

第 3 章

应变分析

3.1 位移及其分量

在外荷载、温度或其他因素作用下,弹性体内各点的位置会发生变化。位置变化包括两种情形:一种是整个物体由原来的位置移动到新的位置,另一种是物体内部各点之间距离的变化。前一种变化称为刚体位移,它包括物体的平行移动和转动,后一种称为物体的变形。物体的位移常包括这两种情形,本书主要研究物体的变形,涉及的位移是指物体内部各点的相对位移,而刚性位移将进行特别说明。物体中每点的位移是不同的,因此位移是坐标的函数,如 x, y, z 的函数。在直角坐标系 $Oxyz$ 中,取物体中任意一点 $P(x, y, z)$,变形后这点移至 $P_1(x_1, y_1, z_1)$,则矢量 $\overrightarrow{PP_1}$ 就是物体在变形过程中 P 点的位移,将位移分别投影到 3 个坐标轴上的量,称为位移分量,用 u, v, w 来表示,则各位移分量表示为

$$u = x_1 - x, \quad v = y_1 - y, \quad w = z_1 - z$$

式中的位移分量 u, v, w 应随坐标不同而不同,构成 P 点到达 P_1 点产生的一个位移矢量,因此 u, v, w 不但是 x, y, z 的函数,也必须是单值的,即一个点产生位移后应有一个确定的位置而不能有几个位置。

3.2 应变和应变分量

物体中各点的位移导致其变形(此处讨论小变形情况),物体的变形状态可用应变来表示。为研究一点的应变,自物体中取一与坐标平面平行的六面体,如图 3.1 所示,此平行六面体在坐标平面上各有一投影面,研究这三个投影面的变形状况就相当于描述了这个六面体的变形。这三个投影平面的变形可从两方面考虑:①每个线段长度的变化,即线段的伸长或缩短;②相邻两线段夹角的改变。

现取 Oxy 平面上的 ABC 投影面来考察其变形,见图 3.2。 AB 的长为 dx , AC 的长为 dy , A 、 B 、 C 三点的坐标如下:

$$A(x, y), \quad B(x + dx, y), \quad C(x, y + dy)$$

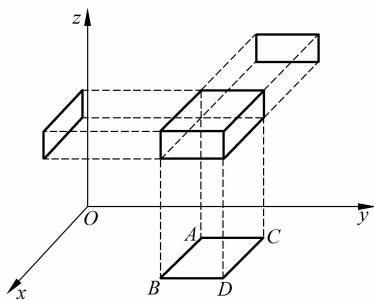


图 3.1

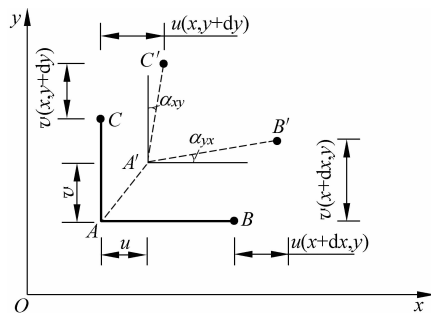


图 3.2

各点发生位移后, A 、 B 、 C 点分别移动到了 A' 、 B' 、 C' 点, 则其相应的坐标如下:

$$A'[x + u(x, y), y + v(x, y)]$$

$$B'[x + dx + u(x + dx, y), y + v(x + dx, y)]$$

$$C'[x + u(x, y + dy), y + dy + v(x, y + dy)]$$

对上述坐标中的各位移, 利用泰勒公式在 A 点展开, 并略去 dx 、 dy 的高阶小量, 则有

$$A'[x + u, y + v]$$

$$B'\left[x + dx + u + \frac{\partial u}{\partial x}dx, y + v + \frac{\partial v}{\partial x}dx\right]$$

$$C'\left[x + u + \frac{\partial u}{\partial y}dy, y + dy + v + \frac{\partial v}{\partial y}dy\right]$$

线段 AB 长度的改变量在 x 轴上的投影是

$$\delta(dx) = A'B' - AB = u(x+dx, y) - u(x, y) = \frac{\partial u}{\partial x} dx$$

根据定义, AB 线段的正应变为

$$\epsilon_x = \frac{\delta(dx)}{dx} = \frac{\frac{\partial u}{\partial x} dx}{dx} = \frac{\partial u}{\partial x} \quad (3.1a)$$

