

第八章 应力、应变状态分析

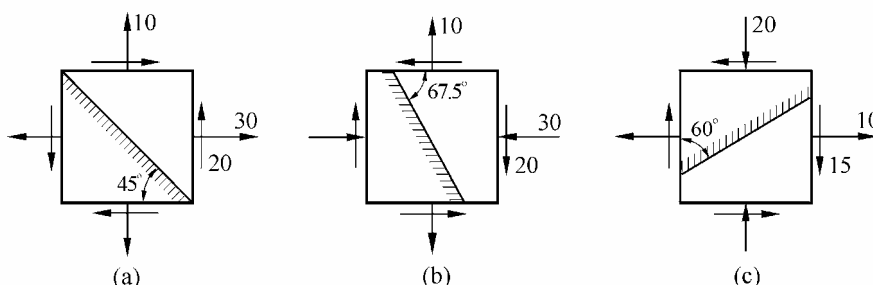
题号

页码

| | |
|------|---|
| 8-2 | 1 |
| 8-3 | 2 |
| 8-6 | 2 |
| 8-7 | 3 |
| 8-9 | 4 |
| 8-12 | 5 |
| 8-15 | 6 |
| 8-16 | 7 |
| 8-20 | 8 |
| 8-21 | 8 |
| 8-23 | 9 |
| 8-24 | 9 |

(也可通过左侧题号书签直接查找题目与解)

8-2 已知应力状态如图所示(应力单位为 MPa), 试用解析法计算图中指定截面的正应力与切应力。



题 8-2 图

(a)解：由题图所示应力状态可知，

$$\sigma_x = 30\text{MPa}, \sigma_y = 10\text{MPa}, \tau_x = -20\text{MPa}, \alpha = 45^\circ$$

将上列数据代入平面应力状态斜截面应力公式，得指定斜截面上的正应力和切应力分别为

$$\begin{aligned}\sigma_\alpha &= \left(\frac{30+10}{2} + 20\sin 90^\circ \right) \text{MPa} = 40.0\text{MPa} \\ \tau_\alpha &= \left(\frac{30-10}{2} \sin 90^\circ \right) \text{MPa} = 10.0\text{MPa}\end{aligned}$$

(b)解：由题图所示应力状态可知，

$$\sigma_x = -30\text{MPa}, \sigma_y = 10\text{MPa}, \tau_x = 20\text{MPa}, \alpha = 22.5^\circ$$

由此可得指定斜截面上的正应力和切应力分别为

$$\sigma_\alpha = \left(\frac{-30+10}{2} + \frac{-30-10}{2} \cos 45^\circ - 20 \sin 45^\circ \right) \text{MPa} = -38.3\text{MPa}$$

$$\tau_\alpha = \left(\frac{-30-10}{2} \sin 45^\circ + 20 \cos 45^\circ \right) \text{MPa} = 0$$

(c)解：由题图所示应力状态可知，

$$\sigma_x = 10\text{MPa}, \sigma_y = -20\text{MPa}, \tau_x = 15\text{MPa}, \alpha = -60^\circ$$

由此可得指定斜截面上的正应力和切应力分别为

$$\sigma_\alpha = \left[\frac{10-20}{2} + \frac{10+20}{2} \cos(-120^\circ) - 15 \sin(-120^\circ) \right] \text{MPa} = 0.490\text{MPa}$$

$$\tau_\alpha = \left[\frac{10+20}{2} \sin(-120^\circ) + 15 \cos(-120^\circ) \right] \text{MPa} = -20.5\text{MPa}$$

8-3 试用图解法（应力圆）解题 8-1。

解：题 8-1 图所示应力状态的应力圆示如图 8-3。

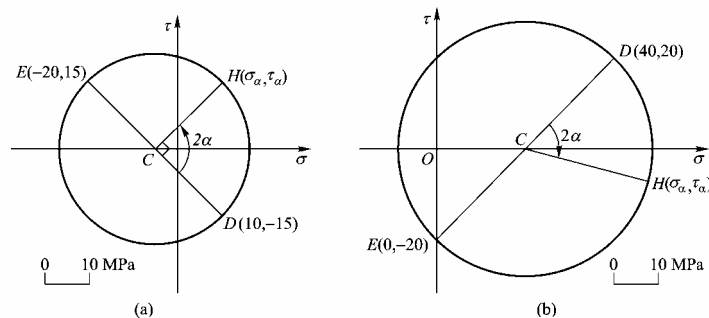


图 8-3

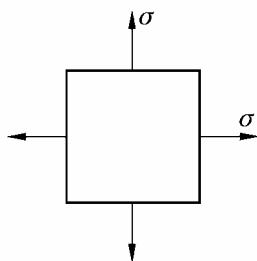
由图 a 可以量得指定截面上的正应力和切应力分别为

$$\sigma_\alpha = \sigma_{45^\circ} = 10.0\text{MPa}, \tau_\alpha = \tau_{45^\circ} = 15.0\text{MPa}$$

