

# 材料力学试题

(总分：100 分；时间：150 分钟)

## 第 1 题

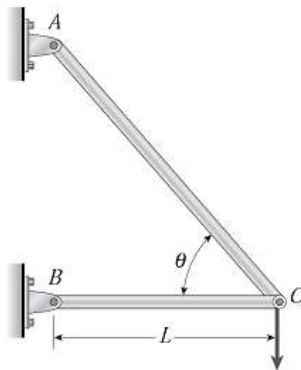
等直圆柱 AB 的长度为  $L$ ，直径为  $D$ ，材料弹性模量为  $E$ ，泊松比  $\nu$ ，剪切屈服应力为  $\tau_s$ ，自重不计。该圆柱 A 端固定，B 端承受扭矩  $M_T$  的作用，使该圆柱外表面最大切应力达到 50% 的剪切屈服应力。(10 分)

(1) 求作用于圆柱上的扭矩  $M_T$ ；(5 分)

(2) 应用第三强度理论，求在该圆柱 B 端同时最大施加多大的轴向拉伸应力而不产生屈服。(5 分)

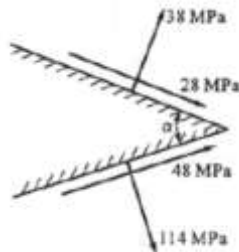
## 第 2 题

图示杆系中，AC 和 BC 两个杆的材料相同，C 端受竖直向下的力  $F$  作用，BC 杆长度为  $l$ ，AC 杆长度取决于夹角  $\theta$ ，不计自重，且两杆的抗拉和抗压许用应力相同，均为  $[\sigma]$ ，求为使杆系使用材料最省时的夹角  $\theta$  的值和横截面比值。(10 分)



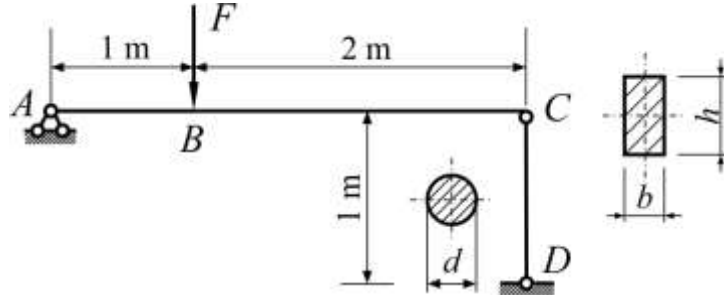
## 第 3 题

已知平面应力状态下某点处的两个截面上的应力如图所示，试利用应力圆求解该点处的主应力值和主平面方位，并求出两截面间的夹角  $\alpha$  值。(10 分)



### 第 4 题

图示结构中，梁 AC 和杆 CD 的材料相同，自重不计，A 处简支，C 和 D 处均球铰连接，B 点受集中载荷  $F$ 。已知  $d=20\text{ mm}$ ， $b=100\text{ mm}$ ， $h=180\text{ mm}$ ， $E=200\text{ GPa}$ ， $\sigma_a=235\text{ MPa}$ ， $\sigma_b=400\text{ MPa}$ ，强度安全因数  $n=2$ ，稳定安全因数  $n_{st}=3$ ，试校核该结构在 B 点处的许可荷载。（10 分）

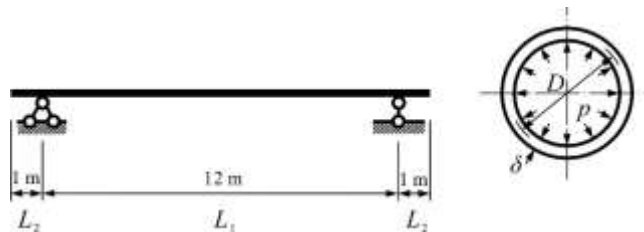


### 第 5 题

长度为  $L$  直径为  $d$  的竖直等截面圆杆 AB，惯性矩为  $I$ ，弯曲截面系数为  $W$ ，底端 A 处固定，B 端自由，在 C 点处受到质量为  $m$  的物体（重量为  $mg$ ）的水平冲击，冲击接触时的物体的速度为  $v_0$ ，AC 长度为  $l$ ，试求杆 AB 的危险点的冲击应力。（15 分）