同理, y 方向及 z 方向线段的正应变分别为

$$\epsilon_y = \frac{\partial v}{\partial y}, \quad \epsilon_z = \frac{\partial w}{\partial z} \quad (3.1b)$$

当正应变大于零时, 表示线段伸长; 反之, 则表示线段缩短。

现研究相邻两线段夹角的改变。图 3.2 中, 令 α_{yx} 表示 x 方向的线段向 y 方向的转动角度, 则

$$\begin{aligned} \alpha_{yx} &\approx \tan \alpha_{yx} = \frac{v(x+dx, y) - v(x, y)}{\left(x+dx+u+\frac{\partial u}{\partial x} dx\right) - (x+u)} \\ &= \frac{\frac{\partial v}{\partial x} dx}{dx + \frac{\partial u}{\partial x} dx} = \frac{\frac{\partial v}{\partial x}}{1 + \frac{\partial u}{\partial x}} \end{aligned}$$

在微小变形下, $\frac{\partial u}{\partial x}$ 与 1 相比是一个很小的量, 可以略去, 于是

$$\alpha_{yx} = \frac{\partial v}{\partial x}$$

同理, α_{xy} 表示 y 方向的线段向 x 方向转动的角度, 则

$$\alpha_{xy} = \frac{\partial u}{\partial y}$$

线段 AB 与 AC 所夹直角的改变称为**剪切应变**, 记作 γ_{xy} 。它应是 α_{yx} 与 α_{xy} 的和, 故有

$$\gamma_{xy} = \frac{\partial v}{\partial x} + \frac{\partial u}{\partial y} \quad (3.2a)$$

同理, 可得其余两个剪切应变:

$$\gamma_{yz} = \frac{\partial v}{\partial z} + \frac{\partial w}{\partial y}, \quad \gamma_{zx} = \frac{\partial u}{\partial z} + \frac{\partial w}{\partial x} \quad (3.2b)$$

应注意: 当剪切应变大于零时, 表示角度收缩; 反之, 表示角度张开。

至此讨论了在直角坐标系中对一点形变的描述, 即用以下 6 个**应变分量** (又称**工程应变**)来表示:

$$\begin{bmatrix} \epsilon_x & \gamma_{xy} & \gamma_{xz} \\ \gamma_{yx} & \epsilon_y & \gamma_{yz} \\ \gamma_{zx} & \gamma_{zy} & \epsilon_z \end{bmatrix}$$

一点的应变分量不是张量,而若取 $\epsilon_{ij} = \frac{1}{2} \gamma_{ij}$, 此时符合张量运算规律, 即应变张量 ϵ_{ij} 为

$$\begin{bmatrix} \epsilon_x & \epsilon_{xy} & \epsilon_{xz} \\ \epsilon_{yx} & \epsilon_y & \epsilon_{yz} \\ \epsilon_{zx} & \epsilon_{zy} & \epsilon_z \end{bmatrix}$$

式(3.1)、式(3.2)反映了直角坐标系下位移和应变之间的关系,这是弹性力学中的重要基本方程之一——几何方程。若用张量记号,则几何方程为

$$\epsilon_{ij} = \frac{1}{2} (u_{i,j} + u_{j,i})$$

柱坐标下的几何方程为

$$\begin{aligned} \epsilon_r &= \frac{\partial u_r}{\partial r} \\ \epsilon_\theta &= \frac{u_r}{r} + \frac{1}{r} \frac{\partial u_\theta}{\partial \theta} \\ \epsilon_z &= \frac{\partial u_z}{\partial z} \\ \gamma_{r\theta} &= \frac{1}{r} \frac{\partial u_r}{\partial \theta} + \frac{\partial u_\theta}{\partial r} - \frac{u_\theta}{r} \\ \gamma_{\theta z} &= \frac{\partial u_\theta}{\partial z} + \frac{1}{r} \frac{\partial u_z}{\partial \theta} \\ \gamma_{rz} &= \frac{\partial u_z}{\partial r} + \frac{\partial u_r}{\partial z} \end{aligned}$$