由图 b 可以量得指定截面上的正应力和切应力分别为

$$\sigma_\alpha = \sigma_{-30^\circ} = 47.3\text{MPa}, \tau_\alpha = \tau_{-30^\circ} = -7.3\text{MPa}$$

8-6 图示双向拉伸应力状态，应力 $\sigma_x = \sigma_y = \sigma$ 。试证明任意斜截面上的正应力均等于 σ ，而切应力则为零。



题 8-6 图

证明：由题设条件可知， $\sigma_x = \sigma_y = \sigma$ ， $\tau_x = 0$ 。

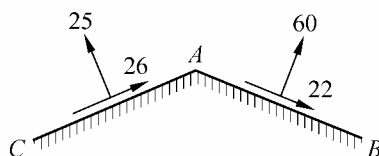
将上述已知数据代入平面应力状态斜截面应力公式，则有

$$\sigma_\alpha = \frac{\sigma + \sigma}{2} + \frac{\sigma - \sigma}{2} \cos 2\alpha - 0 = \sigma$$

$$\tau_\alpha = \frac{\sigma - \sigma}{2} \sin 2\alpha + 0 = 0$$

由于式中 α 为任意值，故原命题得证。

8-7 已知某点 A 处截面 AB 与 AC 的应力如图所示（应力单位为 MPa），试用图解法求主应力的的大小及所在截面的方位。



题 8-7 图

解：根据题图所给的已知应力，可画出应力圆来，如图 8-7 所示。

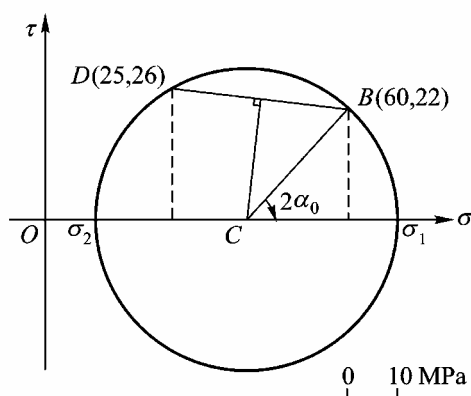


图 8-7

从所画的应力圆上可以量得两个主应力，它们是：

$$\sigma_1 = 69.7 \text{ MPa}, \sigma_2 = 9.9 \text{ MPa}$$

由于是平面应力状态，故知

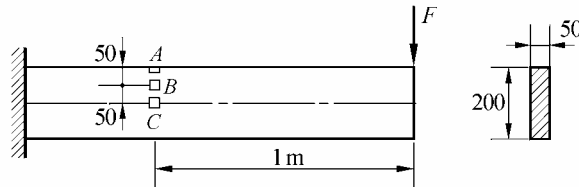
$$\sigma_3 = 0$$

从该应力圆上还可以量得 σ_1 的方位角为

$$\alpha_0 = -23.7^\circ$$

式中负号表示从 AB 面的外法线沿顺时针方向旋转。

8-9 图示悬臂梁，承受载荷 $F = 20\text{kN}$ 作用，试绘微体 A, B 与 C 的应力图，并确定主应力的大小及方位。



题 8-9 图

解：由题图可知，指定截面的剪力、弯矩分别为

$$F_s = F = 20\text{kN} \quad |M| = Fa = 20 \times 1\text{kN} \cdot \text{m} = 20\text{kN} \cdot \text{m}$$

