

## 8.1 小挠度薄板弯曲的有限元法

小挠度薄板的弯曲问题，简单情况（规则的荷载，简单边界条件）下的解答可用本章前述的解析法或后面将要提到的能量法求得，并且目前已有不少现成的结果可用。然而在实际工程中，板的弯曲问题往往比较复杂（不规则分布的荷载、复杂边界条件、变厚度或具有开孔的板），这时用有限元法就显得十分方便。下面就来研究小挠度薄板弯曲的有限元法。

本章仅讨论矩形小挠度薄板单元的情况。

### 8.1.1 节点位移与节点力

在梁弯曲问题中，节点的位移分量是挠度  $v$  和转角  $\theta$ 。将梁的弯曲进行推广，板弯曲中节点的位移分量应是挠度  $w$  及绕  $x$ 、 $y$  轴的转角  $\theta_x$ 、 $\theta_y$ ，即

$$\{\delta_i\} = \begin{Bmatrix} w_i \\ \theta_{xi} \\ \theta_{yi} \end{Bmatrix} \quad (0.1)$$

在有限元法中，规定节点位移矢量的正方向与坐标轴的正方向相同：挠度与  $z$  轴一致时为正；转角正方向按右手螺旋法则确定，如图 8.1 所示的方向均为正。

根据转角的几何定义（与第 2 章单跨梁转角的定义类似），式(0.1)可写为

$$\{\delta_i\} = \begin{Bmatrix} w_i \\ \theta_{xi} \\ \theta_{yi} \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} w_i \\ \left(\frac{\partial w}{\partial y}\right)_i \\ -\left(\frac{\partial w}{\partial x}\right)_i \end{Bmatrix} \quad (0.2)$$

矩形薄板单元有 4 个节点： $i$ 、 $j$ 、 $m$ 、 $n$ ，它们沿逆时针排列（图 8.1）。单元的边长为  $a$  及  $b$ ，厚度为  $t$ 。整个单元的位移列阵为

$$\{\delta^e\}_{12 \times 1} = [\delta_i^T \quad \delta_j^T \quad \delta_m^T \quad \delta_n^T]^T \quad (0.3)$$

其中  $\{\delta_i\}$  如式(0.2)所示。

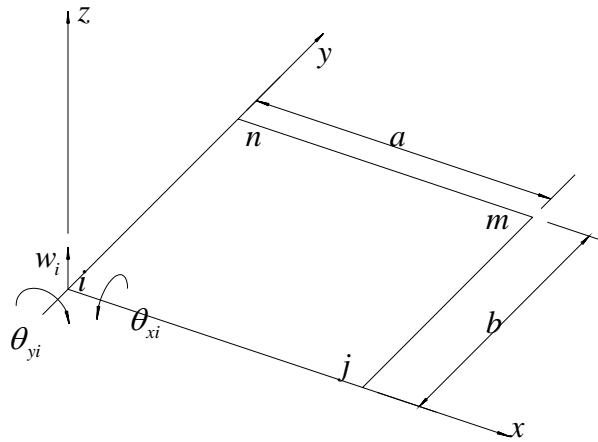


图 8. 1 矩形小挠度薄板单元  
与之相应的单元节点力为

$$\{F^e\}_{12 \times 1} = [F_i^T \quad F_j^T \quad F_m^T \quad F_n^T]^T \quad (0.4)$$

式中

$$\{F_k\} = \begin{cases} F_{zk} \\ M_{xk} \\ M_{yk} \end{cases} \quad (k=i, j, m, n) \quad (0.5)$$

### 8.1.2 位移模式

小挠度矩形薄板单元有 4 个节点，12 个节点位移分量。仅取挠度为独立位移分量，其表达式应含有 12 个待定系数。根据选取位移函数的原则，设

$$w(x, y) = \alpha_1 + \alpha_2 x + \alpha_3 y + \alpha_4 x^2 + \alpha_5 xy + \alpha_6 y^2 + \alpha_7 x^3 + \alpha_8 x^2 y + \alpha_9 xy^2 + \alpha_{10} y^3 + \alpha_{11} x^3 y + \alpha_{12} xy^3 \quad (0.6)$$

