

关于公式的专题

一、轴向拉伸与压缩（第8章）

正应力公式

横截面上各点处仅存在正应力，并沿横截面均匀分布

$$\sigma = \frac{F_N}{A}$$

切应力公式

$$\tau = F_Q / A$$

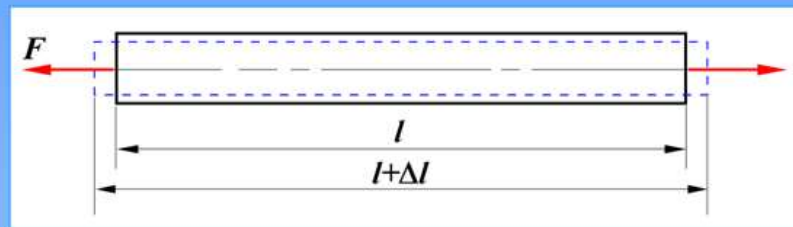
A ——剪切面面积

挤压应力公式

$$\sigma_{jy} = F_{jy} / A_{jy}$$

A_{jy} ——剪切面面积

轴向变形基本公式



$$\sigma = E\varepsilon$$

—胡克定律

$$\Delta l = \frac{F_N l}{EA}$$

- EA — 杆截面的拉压刚度
- Δl — 伸长为正，缩短为负

二、扭矩的正负号（第9章 扭转）

$$\tau = G\gamma$$

— 剪切胡克定律

扭转应力

$$\tau_{\rho} = \frac{T\rho}{I_p}$$

$$I_p = \int_A \rho^2 dA$$
 — 极惯性矩

$$\tau_{\max} = \frac{T}{W_p}$$

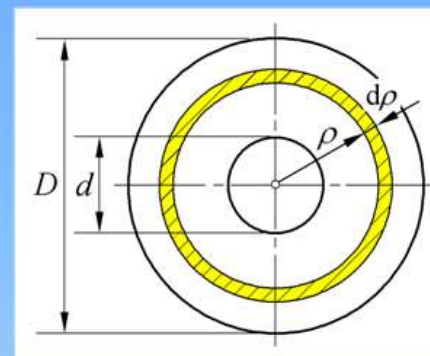
$$W_p = \frac{I_p}{R}$$
 — 抗扭截面系数

极惯性矩与抗扭截面系数

① 空心圆截面

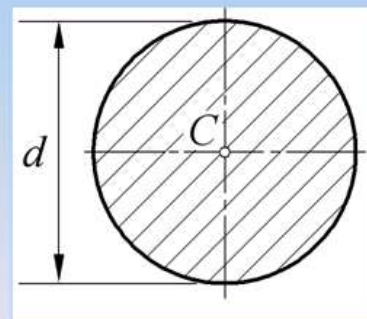
$$I_p = \frac{\pi D^4}{32} (1 - \alpha^4) \quad \alpha = \frac{d}{D}$$

$$W_p = \frac{I_p}{\frac{D}{2}} = \frac{\pi D^3}{16} (1 - \alpha^4)$$



② 实心圆截面

$$I_p = \frac{\pi d^4}{32} \quad W_p = \frac{\pi d^3}{16}$$



扭转变形一般公式

$$\varphi = \frac{Tl}{GI_p}$$

GI_p — 圆轴截面扭转刚度

$$\theta = \frac{d\varphi}{dx} = \frac{T}{GI_p}$$

$[q]$ — 单位长度的许用扭转角

三、弯曲应力（第11章）

中性层曲率

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

(I_z — 惯性矩)

(EI_z — 截面弯曲刚度)

弯曲应力

$$\sigma(y) = \frac{My}{I_z}$$

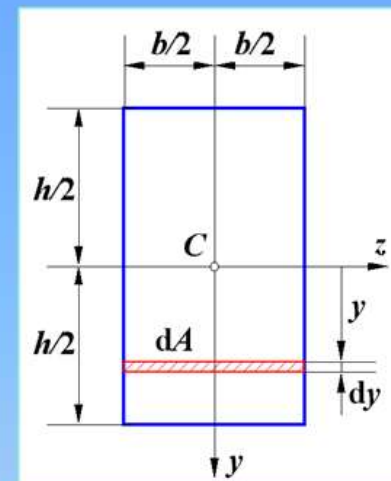
$$\sigma_{\max} = \frac{M}{W_z}$$

$$W_z = \frac{I_z}{y_{\max}} \quad \text{— 抗弯截面系数}$$

矩形截面惯性矩

$$I_z = \int_A y^2 dA = \int_{-h/2}^{h/2} y^2 b dy = \frac{bh^3}{12}$$

$$W_z = \frac{I_z}{y_{\max}} = \frac{\frac{bh^3}{12}}{\frac{h}{2}} = \frac{bh^2}{6}$$