微体 A, B 和 C 的应力图依次示如图 8-9 a, b 和 c。

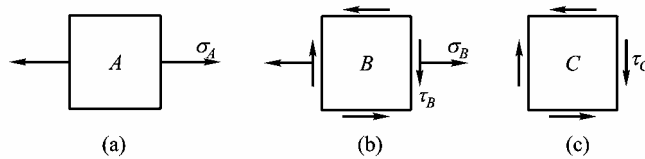


图 8-9

对于应力图 a，其正应力为

$$\sigma_A = \frac{|M|}{W_z} = \frac{6 \times 20 \times 10^3 \text{ N}}{0.050 \times 0.200^2 \text{ m}^2} = 6.00 \times 10^7 \text{ Pa} = 60.0 \text{ MPa}$$

由此可知，主应力各为

$$\sigma_1 = 60.0 \text{ MPa}, \quad \sigma_2 = \sigma_3 = 0$$

σ_1 的方位角为

$$\alpha_0 = 0^\circ$$

对于应力图 b，其正应力和切应力分别为

$$\sigma_B = \frac{|M| y_B}{I_z} = \frac{12 \times 20 \times 10^3 \times 0.050 \text{ N}}{0.050 \times 0.200^3 \text{ m}^2} = 3.00 \times 10^7 \text{ Pa} = 30.0 \text{ MPa}$$

$$\tau_B = \frac{F_s S_z(\omega)}{I_z b} = \frac{12 \times 20 \times 10^3 \times 0.050 \times 0.050 \times 0.075 \text{ N}}{0.050 \times 0.200^3 \times 0.050 \text{ m}^2} = 2.25 \times 10^6 \text{ Pa} = 2.25 \text{ MPa}$$

极值应力为

$$\left. \begin{array}{l} \sigma_{\max} \\ \sigma_{\min} \end{array} \right\} = \frac{\sigma_B}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{\sigma_B}{2}\right)^2 + \tau_B^2} = [15.0 \pm \sqrt{15.0^2 + 2.25^2}] \text{ MPa} = \begin{cases} 30.2 \\ -0.1678 \end{cases} \text{ MPa}$$

由此可知，主应力各为

$$\sigma_1 = 30.2 \text{ MPa}, \sigma_2 = 0, \sigma_3 = -0.1678 \text{ MPa}$$

由

$$\tan \alpha_0 = -\frac{\tau_x}{\sigma_x - \sigma_{\min}} = -\frac{2.25}{30.0 + 0.1678} = -0.07458$$

得 σ_1 的方位角为

$$\alpha_0 = -4.27^\circ$$

对于应力图 c，其切应力为

$$\tau_c = \frac{3F_s}{2A} = \frac{3 \times 20 \times 10^3 \text{ N}}{2 \times 0.050 \times 0.200 \text{ m}^2} = 3.00 \times 10^6 \text{ Pa} = 3.00 \text{ MPa}$$

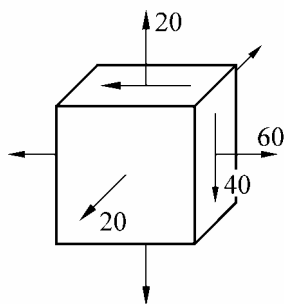
由此得各主应力依次为

$$\sigma_1 = 3.00 \text{ MPa}, \sigma_2 = 0, \sigma_3 = -3.00 \text{ MPa}$$

σ_1 的方位角为

$$\alpha_0 = -45^\circ$$

8-12 已知应力状态如图所示，试求主应力的大小。



题 8-12 图

解：由题图可知，

$$\sigma_x = 60 \text{ MPa}, \sigma_y = 20 \text{ MPa}, \tau_x = 40 \text{ MPa}, \sigma_z = 20 \text{ MPa}$$

由应力作用线均平行于 $x-y$ 平面的三个应力分量可得

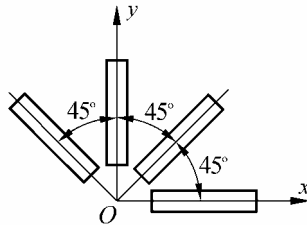
$$\left. \begin{array}{l} \sigma_{\max} \\ \sigma_{\min} \end{array} \right\} = \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2}\right)^2 + \tau_x^2}$$

$$= \left[\frac{60 + 20}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{60 - 20}{2}\right)^2 + 40^2} \right] \text{ MPa} = \begin{cases} 84.7 \\ -4.72 \end{cases} \text{ MPa}$$

将此二极值应力与 σ_z 一同排序，得三个主应力依次为

$$\sigma_1 = 84.7 \text{ MPa}, \sigma_2 = 20.0 \text{ MPa}, \sigma_3 = -4.72 \text{ MPa}$$