球坐标下的几何方程为

$$\begin{aligned} \epsilon_r &= \frac{\partial u_r}{\partial r} \\ \epsilon_\theta &= \frac{u_r}{r} + \frac{1}{r} \frac{\partial u_\theta}{\partial \theta} \\ \epsilon_\varphi &= \frac{u_r}{r} + \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial u_\varphi}{\partial \varphi} + \frac{\cot \theta}{r} u_\theta \\ \gamma_{r\theta} &= \frac{1}{r} \frac{\partial u_r}{\partial \theta} + \frac{\partial u_\theta}{\partial r} - \frac{u_\theta}{r} \\ \gamma_{\theta\varphi} &= \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial u_\theta}{\partial \varphi} + \frac{1}{r} \frac{\partial u_\varphi}{\partial \theta} - \frac{\cot \theta}{r} u_\varphi \end{aligned}$$

$$\gamma_{\varphi r} = \frac{\partial u_{\varphi}}{\partial r} + \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial u_r}{\partial \varphi} - \frac{u_{\varphi}}{r}$$

3.3 一点的形变状态

与讨论一点的应力状态相似,本节将用物体内一点 $P(x, y, z)$ 的应变分量来描述该点邻域内的形变状态。如图 3.3 所示,设过 P 点在 N 方向上取微线段 PN ,其长度为 dr ,并令其方向余弦为 (l, m, n) ,则线段在各坐标轴上的投影为 $dx = ldr, dy = mdr, dz = ndr$ 。

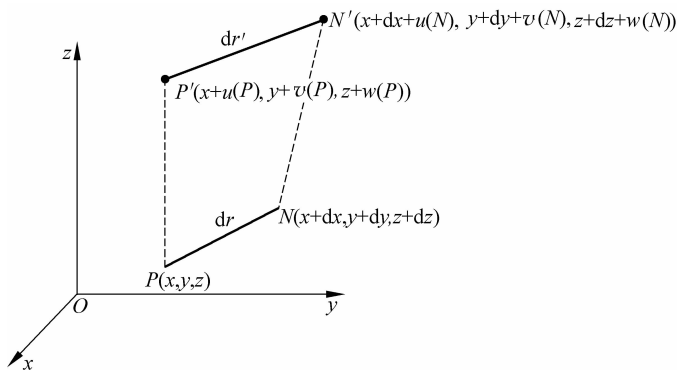


图 3.3

若 P 点的位移为 $u(P), v(P), w(P)$, 则 N 点的位移用 P 点位移表示如下:

$$\left. \begin{aligned} u(N) &= u(P) + \frac{\partial u}{\partial x} dx + \frac{\partial u}{\partial y} dy + \frac{\partial u}{\partial z} dz \\ v(N) &= v(P) + \frac{\partial v}{\partial x} dx + \frac{\partial v}{\partial y} dy + \frac{\partial v}{\partial z} dz \\ w(N) &= w(P) + \frac{\partial w}{\partial x} dx + \frac{\partial w}{\partial y} dy + \frac{\partial w}{\partial z} dz \end{aligned} \right\} \quad (3.3)$$

线段 PN 变形后变为 $P'N'$, 其长度为 dr' , 则由几何关系可知

$$\begin{aligned} (dr')^2 &= [dx + u(N) - u(P)]^2 + [dy + v(N) - v(P)]^2 \\ &\quad + [dz + w(N) - w(P)]^2 \end{aligned} \quad (3.4)$$

线段 PN 的正应变为

$$\epsilon = \frac{dr' - dr}{dr} \quad (3.5)$$

将式(3.3)、式(3.5)代入式(3.4), 则有

$$\begin{aligned}
 (dr + \epsilon dr)^2 &= \left[\left(1 + \frac{\partial u}{\partial x}\right) dx + \frac{\partial u}{\partial y} dy + \frac{\partial u}{\partial z} dz \right]^2 \\
 &\quad + \left[\frac{\partial v}{\partial x} dx + \left(1 + \frac{\partial v}{\partial y}\right) dy + \frac{\partial v}{\partial z} dz \right]^2 \\
 &\quad + \left[\frac{\partial w}{\partial x} dx + \frac{\partial w}{\partial y} dy + \left(1 + \frac{\partial w}{\partial z}\right) dz \right]^2
 \end{aligned}$$