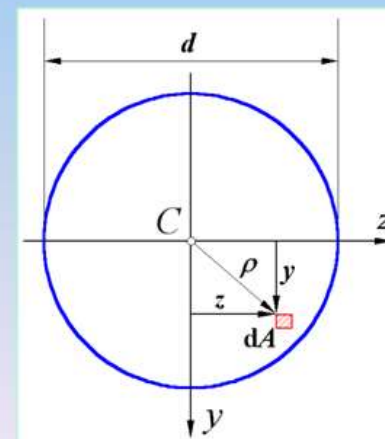


圆形截面惯性矩

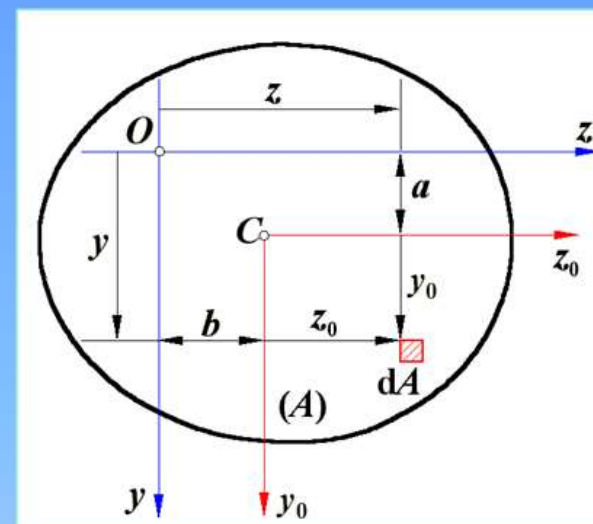
$$I_p = \int_A \rho^2 dA = \int_A (y^2 + z^2) dA$$

$$I_p = I_z + I_y \quad I_p = 2I_z$$

$$I_z = \frac{I_p}{2} = \frac{\pi d^4}{64} \quad W_z = \frac{\pi d^4}{64} \frac{2}{d} = \frac{\pi d^3}{32}$$



平行轴定理



$$I_z = I_{z_0} + Aa^2$$

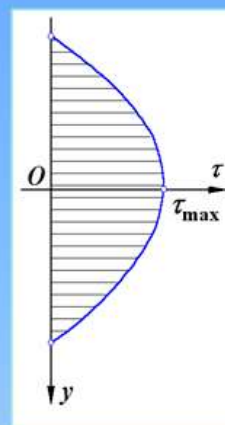
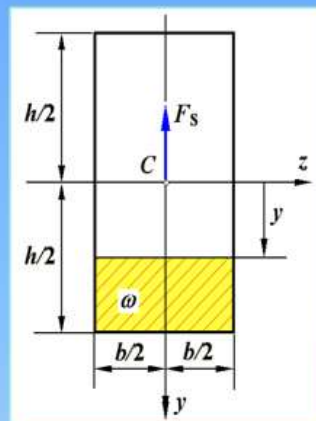
$$I_y = I_{y_0} + Ab^2$$

Cy_0z_0 —形心直角坐标系

Oyz —任意直角坐标系

二者平行

矩形截面弯曲切应力公式



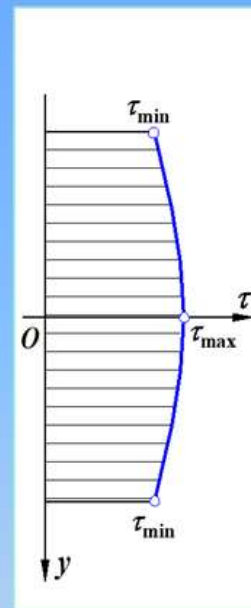
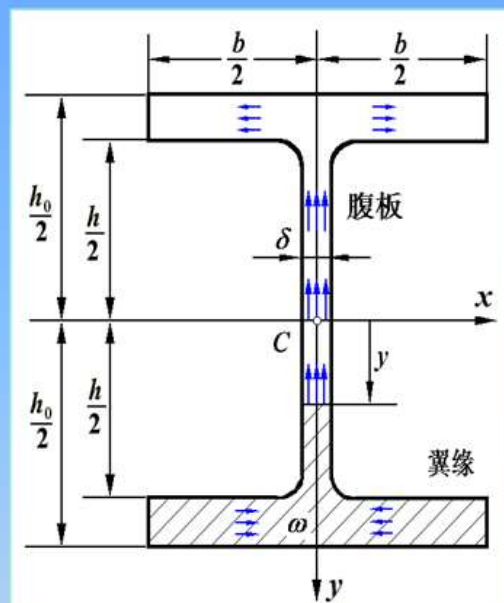
$$\tau(y) = \frac{3F_s}{2bh} \left(1 - \frac{4y^2}{h^2} \right)$$