### 第 6 题

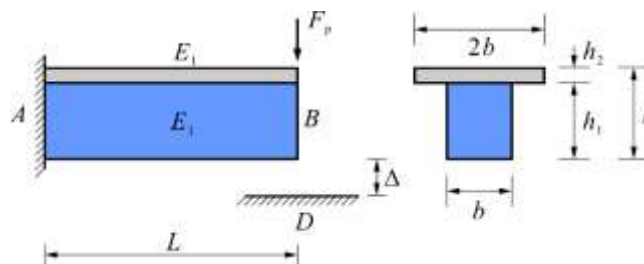
一输气管支撑情况如图所示，管的平均直径  $D=1\text{ m}$ ，壁厚  $\delta=30\text{ mm}$ ，材料为钢，密度  $\rho=7.80 \times 10^3\text{ kg/m}^3$ ，许用应力  $[\sigma]=100\text{ MPa}$ ，试按第三强度理论计算管的许可压强。（15 分）



### 第 7 题

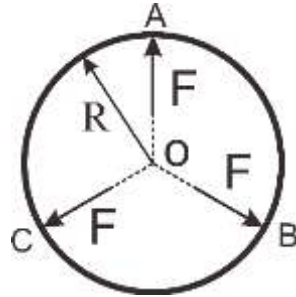
某 T 形截面悬臂梁 AB，弹性模量为  $E_1$ ，A 端固定，B 端自由，梁长度为  $L$ ，截面如图所示。平面 D 距离 B 端下表面的高度为  $\Delta$ ，在 B 端作用铅垂向下的载荷  $F_P$ 。不考虑各部分自重。（15 分）

- (1) 求组合截面中性轴的位置；（5 分）
- (2) 求使梁 B 端下表面刚好接触平面 D 所需的力  $F_P$ ；（7 分）
- (3) 计算此时梁 AB 的最大切应力值。（3 分）



**第 8 题**

半径为  $R$  的圆环，内侧受等圆心角( $120^\circ$ )的三个径向力  $F$  作用，圆环材料为线弹性，弯曲刚度  $EI$ ，试求圆环径向截面上的最大弯矩以及径向力  $F$  作用点处的径向位移。(15 分)



1. 等直圆柱 AB 的长度为  $L$ ，直径为  $D$ ，材料弹性模量为  $E$ ，泊松比  $\nu$ ，剪切屈服应力为  $\tau_s$ ，自重不计。该圆柱 A 端固定，B 端承受扭矩  $M_T$  的作用，使该圆柱外表面最大切应力达到 50% 的剪切屈服应力。（10 分）

(1) 求作用于圆柱上的扭矩  $M_T$ ；（5 分）

(2) 应用第三强度理论，求在该圆柱 B 端同时最大施加多大的轴向拉伸应力而不产生屈服。（5 分）

解：(1) 由圆柱扭转剪切应力公式可得：

$$\tau = \frac{M_T}{W_p} = \frac{M_T}{\frac{\pi D^3}{16}} = \frac{\tau_s}{2} \quad (3 \text{ 分})$$

因此，可得 B 端扭矩：

$$M_T = \frac{\pi D^3}{32} \tau_s \quad (2 \text{ 分})$$

(2) 在圆柱外表面有最大应力，在剪切和轴向拉伸作用下，平面应力状态的主应力为：

$$\begin{cases} \sigma_1 = \frac{\sigma}{2} + \frac{1}{2} \sqrt{\sigma^2 + 4\tau^2} \\ \sigma_2 = 0 \\ \sigma_3 = \frac{\sigma}{2} - \frac{1}{2} \sqrt{\sigma^2 + 4\tau^2} \end{cases} \quad (2 \text{ 分})$$

根据第三强度理论，有：

$$\tau_{\max} = \frac{\sigma_1 - \sigma_3}{2} = \frac{1}{2} \sqrt{\sigma^2 + 4\tau^2} \quad (2 \text{ 分})$$

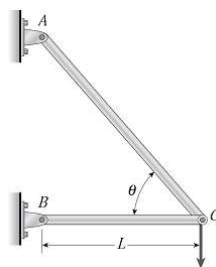
屈服临界条件：

$$\tau_{\max} = \tau_s \quad (0)$$

结合以上式子，可得临界拉伸应力为：

$$\sigma = \sqrt{3} \tau_s \quad (1 \text{ 分})$$

2. 图示杆系中，AC 和 BC 两个杆的材料相同，C 端受竖直向下的力  $F$  作用，BC 杆长度为  $l$ ，AC 杆长度取决于夹角  $\theta$ ，不计自重，且两杆的抗拉和抗压许用应力相同，均为  $[\sigma]$ ，求为使杆系使用材料最省时的夹角  $\theta$  的值和横截面比值。（10 分）



