筋与混凝土的弹性模量分别为  $E_s = 200$

GPa 与  $E_c=25$  GPa , 钢筋的直径为  $d = 25\text{mm}$ 。



题 11-14 图

解：参看书中图 11-24 , 其中  $d$  换成  $D$ 。

1 . 计算  $n$  ,  $D$  和  $A_s$

$$n = \frac{E_s}{E_c} = \frac{200\text{GPa}}{25\text{GPa}} = 8$$

$$D = (0.400 - 0.050) \text{ m} = 0.350 \text{ m}$$

$$A_s = \frac{\pi d^2}{4} \times 5 = \left( \frac{\pi \times 0.025^2}{4} \text{ m}^2 \right) \times 5 = 0.002454 \text{ m}^2$$

2 . 求  $x$

由

$$bx^2 + 2nA_s x - 2nA_s D = 0$$

即由

$$(0.200x^2 + 16 \times 0.002454x - 16 \times 0.002454 \times 0.350) \text{ m}^3 = 0$$

得

$$x = 0.1818 \text{ m}$$

3 . 求  $\bar{I}_z$

$$\bar{I}_z = nA_s(D-x)^2 + \frac{bx^3}{3} = [8 \times 0.002454 \times (0.350 - 0.1818)^2 + \frac{0.200}{3} \times 0.1818^3] \text{ m}^4$$

$$= 9.561 \times 10^{-4} \text{ m}^4$$

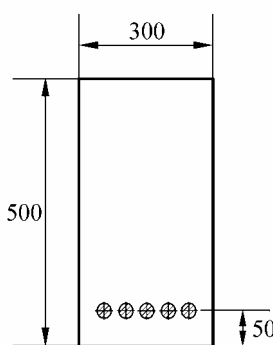
4 . 求  $\sigma_s$  及  $\sigma_{c,\max}$

$$\sigma_s = \frac{nM(D-x)}{\bar{I}_z} = \frac{[8 \times 120 \times 10^3 \times (0.350 - 0.1818)] \text{ N} \cdot \text{m}^2}{9.561 \times 10^{-4} \text{ m}^4}$$

$$=1.689 \times 10^8 \text{ Pa} = 168.9 \text{ MPa}$$

$$\sigma_{c,\max} = \frac{Mx}{\bar{I}_z} = \frac{(120 \times 10^3 \times 0.1818) \text{ N} \cdot \text{m}^2}{9.561 \times 10^{-4} \text{ m}^4} = 2.28 \times 10^7 \text{ Pa} = 22.8 \text{ MPa}$$

**11-15** 一钢筋混凝土梁的横截面如图所示, 并承受正弯矩  $M$  作用。试求该弯矩的许用值  $[M]$ 。钢筋与混凝土的弹性模量分别为  $E_s=200 \text{ GPa}$  与  $E_c=20 \text{ GPa}$ , 钢筋的许用应力  $[\sigma_s]=135 \text{ MPa}$ , 混凝土的许用压应力  $[\sigma_c]=9 \text{ MPa}$ , 钢筋的总面积  $A_s=896 \text{ mm}^2$ 。



题 11-15 图

解：参看书图中图 11-24。

1. 计算  $n$  和  $d$

$$n = \frac{E_s}{E_c} = 10$$

$$d = (0.500 - 0.050) \text{ m} = 0.450 \text{ m}$$

2. 求  $x$

由

$$bx^2 + 2nA_sx - 2nA_sd = 0$$

即由

$$(0.300x^2 + 20 \times 896 \times 10^{-6}x - 20 \times 896 \times 10^{-6} \times 0.450) \text{ m}^3 = 0$$

得

$$x = 0.1368 \text{ m}$$

3. 求  $\bar{I}_z$

$$\bar{I}_z = nA_s(d-x)^2 + \frac{bx^3}{3} = 1.135 \times 10^{-3} \text{ m}^4$$

4. 求  $[M]$

由

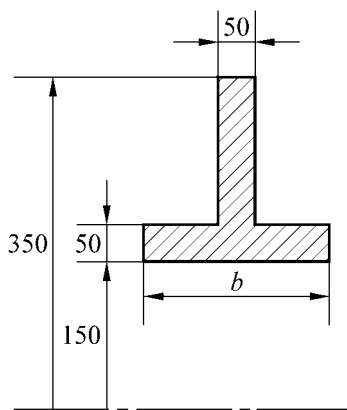
$$[M]_1 = \frac{[\sigma_s] \bar{I}_z}{n(d-x)} = \frac{(135 \times 10^6 \times 1.135 \times 10^{-3}) \text{N} \cdot \text{m}^2}{10 \times 0.3132 \text{m}} = 4.89 \times 10^4 \text{N} \cdot \text{m} = 48.9 \text{kN} \cdot \text{m}$$