将 $dx = ldr, dy = mdr, dz = ndr$ 代入上式,整理后有

$$\begin{aligned}
 (1 + \epsilon)^2 &= \left[\left(1 + \frac{\partial u}{\partial x}\right) l + \frac{\partial u}{\partial y} m + \frac{\partial u}{\partial z} n \right]^2 + \left[\frac{\partial v}{\partial x} l + \left(1 + \frac{\partial v}{\partial y}\right) m + \frac{\partial v}{\partial z} n \right]^2 \\
 &\quad + \left[\frac{\partial w}{\partial x} l + \frac{\partial w}{\partial y} m + \left(1 + \frac{\partial w}{\partial z}\right) n \right]^2
 \end{aligned}$$

展开上式并略去偏微商及 ϵ 的二阶小量,可得

$$\begin{aligned}
 \epsilon &= \frac{\partial u}{\partial x} l^2 + \frac{\partial v}{\partial y} m^2 + \frac{\partial w}{\partial z} n^2 + \left(\frac{\partial u}{\partial y} + \frac{\partial v}{\partial x}\right) lm + \left(\frac{\partial v}{\partial z} + \frac{\partial w}{\partial y}\right) mn + \left(\frac{\partial w}{\partial x} + \frac{\partial u}{\partial z}\right) nl \\
 &= \epsilon_x l^2 + \epsilon_y m^2 + \epsilon_z n^2 + \gamma_{xy} lm + \gamma_{yz} mn + \gamma_{zx} nl
 \end{aligned} \quad (3.6)$$

从式(3.6)可以看出,弹性体内一点任一方向的长度变形可由此点的六个应变分量描述。

若 PN 在 x 轴上或与 x 轴平行,则有 $l=1, m=n=0$,得 $\epsilon = \epsilon_x$ 。

现在求过 P 点的两直线角度的变化。

如图 3.4 所示,两线段 OA 和 OB 的长度分别为 dr 和 dr' ,相应的方向余弦分别为 (l, m, n) 和 (l', m', n') 。经变形后, OA 变为 O_1A_1 , OB 变为 O_1B_1 ,相应的长度是 dr_1 和 dr'_1 ,方向余弦为 (l_1, m_1, n_1) 和 (l'_1, m'_1, n'_1) 。

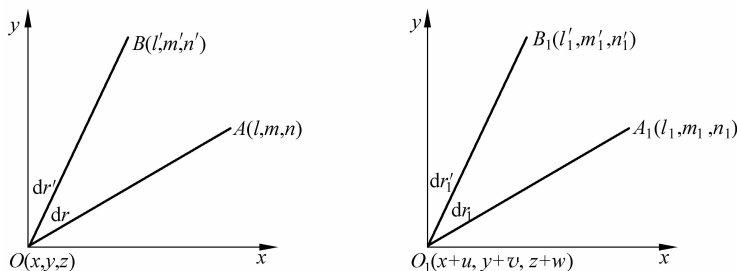


图 3.4

各点坐标如下:

$$O(x, y, z), \quad O_1(x + u, y + v, z + w),$$

$$A(x + ldr, y + mdr, z + ndr), \quad A_1(x_1, y_1, z_1)$$

式中,

$$x_1 = x + ldr + u(x + ldr, y + mdr, z + ndr)$$

$$\begin{aligned}
&= x + ldr + u + dr \left(l \frac{\partial u}{\partial x} + m \frac{\partial u}{\partial y} + n \frac{\partial u}{\partial z} \right) \\
y_1 &= y + mdr + v + dr \left(l \frac{\partial v}{\partial x} + m \frac{\partial v}{\partial y} + n \frac{\partial v}{\partial z} \right) \\
z_1 &= z + ndr + w + dr \left(l \frac{\partial w}{\partial x} + m \frac{\partial w}{\partial y} + n \frac{\partial w}{\partial z} \right)
\end{aligned}$$

线段 O_1A_1 的方向余弦应为 dr_1 在各坐标轴的投影长度与 dr_1 的比值, 即

$$\begin{aligned}
l_1 &= \frac{(dr_1)_x}{dr_1} = \frac{x_1 - (x + u)}{dr_1} = \frac{dr}{dr_1} \left[l \left(1 + \frac{\partial u}{\partial x} \right) + m \frac{\partial u}{\partial y} + n \frac{\partial u}{\partial z} \right] \\
&= \frac{dr}{(1 + \epsilon)dr} \left[l \left(1 + \frac{\partial u}{\partial x} \right) + m \frac{\partial u}{\partial y} + n \frac{\partial u}{\partial z} \right] \\
&= \left[l \left(1 + \frac{\partial u}{\partial x} \right) + m \frac{\partial u}{\partial y} + n \frac{\partial u}{\partial z} \right] \left(1 - \epsilon + 2 \frac{\epsilon^2}{2!} - \dots \right)
\end{aligned}$$