解：假设 AC 和 BC 的轴力分别为  $F_{N1}$  和  $F_{N2}$ ，C 点处平衡条件为：

$$\begin{aligned} \sum F_x = 0, \quad F_{N2} - F_{N1} \cos \theta = 0 \\ \sum F_y = 0, \quad F_{N1} \sin \theta - F = 0 \end{aligned} \quad (2 \text{ 分})$$

因此

$$F_{N1} = \frac{F}{\sin \theta}, \quad F_{N2} = F \cot \theta \quad (1 \text{ 分})$$

当两个杆同时达到许用应力值，即

$$\sigma_1 = \frac{F_{N1}}{A_1} = [\sigma], \quad \sigma_2 = \frac{F_{N2}}{A_2} = [\sigma] \quad (1 \text{ 分})$$

则截面面积为

$$A_1 = \frac{F}{\sin \theta [\sigma]}, \quad A_2 = \frac{F \cot \theta}{[\sigma]} \quad (1 \text{ 分})$$

两个杆的体积

$$\begin{aligned} V = A_1 L_1 + A_2 L_2 &= \frac{Fl}{\sin \theta [\sigma] \cos \theta} + \frac{Fl \cos \theta}{\sin \theta [\sigma]} \\ &= \frac{Fl}{[\sigma]} (\tan \theta + 2 \cot \theta) \end{aligned} \quad (1 \text{ 分})$$

材料最省，即对  $V$  求极值

$$\frac{dV}{d\theta} = \frac{Fl}{[\sigma]} \left( \frac{1}{\cos^2 \theta} - \frac{2}{\sin^2 \theta} \right) = \frac{Fl}{[\sigma]} \frac{\sin^2 \theta - 2 \cos^2 \theta}{\sin^2 \theta \cos^2 \theta} = 0 \quad (2 \text{ 分})$$

因此有

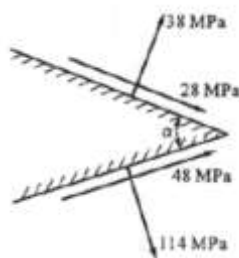
$$\sin^2 \theta = 2 \cos^2 \theta \quad (0)$$

所以

$$\tan \theta = \sqrt{2}, \quad \theta = 54.7^\circ \quad (1 \text{ 分})$$

$$A_1 / A_2 = \sqrt{3} \quad (1 \text{ 分})$$

3. 已知平面应力状态下某点处的两个截面上的应力如图所示，试利用应力圆求解该点处的主应力值和主平面方位，并求出两截面间的夹角  $\alpha$  值。（10 分）



解：两个斜面上的坐标面应力为 A(38, 28)和 B(114, 48)，使用应力圆方法作图，AB 中点 C 为圆心，则

$$\sqrt{(x-38)^2 + (0-28)^2} = \sqrt{(x-114)^2 + (0+48)^2} \quad (2 \text{ 分})$$

可解得  $x = 86$ ，即圆心坐标 (86, 0)

应力圆半径：

$$r = \sqrt{(86-38)^2 + (0-28)^2} = 55.57 \quad (1 \text{ 分})$$

因此，主应力为

$$\sigma_1 = x + r = 141.57 \text{ MPa} \quad (2 \text{ 分})$$

$$\sigma_2 = x - r = 30.43 \text{ MPa}$$

主方向角

$$\tan 2\alpha_2 = \frac{28}{48} \quad (1 \text{ 分})$$

因此上斜面 A 与中间主应力平面间夹角为：

$$\alpha_2 = 15.13^\circ \quad ()$$

所以主方向角为  $30.26^\circ$ ；

两截面间夹角

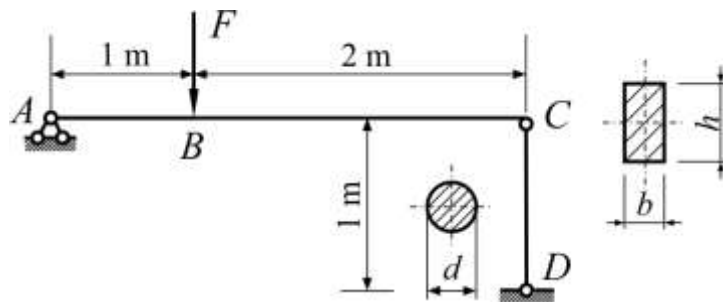
$$2\alpha = [180^\circ - (90^\circ - 2\alpha_2)] + 2\alpha_2 = 90^\circ + 4\alpha_2 \quad (1 \text{ 分})$$