于是

$$w = [H]\{\alpha\} \quad (0.7)$$

式中

$$[H] = [1 \quad x \quad y \quad x^2 \quad xy \quad y^2 \quad x^3 \quad x^2 y \quad xy^2 \quad y^3 \quad x^3 y \quad xy^3]$$

$$\{\alpha\} = [\alpha_1 \quad \alpha_2 \quad \alpha_3 \quad \dots \quad \alpha_{12}]^T$$

根据(0.2)

$$\theta_x = \frac{\partial w}{\partial y} = \alpha_3 + \alpha_5 x + 2\alpha_6 y + \alpha_8 x^2 + 2\alpha_9 xy + 3\alpha_{10} y^2 + \alpha_{11} x^3 + 3\alpha_{12} xy^2 \quad (0.8)$$

$$\theta_y = -\frac{\partial w}{\partial x} = -(\alpha_2 + 2\alpha_4 x + \alpha_5 y + 3\alpha_7 x^2 + 2\alpha_8 xy + \alpha_9 y^2 + 3\alpha_{11} x^2 y + \alpha_{12} y^3) \quad (0.9)$$

这样就可以将矩形薄板内任意点 $(x_i, y_i)$ 的位移 $\{\delta_i\} = \begin{bmatrix} w_i \\ \theta_{xi} \\ \theta_{yi} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} w_i \\ \left(\frac{\partial w}{\partial y}\right)_i \\ -\left(\frac{\partial w}{\partial x}\right)_i \end{bmatrix}$ 表达成 $x_i$ 、 $y_i$ 的函数

$$\{\delta_i\} = [A_i]\{\alpha\} \quad (0.10)$$

式中

$$[A_i] = \begin{bmatrix} 1 & x_i & y_i & x_i^2 & x_i y_i & y_i^2 & x_i^3 & x_i^2 y_i & x_i y_i^2 & y_i^3 & x_i^3 y_i & x_i y_i^3 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & x_i & 2y_i & 0 & x_i^2 & 2x_i y_i & 3y_i^2 & x_i^3 & 3x_i y_i^2 \\ 0 & -1 & 0 & -2x_i & -y_i & 0 & -3x_i^2 & -2x_i y_i & -y_i^2 & 0 & -3x_i^2 y_i & -y_i^3 \end{bmatrix} \quad (0.11)$$

同理，将矩形薄板节点的12个自由度表达成 $x$ 、 $y$ 的函数

$$\{\delta^e\}_{12 \times 1} = [A]_{12 \times 12} \{\alpha\}_{12 \times 1} \quad (0.12)$$

其中：

$$[A] = \begin{bmatrix} A_i \\ A_j \\ A_m \\ A_n \end{bmatrix} \quad (0.13)$$

将单元的四个节点坐标 $i(0,0)$ ， $j(a,0)$ ， $m(a,b)$ ， $n(0,b)$ 代入式(0.13)中可得

$$[A] = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & -1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ \hline 1 & a & 0 & a^2 & 0 & 0 & a^3 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & a & 0 & 0 & a^2 & 0 & 0 & a^3 & 0 \\ 0 & -1 & 0 & -2a & 0 & 0 & -3a^2 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ \hline 1 & a & b & a^2 & ab & b^2 & a^3 & a^2 b & a b^2 & b^3 & a^3 b & a b^3 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & a & 2b & 0 & a^2 & 2ab & 3b^2 & a^3 & 3ab^2 \\ 0 & -1 & 0 & -2a & -b & 0 & -3a^2 & -2ab & -b^2 & 0 & -3a^2 b & -b^3 \\ \hline 1 & 0 & b & 0 & 0 & b^2 & 0 & 0 & 0 & b^3 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 2b & 0 & 0 & 0 & 3b^2 & 0 & 0 \\ 0 & -1 & 0 & 0 & -b & 0 & 0 & 0 & -b^2 & 0 & 0 & -b^3 \end{bmatrix}$$

