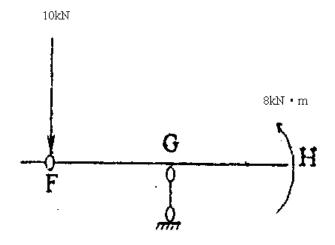
1、求作图示结构的弯矩、剪力图。



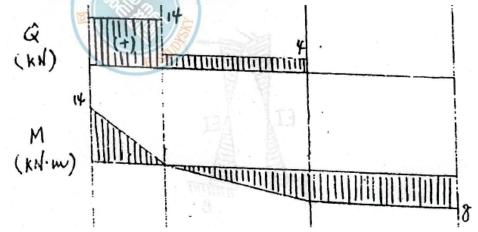


解: 求支座反力。将结构从 F 点断开, 受力图如下所示:

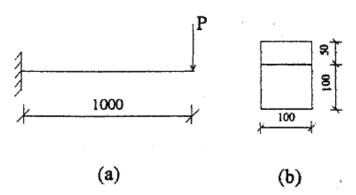


据此,由静力平衡条件可求出支座反方:

 $F_{\rm G}=4{
m KN}$ (向下), $F_{\rm Ey}=14{
m KN}$ (向上), $M_{\rm E}=14{
m KN}$ (逆时针) 这样,可以绘出剪力图和弯矩图如下所示:



【 2-1 】 (同 济 大 学 2005 年 硕 士 研 究 生 入 学 考 试 试 题) 由两块木条 (两木条的材质相同) 胶合而成的悬臂架,截面尺寸如图。悬臂梁自由端作用有竖直向下的集中力P。木条胶合面上的许用剪应力 $[\tau']=3.2\times10^5 Pa$,木材的许用正应力 $[\sigma]=1\times10^7 Pa$,木材的许用剪应力 $[\tau]=1\times10^6 Pa$ 。求许可荷载[P]。



解:悬臂梁在 P 的作用下,在梁内部存在着剪力和弯矩,因此要从两个方面求解。首先以正应力为标准校核:

$$\sigma_{\text{max}} = \frac{M_{\text{max}}}{W_{\text{z}}} = \frac{P_{\text{l}}l}{\frac{1}{6}bh^2} \le [\sigma], \quad \exists l \frac{P_{\text{l}} \times 1000}{\frac{1}{6}100 \times 150^2} \le 10$$

解得: $[P]_1 = 3750N$

以剪应力为标准校核:

$$\tau_{\text{max}} = 1.5 \frac{Q_{\text{max}}}{A} = 1.5 \frac{P_2}{bh} \le [\tau] \text{ RP } 1.5 \frac{P_2}{100 \times 150} \le 1$$

解得: $[P]_2 = 10000N$

因为两块木板是粘合而成,因此要校核粘合面上的强度,即:

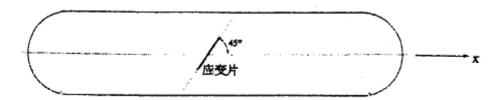
$$\tau_{\max}^{\frac{1}{100}} = \frac{Q_{\max} \delta_z^{*\frac{1}{100}}}{bI_z} = \frac{P_3(50 \times 100 \times 50)}{100 \times \frac{1}{12}100 \times 150^3} \le [\tau'], \quad \mathbb{R} \frac{P_3 \times 12 \times 25 \times 10^4}{10^4 \times 150^3} \le 0.32$$

解得: $[P]_3 = 3600$ N

综上所述,应该以粘合面上的强度为标准,即取许用应力为 3600 N。

【 7-1 】 (同 济 大 学 2005 年 硕 士 研 究 生 入 学 考 试 试 题) 承受内压的密闭圆柱形薄壁容器,其轴向长度远大于容器直径。该圆柱形容器直径为400mm,厚度为4mm,薄壁材料的泊松比为0.3,弹性模量 $E=2.1\times10^{11}Pa$;若在密闭圆柱形薄壁容器中段、与x 轴成 $\alpha=45^{0}$ 方向测得应变 $\varepsilon_{45^{0}}=350\times10^{-6}$ 。试求:

- (1) 容器的内压力P。
- (2) 容器壁中的最大正应力 σ_{max} 。
- (3) 最大表面应变 ε_{max} 。



解:由薄壁圆筒的应力应变特点可知:

$$\sigma_x = \frac{pD}{4t} = 25p$$
 $\sigma_y = \frac{pD}{2t} = 50p$

所以 45°方向应变片上的应力为:

$$\sigma_{45''} = \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} + \frac{\sigma_x - \sigma_y}{2} \cos 2\alpha = \frac{25k + 50k}{2} + \frac{25k - 50k}{2} \cos 90^\circ = 37.5p$$

$$\sigma_{-45''} = \sigma_x + \sigma_y - \sigma_{45''} = 37.5p$$

由胡克定理可得:

$$\varepsilon_{45} = \frac{\sigma_{45}}{E} - v \frac{\sigma_{-45}}{E} = 350 \times 10^{-6}$$

