

第三章 应力分析

3. 应力张量

① 外力 $\left\{ \begin{array}{l} \text{体力} \\ \text{面力} \end{array} \right.$ 体力密度 $\vec{f}(\vec{r}) = \frac{d\vec{F}}{dV}$

② 内力 相邻内力作用是短程的, 所以认为相邻微元仅通过接触面相互作用。

③ 长方体上的应力
按坐标系法方向取一长方体微元, 将三个法向为坐标轴正方向的面元上的应力按坐标轴分解。
将9个应力分量排成矩阵, 记

④ 斜面上的应力 $\vec{T} = \sigma_{ij} \vec{e}_i \vec{e}_j$, 在其三个法方向与坐标轴正方向相反的面, 以 $\{-\vec{e}_1, -\vec{e}_2, -\vec{e}_3\}$ 建系。

作四面体力平衡分析, 得法方向为 \vec{n} 的面元上的应力

$$\vec{t} = \vec{n} \cdot \vec{T}$$

$$\text{或 } t_i = n_j \sigma_{ji}$$

注: 由于微元内的体力与面力相比, 总可以被忽略掉,

所以对于运动中的弹性体, 上式也成立, 因为惯性力是体力。

⑤ 应力张量 以上各矢量均在同一(整体)坐标系下分解。

做坐标变换

$$\vec{e}'_i = C_{ij} \vec{e}_j$$

于是应力分量

$$\begin{aligned} \sigma'_{ij} &= (\vec{e}'_i \cdot \vec{T}) \cdot \vec{e}'_j = C_{ik} \vec{e}_k \cdot \vec{T} \cdot \vec{e}_s C_{js} \\ &= C_{ik} C_{js} \sigma_{ks} \end{aligned}$$

所以 \vec{T} 为张量, 称为应力张量。

⑤ 多连通域

一般地说, 可借 m 个截面成为单连通区域的区域, 称为 $m+1$ 连通区域。

多连通域存在满足几何方程的位移场的条件为

1° (截成的单连通域内), 应变场满足协调条件。

2° 对于与第 i 个截面相交的域内封闭曲线 L_i , 其上的环路积为

$$\oint_{L_i} d\vec{p} \cdot [\vec{P}_e + (\vec{P}_e \times \nabla_e) \times \vec{p}] = 0$$

$$\oint_{L_i} d\vec{p} \cdot (\vec{P}_e \times \nabla_e) = 0$$

附: 另一种推导应变协调方程的方式。

给定一个位移场 $\vec{u} = (u_1, u_2, u_3)$, 假设它有足够阶的导数。

$$\text{则 } u_1 = \int u_{1,1} dx_1 + u_{1,2} dx_2 + u_{1,3} dx_3$$

$$\text{且 } u_{1,1} = \varepsilon_{11}$$

$$u_{1,2} = \int u_{1,2,1} dx_1 + u_{1,2,2} dx_2 + u_{1,2,3} dx_3$$

$$= \int u_{1,1,2} dx_1 + (2\varepsilon_{12} - u_{2,1})_2 dx_2 +$$

$$\frac{1}{2} [(2\varepsilon_{12} - u_{2,1})_3 + (2\varepsilon_{13} - u_{3,1})_2] dx_3$$

$$= \int \varepsilon_{11,2} dx_1 + (2\varepsilon_{12,2} - u_{2,1,2}) dx_2 +$$

$$\frac{1}{2} [2\varepsilon_{12,3} - u_{2,3,1} + 2\varepsilon_{13,2} - u_{3,2,1}] dx_3$$

$$= \int \varepsilon_{11,2} dx_1 + (2\varepsilon_{12,2} - \varepsilon_{22,1}) dx_2 +$$

$$(\varepsilon_{12,3} + \varepsilon_{13,2} - \varepsilon_{23,1}) dx_3$$

$$u_{1,3} = \int \varepsilon_{11,3} dx_1 + (\varepsilon_{13,2} + \varepsilon_{12,3} - \varepsilon_{32,1}) dx_2 +$$

$$(2\varepsilon_{13,3} - \varepsilon_{33,1}) dx_3$$

由积分单值条件, 得

$$(\varepsilon_{11,2})_3 = (\varepsilon_{12,3} + \varepsilon_{13,2} - \varepsilon_{23,1})_1$$

$$(\varepsilon_{11,2})_2 = (2\varepsilon_{12,2} - \varepsilon_{22,1})_1$$

$$(2\varepsilon_{12,2} - \varepsilon_{22,1})_3 = (\varepsilon_{12,3} + \varepsilon_{13,2} - \varepsilon_{23,1})_2$$

类似可得一共 18 个方程, 只有 6 个不同的, 即应变协调方程。

3.2 平衡方程

① 用小盒子法可推导出力和力矩的平衡方程:

$$\text{(整体形式)} \quad \nabla \cdot \vec{T} + \vec{f} = 0 \quad ; \quad \vec{T} = \vec{T}^T$$