可以求得 $[A]$ 的逆阵 $[A]^{-1}$ 如下：

$$[A]^{-1} =$$

$$\begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ -\frac{3}{a^2} & 0 & \frac{2}{a} & \frac{3}{a^2} & 0 & \frac{1}{a} & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ -\frac{1}{ab} & -\frac{1}{a} & \frac{1}{b} & \frac{1}{ab} & \frac{1}{a} & 0 & -\frac{1}{ab} & 0 & 0 & \frac{1}{ab} & 0 & -\frac{1}{b} \\ -\frac{3}{b^2} & -\frac{2}{b} & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & \frac{3}{b^2} & -\frac{1}{b} & 0 \\ \frac{2}{a^3} & 0 & -\frac{1}{a^2} & -\frac{2}{a^3} & 0 & -\frac{1}{a^2} & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ \frac{3}{a^2 b} & 0 & -\frac{2}{ab} & -\frac{3}{a^2 b} & 0 & -\frac{1}{ab} & \frac{3}{a^2 b} & 0 & \frac{1}{ab} & -\frac{3}{a^2 b} & 0 & \frac{2}{ab} \\ \frac{3}{ab^2} & \frac{2}{ab} & 0 & -\frac{3}{ab^2} & -\frac{2}{ab} & 0 & \frac{3}{ab^2} & -\frac{1}{ab} & 0 & -\frac{3}{ab^2} & \frac{1}{ab} & 0 \\ \frac{2}{b^3} & \frac{1}{b^2} & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & -\frac{2}{b^3} & \frac{1}{b^2} & 0 & 0 \\ -\frac{2}{a^3 b} & 0 & \frac{1}{a^2 b} & \frac{2}{a^3 b} & 0 & \frac{1}{a^2 b} & -\frac{2}{a^3 b} & 0 & -\frac{1}{a^2 b} & \frac{2}{a^3 b} & 0 & -\frac{1}{a^2 b} \\ -\frac{2}{ab^3} & -\frac{1}{ab^2} & 0 & \frac{2}{ab^3} & \frac{1}{ab^2} & 0 & -\frac{2}{ab^3} & \frac{1}{ab^2} & 0 & \frac{2}{ab^3} & -\frac{1}{ab^2} & 0 \end{bmatrix}$$

根据(0.12), 有

$$\{\alpha\} = [A]^{-1} \{\delta^e\} \quad (0.14)$$

将(0.14)代入(0.7)

$$w = [H][A]^{-1} \{\delta^e\} = [N]_{1 \times 12} [\delta^e]_{12 \times 1} \quad (0.15)$$

式中  $[N]$  为位移矩阵。

$$[N]_{1 \times 12} = [H][A]^{-1} \quad (0.16)$$

展开得 (为了便于观察, 下面将  $[N]$  转置成列向量的形式)

$$[N]^T = \begin{bmatrix} -(\xi-1)(\eta-1)(2\xi^2 + 2\eta^2 - \xi - \eta - 1) \\ -b\eta(\xi-1)(\eta-1)^2 \\ a\xi(\xi-1)^2(\eta-1) \\ \hline \xi(\eta-1)(2\xi^2 + 2\eta^2 - 3\xi - \eta) \\ b\xi\eta(\eta-1)^2 \\ a\xi^2(\xi-1)(\eta-1) \\ \hline -\xi\eta(2\xi^2 + 2\eta^2 - 3\xi - 3\eta + 1) \\ b\xi\eta^2(\eta-1) \\ -a\xi^2\eta(\xi-1) \\ \hline \eta(\xi-1)(2\xi^2 + 2\eta^2 - \xi - 3\eta) \\ -b\eta^2(\xi-1)(\eta-1) \\ -a\xi\eta(\xi-1)^2 \end{bmatrix} \quad (0.17)$$

