

$$\sigma(x) = \frac{F_N(x)}{A(x)} \quad \sigma = E\varepsilon$$

$$\varepsilon = \frac{\Delta l}{l}$$

$$\Delta l = \frac{Fl}{EA} \leftarrow d(\Delta l) = \frac{Fdl}{EA}$$

$$\varepsilon' = -\mu\varepsilon$$

$$\tau = \frac{F_s}{A} \leq [\tau]$$

$$M = 9549 \frac{P|kW}{n|r/min}$$

$$\begin{cases} \tau = G\gamma \\ \tau = G\rho \frac{d\varphi}{dx} \\ M = GI_\rho \frac{d\varphi}{dx} \\ \text{Any: } \tau_\rho = \frac{M_\rho}{I_\rho} \\ \tau_{\max} = \frac{M}{W_t} \end{cases}$$

$$I_\rho = \frac{\pi D^4}{32}(1 - \alpha^4)$$

$$W_t = \frac{\pi D^3}{16}(1 - \alpha^4)$$

$$\varphi = \frac{Ml}{GI_\rho}$$

$$S_z = \int_A y dA$$

$$\bar{y} = \frac{S_z}{A} \rightarrow S_z = \bar{y}A$$

$$\left( y_c = \frac{\sum S_{z_i}}{\sum A_i} = \frac{\sum A_i y_{c_i}}{A} \right)$$

负面积，面积为负

对  $y$  惯性矩：

$$I_y = \int_A z^2 dA$$

$$I_\rho = I_z + I_y$$

$$\text{圆截面 } I_z = I_y = \frac{1}{64}\pi(D^4 - d^4)$$

矩截面  $I_z = \frac{1}{12}bh^3$  ( $z, h$  垂直，对什么取矩，自然与它垂直得多)

惯性半径：

$$I_z = Ai_z^2 \rightarrow i_z = \sqrt{\frac{I_z}{A}}$$

$$I_{yz} = \int_A yz dA$$

(自然有一个轴为对称轴时,  $I_{zy} = 0$ )

$$\begin{cases} I_z = I_{z_c} + a^2 A \\ I_y = I_{y_c} + b^2 A \\ I_{zy} = I_{z_c y_c} + abA \end{cases}$$

自然有  $y, y_c$  之间相差他俩之间的距离，这里就是  $b$ ，证明利用了静矩为 0，好证明这里就是利用了 Descartes 的坐标变换，硬推出来的结果：

$$\begin{cases} I_{z_1} = \frac{I_z + I_y}{2} + \frac{I_z - I_y}{2} \cos 2\alpha - I_{zy} \sin 2\alpha \\ I_{y_1} = \frac{I_z + I_y}{2} - \frac{I_z - I_y}{2} \cos 2\alpha + I_{zy} \sin 2\alpha \\ I_{z_1 y_1} = \frac{I_z - I_y}{2} \sin 2\alpha + I_{zy} \cos 2\alpha \end{cases}$$

当  $\alpha = \alpha_0$ ，一个轴过形心， $I$  有最大值最小值，此时  $I_{z_0 y_0} = 0 \rightarrow \tan 2\alpha_0 = \frac{-2I_{zy}}{I_z - I_y}$

$$I_{\min}^{\max} = I_{z_0 y_0} = \frac{I_z + I_y}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{I_z - I_y}{2}\right)^2 + I_{zy}^2}$$

形心主惯性轴即主轴远点在形心上，本质上还是看  $I_{\max}, I_{\min}$ ，可以用二向应力中的图解法解决一轴对称，过对称轴及垂直；二轴对称，就是；三轴对称，任意左上右下，左顺右逆（凹）为正