展开上式, 略去偏微商及 ϵ 的二阶微量, 可得

$$\left. \begin{aligned}
l_1 &= \left(1 - \epsilon + \frac{\partial u}{\partial x} \right) l + \frac{\partial u}{\partial y} m + \frac{\partial u}{\partial z} n \\
m_1 &= \frac{\partial v}{\partial x} l + \left(1 - \epsilon + \frac{\partial v}{\partial y} \right) m + \frac{\partial v}{\partial z} n \\
n_1 &= \frac{\partial w}{\partial x} l + \frac{\partial w}{\partial y} m + \left(1 - \epsilon + \frac{\partial w}{\partial z} \right) n
\end{aligned} \right\} \quad (3.7)$$

同理, 可算得 m_1, n_1 。

对于 O_1B_1 线段, 同样有

$$\left. \begin{aligned}
l'_1 &= \left(1 - \epsilon' + \frac{\partial u}{\partial x} \right) l' + \frac{\partial u}{\partial y} m' + \frac{\partial u}{\partial z} n' \\
m'_1 &= \frac{\partial v}{\partial x} l' + \left(1 - \epsilon' + \frac{\partial v}{\partial y} \right) m' + \frac{\partial v}{\partial z} n' \\
n'_1 &= \frac{\partial w}{\partial x} l' + \frac{\partial w}{\partial y} m' + \left(1 - \epsilon' + \frac{\partial w}{\partial z} \right) n'
\end{aligned} \right\} \quad (3.8)$$

式(3.7)和式(3.8)中, ϵ 和 ϵ' 分别为 OA 和 OB 的正应变, 其值可由式(3.6)求得。

若 θ 为 OA 和 OB 的夹角, 变形后 O_1A_1 和 O_1B_1 的夹角为 θ_1 , 由几何知识则有

$$\left. \begin{aligned}
\cos \theta &= ll' + mm' + nn' \\
\cos \theta_1 &= l_1 l'_1 + m_1 m'_1 + n_1 n'_1 \\
\cos \theta_1 - \cos \theta &= l_1 l'_1 + m_1 m'_1 + n_1 n'_1 - ll' - mm' - nn' \\
&= 2(\epsilon_x ll' + \epsilon_y mm' + \epsilon_z nn') + \gamma_{xy}(lm' + l'm) \\
&\quad + \gamma_{yz}(mn' + m'n) + \gamma_{zx}(nl' + n'l) \\
&\quad - (\epsilon + \epsilon') \cos \theta
\end{aligned} \right\} \quad (3.9)$$

与式(3.6)相似,一点的任意两直线夹角的改变可由该点的六个应变表示。

至此,一点邻域内的变形情况完全可以用6个应变分量进行确定。感兴趣的读者可推出两个相互垂直的线段夹角的改变量。

3.4 主应变与体积应变

物体在变形过程中,过一点的线段 PA 只沿着它原来的方向伸长或缩短时,如图 3.5 所示,该方向的应变称为主应变,或者说在变形过程中该线段的方向保持不变,则线段在该方向上的伸长量或缩短量就是主应变。主应变的方向称为应变主方向。

由式(3.6)来计算 ϵ 的极值时,可求出一
点的主应变。设 ϵ_N 为主应变,它是一个未定
常数,又有 $l^2 + m^2 + n^2 = 1$,可将式(3.6)变形
如下:

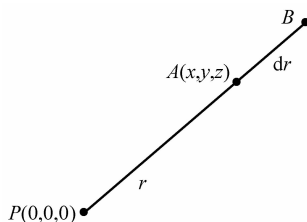


图 3.5

$$\begin{aligned} \epsilon - \epsilon_N &= \epsilon_x l^2 + \epsilon_y m^2 + \epsilon_z n^2 + \gamma_{xy} lm + \gamma_{yz} mn \\ &\quad + \gamma_{zx} nl - \epsilon_N (l^2 + m^2 + n^2) \end{aligned}$$