式中：

$$\left. \begin{array}{l} \xi = \frac{x}{a} \\ \eta = \frac{y}{b} \end{array} \right\} \quad (0.18)$$

小挠度薄板矩形单元所选择的位移函数(0.6)可以满足完备条件，因为  $w(x, y)$  中包含有全二次多项式，所以可以包括板单元在  $z$  方向的刚性位移（常数项）及绕  $x$  和  $y$  方向的刚性转动（一次项）及常曲率项（二次项）。但它只能部分满足位移协调条件，即仅能满足位移  $w$  和切向导数  $\frac{\partial w}{\partial s}$  协调而不能满足边界上的法向导数  $\frac{\partial w}{\partial n}$  协调。

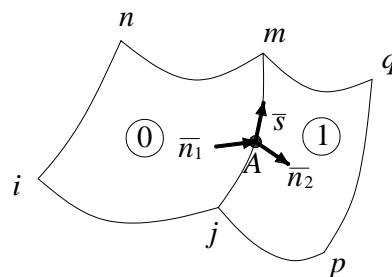


图 8.2 两个相邻单元在公共边界  $jm$  上的部分协调性

如图 8.2 所示， $A$  为两个相邻单元 0、1 在公共边界  $jm$  上的任意一点。两个单元在  $A$  点的垂向位移  $w$  是相等（协调）的，另外在  $A$  点的切向导数所指方向  $\bar{s}$  也是相等（协调）的。而两个单元在  $A$  点的法向导数所指方向  $\bar{n}_1$  和  $\bar{n}_2$  却是不同的。

如图 8.1 所示，以  $jm$  边为例来证明这种“部分协调性”。

(1)  $jm$  边界上位移  $w$  的连续性证明

在  $jm$  边上，将  $x=a$  代入(0.15)得  $jm$  边上薄板挠度方程为

$$\begin{aligned} (w)_{jm} = & \left(1 - \frac{3y^2}{b^2} + \frac{2y^3}{b^3}\right) w_j + \left(y - \frac{2y^2}{b} + \frac{y^3}{b^2}\right) \theta_{xj} \\ & + \left(3 \frac{y^2}{b^2} - \frac{2y^3}{b^3}\right) w_m + \left(-\frac{y^2}{b} + \frac{y^3}{b^2}\right) \theta_{xm} \end{aligned} \quad (0.19)$$

由上式可知， $(w)_{jm}$  可以由  $j$  节点和  $m$  节点的挠度  $w$  和转角  $\theta_x$  唯一确定。两个单元共用  $j, m$  节点，它们在  $j$  节点和  $m$  节点的挠度  $w$  和转角  $\theta_x$  分别相等。因此，根据(0.19)可以判定这两个单元在公共边  $jm$  上任意一点的挠度是连续的。

(2)  $jm$  边界上切向导数  $\frac{\partial w}{\partial s} = \frac{\partial w}{\partial y}$  的连续性证明

考虑到(0.15)，在  $jm$  边上，将  $x=a$  代入  $\frac{\partial w}{\partial y}$  得  $jm$  边上切向导数为

$$\begin{aligned} \frac{\partial w}{\partial y} = & \left(-\frac{6y}{b^2} + \frac{6y^2}{b^3}\right) w_j + \left(1 - \frac{4y}{b} + \frac{3y^2}{b^2}\right) \theta_{xj} \\ & + \left(6 \frac{y}{b^2} - \frac{6y^2}{b^3}\right) w_m + \left(-2 \frac{y}{b} + \frac{3y^2}{b^2}\right) \theta_{xm} \end{aligned} \quad (0.20)$$

由上式可知， $\frac{\partial w}{\partial y}$  可以由  $j$  节点和  $m$  节点的挠度  $w$  和转角  $\theta_x$  唯一确定。两个单元共用  $j, m$  节点，它们在  $j$  节点和  $m$  节点的挠度  $w$  和转角  $\theta_x$  分别相等。因此，根据(0.20)可以判定这两个单元在公共边  $jm$  上的切向导数是连续的。