代入相关公式,解得: k=2.8MPa 最大正应力即为y方向的应力,即:

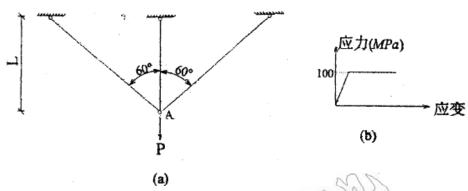
$$\sigma_{\text{max}} = \sigma_{\text{max}} = 50p = 140mpa$$

最大表面应变就是主应力 σ_1 对应的应变,即:

$$\varepsilon_{\text{max}} = \varepsilon_{\text{E}} = \frac{\sigma_1}{E} - \nu (\frac{\sigma_2}{E} + \frac{\sigma_3}{E}) = \frac{140}{2.1 \times 10^5} - 0.3(\frac{70}{2.1 \times 10^5} + 0)$$

【 2-1 】 (同 济 大 学 2005 年 硕 士 研 究 生 入 学 考 试 试 题)

如图(a)所示杆系。其中L=3m,每根杆的横截面面积 $A=10cm^2$,弹性模量 $E=7\times10^{10}$ Pa。材料的应力-应变关系如图(b)所示。试求,当力P=125kN 时,结点 A的位移。(分数 20 分)



解:由图示结构可知,该体系为一次超静定体系,在 P的作用下,三个杆件都伸长,而且存在如下关系:

$$\Delta L_{AC} = \frac{\Delta L_{AD}}{\cos 60^{\circ}}$$

即:

$$\frac{N_{AC}L_{AD}}{EA\cos 60^{\circ}}$$

化简可得:

$$N_{AD} = N_{AC} \cos^2 60^\circ = \frac{N_{AC}}{4}$$

在 A 点由静力平衡条件可得:

$$N_{AB} = N_{AD}$$

$$2N_{AD} \cos 60^{\circ} + N_{AC} = P$$

与变形协调条件联立可得:

$$N_{ac} = \frac{4}{5}p$$
 $N_{AB} = N_{AD} = \frac{1}{5}P$

所以三杆的拉应力分别为:

$$\sigma_{AC} = \frac{N_{AC}}{A} = \frac{\frac{4}{5}125 \times 10^{3}}{10 \times 100} = 100 Mpa$$

$$\sigma_{AB} = \sigma_{AD} = \frac{N_{AB}}{A} = \frac{\frac{1}{5}125 \times 10^{3}}{10 \times 100} = 25 Mpa$$

可以看出,AC杆已经达到了屈服,因此A点的位移为:

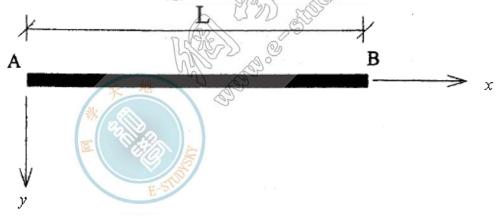
$$\Delta L_{AC} = \frac{N_{AC}L}{EA} = \frac{\sigma_s}{E}L = \frac{100}{7 \times 10^4} \times 3000 = 4.29$$

【 6-1 】 (同 济 大 学 2005 年 硕 士 研 究 生 入 学 考 试 试 题) 已知横截面为正方形 (边长为a) 的等直梁 AB 的挠曲线方程为

$$y(x) = q_0 x (7L^4 - 10L^2 x^2 + 3x^4) / (360LEI)$$

其中, q_0 为最大荷载集度,L为梁跨度,EI为抗弯刚度。计算整根梁横截面上的最

大正应力 σ_{max} 和最大剪应力 τ_{max} 。



解:由挠曲线方程可得梁的转角方程为:

$$\theta(x) = \frac{q_0}{360LEI} (7L^4 - 30L^2x^2 + 15x^4)$$

进行二次求导可得到弯矩方程,即:

$$-M(x) = \frac{q_0}{360L}(-60L^2x + 60x^3)$$

三次求导后就是剪力方程,即:

$$-Q(x) = \frac{q_0}{360L}(-60L^2 + 180x^2)$$

对剪力方程再进行求导即可得到荷载的分布规律:

$$-q(x) = \frac{q_0}{L}x$$

由弯矩方程可知, 当 x=0 和 1 时, 转角不为 0, 而弯矩为 0, 说明梁两端简支, 并且当

$$x = \frac{\sqrt{3}}{3}L = 0.578L$$
 时弯矩最大,且最大弯矩为:

$$M_{\text{max}} = \frac{1}{6} q_0 l \times \frac{l}{\sqrt{3}} - \frac{1}{2} \frac{q_0}{l} (\frac{l}{\sqrt{3}})^2 \times \frac{1}{3} \frac{l}{\sqrt{3}} = \frac{q_0 l^2}{9\sqrt{3}}$$