所以夹角  $\alpha = 75.26^\circ$  (估算结果约为  $75^\circ$ )

本题需要画出应力圆图

(3 分)

4. 图示结构中，梁 AC 和杆 CD 的材料相同，自重不计，A 处简支，C 和 D 处均球铰连接，B 点受集中载荷  $F$ 。已知  $d = 20 \text{ mm}$ ， $b = 100 \text{ mm}$ ， $h = 180 \text{ mm}$ ， $E = 200 \text{ GPa}$ ， $\sigma_a = 235 \text{ MPa}$ ， $\sigma_b = 400 \text{ MPa}$ ，强度安全因数  $n = 2$ ，稳定安全因数  $n_{st} = 3$ ，试校核该结构在 B 点处的许可荷载。(10 分)



解：杆 CD 受压力： $F_{CD} = F/3$ ，梁 AC 中最大弯矩： $M_B = 2F/3$ ；

对于梁 AC，有

$$\sigma = \frac{M_B}{W} = \frac{4F}{bh^2} \leq \frac{\sigma_a}{n} \quad (1 \text{ 分})$$

因此

$$F \leq \frac{\sigma_a b h^2}{4n} = \frac{235 \times 10^6 \times 100 \times 180^2 \times 10^{-9}}{4 \times 2} = 95175 \text{ N} \quad (2 \text{ 分})$$

对于压杆 CD

$$\lambda = \frac{\mu l}{i} = 200 > \lambda_p \quad (1 \text{ 分})$$

$$F_{cr} = \frac{\pi^2 EI}{l^2} = \frac{\pi^2 E \pi d^4}{64 l^2} = 15.5 \text{ kN} \quad (3 \text{ 分})$$

梁平衡，有  $F = 3 F_{CD} = 3 F_{cr}$ ，因此

$$[F]_{st} = \frac{3 F_{cr}}{n_{st}} = 15.5 \text{ kN} \quad (1 \text{ 分})$$

因此，考虑到压杆稳定，许可荷载为 15.5 kN。 (1 分)

**5.** 长度为  $L$  直径为  $d$  的竖直等截面圆杆 AB，惯性矩为  $I$ ，弯曲截面系数为  $W$ ，底端 A 处固定，B 端自由，在 C 点处受到质量为  $m$  的物体（重量为  $mg$ ）的水平冲击，冲击接触时的物体的速度为  $v_0$ ，AC 长度为  $l$ ，试求杆 AB 的危险点的冲击应力。（15 分）

**解：** 冲击物动能

$$E_k = \frac{1}{2} m v_0^2 \quad (2 \text{ 分})$$

假设杆在 C 点的冲击力为  $F$ ，冲击挠度为  $\Delta$ ，由悬臂梁自由端受集中载荷模型可得

$$\Delta = \frac{F l^3}{3EI} \quad (2 \text{ 分})$$

因此，杆的应变能

$$V_\varepsilon = \frac{1}{2} F \Delta = \frac{1}{2} \left( \frac{3EI}{l^3} \right) \Delta^2 \quad (2 \text{ 分})$$

由机械能守恒， $E_k = V_\varepsilon$ ，可得

$$\Delta = \sqrt{m v_0^2 \left( \frac{l^3}{3EI} \right)} = \sqrt{\frac{v_0^2}{g} \left( \frac{m g l^3}{3EI} \right)} \quad (3 \text{ 分})$$

重量  $mg$  产生的静挠度

$$\Delta_{st} = \frac{m g l^3}{3EI} \quad (1 \text{ 分})$$

因此

$$\Delta = \Delta_{st} \sqrt{\frac{v_0^2}{g \Delta_{st}}} \quad (1 \text{ 分})$$

因此，动荷因数

$$K = \frac{\Delta}{\Delta_{st}} = \sqrt{\frac{v_0^2}{g\Delta_{st}}} \quad (2 \text{ 分})$$

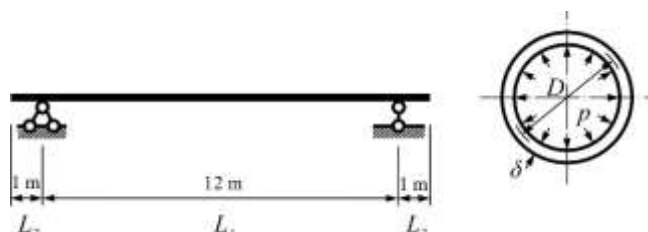
C 点处，外边缘为危险点，冲击物重量引起的静应力为

$$\sigma_{st} = \frac{M_{max}}{W} = \frac{mgl}{W} \quad (1 \text{ 分})$$

因此，危险点处冲击应力

$$\sigma = K\sigma_{st} = \sqrt{\frac{v_0^2}{g\Delta_{st}}} \frac{mgl}{W} \quad (1 \text{ 分})$$