$$\frac{dQ(x)}{dx} = q(x) \quad \frac{dM(x)}{dx} = Q(x)$$

具体证明过程老书 P122，有高阶小量，剩下的全是数学问题，下面老书 P140

$$\sigma = E \frac{y}{\rho}$$

$$\frac{1}{\rho} = \frac{M}{EI_z}$$

$$\sigma = Ey \frac{M}{EI_z} = \frac{My}{I_z}$$

$$\sigma_{\max} = \frac{M}{I_z / y_{\max}} = \frac{M}{W_z}$$

$EI_z$  抗弯刚度或者抗弯截面系数，下面老书 P147

$$\tau = \tau' = \frac{F_Q S_z^*}{bI_z}$$

$S_z^*$  表示截面上距中性轴为  $y$  的横线意外

$$v = f(x) \rightarrow \tan \theta = \frac{dv}{dx}$$

$$\frac{1}{\rho} = \left| \frac{d\theta}{ds} \right| \rightarrow \left| \frac{d\theta}{ds} \right| = \frac{M}{EI}$$

$$\left[ \frac{v''(x)}{\left(1 + [v'(x)]^2\right)^{3/2}} = \pm \frac{M(x)}{EI} \right]$$

$$\frac{d^2 v}{dx^2} = \frac{M(x)}{EI}$$

梁在简单在和作用下的变形在老书 P185，由于图不好画这里省略

$$\sigma_\alpha = \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} + \frac{\sigma_x - \sigma_y}{2} \cos 2\alpha$$

$$- \tau_{xy} \sin 2\alpha$$

$$\tau_\alpha = \frac{\sigma_x - \sigma_y}{2} \sin 2\alpha + \tau_{xy} \cos 2\alpha$$

与坐标转换的转轴公式类似； $\sigma(\tau)_\alpha$  正负号同  $\alpha(\tau)$ ， $\alpha$  正负为右手定则，计算时代入正负号；同理，极值正应力即为主应力

$$\tan 2\alpha_0 = \frac{-2\tau_{xy}}{\sigma_x - \sigma_y}$$

$$\sigma_{\min}^{\max} = \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2}\right)^2 + \tau_{xy}^2}$$

$$\tan 2\alpha_1 = \frac{\sigma_x - \sigma_y}{2\tau_{xy}}$$

$$\tau_{\min}^{\max} = \pm \sqrt{\left(\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2}\right)^2 + \tau_{xy}^2}$$

$$\tan 2\alpha_0 \tan 2\alpha_1 = -1 \rightarrow \alpha_1 = \alpha_0 + 45^\circ$$

$$\left(\sigma_\alpha - \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2}\right)^2 + \tau_\alpha^2$$

$$= \left(\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2}\right)^2 + \tau_{xy}^2$$

$$O = \left(\frac{\sigma_x + \sigma_y}{2}, 0\right)$$

$$R = \sqrt{\left(\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2}\right)^2 + \tau_{xy}^2}$$

$$\varepsilon_x = \frac{1}{E}[\sigma_x - \mu(\sigma_y + \sigma_z)]$$

$$\varepsilon_y = \frac{1}{E}[\sigma_y - \mu(\sigma_z + \sigma_x)]$$

$$\varepsilon_z = \frac{1}{E}[\sigma_z - \mu(\sigma_x + \sigma_y)]$$

$$\gamma_{xy} = \frac{\tau_{xy}}{G} \quad \gamma_{yz} = \frac{\tau_{yz}}{G} \quad \gamma_{zx} = \frac{\tau_{zx}}{G}$$

<sup>1</sup>airocean@mail.ustc.edu.cn, a@airocean.cn, airocean@foxmail.com

<sup>2</sup>http://airocean.cn

由于高阶小量

$$\Theta = \varepsilon_1 + \varepsilon_2 + \varepsilon_3$$

$$\Theta = \frac{\sigma_m}{K}$$

$$K = \frac{E}{3(1-2\mu)}$$

$$\sigma_m = \frac{\sigma_1 + \sigma_2 + \sigma_3}{3}$$

$K$  体积弹性模量,  $\sigma_m$  三个主应力平均值

$$u = \frac{1}{2}\sigma_1\varepsilon_1 + \frac{1}{2}\sigma_2\varepsilon_2 + \frac{1}{2}\sigma_3\varepsilon_3$$

$$u = \frac{1}{2E}[\sigma_1^2 + \sigma_2^2 + \sigma_3^2 - 2\mu(\sigma_1\sigma_2 + \sigma_3\sigma_2 + \sigma_1\sigma_3)]$$