(3)  $jm$  边界上法向导数  $\frac{\partial w}{\partial n} = \frac{\partial w}{\partial x}$  的不连续性证明

$$\begin{aligned} \frac{\partial w}{\partial x} = & \left(-\frac{y}{ab} + \frac{3y^2}{ab^2} - \frac{2y^3}{ab^3}\right) w_i + \left(-\frac{y}{a} + \frac{2y^2}{ab} - \frac{y^3}{ab^2}\right) \theta_{xi} \\ & + \left(\frac{y}{ab} - \frac{3y^2}{ab^2} + \frac{2y^3}{ab^3}\right) w_j + \left(\frac{y}{a} - \frac{2y^2}{ab} + \frac{y^3}{ab^2}\right) \theta_{xj} + \left(-1 + \frac{y}{b}\right) \theta_{yj} \\ & + \left(-\frac{y}{ab} + \frac{3y^2}{ab^2} - \frac{2y^3}{ab^3}\right) w_m + \left(-\frac{y^2}{ab} + \frac{y^3}{ab^2}\right) \theta_{xm} - \frac{y}{b} \theta_{ym} \\ & + \left(\frac{y}{ab} - \frac{3y^2}{ab^2} + \frac{2y^3}{ab^3}\right) w_n + \left(\frac{y^2}{ab} - \frac{y^3}{ab^2}\right) \theta_{xn} \end{aligned} \quad (0.21)$$

由上式可知， $\frac{\partial w}{\partial x}$  需要由  $i, j, m, n$  4 个节点的相关位移来确定。但相邻单元只在公共的  $j, m$  节点上位移相等，其它节点的位移则不相同。因此，根据(0.21)可以判定这两个单元在公共边  $jm$  上的法向导数是不连续的。

尽管本章的小挠度薄板矩形单元为非协调单元，但是正如第 7 章中所指出，实际计算表明，当单元逐步取小时非协调元还是能够收敛到精确结果的。

### 8.1.3 单元应变与应力

将(0.15)代入“形变分量”公式错误！未找到引用源。, 得

$$\{\chi\} = [B]\{\delta^e\} \quad (0.22)$$

式中  $[B]$  为几何矩阵。

下面讨论如何求  $[B]$ 。假设  $[N] = [n_1, n_2, n_3, \dots, n_{11}, \dots, n_{12}]$ ,  $[\delta^e] = [d_1 d_2 d_3 \dots d_i \dots, d_{12}]^\top$ 。则根据(0.15)

$$w = \sum_{i=1}^{12} n_i d_i \quad (0.23)$$

分析(0.17)和(0.18), 可知其中  $n_i$  ( $i=1, 2, \dots, 12$ ) 为  $x, y$  的函数, 而  $d_i$  ( $i=1, 2, \dots, 12$ ) 为单元节点 12 个自由度对应的位移, 可以理解为常数。于是

$$\begin{cases} \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} = \sum_{i=1}^{12} d_i \frac{\partial^2 n_i}{\partial x^2} \\ \frac{\partial^2 w}{\partial y^2} = \sum_{i=1}^{12} d_i \frac{\partial^2 n_i}{\partial y^2} \\ \frac{\partial^2 w}{\partial x \partial y} = \sum_{i=1}^{12} d_i \frac{\partial^2 n_i}{\partial x \partial y} \end{cases} \quad (0.24)$$