现在选择方向求出 ϵ 的极值,即对 l, m, n 求导并令其为零:

$$\left. \begin{aligned} \frac{\partial(\epsilon - \epsilon_N)}{\partial l} &= 2(\epsilon_x - \epsilon_N)l + \gamma_{xy}m + \gamma_{zx}n = 0 \\ \frac{\partial(\epsilon - \epsilon_N)}{\partial m} &= \gamma_{xy}l + 2(\epsilon_y - \epsilon_N)m + \gamma_{yz}n = 0 \\ \frac{\partial(\epsilon - \epsilon_N)}{\partial n} &= \gamma_{zx}l + \gamma_{yz}m + 2(\epsilon_z - \epsilon_N)n = 0 \end{aligned} \right\} \quad (3.10)$$

由于 ϵ_N 与 l, m, n 无关,求 $(\epsilon - \epsilon_N)$ 的极值,就是求 ϵ 的极值。当 ϵ 达到极值时,主应变的方向余弦 (l, m, n) 应满足式(3.10),由于 l, m, n 不能同时为零,所以式(3.10)对于 l, m, n 的非零解的条件为

$$\begin{vmatrix} 2(\epsilon_x - \epsilon_N) & \gamma_{xy} & \gamma_{zx} \\ \gamma_{xy} & 2(\epsilon_y - \epsilon_N) & \gamma_{yz} \\ \gamma_{zx} & \gamma_{yz} & 2(\epsilon_z - \epsilon_N) \end{vmatrix} = 0$$

将此式展开得

$$\epsilon_N^3 - I_1 \epsilon_N^2 - I_2 \epsilon_N - I_3 = 0 \quad (3.11)$$

式中, I_1, I_2, I_3 为应变张量的第一、第二、第三不变量。此处应变不变量所

用符号与应力的不变量相同,目的是强调张量的运算规律。具体用应变分量表示为

$$\left. \begin{aligned} I_1 &= \epsilon_x + \epsilon_y + \epsilon_z \\ I_2 &= \epsilon_{xy}^2 + \epsilon_{yz}^2 + \epsilon_{zx}^2 - \epsilon_x \epsilon_y - \epsilon_y \epsilon_z - \epsilon_z \epsilon_x \\ &= \frac{1}{4}(\gamma_{xy}^2 + \gamma_{yz}^2 + \gamma_{zx}^2) - \epsilon_x \epsilon_y - \epsilon_y \epsilon_z - \epsilon_z \epsilon_x \\ I_3 &= \epsilon_x \epsilon_y \epsilon_z + 2\epsilon_{xy} \epsilon_{yz} \epsilon_{zx} - \epsilon_x \epsilon_{yz}^2 - \epsilon_y \epsilon_{zx}^2 - \epsilon_z \epsilon_{xy}^2 = \epsilon_x \epsilon_y \epsilon_z \\ &\quad + \frac{1}{4}(\gamma_{xy} \gamma_{yz} \gamma_{zx} - \epsilon_x \gamma_{yz}^2 - \epsilon_y \gamma_{zx}^2 - \epsilon_z \gamma_{xy}^2) \end{aligned} \right\} \quad (3.12)$$

由方程(3.11)可解出三个实根,分别记为 $\epsilon_1, \epsilon_2, \epsilon_3$,称为主应变,其相应的方向余弦根据式(3.10)及条件 $l^2 + m^2 + n^2 = 1$ 求得,方法同应力主方向的求法。

由代数知识可以证明方程(3.11)一定存在三个实根。因此,有如下结论:

(1) 主应变都是实数。

(2) 主方向彼此正交。

(3) 当方程(3.11)有二重根时,相应的主方向是不确定的,满足式(3.10)的平面内的任何两个正交方向都可选为主方向,而第3个方向与该平面垂直。若方程(3.11)有3重根,即3个根相等,则过P点的任意3个彼此垂直的方向都可选作应变主方向,显然,此时该点邻域内的变形为均匀膨胀或均匀收缩。