其中 \vec{f} 为体力密度,

$$\text{(指标形式)} \quad \sigma_{ji,j} + f_i = 0 \quad ; \quad \sigma_{ij} = \sigma_{ji}$$

② 积分方法推导平衡方程

$$\begin{aligned} \text{力平衡: } & \oint_{\partial D} \vec{T} ds + \iiint_D \vec{f} d\tau \\ &= \oint_{\partial D} \vec{n} \cdot \vec{T} ds + \iiint_D \vec{f} d\tau \\ &= \iiint_D (\nabla \cdot \vec{T} + \vec{f}) d\tau = 0 \\ \Rightarrow & \nabla \cdot \vec{T} + \vec{f} = 0 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{力矩平衡: } & \oint_{\partial D} \vec{r} \times \vec{T} ds + \iiint_D \vec{r} \times \vec{f} d\tau \\ &= \oint_{\partial D} \vec{r} \times (\vec{n} \cdot \vec{T}) ds + \sim \\ &= - \oint_{\partial D} (\vec{n} \cdot \vec{T}) \times \vec{r} ds + \sim \\ &= - \iiint_D \nabla \cdot (\vec{T} \times \vec{r}) d\tau + \sim \\ &= - \iiint_D [(\nabla \cdot \vec{T}) \times \vec{r} + \vec{T} \times (\vec{r} \cdot \nabla)] d\tau + \sim \\ &= \iiint_D [\vec{r} \times (\nabla \cdot \vec{T} + \vec{f}) + \vec{T} \times \vec{I}] d\tau \\ &= \iiint_D \vec{T} \times \vec{I} d\tau = 0 \\ \Rightarrow & \vec{T} \times \vec{I} = 0 \\ \Rightarrow & \vec{T} = \vec{T}^T \end{aligned}$$

注: 1° 平衡方程中有6个标量, 3个方程. 一般来说, 平衡方程不能确定应力场.

2° 以后指平衡方程, 默认为力平衡方程. 并总假定应力张量对称.

3° 弹性动力学的平衡方程为

$$\begin{cases} \nabla \cdot \vec{T} + \vec{f} = \rho \vec{u} \\ \vec{T} = \vec{T}^T \end{cases}$$

3-3 主应力、偏应力.

① 主应力

不同坐标系下, 应力张量的矩阵间满足

$$T' = C T C^T$$

由于实对称矩阵正交相似于实对角阵, 所以存在坐标系使

$$T = \text{diag} \{ \sigma_1, \sigma_2, \sigma_3 \}$$

相应的有定义主坐标系、主方向、主应力。

(注: 对于一般的各向异性弹性体, 应力主轴与应变主轴不重合。)

- a. 主方向相互垂直
- b. 主方向间剪应力为 0.
- c. 应力张量有三个不变量

$$\begin{cases} J_1 = \sigma_1 + \sigma_2 + \sigma_3 \\ J_2 = \sigma_1 \sigma_2 + \sigma_2 \sigma_3 + \sigma_3 \sigma_1 \\ J_3 = \sigma_1 \sigma_2 \sigma_3 \end{cases}$$

② 最大剪应力

$$\text{剪应力 } \tau^2 = t^2 - \sigma^2 = (n_1^2 \sigma_1^2 + n_2^2 \sigma_2^2 + n_3^2 \sigma_3^2) - (n_1^2 \sigma_1 + n_2^2 \sigma_2 + n_3^2 \sigma_3)^2$$

$$\text{求条件极值 } F(n_1, n_2, n_3) = \tau^2 - \lambda(n_1^2 + n_2^2 + n_3^2 - 1)$$

$$\text{得 } \begin{cases} n_1(\sigma_1^2 - 2\sigma_1\sigma + \lambda) = 0 \\ n_2(\sigma_2^2 - 2\sigma_2\sigma + \lambda) = 0 \\ n_3(\sigma_3^2 - 2\sigma_3\sigma + \lambda) = 0 \end{cases}$$

讨论: a) n_1, n_2, n_3 有两个 0.

比如 $n_2 = n_3 = 0$, 则 $n_1 = \pm 1$, 方程组有解, 此时 $\tau^2 = 0$

b) n_1, n_2, n_3 有 1 个 0.

比如 $n_3 = 0$, 则 $\sigma = \frac{1}{2}(\sigma_1 + \sigma_2)$, $n_{1,2} = \pm \frac{\sqrt{2}}{2}$ 方程组有解. 此时 $\tau = \pm \frac{1}{2}(\sigma_1 - \sigma_2)$

$$|\tau|_{\max} = \frac{1}{2}(\sigma_1 - \sigma_3)$$

c) n_1, n_2, n_3 均不为 0.

① $\sigma_1 = \sigma_2 = \sigma_3$
方程组有解, 此时 $\tau = 0$.