8-15 在构件表面某点 O 处，沿 $0^\circ, 45^\circ, 90^\circ$ 与 135° 方位粘贴四个应变片，并测得相应正应变依次为 $\varepsilon_{0^\circ} = 450 \times 10^{-6}$ ， $\varepsilon_{45^\circ} = 350 \times 10^{-6}$ ， $\varepsilon_{90^\circ} = 100 \times 10^{-6}$ 与 $\varepsilon_{135^\circ} = 100 \times 10^{-6}$ ，试判断上述测试结果是否可靠。



题 8-15 图

解：依据平面应变状态任意方位的正应变公式，有

$$\varepsilon_{0^\circ} = \frac{\varepsilon_x + \varepsilon_y}{2} + \frac{\varepsilon_x - \varepsilon_y}{2} = \varepsilon_x = 450 \times 10^{-6} \quad (\text{a})$$

$$\varepsilon_{90^\circ} = \frac{\varepsilon_x + \varepsilon_y}{2} - \frac{\varepsilon_x - \varepsilon_y}{2} = \varepsilon_y = 100 \times 10^{-6} \quad (\text{b})$$

$$\varepsilon_{45^\circ} = \frac{\varepsilon_x + \varepsilon_y}{2} - \frac{\gamma_{xy}}{2} = 350 \times 10^{-6} \quad (\text{c})$$

将式(a)和(b)代入式(c)，得

$$\gamma_{xy} = (550 - 700) \times 10^{-6} = -150 \times 10^{-6} \quad (\text{d})$$

将以上所得结果(a), (b)和(d)代入平面应变状态任意方位的正应变公式，计算 ε_{135° 应有的测量值为

$$\begin{aligned} \varepsilon_{135^\circ} &= \frac{1}{2}(450 + 100) \times 10^{-6} + \frac{1}{2}(450 - 100) \times 10^{-6} \cos 270^\circ \\ &\quad - \frac{1}{2} \times (-150 \times 10^{-6}) \sin 270^\circ = 200 \times 10^{-6} \end{aligned}$$

ε_{135° 的实际测量值比上述结果小了一半，这说明题中所给测试结果不可靠。

其实，由应变圆可知，无论 α 为何值

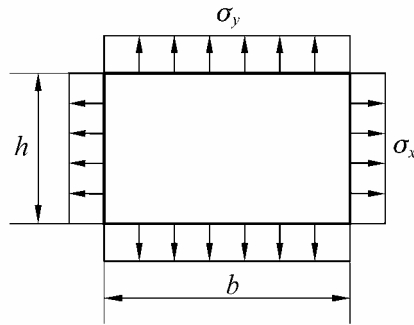
$$\varepsilon_\alpha + \varepsilon_{\alpha+90^\circ} = \text{常数}$$

而

$$\varepsilon_{0^\circ} + \varepsilon_{90^\circ} \neq \varepsilon_{45^\circ} + \varepsilon_{135^\circ}$$

同样说明题中所给的这组测试结果不可靠。

8-16 图示矩形板，承受正应力 σ_x 与 σ_y 作用，试求板厚的改变量 $\Delta\delta$ 与板件的体积改变量 ΔV 。已知板件厚度 $\delta = 10\text{mm}$ ，宽度 $b = 800\text{mm}$ ，高度 $h = 600\text{mm}$ ，正应力 $\sigma_x = 80\text{MPa}$ ， $\sigma_y = -40\text{MPa}$ ，材料为铝，弹性模量 $E = 70\text{GPa}$ ，泊松比 $\mu = 0.33$ 。



题 8-16 图

解：此为平面应力状态问题。设板厚度方向的正应变为 ε_z ，则有

$$\varepsilon_z = -\frac{\mu}{E}(\sigma_x + \sigma_y)$$

板厚的改变量为

$$\begin{aligned}\Delta\delta &= \varepsilon_z \delta = -\frac{\mu\delta}{E}(\sigma_x + \sigma_y) \\ &= -\frac{0.33 \times 0.010}{70 \times 10^9} \times (80 - 40) \times 10^6 \text{m} = -1.886 \times 10^{-6} \text{m} = -0.001886 \text{mm}\end{aligned}$$