体积应变即弹性体在变形前、后单位体积的改变。考察一正平行六面微元体,其体积为 $dV = dx dy dz$ 。由于剪切变形所引起体积的改变是高阶微量,可略去不计。单位体积的改变可认为仅由于边 dx, dy, dz 的伸长或缩短而引起。变形后这个平行六面微元体的体积为

$$dV' = dx(1 + \epsilon_x) dy(1 + \epsilon_y) dz(1 + \epsilon_z)$$

单位体积的改变为 θ :

$$\theta = \frac{dx(1 + \epsilon_x) \cdot dy(1 + \epsilon_y) \cdot dz(1 + \epsilon_z) - dx dy dz}{dx dy dz}$$

略去高阶微量得

$$\theta = \epsilon_x + \epsilon_y + \epsilon_z \quad (3.13)$$

即体积应变等于应变张量的第一不变量。体积应变还可由位移表示为

$$\theta = \frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} + \frac{\partial w}{\partial z} \quad (3.14)$$

3.5 协调方程

几何方程中六个应变分量由三个位移分量确定。从数学方面考虑,六个应变分量之间存在一定的关系。从物理性质方面考虑,变形在弹性范围内,弹性体介质变形前后都应是连续的,而且变形前的任一点在变形后有一确定位置,即不产生缝隙,也不会有重叠现象。这就要求描述一点变形的六个应变分量必须遵从一定的规律,即它们之间有一定的约束要求,这些约束关系就是变形的协调方程。下面推导这些方程。

由几何方程得

$$\frac{\partial^2 \epsilon_x}{\partial y^2} = \frac{\partial^3 u}{\partial x \partial y^2}, \quad \frac{\partial^2 \epsilon_y}{\partial x^2} = \frac{\partial^3 v}{\partial y \partial x^2}$$

将上两式相加得

$$\frac{\partial^2 \epsilon_x}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 \epsilon_y}{\partial x^2} = \frac{\partial^2}{\partial x \partial y} \left(\frac{\partial u}{\partial y} + \frac{\partial v}{\partial x} \right) = \frac{\partial^2 \gamma_{xy}}{\partial x \partial y} \quad (3.15a)$$

类似地可得另外两个相似方程:

$$\left. \begin{aligned} \frac{\partial^2 \epsilon_y}{\partial z^2} + \frac{\partial^2 \epsilon_z}{\partial y^2} &= \frac{\partial^2 \gamma_{yz}}{\partial y \partial z} \\ \frac{\partial^2 \epsilon_z}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 \epsilon_x}{\partial z^2} &= \frac{\partial^2 \gamma_{zx}}{\partial z \partial x} \end{aligned} \right\} \quad (3.15b)$$

又

$$\begin{aligned} \frac{\partial \gamma_{xy}}{\partial z} &= \frac{\partial^2 v}{\partial x \partial z} + \frac{\partial^2 u}{\partial y \partial z}, & \frac{\partial \gamma_{yz}}{\partial x} &= \frac{\partial^2 w}{\partial y \partial x} + \frac{\partial^2 v}{\partial z \partial x}, \\ \frac{\partial \gamma_{zx}}{\partial y} &= \frac{\partial^2 u}{\partial z \partial y} + \frac{\partial^2 w}{\partial x \partial y} \end{aligned}$$

上面的第二式、第三式相加,减去第一式,并对 z 求导有

$$\frac{\partial}{\partial z} \left(\frac{\partial \gamma_{yz}}{\partial x} + \frac{\partial \gamma_{zx}}{\partial y} - \frac{\partial \gamma_{xy}}{\partial z} \right) = 2 \frac{\partial^2 \epsilon_z}{\partial x \partial y} \quad (3.15c)$$

类似地还可得到

$$\left. \begin{aligned} \frac{\partial}{\partial y} \left(\frac{\partial \gamma_{xy}}{\partial z} + \frac{\partial \gamma_{yz}}{\partial x} - \frac{\partial \gamma_{zx}}{\partial y} \right) &= 2 \frac{\partial^2 \epsilon_y}{\partial x \partial z} \\ \frac{\partial}{\partial x} \left(\frac{\partial \gamma_{xy}}{\partial z} + \frac{\partial \gamma_{zx}}{\partial y} - \frac{\partial \gamma_{yz}}{\partial x} \right) &= 2 \frac{\partial^2 \epsilon_x}{\partial z \partial y} \end{aligned} \right\} \quad (3.15d)$$

变形协调方程可用张量表示为

$$\epsilon_{ij,kl} + \epsilon_{kl,ij} - \epsilon_{ik,jl} - \epsilon_{jl,ik} = 0$$