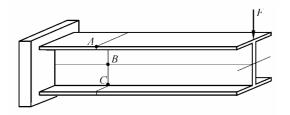
第十六章 应力分析的实验方法

题号	页码
16-1	
16-2	
16-3	
16-4	

(也可通过左侧题号书签直接查找题目与解)

16-1 图示工字形截面悬臂梁,自由端承受载荷 F 作用,为了测出图示截面 A,B 与 C 三点处的应力,其中 A 点位于翼缘端部,B 点位于中性层,C 点位于腹板与翼缘的交界处。试确定布片与接线方案,并建立相应的计算公式。弹性常数 E 和 μ 均为已知。



题 16-1 图

解:首先画出三点的应力状态图(见图 16-1a);然后确定布片方案(见图 16-1b);进而确定接线方案(见图 16-1c)。

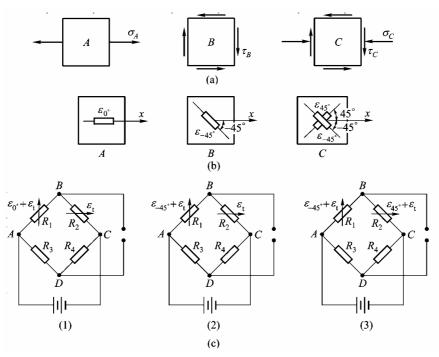


图 16-1

对于 A 点,设图 $\mathbf{c}(1)$ 所示半桥之测值为 $\overline{\varepsilon}_A$,相应的应力计算公式为

$$\sigma_A = E\overline{\varepsilon}_A$$

对于B点,设图 $\mathbf{c}(2)$ 所示半桥之测值为 $\overset{-}{arepsilon}_B$,由于

$$\varepsilon_{-45^{\circ}} = \frac{1}{E} (\tau_B + \mu \tau_B) = \frac{(1+\mu)\tau_B}{E} = \frac{-}{\varepsilon}_B$$

于是,得相应的应力计算公式为

$$\tau_B = \frac{E}{(1+\mu)}\bar{\varepsilon}_B$$

对于C点,如图 $\mathbf{c}(3)$ 中的接线方案,设其半桥的测值为 $ar{arepsilon}_{c_{arepsilon}}$,由于

$$\overline{\varepsilon}_{C\tau} = \varepsilon_{-45^{\circ}} - \varepsilon_{45^{\circ}} = \left[\frac{(1+\mu)}{E}\tau_C - \frac{(1-\mu)}{2E}\sigma_C\right] - \left[-\frac{(1+\mu)}{E}\tau_C - \frac{(1-\mu)}{2E}\sigma_C\right] = \frac{2(1+\mu)}{E}\tau_C$$

于是,得 τ_c 的应力计算公式为

$$\tau_C = \frac{E}{2(1+\mu)} \overline{\varepsilon}_{C\tau}$$

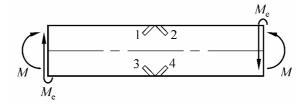
若改变上述接线方案,将 45° 片从第 2 桥臂换至第 4 桥臂,并设此种接线方案的测值为 $\bar{\epsilon}_{C\sigma}$,则由

$$\overline{\varepsilon}_{C\sigma} = \varepsilon_{-45^{\circ}} + \varepsilon_{45^{\circ}} = \left[\frac{(1+\mu)}{E}\tau_C - \frac{(1-\mu)}{2E}\sigma_C\right] + \left[-\frac{(1+\mu)}{E}\tau_C - \frac{(1-\mu)}{2E}\sigma_C\right] = -\frac{(1-\mu)}{E}\sigma_C$$

可得 σ_{c} 的应力计算公式为

$$\sigma_C = -\frac{E}{(1-\mu)}\bar{\varepsilon}_{C\sigma}$$

16-2 图示圆截面轴,在载荷 M 和 $M_{\rm e}$ 作用下处于弯扭组合变形状态。为了测出 M 与 $M_{\rm e}$ 值,在截面顶部和底部沿 45° 方位共粘贴了四个应变片,试确定接线方案,并建立相应的计算公式。轴的直径 d 以及弹性常数 E 和 μ 均为已知。



题 16-2 图

解:两个待测点的应力状态分别如图 16-2a 和 b 所示。

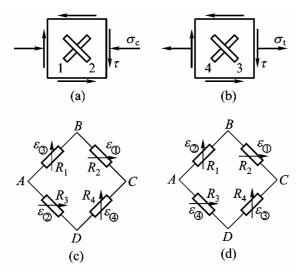


图 16-2

各片应变与应力之间的关系依次为

$$\varepsilon_{\oplus} = \frac{1}{E} \left[-\left(\tau + \frac{\sigma_{c}}{2}\right) - \mu\left(\tau - \frac{\sigma_{c}}{2}\right) \right]$$

$$\varepsilon_{\oplus} = \frac{1}{E} \left[\left(\tau - \frac{\sigma_{c}}{2}\right) + \mu\left(\tau + \frac{\sigma_{c}}{2}\right) \right]$$

$$\varepsilon_{\oplus} = \frac{1}{E} \left[\left(\frac{\sigma_{t}}{2} + \tau\right) - \mu\left(\frac{\sigma_{t}}{2} - \tau\right) \right]$$

$$\varepsilon_{\oplus} = \frac{1}{E} \left[\left(\frac{\sigma_{t}}{2} - \tau\right) - \mu\left(\frac{\sigma_{t}}{2} + \tau\right) \right]$$