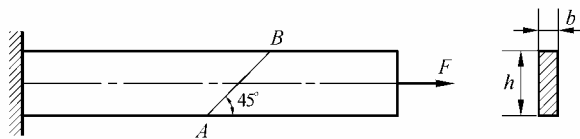
体应变为

$$\theta = \frac{(1-2\mu)}{E}(\sigma_x + \sigma_y + \sigma_z)$$

由此可得该板件的体积改变量为

$$\begin{aligned}\Delta V &= \frac{(1-2\mu)}{E}(\sigma_x + \sigma_y + \sigma_z)(bh\delta) \\ &= \frac{(1-2 \times 0.33)}{70 \times 10^9} \times (80 - 40) \times 10^6 \times (0.800 \times 0.600 \times 0.010) \text{m}^3 \\ &= 9.33 \times 10^{-7} \text{m}^3 = 933 \text{mm}^3\end{aligned}$$

8-20 图示矩形截面杆，承受轴向载荷 F 作用，试计算线段 AB 的正应变。设截面尺寸 b 和 h 与材料的弹性常数 E 和 μ 均为已知。



题 8-20 图

解：由题图可知， AB 上任一点处有

$$\sigma_x = \frac{F}{bh}, \sigma_y = 0, \tau_x = 0$$

故有

$$\sigma_{45^\circ} = \frac{\sigma_x}{2} = \frac{F}{2bh}, \sigma_{-45^\circ} = \frac{\sigma_x}{2} = \frac{F}{2bh}$$

由平面应力状态的广义胡克定律可得

$$\varepsilon_{AB} = \varepsilon_{45^\circ} = \frac{1}{E}(\sigma_{45^\circ} - \mu\sigma_{-45^\circ}) = \frac{(1-\mu)F}{2Ebh}$$

8-21 在构件表面某点 O 处，沿 $0^\circ, 45^\circ$ 与 90° 方位，粘贴三个应变片，测得该三方位的正应变分别为 $\varepsilon_{0^\circ} = 450 \times 10^{-6}$ ， $\varepsilon_{45^\circ} = 350 \times 10^{-6}$ 与 $\varepsilon_{90^\circ} = 100 \times 10^{-6}$ ，该表面处于平面应力状态，试求该点处的应力 σ_x, σ_y 与 τ_x 。已知材料的弹性模量 $E = 200 \text{ GPa}$ ，泊松比 $\mu = 0.3$ 。

解：依据平面应变状态任意方位的正应变公式，有

$$\varepsilon_{0^\circ} = \frac{\varepsilon_x + \varepsilon_y}{2} + \frac{\varepsilon_x - \varepsilon_y}{2} \cos 0^\circ - \frac{\gamma_{xy}}{2} \sin 0^\circ \quad (a)$$

$$\varepsilon_{45^\circ} = \frac{\varepsilon_x + \varepsilon_y}{2} + \frac{\varepsilon_x - \varepsilon_y}{2} \cos 90^\circ - \frac{\gamma_{xy}}{2} \sin 90^\circ \quad (b)$$

$$\varepsilon_{90^\circ} = \frac{\varepsilon_x + \varepsilon_y}{2} + \frac{\varepsilon_x - \varepsilon_y}{2} \cos 180^\circ - \frac{\gamma_{xy}}{2} \sin 180^\circ \quad (c)$$

联解方程(a)，(b)和(c)，得

$$\varepsilon_x = \varepsilon_{0^\circ} = 450 \times 10^{-6}, \varepsilon_y = \varepsilon_{90^\circ} = 100 \times 10^{-6}$$

$$\gamma_{xy} = \varepsilon_{0^\circ} + \varepsilon_{90^\circ} - 2\varepsilon_{45^\circ} = -150 \times 10^{-6}$$

根据平面应力状态的广义胡克定律，有

$$\begin{aligned}
\sigma_x &= \frac{E}{1-\mu^2}(\varepsilon_x + \mu\varepsilon_y) \\
&= \frac{200 \times 10^9 \text{ Pa}}{1-0.3^2} \times (450 \times 10^{-6} + 0.3 \times 100 \times 10^{-6}) = 1.055 \times 10^8 \text{ Pa} = 105.5 \text{ MPa} \\
\sigma_y &= \frac{E}{1-\mu^2}(\varepsilon_y + \mu\varepsilon_x) \\
&= \frac{200 \times 10^9 \text{ Pa}}{1-0.3^2} \times (100 \times 10^{-6} + 0.3 \times 450 \times 10^{-6}) = 5.16 \times 10^7 \text{ Pa} = 51.6 \text{ MPa}
\end{aligned}$$

