

应力和应变分析

应力状态概述

我们一般通过选取不同的单元体描述该杆件的应力状态，但是随所取方位的不同，单元体各面上的应力也就不同。

围绕A点取出的单元体，一般在三个方向上的尺寸均为无穷小，以致于可以认为它的每一个面上应力都是均匀的；且在单元体内相互平行的截面上，应力都是相同的，同等于通过A点的平行面上的应力

主应力的概念

单元体的三个相互垂直面上都无切应力，这种切应力为0的平面称为主平面，主平面上的正应力称为主应力

对简单拉伸（或压缩）三个主应力中只有一个不为0，称为单向应力状态

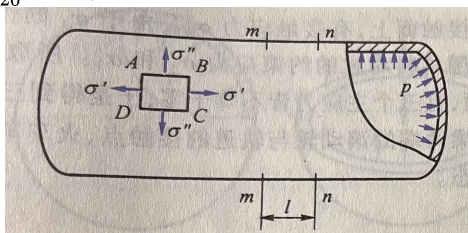
若三个主应力中有两个不为0，称为双向应力状态

当三个主应力皆不等于0时，称为三向应力状态，本章从二向应力状态开始分析

二向应力状态实例

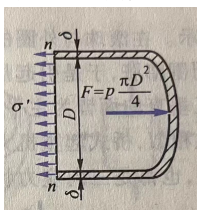
锅炉或其他圆筒形容器的应力状态

当壁厚 δ 远小于内径 D 时，即： $\delta < \frac{D}{20}$ 时，称为薄壁圆筒。



横截面上的应力

假设封闭薄壁圆筒所受内压为 p ，沿圆筒轴线作用于筒底的总压力为 F ，如下图所示：



且有：

$$F = p \cdot \frac{\pi D^2}{4}$$

沿圆筒轴线方向上的面积为：

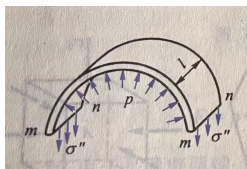
$$A = \pi D \delta$$

所以薄壁圆筒轴向方向横截面上的应力为：

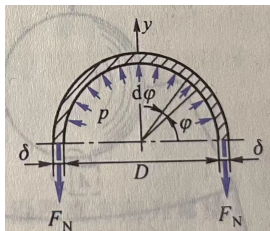
$$\sigma' = \frac{F}{A} = \frac{p \cdot \frac{\pi D^2}{4}}{\pi D \delta} = \frac{p D}{4 \delta}$$

纵向截面上的应力

对沿圆筒表面切线方向上的应力，如下图所示：



此时需要通过积分计算 p 对侧面的力



考虑微元 $d\varphi$, $dF = p \cdot d\varphi \frac{D}{2} l$

其在 y 方向上的投影之和为：

$$F = \int_0^\pi p \frac{D}{2} l \sin \varphi d\varphi = plD$$

则两侧截面分担内力：

$$F_N = \frac{F}{2}$$

截面面积：

$$A = \delta l$$

应力：

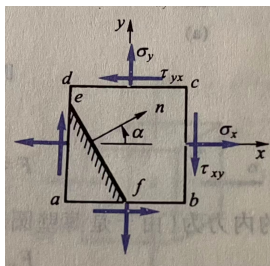
$$\sigma'' = \frac{F_N}{A} = \frac{plD}{2\delta l} = \frac{pD}{2\delta}$$

可以发现： $2\sigma' = \sigma''$

说明纵向截面上的应力较横截面上的应力更大，且为横截面上应力的2倍

二向应力状态分析——解析法

在下图所示单元体各面上，设应力分量 $\sigma_x, \sigma_y, \tau_{xy}, \tau_{yx}$ 均为已知，其余各应力分量均为0，这种应力状态被称为平面应力状态。



符号说明：

σ_x ：法线与 x 轴平行的面上的正应力；

τ_{xy} ：法线与 x 轴平行的面上的切应力；

σ_y : 法线与 y 轴平行的面上的正应力;

τ_{yx} : 法线与 y 轴平行的面上的切应力;