6. 一输气管支撑情况如图所示，管的平均直径  $D = 1 \text{ m}$ ，壁厚  $\delta = 30 \text{ mm}$ ，材料为钢，密度  $\rho = 7.80 \times 10^3 \text{ kg/m}^3$ ，许用应力  $[\sigma] = 100 \text{ MPa}$ ，试按第三强度理论计算管的许可压强。(15 分)



解：由于要考虑自重，因此这是一个拉伸与弯曲的组合变形

设内压为  $p$ ，内压引起环向拉应力，自重是均布荷载，因此危险截面位于跨度中点的截面，最大弯矩为

$$M_{max} = \frac{\rho g A L_1^2}{8} - \frac{\rho g A L_2^2}{2} = 126.2 \times 10^3 \text{ N} \cdot \text{m} \quad (4 \text{ 分})$$

危险点位于跨度中点截面的上下边缘处，弯曲正应力

$$\sigma_x = \mp \frac{M_{max}}{I_z} y_{max} = \mp 5.52 \times 10^6 \text{ Pa} \quad (3 \text{ 分})$$

环向拉应力

$$\sigma_t = \frac{pD}{2\delta} = \frac{100p}{6} \quad (3 \text{ 分})$$

许可压强计算：

应用第三强度理论，危险点在跨度中点截面的上边缘，主应力为

$$\sigma_1 = \sigma_t, \quad \sigma_2 = 0, \quad \sigma_3 = -\sigma_x \quad (1 \text{ 分})$$

由第三强度理论，有

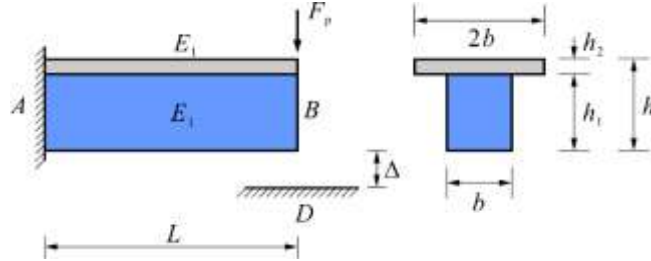
$$\sigma_{r3} = \sigma_1 - \sigma_3 = \frac{100p}{6} + 5.52 \times 10^6 \text{ Pa} \leq [\sigma] \quad (2 \text{ 分})$$

所以

$$[p] = 5.67 \text{ MPa} \quad (2 \text{ 分})$$



7. 某 T 形截面悬臂梁 AB，弹性模量为  $E_1$ ，A 端固定，B 端自由，梁长度为  $L$ ，截面如图所示。平面 D 距离 B 端下表面的高度为  $\Delta$ ，在 B 端作用铅垂向下的载荷  $F_P$ 。不考虑各部分自重。（15 分）



- (1) 求组合截面中性轴的位置；（5 分）
- (2) 求使梁 B 端下表面刚好接触平面 D 所需的力  $F_P$ ；（7 分）
- (3) 计算此时梁 AB 的最大切应力值。（3 分）

解：（1）截面形心位置

$$y_c = \frac{\int_A y dA}{A} = \frac{\frac{h_1^2 b}{2} + 2bh_2 \left( h_1 + \frac{h_2}{2} \right)}{h_1 b + 2bh_2} = 0.592h_1 \quad (5 \text{ 分})$$

（2）根据等效的 T 形截面梁，计算其惯性矩，使用平行移轴公式和叠加原理

$$\begin{aligned} I_z &= \frac{bh_1^3}{12} + bh_1 \left[ (0.592 - 0.5)h_1 \right]^2 + \frac{2bh_2^3}{12} + 2bh_2 \left[ (1 - 0.592)h_1 + 0.5h_2 \right]^2 \\ &= (0.083 + 0.008)bh_1^3 + 0.167b(0.1)^3 h_1^3 + 0.2bh_2^3 (0.458)^2 \\ &= 0.133bh_1^3 \end{aligned} \quad (4 \text{ 分})$$