$$\tau_{\max} = \frac{3F_s}{2A}$$

不用记

工字形薄壁梁弯曲切应力公式

不用记

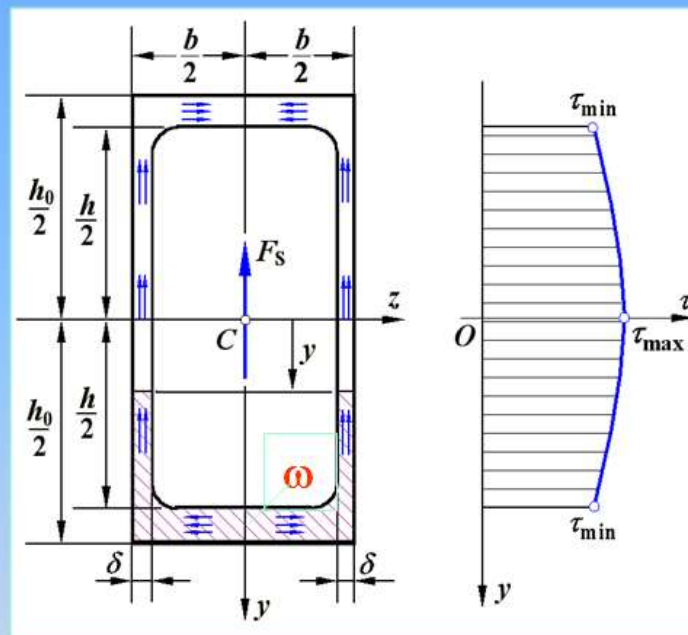


$$\tau(y) = \frac{F_s}{8I_z\delta} [b(h_0^2 - h^2) + \delta(h^2 - 4y^2)]$$

$$\tau_{\max} = \tau(0) \quad \tau_{\min} = \tau(\pm \frac{h}{2})$$

盒形薄壁梁

不用记



$$\tau(y) = \frac{F_s}{16I_z\delta} [b(h_0^2 - h^2) + 2\delta(h^2 - 4y^2)]$$

$$\tau_{\max} = \tau(0) \quad \tau_{\min} = \tau(\pm \frac{h}{2})$$

四、弯曲变形（第12章）

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

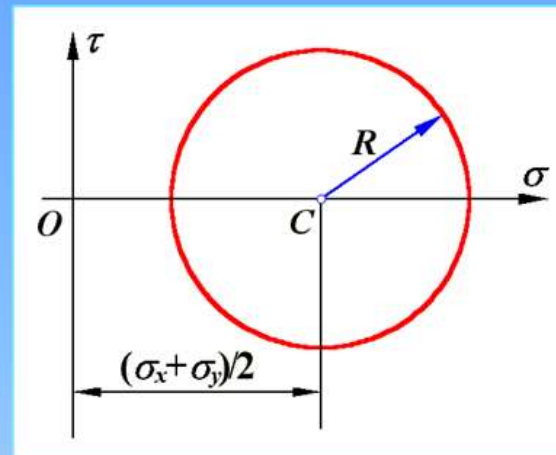
— 挠曲轴近似微分方程

各种典型挠曲线挠度和转角不用记

五、应力状态分析（第13章）

斜截面应力公式

$$\sigma_{\alpha} = \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} + \frac{\sigma_x - \sigma_y}{2} \cos 2\alpha - \tau_x \sin 2\alpha$$
$$\tau_{\alpha} = \frac{\sigma_x - \sigma_y}{2} \sin 2\alpha + \tau_x \cos 2\alpha \quad \text{不用记}$$



应力圆圆心C的坐标为： $\left(\frac{\sigma_x + \sigma_y}{2}, 0\right)$

应力圆半径为： $R = \sqrt{\left(\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2}\right)^2 + \tau_x^2}$

平面状态的极值应力

$$\begin{aligned}\sigma_{\max} &= \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} + \sqrt{\left(\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2}\right)^2 + \tau_x^2} \\ \sigma_{\min} &= \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} - \sqrt{\left(\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2}\right)^2 + \tau_x^2} \\ \tau_{\max} &= \pm \sqrt{\left(\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2}\right)^2 + \tau_x^2} \\ \tau_{\min} &= \mp \sqrt{\left(\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2}\right)^2 + \tau_x^2}\end{aligned}$$