根据剪切胡克定律，有

$$\begin{aligned}
\tau_x &= G\gamma_{xy} = \frac{E\gamma_{xy}}{2(1+\mu)} = \frac{200 \times 10^9 \text{ Pa} \times (-150 \times 10^{-6})}{2 \times (1+0.3)} \\
&= -1.154 \times 10^7 \text{ Pa} = -11.54 \text{ MPa}
\end{aligned}$$

8-23 在建立圆轴扭转切应力公式时，曾提出若干假设，试根据该假设说明圆轴横截面与径向纵截面上均无正应力。

解：根据各横截面仍保持平面，其形状、大小均不改变，如同刚性圆片这一假设可得（这里采用圆柱坐标）

$$\varepsilon_\rho = \varepsilon_\varphi = 0 \quad (\text{a})$$

其中，足标 ρ 和 φ 分别代表圆轴的径向和环向。

又据横截面间的距离均不改变这一假设可得

$$\varepsilon_x = 0 \quad (\text{b})$$

依据圆柱坐标系中的广义胡克定律，有

$$\left. \begin{aligned}
\sigma_\rho &= \frac{E}{1+\mu} \left[\frac{\mu}{1-2\mu} (\varepsilon_\rho + \varepsilon_\varphi + \varepsilon_x) + \varepsilon_\rho \right] \\
\sigma_\varphi &= \frac{E}{1+\mu} \left[\frac{\mu}{1-2\mu} (\varepsilon_\varphi + \varepsilon_x + \varepsilon_\rho) + \varepsilon_\varphi \right] \\
\sigma_x &= \frac{E}{1+\mu} \left[\frac{\mu}{1-2\mu} (\varepsilon_x + \varepsilon_\rho + \varepsilon_\varphi) + \varepsilon_x \right]
\end{aligned} \right\} \quad (\text{c})$$

将式(a)和(b)代入式(c)，得到

$$\sigma_\rho = 0, \sigma_\varphi = 0, \sigma_x = 0$$

这就说明圆轴横截面与径向纵截面（及同心圆柱面）上均无正应力。

8-24 试计算题 8-16 所述板件的体应变、应变能密度与畸变能密度。

解：1. 计算体应变 θ

由题 8-16 知， $\sigma_1 = \sigma_x = 80 \text{ MPa}$ ， $\sigma_2 = \sigma_z = 0$ ， $\sigma_3 = \sigma_y = -40 \text{ MPa}$ ， $E = 70 \text{ GPa}$ ，

$\mu = 0.33$ 。由此得体应变为

$$\begin{aligned}\theta &= \frac{1-2\mu}{E}(\sigma_1 + \sigma_2 + \sigma_3) \\ &= \frac{1-2 \times 0.33}{70 \times 10^9} \times (80 + 0 - 40) \times 10^6 = 1.943 \times 10^{-4}\end{aligned}$$

2 . 计算应变能密度 v_ϵ

$$\begin{aligned}v_\epsilon &= \frac{1}{2E}[\sigma_1^2 + \sigma_2^2 + \sigma_3^2 - 2\mu(\sigma_1\sigma_2 + \sigma_2\sigma_3 + \sigma_3\sigma_1)] \\ &= \frac{1}{2 \times 70 \times 10^9} [80^2 + 0 + (-40)^2 - 2 \times 0.33 \times (0 + 0 - 40 \times 80)] \times 10^{12} \text{ Pa} \\ &= 7.22 \times 10^4 \text{ (N} \cdot \text{m)/m}^3\end{aligned}$$

3 . 计算畸变能密度 v_d

$$\begin{aligned}v_d &= \frac{1+\mu}{6E}[(\sigma_1 - \sigma_2)^2 + (\sigma_2 - \sigma_3)^2 + (\sigma_3 - \sigma_1)^2] \\ &= \frac{1+0.33}{6 \times 70 \times 10^9} [80^2 + 40^2 + (-120)^2] \times 10^{12} \text{ Pa} \\ &= 7.09 \times 10^4 \text{ (N} \cdot \text{m)/m}^3\end{aligned}$$