2017 材料力学 835 参考答案

- 一. 1.由静力平衡以及弯矩方程可知: Σ Fy=0 Fby+Fcy=0; Σ Mb=0 P × $\sqrt{2}/2-\sqrt{2}LF_{cy}=0$, 联立可求的: F_{by} =Fcy=P/2
 - 2. 求各杆应变 ∵ 由公式σ = Eε, σ = F/A, 可得: ε = F/(AE) 则 需 先 求 出 各 杆 轴 力 。 分 析 结 点 A: Nab. cos45° = Nac. cos45° (Nab+Nac) sin45°, 可得到: Nab=Nac= √2/2P, 又有水平方向合力为 0,可得Nbc=P。
 - ∴各杆应变: AB 杆ε=√2P/2AE , CD 杆ε=√2P/2AE, BC 杆ε=P/AE
 - 3. 有能量法可知: $V_{\varepsilon} = \sum \int FN.FN/2EAdx = 2\sum \int_{0}^{L} (\sqrt{2}P/2)^{2}/2EAdx + \int_{0}^{\sqrt{2}L} P^{2}/2EAdx = (1+\sqrt{2})P^{2}/2EA$ 。其中左边的 0 < x < L. 右边的 $0 < x < \sqrt{2}$ L.
- 二 解: $\sum Mc = 0$, $\frac{FL}{2} \frac{qL^2}{2} = 0$, 其 $q = \frac{\rho g \pi}{4} (D^2 (D 2\delta)^2) = 1.21 \times 10^3 \, \text{KN/m}$ (↑); 解得: F=qL

 $W_B = h, \frac{FL^3}{48EI} - \frac{5qL^4}{256EI} = h : I = \frac{1}{64}\pi(D^4 - (D - 2\delta)^4) = 4.62 \times 10^{-4} m^4.$

带入,可解的 $W_B = h$ $\frac{FL}{48EL}$ $\frac{5qL}{384EL}$

L=17.68m, F=2/14×10⁴N

- Ξ . 解: (1) (A.B 两端的水平为为 F, 需看成一对广义力求解)设一点距 A 点为 x 的弯矩 M (x) = FXcos θ (0< x < L) $V\epsilon = 2 \int_0^L \frac{(FXcosx)^2}{2EI} dx = (F^2 cos^2 \theta L^3)/3EI$
 - ∴ A. B 间的水平位移即: ∂Vε/∂F=(2Fcos² L³)/3EI
 - (2)在弯矩和轴力的共同作用下,求 A. B 的之间的水平位移:

 $\text{V}\epsilon = 2\int_0^L \frac{(\text{FX}\text{cosx})^2}{2\text{EI}} dx + 2\int_0^L \frac{\text{F}^2}{2\text{sin}^2\theta\text{EA}} dx = \text{F}^2\text{cos}^2\theta\text{L}^3/3\text{EI} + \text{F}^2\text{L/EAsin}^2\theta$

当轴力贡献超过10%时, $\frac{F^2L}{EAsin^2\theta}/(\frac{F^2cos^2\theta L^3}{3El}+\frac{F^2L}{EAsin^2\theta})$ $\geq 10\%$

所以,得到 sin2θ $\leq \frac{6}{L}\sqrt{\frac{3}{A}}$

四. 求作用在轴上的F和Me.

求 F: 由公式 $\sigma=M_z/W_z$ ① Mz=Fa ② $\epsilon=\sigma/E$ ③ , 其中 Mz= $\pi d^3/32$, 联立可求

出 $F=\epsilon_0\pi Ed^3/32a$

求 Me:由 B 点的应力状态可知,仅受τ的作用, $\epsilon_{-45} = \frac{\tau}{\epsilon} = 16$ Me/ π Ed³, $\sigma_{-45} = \tau$

所以: $Me=\epsilon_{-45}\pi Ed^3/16$ 五. (1)求 c 处支座反力

一次超静定,解除支座 c, 加反力 Fc, 方向向上

列弯矩方程: ① $0 < X_1 < \frac{L}{3}, M_{(X1)} = 0$

②
$$0 < X_2 < \frac{2L}{3}, M_{(X2)} = FX_2$$

$$30 < X_3 < L, M_{(X3)} = F_c X_3 + 2/3LF$$

刚架总应变能: $V_{\varepsilon} = \frac{\sum \int M^2(x)}{2EI} dx = \int_0^{\frac{2L}{3}} \frac{(FX_2)^2}{2EI} dx + \frac{\int_0^L (F_cX_3 + 2FL)^2}{2EI} dx$

由卡式第二定理 $\Delta_c = \frac{\partial_{V_c}}{\partial_{F_c}} 0$,可以推出 $F_c = -F$,所以方向与假设方向相反,即力 F方向向下。(充分利用铰接点 C 处的变形为 D)

六. 解: ①当 F≪ 3EIΔ/L³时,则 B. C 端不接触。

设 M_X =FX. 杆 AB 的应变能 $V_{\epsilon} = \int_0^L \frac{(FX)^2}{2FL} dx = F^2 L^3 / 6EL$

$$\therefore \Delta_{B} = \frac{\partial_{V_{\varepsilon}}}{\partial_{F}} = \frac{FL^{3}}{3EI}$$

② $F \gg 3EI\Delta/L^3$ 时、则 BC 端产生相互作用力,令 CD 杆的轴力为 X,则 此时的 B 端受力(F-X)

几何相容条件: $\Delta_B = \Delta_C + \Delta$

根据卡氏第二定理: $\Delta_B = \int_0^L \frac{(F-X)x^2}{EI} dx$

又因杆 CD 被压缩、则Δc=XL/EA

联立可得: X= (FL³/3EI-Δ).3EIA/(AL³ - 3EI)