在上述分析的基础上,确定测M和 $M_{\rm e}$ 的全桥接线方案依次如图 16-2c 和 d 所示。

设图 c 所示全桥的测值为 $\overline{arepsilon}_{\scriptscriptstyle M}$,我们有

$$\overline{\varepsilon}_{M} = \varepsilon_{1} - \varepsilon_{2} - \varepsilon_{3} + \varepsilon_{4} = \varepsilon_{\odot} - \varepsilon_{\odot} - \varepsilon_{\odot} + \varepsilon_{\oplus} = \frac{2(1-\mu)}{E} \frac{M}{W}$$

由此得到M的计算公式为

$$M = \frac{E\pi d^3}{64(1-\mu)}\overline{\varepsilon}_M$$

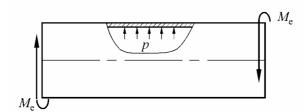
设图 d 所示全桥的测值为 $^{-}_{\mathcal{E}_{M_{c}}}$,我们有

$$\overline{\varepsilon}_{M_{\rm e}} = \varepsilon_{\odot} - \varepsilon_{\odot} - \varepsilon_{\odot} + \varepsilon_{\odot} = \frac{4(1+\mu)}{E} \frac{M_{\rm e}}{W_{\rm p}}$$

由此得到 M_e 的计算公式为

$$M_{\rm e} = \frac{E\pi d^3}{64(1+\mu)}\,\overline{\varepsilon}_{M_{\rm e}}$$

16-3 图示薄壁圆筒,同时承受内压 p 和扭力矩 M_e 作用。已知筒截面的平均半径为 R_0 ,壁厚为 δ ,材料的弹性模量为 E,泊松比为 μ 。试确定用电测法测量 p 和 M_e 值的布片和接线方案,并建立计算公式。



题 16-3 图

解:在远离筒端处任选一点,其应力状态及布片方案示如图 16-3a。

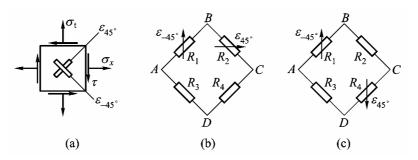


图 16-3

二贴片方向的应变与各应力的关系为

$$\varepsilon_{-45^{\circ}} = \frac{1}{E} \left[\left(\tau + \frac{\sigma_x}{2} + \frac{\sigma_t}{2} \right) - \mu \left(\frac{\sigma_x}{2} + \frac{\sigma_t}{2} - \tau \right) \right]$$

$$\varepsilon_{45^{\circ}} = \frac{1}{E} \left[\left(\frac{\sigma_x}{2} + \frac{\sigma_t}{2} - \tau \right) - \mu \left(\tau + \frac{\sigma_x}{2} + \frac{\sigma_t}{2} \right) \right]$$

测 M_a 及p的接线方案示如图 16-3b 和 c。

设图 \mathbf{b} 所示接线方案的测值为 $^-_{\mathcal{E}_{M_c}}$, 则由

$$\overline{\varepsilon}_{M_{\rm e}} = \varepsilon_{-45^{\circ}} - \varepsilon_{45^{\circ}} = \frac{2(1+\mu)}{E} \tau = \frac{(1+\mu)M_{\rm e}}{\pi E R_{\rm o}^2 \delta}$$

得到 M_e 的计算公式为

$$M_{\rm e} = \frac{\pi E R_0^2 \delta}{(1+\mu)} \overline{\varepsilon}_{M_{\rm e}}$$

设图 c 所示接线方案的测值为 $\overline{\varepsilon}_{\scriptscriptstyle p}$, 则由

$$\overline{\varepsilon}_{p} = \varepsilon_{-45^{\circ}} + \varepsilon_{45^{\circ}} = \frac{(1-\mu)}{E} (\sigma_{x} + \sigma_{t}) = \frac{3(1-\mu)}{E} \sigma_{x} = \frac{3(1-\mu)(2R_{0} - \delta)}{4E\delta} p$$

得到 p 的计算公式为

$$p = \frac{4E\delta}{3(1-\mu)(2R_0 - \delta)}\bar{\varepsilon}_p$$

或近似为

$$p \approx \frac{2E\delta}{3(1-\mu)R_0} \overline{\varepsilon}_p$$

16-4 用直角应变花测得构件表面某点处的应变为 $\varepsilon_{0^\circ}=400\times 10^{-6}$, $\varepsilon_{45^\circ}=300\times 10^{-6}$, $\varepsilon_{90^\circ}=100\times 10^{-6}$ 。试确定该点处的主应力大小及方位。材料的弹性模量 E=200GPa ,泊松比 $\mu=0.3$ 。