② $\sigma_1 \neq \sigma_2 \neq \sigma_3$
不可能

③ ~~③~~ $\sigma_1 = \sigma_2 \neq \sigma_3$

则 $\sigma = \frac{1}{2}(\sigma_1 + \sigma_3)$, $n_3 = \pm \frac{\sqrt{2}}{2}$, $n_1^2 + n_2^2 = \frac{1}{2}$.

方程组有解, 此时 $\tau = \pm \frac{1}{2}(\sigma_1 - \sigma_3)$.

③ 八面体剪应力

依主坐标轴建立正八面体, 其法方向为 $(\pm \frac{\sqrt{3}}{3}, \pm \frac{\sqrt{3}}{3}, \pm \frac{\sqrt{3}}{3})$

八面体各面上正应力

$$\sigma_0 = \frac{1}{3}(\sigma_1 + \sigma_2 + \sigma_3)$$

八面体各面上剪应力

$$\begin{aligned} \tau_0^2 &= \frac{1}{3}(\sigma_1^2 + \sigma_2^2 + \sigma_3^2) - \left(\frac{\sigma_1 + \sigma_2 + \sigma_3}{3}\right)^2 \\ &= \frac{1}{9}[(\sigma_1 - \sigma_2)^2 + (\sigma_2 - \sigma_3)^2 + (\sigma_3 - \sigma_1)^2] \end{aligned}$$

④ 偏应力张量

定义偏应力张量

$$\begin{cases} \xi_{ij} = \sigma_{ij} - \sigma_0 \delta_{ij} \\ \vec{T}' = \vec{T} - \sigma_0 \vec{I} \end{cases}, \quad \begin{array}{l} \sigma_0 \text{ 为八面体正应力} \\ \sigma_0 = \frac{1}{3}(\sigma_1 + \sigma_2 + \sigma_3) \end{array}$$

偏应力张量的不变量

$$\begin{cases} I_1 = 0 \\ I_2 = (\sigma_1 - \sigma_0)(\sigma_2 - \sigma_0) + (\sigma_2 - \sigma_0)(\sigma_3 - \sigma_0) + (\sigma_3 - \sigma_0)(\sigma_1 - \sigma_0) \\ I_3 = (\sigma_1 - \sigma_0)(\sigma_2 - \sigma_0)(\sigma_3 - \sigma_0) \end{cases}$$

且 $I_2 = -\frac{3}{2}\tau_0^2$

球面上剪应力 τ^2 的平均值

$$\frac{\oint \tau^2 ds}{\oint ds} = \frac{3}{5}\tau_0^2$$

3-4 应力函数

方程 $\nabla \cdot \vec{T} = \vec{0}$ 有解:

① Airy 应力函数 U

$$\sigma_x = U,_{yy} \quad \sigma_y = U,_{xx} \quad \tau_{xy} = -U,_{xy}$$

$$\sigma_z = 0 \quad \tau_{zx} = 0 \quad \tau_{yz} = 0$$

~~②~~

② Maxwell 应力函数 X_1, X_2, X_3

$$\sigma_x = X_{3,yy} + X_{2,zz} \quad \sigma_y = X_{1,zz} + X_{3,xx} \quad \sigma_z = X_{2,xx} + X_{1,yy}$$

$$\tau_{yz} = -X_{1,xz} \quad \tau_{zx} = -X_{2,zy} \quad \tau_{xy} = -X_{3,xy}$$

③ Morera 应力函数 R_1, R_2, R_3

$$\sigma_x = -2R_{1,yz} \quad \sigma_y = -2R_{2,zx} \quad \sigma_z = -2R_{3,xy}$$

$$\tau_{yz} = -R_{1,xx} + R_{2,yx} + R_{3,zx}$$

$$\tau_{zx} = -R_{2,yy} + R_{3,zy} + R_{1,xy}$$

$$\tau_{xy} = -R_{3,zz} + R_{1,xz} + R_{2,yz}$$

④ Beltrami 应力函数 ϕ_{ij} .

$$\vec{T} = \nabla \times \vec{\Phi} \times \nabla, \quad \vec{\Phi} = \phi_{ij} \vec{e}_i \vec{e}_j$$

$$\text{且 } \Phi = - \begin{pmatrix} X_1 & R_3 & R_2 \\ R_3 & X_2 & R_1 \\ R_2 & R_1 & X_3 \end{pmatrix}$$

⑤ Beltrami - Schaefer 解.

$$\vec{T} = \nabla \times \vec{\Phi} \times \nabla + \vec{h} \nabla + \nabla \vec{h} - \vec{I} (\nabla \cdot \vec{h})$$

$$\text{且 } \nabla^2 \vec{h} = \vec{0}, \text{ 即 } \vec{h} \text{ 为调和矢量.}$$

注: Beltrami - Schaefer 解是完备的;

Beltrami 解对自平衡场是完备的。