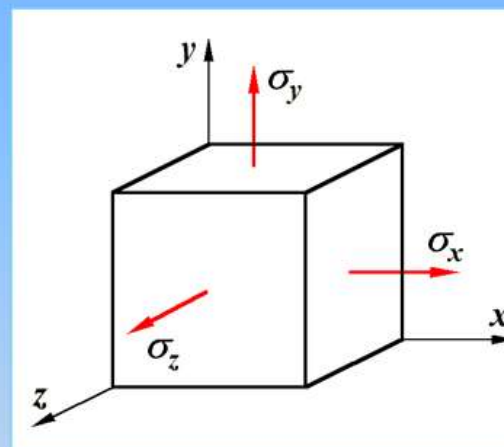
$$\begin{aligned}\tan 2\alpha_0 &= -\frac{2\tau_x}{\sigma_x - \sigma_y} \\ \tan \alpha_0 &= -\frac{\tau_x}{\sigma_x - \sigma_{\min}} = -\frac{\tau_x}{\sigma_{\max} - \sigma_y}\end{aligned}$$

广义胡克定律（三向应力状态）

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

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

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



六、复杂应力状态强度问题（第14章）

最大拉应力理论——第一强度理论

$$\sigma_1 \leq [\sigma]$$

最大拉应变理论——第二强度理论

$$\sigma_1 - \mu(\sigma_2 + \sigma_3) \leq [\sigma]$$

最大切应力理论——第三强度理论

$$\sigma_{r,3} = \sigma_1 - \sigma_3 \leq [\sigma]$$

畸变能理论——第四强度理论

$$\sigma_{r4} = \frac{1}{\sqrt{2}} \sqrt{(\sigma_1 - \sigma_2)^2 + (\sigma_2 - \sigma_3)^2 + (\sigma_3 - \sigma_1)^2} \leq [\sigma]$$

单向与纯剪切组合应力状态的强度条件

$$\sigma_{r3} = \sqrt{\sigma^2 + 4\tau^2} \leq [\sigma]$$

$$\sigma_{r4} = \sqrt{\sigma^2 + 3\tau^2} \leq [\sigma]$$

1. 弯拉（压）组合

$$\sigma_{\max} = \frac{F_N}{A} + \frac{M_{\max}}{W_z}$$

2. 弯扭组合(圆轴)

$$\sigma_{r3} = \sqrt{\sigma_M^2 + 4\tau_T^2} \leq [\sigma] \quad \sigma_{r4} = \sqrt{\sigma_M^2 + 3\tau_T^2} \leq [\sigma]$$

$$\sigma_{r3} = \frac{\sqrt{M^2 + T^2}}{W} \leq [\sigma] \quad \sigma_{r4} = \frac{\sqrt{M^2 + 0.75T^2}}{W} \leq [\sigma]$$