由悬臂梁端部集中载荷挠度公式，有

$$\Delta = \frac{F_P L^3}{3E_1 I_z} \quad (2 \text{ 分})$$

因此，铅垂力为

$$F_P = \frac{3E_1 I_z \Delta}{L^3} = \frac{0.4E_1 bh_1^3 \Delta}{L^3} \quad (1 \text{ 分})$$

（3）最大切应力

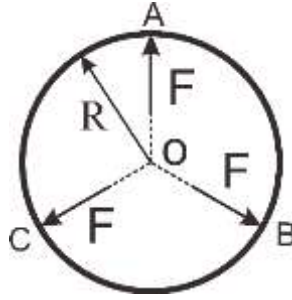
以截面形心的位置为中性轴，则梁 AB 的上下表面的相对位置为  $h_1 - y_c$  和  $-y_c$ ，因此梁 AB 的切应力计算公式

$$\begin{aligned} \tau &= \frac{F_S S}{bI_z} = \frac{F_S}{bI_z} \left[ b(y_c - y) \left( y + \frac{1}{2}(y_c - y) \right) \right] \\ &= \frac{F_S}{2I_z} (y_c^2 - y^2) = \frac{3E_1 \Delta}{2L^3} (y_c^2 - y^2) \end{aligned} \quad (2 \text{ 分})$$

由该公式可以得到最大切应力

$$\tau_{\max} = \tau|_{y=y_c} = 0.53 \frac{E_1 h_1^2 \Delta}{L^3} \quad (1 \text{ 分})$$

8. 半径为  $R$  的圆环，内侧受等圆心角( $120^\circ$ )的三个径向力  $F$  作用，圆环材料为线弹性，弯曲刚度  $EI$ ，试求圆环径向截面上的最大弯矩以及径向力  $F$  作用点处的径向位移。(15 分)



解：利用对称性，取弧 AB 段的一半 AD 进行研究（D 为弧 AB 中点），在截面 D 处存在轴向力  $F_N$  和弯矩  $M_D$ ，而剪力为 0，根据受力平衡，先求轴向力

$$\sum F_y = 0, \quad F/2 - F_N \sin \frac{\pi}{3} = 0 \quad (1 \text{ 分})$$

因此轴向力

$$F_N = \frac{F}{\sqrt{3}} \quad (1 \text{ 分})$$

截面 D 处转角为 0，根据卡式定理，有

$$\begin{aligned} \theta_D &= \int_s \frac{M}{EI} \frac{\partial M}{\partial M_D} ds = \int_0^{\pi/3} \frac{F_N R (1 - \cos \theta) - M_D}{EI} (-1) (R d\theta) \\ &= \frac{\pi R}{3EI} M_D - \frac{FR^2}{\sqrt{3}EI} \left( \frac{\pi}{3} - \frac{\sqrt{3}}{2} \right) = 0 \end{aligned} \quad (4 \text{ 分})$$

因此，D 处截面弯矩为

$$M_D = \left( \frac{1}{\sqrt{3}} - \frac{3}{2\pi} \right) FR \quad (2 \text{ 分})$$

求截面最大弯矩：

AD 段任意截面的弯矩表达式

$$M = \frac{F}{\sqrt{3}} R (1 - \cos \theta) - M_D = \left( \frac{3}{2\pi} - \frac{\cos \theta}{\sqrt{3}} \right) FR \quad (3 \text{ 分})$$

因此，由上式可判断  $M_D$  为极值点，而最大值在 A 处：

$$M_{\max} = M_A = \left( \frac{3}{2\pi} - \frac{1}{2\sqrt{3}} \right) FR \quad (1 \text{ 分})$$

径向力  $F$  作用点处的径向位移：

$$\begin{aligned}
\Delta_A &= \int_s \frac{M}{EI} \frac{\partial M}{\partial F} ds = 2 \int_0^{\pi/3} \frac{\left(\frac{3}{2\pi} - \frac{\cos\theta}{\sqrt{3}}\right) FR}{EI} R \left(\frac{3}{2\pi} - \frac{\cos\theta}{\sqrt{3}}\right) (Rd\theta) \\
&= \frac{2FR^3}{EI} \int_0^{\pi/3} \left(\frac{3}{2\pi} - \frac{\cos\theta}{\sqrt{3}}\right)^2 d\theta \quad (3 \text{ 分}) \\
&= \left(\frac{\pi}{9} + \frac{\sqrt{3}}{12} - \frac{3}{2\pi}\right) \frac{FR^3}{EI}
\end{aligned}$$