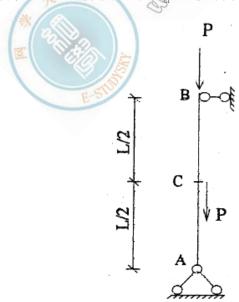
由剪力方程可知, 当 x=L 时, 剪力最大, 最大剪力为:

$$Q_{\text{max}} = \frac{q_0}{3}L$$

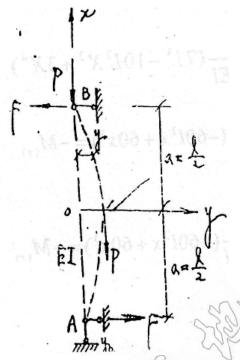
综上述,最大正应力和最大剪应力分别为

最大正应力 =
$$\frac{M_{\text{max}}}{W_z} = \frac{\frac{y_0 l^2}{q\sqrt{3}}}{\frac{1}{6}a^3} = \frac{2q_0 l^2}{q\sqrt{3}} = 0.385 \frac{q_0 l^2}{a^3}$$
最大剪应力 = $1.5 \frac{M_{\text{max}}}{A} = 1.5 \frac{3}{a^2} = \frac{q_0 l}{2a^2}$

【9-1】(同济大学 2005 年硕士研究生入学考试试题)两端较支均匀细长杆 AB,B 端作用有轴向压力 P,细长杆 AB 中点 C 作用相同数值的压力 P,如图所示。杆件的 EI 已知。试求压力 P 的临界值(写出计算临界压力 R、的超越方程即可)



解:杆件在力 P 作用下的微变形图如下图示:



对 A 取矩,则由静力平衡可得:

$$F \cdot 2a = p \cdot y_0$$

即:

$$F = \frac{py_0}{2a}$$

则 0 < x < a 时,弯矩方程为:

$$M_{lx_1} = py + F(a - x) = py + \frac{py_0}{2a}(a - x)$$

即:

$$EIY'' = M_{(Y)} = -Py - \frac{Py_0}{2a}(a-x)$$

令
$$k^2 = \frac{p}{EI}$$
 则方程可以化成:

$$y'' + k^2 y = -k^2 \frac{y_0}{2a} (a - x)$$

解得:

$$Y = A_1 \sin kx + B_1 \cos kx - \frac{y_0}{2a}(a - x)$$

同理当 a < x < 2a 时,有:

$$y'' + 2k^2y = 2k^2\frac{y_0}{4a}(a+x)$$

解得:

$$Y = A_2 \sqrt{2} \sin kx + B_2 \sqrt{2} \cos kx + \frac{y_0}{4a} (a+x)$$

由 x=0 y=y₀ 得
$$B_1 - \frac{y_0}{2} = y_0$$
 和 $B_2 + \frac{y_0}{4} = y_0$

解得:

$$B_1 = \frac{3}{2} Y_0 + B_2 = \frac{3}{4} Y_0$$

由 x=a y=0 得 $A_1 \sin kxa + B_1 \cos kxa = 0$

$$A_{1} = -\frac{B_{1}\cos kxa}{\sin kxa} = \frac{3}{2}y_{0}$$

由 x=-a y=0 得 $-A_2 \sin \sqrt{2kxa} + B_2 \cos \sqrt{2kxa} = 0$

又 x=0
$$y_{+0}^1 = y_{-0}^1$$
 (即转角连续 $\theta_{+0} = \theta_{-0}$)

$$\exists x \ge 0 \quad y^1 = \theta = A_1 K \cos kx - B_1 K \sin kx + \frac{y_0}{2a}$$

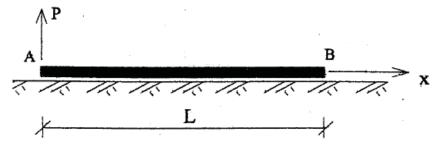
$$\exists x \le 0$$
 $y' = \theta = A_2 \sqrt{2}K \cos \sqrt{2}kx - B_2 \sqrt{2}K \sin \sqrt{2}kx + \frac{y_0}{4a}$

$$y_{+0}^{1} = A_{1}k + \frac{y_{0}}{2a} = -\frac{\frac{3}{2}ky_{0}}{tgka} + \frac{y_{0}}{2a}$$
 $y_{-0}^{1} = A_{2}\sqrt{2}k + \frac{y_{0}}{4a} = -\frac{\frac{3}{4}\sqrt{2}ky_{0}}{tg\sqrt{2}ka} + \frac{y_{0}}{4a}$