切应力的第一个角标: 表示切应力作用平面的法线方向; 第二个角标: 切应力的方向平行于 y 轴 (或 x 轴)

符号规定:

正应力以拉应力为正, 而压应力为负;

切应力对单元体内任意点的矩为顺时针转向时, 规定为正, 反之为负;

现在考虑任一截面上的正应力与切应力大小, 即上图中 ef 平面上正应力与切应力的大小

通过列写 aef 面上的平衡方程可以求得:

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

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

可以发现, 斜截面上的正应力 σ_α 与切应力 τ_α 随着 α 角的变化而变化, 利用以上公式即可确定正应力和切应力的极值, 并确定他们所在平面的位置

对 α 求导数, 得:

$$\frac{d\sigma_\alpha}{d\alpha} = -2 \left[\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2} \sin 2\alpha + \tau_{xy} \cos 2\alpha \right]$$

若 $\alpha = \alpha_0$ 时, 能使导数为0, 则此时:

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

由该公式可以得到两个相差 90° 的角度, 他们确定两个互相垂直的平面, 其中一个是最大正应力所在平面, 另一个是最小正应力所在平面。且此时刚好能令 τ_α 为0, 也就是说, 主应力就是最大或最小的正应力, 通过上式能求出主应力的方位

将 α_0 代入 σ_α 的表达式, 可求出:

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

主应力方位取法:

σ_{\max} 发生在切应力指向相对的象限内。

同理: 可求出最大切应力与其所在位置:

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

位置:

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

二向应力状态分析——图解法

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

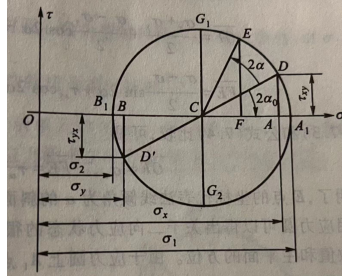
$$\tau_{\alpha} = \frac{\sigma_x - \sigma_y}{2} \sin 2\alpha + \tau_{xy} \cos 2\alpha$$

以上两式两边同时平方并且两式相加可得：

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

该式是以 σ_{α} 与 τ_{α} 为变量的圆方程，圆心坐标为 $(\frac{\sigma_x + \sigma_y}{2}, 0)$ ，半径为 $\sqrt{\left(\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2}\right)^2 + \tau_{xy}^2}$ ，该圆称作应力圆。

应力圆的做法：



如上图所示：

取横坐标 $\bar{OA} = \sigma_x$ ，纵坐标 $\bar{AD} = \tau_{xy}$ ，确定 D 点， D 点坐标代表以 x 轴为法线的面上的应力

取横坐标 $\bar{OB} = \sigma_y$ ，纵坐标 $\bar{BD}' = \tau_{yx}$ ，确定 D' 点， D' 点坐标代表以 y 轴为法线的面上的应力 τ_{yx} 为负，故 D' 纵坐标也为负数

现连接 DD' ，交横轴于 C ， C 点横坐标为： $\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2}$ ，故 C 为应力圆圆心

应力圆半径：

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

与上述推导出的应力圆方程相符，故圆 C 即为应力圆。

并且可以证明：单元体内任意斜面上的应力都对应着应力圆上的一个点，例如，由 x 轴到任意斜面法线 n 的夹角为逆时针的 α 角。在应力圆上，从 D 点也按逆时针方向沿圆周到 E 点，且使得 DE 弧所对的圆心角为 α 的2倍，则 E 点坐标就代表以 n 为法线的斜面上的应力。

通过应力圆确定主平面方位与主应力的数值

由于应力圆上 A_1 点的横坐标大于所有其他点的横坐标，而纵坐标为0，故 A_1 代表最大的主应力

$$\sigma_1 = \bar{OA}_1 = OC + CA_1$$

同理： B_1 代表最小主应力

$$\sigma_2 = \bar{OB}_1 = OC - CB_1$$

故有：

$$\left. \begin{matrix} \sigma_1 \\ \sigma_2 \end{matrix} \right\} = \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2}\right)^2 + \tau_{xy}^2}$$