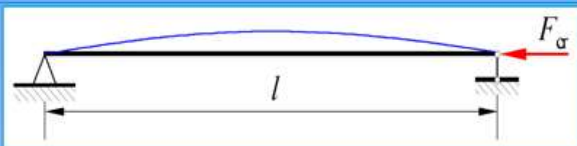
3. 弯拉扭组合

$$\sigma_{r3} = \sqrt{(\sigma_M + \sigma_N)^2 + 4\tau_T^2} \leq [\sigma]$$

$$\sigma_{r4} = \sqrt{(\sigma_M + \sigma_N)^2 + 3\tau_T^2} \leq [\sigma]$$

七、压杆稳定问题（第15章）

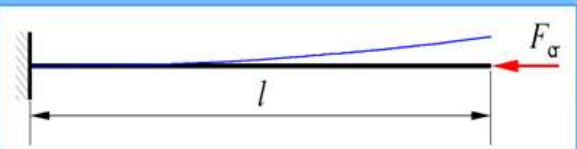
欧拉公式一般表达式



$$F_{cr} = \frac{\pi^2 EI}{l^2}$$

两端铰支

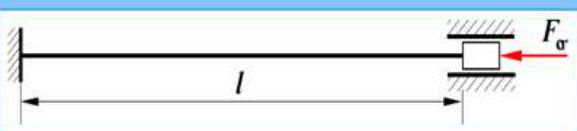
$$\mu = 1$$



$$F_{cr} = \frac{\pi^2 EI}{(2l)^2}$$

一端自由，一端固定

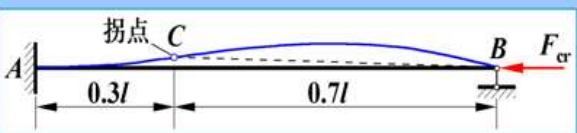
$$\mu = 2$$



$$F_{cr} = \frac{\pi^2 EI}{(l/2)^2}$$

两端固定

$$\mu = \frac{1}{2}$$



$$F_{cr} = \frac{\pi^2 EI}{(0.7l)^2}$$

一端铰支，另一端固定 $\mu = 0.7$

$$F_{cr} = \frac{\pi^2 EI}{(\mu l)^2}$$

μl - 相当长度—相当的
两端铰支细长压杆的长度

μ - 长度因数—代表支持
方式对临界载荷的影响

临界应力

$$\sigma_{\text{cr}} = \frac{\pi^2 E}{\left(\frac{\mu l}{i}\right)^2}$$

$$i = \sqrt{\frac{I}{A}} \quad \text{— 截面惯性半径}$$

$$\lambda = \frac{\mu l}{i} \quad \text{— 柔度或细长比}$$

$$\sigma_{\text{cr}} = \frac{\pi^2 E}{\lambda^2}$$

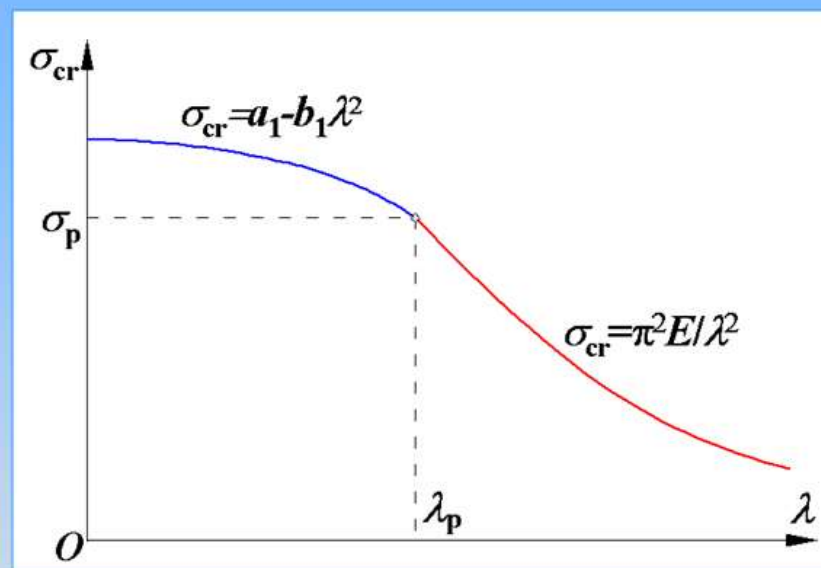
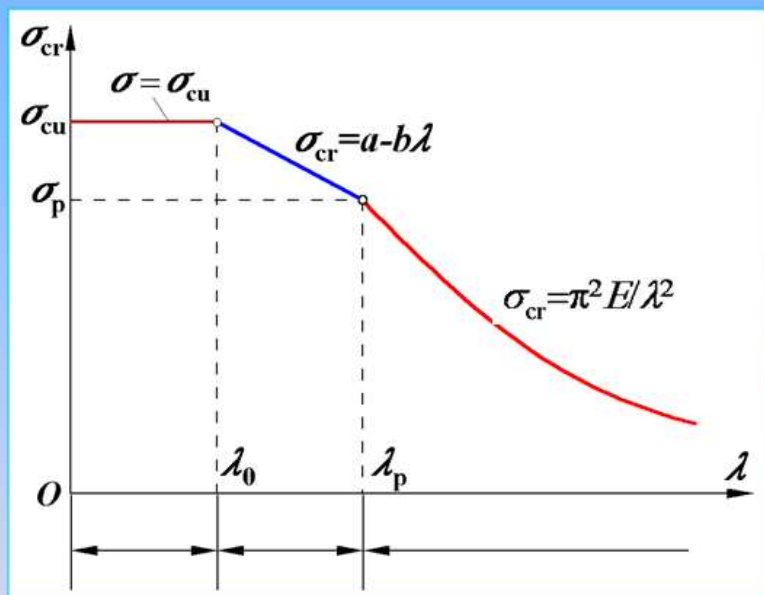
欧拉公式的适用范围: $\lambda \geq \lambda_p$

临界应力经验公式

$\lambda < \lambda_p$ 的压杆—非细长杆

1. 直线型经验公式

$$\sigma_{cr} = a - b\lambda \quad (\lambda_0 < \lambda < \lambda_p)$$



2. 抛物线型经验公式

$$\sigma_{cr} = a_1 - b_1 \lambda^2 \quad (0 < \lambda < \lambda_p)$$