$u$  总应变能密度,  $u_t$  体积改变比能,  $u_x$  形状改变比能

$$u = u_t + u_x$$

$$u_t = \frac{1-2\mu}{6E}(\sigma_1 + \sigma_2 + \sigma_3)^2$$

$$u_x = \frac{1+\mu}{6E}[(\sigma_1 - \sigma_2)^2 + (\sigma_2 - \sigma_3)^2 + (\sigma_3 - \sigma_1)^2]$$

四种强度理论, 老书 P241 起

第一, 最大拉应力, 断裂

$$\sigma_1 \leq \frac{\sigma_b}{n} = [\sigma]$$

第二, 最大伸长线应变, 断裂

$$\sigma_1 - \mu(\sigma_2 + \sigma_3) \leq \frac{\sigma_b}{n} = [\sigma]$$

第三, 最大切应力, 屈服

$$\sigma_1 - \sigma_3 \leq \frac{\sigma_s}{n_s} = [\sigma]$$

第四, 畸变能密度, 屈服

$$\sqrt{\frac{1}{2}[(\sigma_1 - \sigma_2)^2 + (\sigma_2 - \sigma_3)^2 + (\sigma_3 - \sigma_1)^2]}$$

$$\leq \frac{\sigma_s}{n_s} = [\sigma]$$

脆性材料: 当最小主应力大于等于零时, 使用第一理论; 当最大主应力小于等于零时, 使用第三或第四理论。塑性材料: 当最小主应力大于等于零时, 使用第一理论; 其它应力状态时, 使用第三或第四理论。简单变形时: 一律用与其对应的强度准则。如扭转, 都用:  $\tau_{\max} \leq [\tau]$ 。破坏形式还与温度、变形速度等有关。无论塑脆, 三拉相

近, 断裂, 用最大拉应力; 无论塑脆, 三压相近, 塑性, 用第三第四。

$$\frac{y_0}{I_z} \sin \varphi + \frac{z_0}{I_y} \cos \varphi = 0$$

所以肯定过形心, 下面肯定不过形心, 看系数啊 (这里第一个去掉角标 0 也是基本公式)

$$\sigma = -\frac{F}{A} - \frac{M_z y_0}{I_z} - \frac{M_y z_0}{I_y} = 0 \Rightarrow$$

$$\frac{F}{A} + \frac{F \cdot e_y \cdot y_0}{I_z} + \frac{F \cdot e_z \cdot z_0}{I_y} = 0 \Rightarrow$$

$$1 + \frac{e_y \cdot y_0}{i_z^2} + \frac{e_z \cdot z_0}{i_y^2} = 0$$

$$a_y = -i_z^2/e_y; \quad a_z = -i_y^2/e_z$$

$$I_z = A \cdot i_z^2$$

$$I_y = A \cdot i_y^2$$

利用  $\sigma_{\max/\min}$

$$\sigma_1 = \frac{\sigma}{2} + \frac{1}{2}\sqrt{\sigma^2 + 4\tau^2}$$

$$\sigma_2 = 0$$

$$\sigma_3 = \frac{\sigma}{2} - \frac{1}{2}\sqrt{\sigma^2 + 4\tau^2}$$

$$\sigma_{xd3} = \sigma_1 - \sigma_3 \leq [\sigma]$$

$$\sigma_{xd3} = \sqrt{\sigma^2 + 4\tau^2}$$

$$= \sqrt{\left(\frac{M_w}{W}\right)^2 + 4\left(\frac{M_n}{2W}\right)^2}$$

$$= \frac{1}{W}\sqrt{M_w^2 + M_n^2} \leq [\sigma]$$

$\sqrt{M_w^2 + M_n^2}$  第三强度理论计算弯矩

$$\sigma_{xd4} =$$

$$\sqrt{\frac{1}{2}[(\sigma_1 - \sigma_2)^2 + (\sigma_2 - \sigma_3)^2 + (\sigma_3 - \sigma_1)^2]}$$