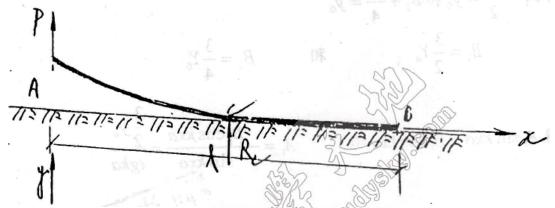
根据 $y_{+0}^1 = y_{-0}^1$ 整理可得

$$3(\frac{\sqrt{2}ka}{tg\sqrt{2}ka} + \frac{2kd}{tgka}) = 1$$

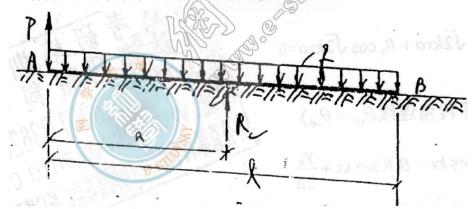
【6-1】(同济大学 2005 年硕士研究生入学考试试题)有一菱形截面杆 AB 放置在水平 刚性平面上 (如图所示),在其 A 端作用有铅直力 P,如设 P 小于杆重 qL 的一半时 (q 是单位长度杆的重量),杆件的抗弯刚度为 EI。计算 A 端的挠度和转角。



解: 假设在P的作用下杆AB能弯起到C点,长度为a,如下图所示:



将AB杆简化成均布荷载,则荷载作用示意图如下所示:



对 C 点取矩,则:

$$M_c = pa - \frac{1}{2}ya^2 = 0$$

解得:

$$a = \frac{2p}{a}$$

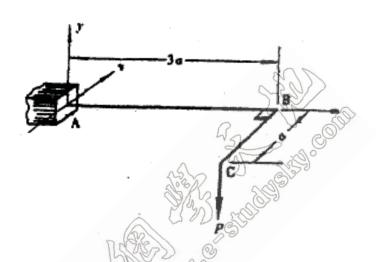
则 A 点的挠度为:

$$y_{A} = \frac{Pa^{3}}{3EI} - \frac{qa^{4}}{8EI} = \frac{P(\frac{2p}{q})^{3}}{3EI} - \frac{q(\frac{2p}{q})^{4}}{8EI} = \frac{2P^{4}}{3q^{3}EI}$$

转角为:

$$\theta_{A} = \frac{Pa^{2}}{2EI} - \frac{qa^{3}}{6EI} = \frac{P(\frac{2p}{q})^{2}}{2EI} - \frac{q(\frac{2p}{q})^{3}}{6EI} = \frac{2P^{3}}{3q^{2}EI}$$

- 【8-1】(同济大学 2005 年硕士研究生入学考试试题)园形截面直杆 AB 的 A 端与基础固定连接,B 端与手柄 BC 刚性连结。P 力垂直作用于 AB 杆和手柄变形前所在平面。园杆 AB 和手柄的 E、G、I 相同,园杆 AB 的半径为 r,其它尺寸如图,AB 杆长为 3a,BC 杆长为 a。试计算:
 - (1) P力作用点的位移。
 - (2) 危险横截面上的最大剪应力。



解:

(1) C点的竖直位移由弯矩引起的位移和扭矩引起的位移两部分组成,即:

$$\Delta c y = \Delta_{BY}^{AB} + \varphi_{BA} \times a + \Delta_{ey}^{bc}$$

代入相关数据可得:

$$\Delta cy = \frac{p(3a)^3}{3EI} + \frac{pa \cdot 3a}{GI} \times a + \frac{pa^3}{3EI}$$
$$= \frac{27 pa^3}{3EI} + \frac{3Pa^3}{2GI} + \frac{Pa^3}{3EI}$$

$$=\frac{28Pa^3}{3EI} + \frac{Pa^2}{2GI}$$

危险点显然在 A 截面上,剪应力由扭矩和剪力两部分组成,即:

$$\tau_{\text{max}} = \tau_{\text{max}}^{Q} + \tau_{\text{max}}^{M_{r}}$$

解得:

$$\tau_{\text{max}} = \frac{4}{3} \frac{Q_{\text{max}}}{A} + \frac{M_{T}}{W} = \frac{4}{3} \frac{p}{\pi r^{2}} + \frac{p a}{\pi r^{3}}$$
$$= \frac{p}{\pi r^{2}} (\frac{4}{3} + \frac{2 a}{r})$$