解:法1,解析法 依据平面应变公式,有

$$\begin{cases} \varepsilon_{0^{\circ}} = \frac{\varepsilon_{x} + \varepsilon_{y}}{2} + \frac{\varepsilon_{x} - \varepsilon_{y}}{2} \cos 0^{\circ} - \frac{\gamma_{xy}}{2} \sin 0^{\circ} = 400 \times 10^{-6} \\ \varepsilon_{45^{\circ}} = \frac{\varepsilon_{x} + \varepsilon_{y}}{2} + \frac{\varepsilon_{x} - \varepsilon_{y}}{2} \cos 90^{\circ} - \frac{\gamma_{xy}}{2} \sin 90^{\circ} = 300 \times 10^{-6} \\ \varepsilon_{90^{\circ}} = \frac{\varepsilon_{x} + \varepsilon_{y}}{2} + \frac{\varepsilon_{x} - \varepsilon_{y}}{2} \cos 180^{\circ} - \frac{\gamma_{xy}}{2} \sin 180^{\circ} = 100 \times 10^{-6} \end{cases}$$

联解以上三个方程,得

$$\varepsilon_x = \varepsilon_{0^{\circ}} = 400 \times 10^{-6}$$

$$\varepsilon_y = \varepsilon_{90^{\circ}} = 100 \times 10^{-6}$$

$$\gamma_{xy} = -100 \times 10^{-6}$$

进而得

$$\varepsilon_{\text{max}} = \frac{\varepsilon_x + \varepsilon_y}{2} + \frac{1}{2}\sqrt{(\varepsilon_x - \varepsilon_y)^2 + \gamma_{xy}^2} = 408.1 \times 10^{-6} = \varepsilon_1$$

$$\varepsilon_{\text{min}} = \frac{\varepsilon_x + \varepsilon_y}{2} - \frac{1}{2}\sqrt{(\varepsilon_x - \varepsilon_y)^2 + \gamma_{xy}^2} = 91.9 \times 10^{-6} = \varepsilon_2$$

$$\alpha_0 = \arctan\frac{(-\gamma_{xy})}{2(\varepsilon_{\text{max}} - \varepsilon_y)} = 9.22^\circ = 9^\circ 13'$$

及

$$\sigma_{1} = \frac{E}{1 - \mu^{2}} (\varepsilon_{1} + \mu \varepsilon_{2}) = \frac{200 \times 10^{9}}{(1 - 0.3^{2})} \frac{N}{m^{2}} (408.1 \times 10^{-6} + 0.3 \times 91.9 \times 10^{-6})$$

$$= 9.58 \times 10^{7} \text{ Pa} = 95.8 \text{MPa}$$

$$\sigma_{2} = \frac{E}{1 - \mu^{2}} (\varepsilon_{2} + \mu \varepsilon_{1}) = 47.1 \text{MPa}$$

法2,图解法

根据直角应变花所测的三个应变值可画应变圆如图*(见图 16-4)。

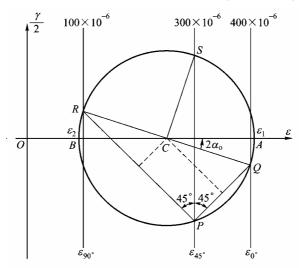


图 16-4

从图中可量得

$$\varepsilon_1 = 408 \times 10^{-6}$$
 , $\varepsilon_2 = 91.9 \times 10^{-6}$, $2\alpha_0 = 18.4^{\circ}$

由此算得

$$\begin{split} &\sigma_1 = \frac{200 \times 10^9 \, \text{N}}{(1-0.3^2) \text{m}^2} (408 \times 10^{-6} + 0.3 \times 91.9 \times 10^{-6}) = 9.57 \times 10^7 \, \text{Pa} = 95.7 \text{MPa} \\ &\sigma_2 = \frac{200 \times 10^9 \, \text{N}}{(1-0.3^2) \text{m}^2} (91.9 \times 10^{-6} + 0.3 \times 408 \times 10^{-6}) = 4.71 \times 10^7 \, \text{Pa} = 47.1 \text{MPa} \\ &\alpha_0 = 9.2^\circ = 9^\circ 12' \end{split}$$

两种解法的结果基本一致。

附 作图步骤:

- 1. 画纵轴 $(rac{\gamma}{2})$,并按比例作纵轴的三根平行线 ($arepsilon_{0^{\circ}}$, $arepsilon_{45^{\circ}}$ 及 $arepsilon_{90^{\circ}}$);
- 2.在 $arepsilon_{_{45^{\circ}}}$ 的平行线上任选一点 P ,并作 45° 斜线交 $arepsilon_{_{0^{\circ}}}$ 线于 Q ,交 $arepsilon_{_{90^{\circ}}}$ 线于 R ;
- 3. 作 PQ 线和 PR 线的中垂线,二者交于 C 点,过 C 点画横轴 (ε) ;
- 4.以C点为圆心,以CR为半径画圆,此即所需之应变圆。