$$\sigma_{xd4} = \sqrt{\sigma^2 + 3\tau^2} \leq [\sigma]$$

$$\sigma_{xd4} = \frac{1}{W}\sqrt{M_w^2 + 0.75M_n^2} \leq [\sigma]$$

$\sqrt{M_w^2 + 0.75M_n^2}$  第四强度理论计算弯矩

$$W = \frac{1}{2}F\delta$$

$F$  广义力,  $\delta$  广义位移

$$F_0\Delta_i = \int_l \frac{M(x)\bar{M}(x)}{EI} dx$$

$F_0 = 1$  (图像瞬间解决理解问题, 这里均指广义量)

$$\int_l M(x)\bar{M}(x)dx = \int_l M(x)x \tan \alpha dx \rightarrow$$

$$\tan \alpha \int_l M(x)x dx = \tan \alpha \cdot \omega \cdot x_C = \omega \bar{M}_C$$

$$\Delta_i = \frac{\omega \bar{M}_C}{EI}$$

$\omega$  弯矩图面积,  $\bar{M}_C$  弯矩图的形心对应的  $\bar{M}$  图的高度

常用 A 一次, B 二次开口上, C 二次开口下

$$A = bh/2 \quad A = bh/3 \quad A = 2bh/3$$

$$C = b/3 \quad C = b/4 \quad C = 3b/8$$

$$\delta_n = \frac{\partial U}{\partial P_n}$$

还是图像, 自然知道只有当弹性系统为线性, 即其位移与荷载成线性关系时, 才能应用卡氏定理 (在必要时求某点位移可以先设一个力算出解析式之后再用 0 代入, 先偏导, 后积分)

$$F_1\delta_{12} = F_2\delta_{21}$$

利用图像更好看出来, 位移互等定理

$$\delta_{11}X_1 + \Delta_{1P} = \Delta_1$$

力法正则方程, 还是用图像知道原理,  $\delta_{11}$  单位力引起沿着  $X_1$  的位移动载荷这里看点例题就是了 (但是需要看)。分别匀速直线运动、竖直冲击、水平冲击动载荷系数 (角标 j 为静, d 为动)

$$K_d = 1 + \frac{a}{g} \quad K_d = 1 + \sqrt{1 + \frac{2h}{\Delta_j}}$$

$$K_d = \sqrt{\frac{v^2}{g\Delta_j}} \quad \sigma_d = K_d\sigma_j$$

循环特征  $r = \frac{\sigma_{\min}}{\sigma_{\max}}$

S-N 强度曲线

临界载荷一般公式  $P_{cr} = \frac{n^2\pi^2 EI}{\mu l^2}$

临界应力  $\sigma_{cr} = \frac{\pi^2 E}{\lambda^2}$

柔度 (长细比)  $\lambda = \frac{\mu l}{i}$ ,  $i = \sqrt{\frac{I}{A}}$

那么最小临界载荷必然是  $P_{cr} = \frac{\pi^2 EI_{\min}}{\mu l^2}$

一端自由, 一端固定:  $\mu = 2.0$  一端铰支, 一端固定:  $\mu = 0.7$  两端固定:  $\mu = 0.5$  两端铰支:  $\mu = 1.0$  大柔度杆 (细长压杆) 欧拉

公式适用范围  $\lambda \geq \lambda_p = \sqrt{\frac{\pi^2 E}{\sigma_p}}$ , 中柔度杆

$\lambda_s = \frac{a - \sigma_s}{b}$  有  $\lambda_s < \lambda < \lambda_p$ ,  $\sigma_s < \sigma < \sigma_p$ , 小柔度杆 (粗短杆)  $\sigma_{cr} = \sigma_s$ ,  $\sigma = \frac{N}{A} \leq [\sigma]$ ,  $\lambda \leq \lambda_s$ ,  $\sigma \geq \sigma_s$

直线形经验公式  $\sigma_{cr} = a - b\lambda$  然后就是那个欧拉公式图