与前文推导的最大最小正应力一致。

同理，上下两点 G_1, G_2 反映了最大最小切应力，

$$\left. \begin{matrix} \tau_1 \\ \tau_2 \end{matrix} \right\} = \pm \sqrt{\left(\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2}\right)^2 + \tau_{xy}^2} = \pm \frac{\sigma_1 - \sigma_2}{2}$$

在应力圆上由 D 点到 A_1 点所对圆心角为顺时针的 $2\alpha_0$ ，在单元体中，由 x 轴也按顺时针量取 α_0 ，这就确定了 σ_1 所在主平面的法线的位置，按照关于 α 的符号规定，顺时针的 α_0 是负的， $\tan 2\alpha_0$ 是负值，由应力圆中可看出：

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

三向应力状态 广义胡克定律 各向同性材料

对于单向拉伸或压缩，沿杆轴线方向上有：

$$\sigma = E\varepsilon$$

同时存在横向形变：

$$\varepsilon' = -\mu\varepsilon = -\mu\frac{\sigma}{E}$$

其中 μ 为材料泊松比。

对剪切，有：

$$\tau = G\gamma$$

对于各向同性材料，但变形很小且在线弹性范围内时，线应变只与正应力有关，而与切应力无关；切应变只与切应力有关而与正应力无关。所以在分析 x 方向上的正应变时，可单独考虑三个方向的正应力最后做叠加处理。对于 σ_x 的单独作用，在 x 方向上引起的正应变为： $\frac{\sigma_x}{E}$ ，而 σ_y 与 σ_z 单独作用时，在 x 方向上引起的横向应变则是： $-\mu\frac{\sigma_y}{E}$ 与 $-\mu\frac{\sigma_z}{E}$ ，三个切应力分量与 x 方向线应变无关，叠加得到：

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

同理可得 y 与 z 轴方向上的线应变：

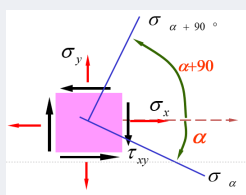
$$\varepsilon_y = \frac{1}{E}[\sigma_y - \mu(\sigma_x + \sigma_z)]$$

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

推广：

对于二向应力状态下任意方向截面的正应变为

$$\varepsilon_\alpha = \frac{1}{E}(\sigma_\alpha - \mu\sigma_{\alpha+90^\circ})$$



而当单元体周围六个面均为主平面时，令：

$$\sigma_x = \sigma_1, \sigma_y = \sigma_2, \sigma_z = \sigma_3$$

则此时广义胡克定律化为：

$$\varepsilon_1 = \frac{1}{E} [\sigma_1 - \mu(\sigma_2 + \sigma_3)]$$

$$\varepsilon_2 = \frac{1}{E} [\sigma_2 - \mu(\sigma_1 + \sigma_3)]$$

$$\varepsilon_3 = \frac{1}{E} [\sigma_3 - \mu(\sigma_1 + \sigma_2)]$$

体积弹性模量

变性前六面体体积：

$$V = dx dy dz$$

变形后体积变为：

$$V_1 = (1 + \varepsilon_1)(1 + \varepsilon_2)(1 + \varepsilon_3) dx dy dz$$

展开上式并且略去高阶小量，得到：

$$V_1 = (1 + \varepsilon_1 + \varepsilon_2 + \varepsilon_3) dx dy dz$$

单位体积的体积改变：

$$\theta = \frac{V_1 - V}{V} = \varepsilon_1 + \varepsilon_2 + \varepsilon_3$$

θ 被称为体应变。由广义胡克定律得到：

$$\theta = \frac{1 - 2\mu}{E} (\sigma_1 + \sigma_2 + \sigma_3) = \frac{3(1 - 2\mu)}{E} \frac{\sigma_1 + \sigma_2 + \sigma_3}{3} = \frac{\sigma_m}{K}$$

其中：

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

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

K 被称为体积弹性模量， σ_m 为三个主应力的平均值，上式被称为体积胡克定律。