$$[M]_2 = \frac{[\sigma_c] \bar{I}_z}{x} = \frac{(9 \times 10^6 \times 1.135 \times 10^{-3}) \text{N} \cdot \text{m}^2}{0.1368 \text{m}} = 7.47 \times 10^4 \text{N} \cdot \text{m} = 74.7 \text{kN} \cdot \text{m}$$

得

$$[M] = 48.9 \text{kN} \cdot \text{m}$$

**11-17** 一圆环形曲杆的截面如图所示，并处于纯弯状态。试问：如欲使最大弯曲拉应力与最大弯曲压应力的数值相等，则截面内侧宽度  $b$  应取何值。



题 11-17 图

解：设截面内、外侧的曲率半径分别为  $\rho_2$  和  $\rho_1$ ，中性层至内、外侧的距离分别为  $y_2$  和  $y_1$ ，依题意应有

$$\frac{My_1}{\rho_1 S_z} = \frac{My_2}{\rho_2 S_z}$$

即

$$\frac{y_1}{y_2} = \frac{\rho_1}{\rho_2} = \frac{0.350 \text{m}}{0.150 \text{m}} = \frac{7}{3}$$

由于

$$y_1 + y_2 = 0.200 \text{m}$$

故有

$$y_1 = 0.140 \text{m}, \quad y_2 = 0.060 \text{m}$$

由此得中性层的曲率半径为

$$r = (0.150 + y_2) \text{m} = 0.210 \text{m}$$

由于

$$A = (0.050 \times 0.150 + 0.050b) \text{m}^2 = (0.00750 + 0.050b) \text{m}^2$$

$$\int_A \frac{dA}{\rho} = \int_{0.150}^{0.200} \frac{bd\rho}{\rho} + \int_{0.200}^{0.350} \frac{50d\rho}{\rho} = (0.2877b + 0.02798) \text{m}$$

故

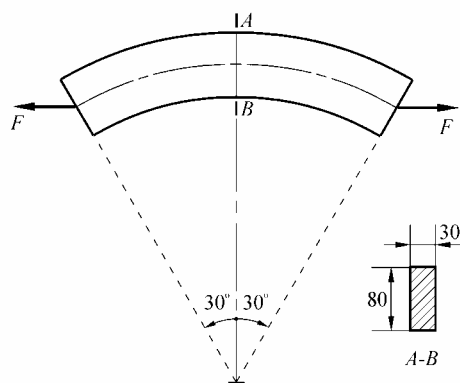


$$r = \frac{A}{\int_A \frac{dA}{\rho}} = \frac{(0.00750 + 0.050b)\text{m}^2}{(0.2877b + 0.02798)\text{m}} = 0.210\text{m}$$

由此得

$$b = 0.1559\text{m} = 155.9\text{mm}$$

**11-19** 图示曲杆，轴线的半径  $R = 750\text{ mm}$ ，载荷  $F = 30\text{ kN}$ 。试计算横截面  $AB$  上的最大正应力。



题 11-19 图

解：由于

$$\frac{0.750}{0.040} = 18.75 > 10$$

故该曲杆属于小曲率杆。

截面  $AB$  上的内力有

$$F_N = 30\text{kN}$$

$$M = FR(1 - \cos 30^\circ) = 3.014\text{ kN} \cdot \text{m}$$

由此可得

$$\begin{aligned} \sigma_{\max} &= \frac{M}{W} + \frac{F_N}{A} = \frac{6 \times 3.014 \times 10^3 \text{ N} \cdot \text{m}}{0.030 \times 0.080^2 \text{ m}^3} + \frac{30 \times 10^3 \text{ N}}{0.030 \times 0.080 \text{ m}^2} \\ &= 1.067 \times 10^8 \text{ Pa} = 106.7 \text{ MPa} \end{aligned}$$