因此, 可以得到

$$[B]_{3 \times 12} = - \begin{bmatrix} \frac{\partial^2 n_1}{\partial x^2} & \frac{\partial^2 n_2}{\partial x^2} & \frac{\partial^2 n_3}{\partial x^2} & \frac{\partial^2 n_4}{\partial x^2} & \frac{\partial^2 n_5}{\partial x^2} & \frac{\partial^2 n_6}{\partial x^2} & \frac{\partial^2 n_7}{\partial x^2} & \frac{\partial^2 n_8}{\partial x^2} & \frac{\partial^2 n_9}{\partial x^2} & \frac{\partial^2 n_{10}}{\partial x^2} & \frac{\partial^2 n_{11}}{\partial x^2} & \frac{\partial^2 n_{12}}{\partial x^2} \\ \frac{\partial^2 n_1}{\partial y^2} & \frac{\partial^2 n_2}{\partial y^2} & \frac{\partial^2 n_3}{\partial y^2} & \frac{\partial^2 n_4}{\partial y^2} & \frac{\partial^2 n_5}{\partial y^2} & \frac{\partial^2 n_6}{\partial y^2} & \frac{\partial^2 n_7}{\partial y^2} & \frac{\partial^2 n_8}{\partial y^2} & \frac{\partial^2 n_9}{\partial y^2} & \frac{\partial^2 n_{10}}{\partial y^2} & \frac{\partial^2 n_{11}}{\partial y^2} & \frac{\partial^2 n_{12}}{\partial y^2} \\ 2 \frac{\partial^2 n_1}{\partial x \partial y} & 2 \frac{\partial^2 n_2}{\partial x \partial y} & 2 \frac{\partial^2 n_3}{\partial x \partial y} & 2 \frac{\partial^2 n_4}{\partial x \partial y} & 2 \frac{\partial^2 n_5}{\partial x \partial y} & 2 \frac{\partial^2 n_6}{\partial x \partial y} & 2 \frac{\partial^2 n_7}{\partial x \partial y} & 2 \frac{\partial^2 n_8}{\partial x \partial y} & 2 \frac{\partial^2 n_9}{\partial x \partial y} & 2 \frac{\partial^2 n_{10}}{\partial x \partial y} & 2 \frac{\partial^2 n_{11}}{\partial x \partial y} & 2 \frac{\partial^2 n_{12}}{\partial x \partial y} \end{bmatrix} \quad (0.25)$$

将(0.17)、(0.18)代入上式并展开得(为了便于观察,将 $[B]$ 以转置的形式写出):

$$[B]^T =$$

$$\begin{bmatrix} \frac{6(2\xi-1)(\eta-1)}{a^2} & \frac{6(\xi-1)(2\eta-1)}{b^2} & 2\frac{6\xi^2+6\eta^2-6\xi-6\eta+1}{ab} \\ 0 & \frac{2(\xi-1)(3\eta-2)}{b} & 2\frac{(3\eta-1)(\eta-1)}{a} \\ -\frac{2(3\xi-2)(\eta-1)}{a} & 0 & -2\frac{(3\xi-1)(\xi-1)}{b} \\ \hline -\frac{6(2\xi-1)(\eta-1)}{a^2} & -\frac{6\xi(2\eta-1)}{b^2} & -2\frac{6\xi^2+6\eta^2-6\xi-6\eta+1}{ab} \\ 0 & -\frac{2\xi(3\eta-2)}{b} & -2\frac{(3\eta-1)(\eta-1)}{a} \\ -\frac{2(3\xi-1)(\eta-1)}{a} & 0 & -2\frac{\xi(3\xi-2)}{b} \\ \hline \frac{6(2\xi-1)\eta}{a^2} & \frac{6\xi(2\eta-1)}{b^2} & 2\frac{6\xi^2+6\eta^2-6\xi-6\eta+1}{ab} \\ 0 & -\frac{2\xi(3\eta-1)}{b} & -2\frac{\eta(3\eta-2)}{a} \\ \frac{2(3\xi-1)\eta}{a} & 0 & 2\frac{\xi(3\xi-2)}{b} \\ \hline -6\frac{(2\xi-1)\eta}{a^2} & -\frac{6(\xi-1)(2\eta-1)}{b^2} & -2\frac{6\xi^2+6\eta^2-6\xi-6\eta+1}{ab} \\ 0 & \frac{2(\xi-1)(3\eta-1)}{b} & 2\frac{\eta(3\eta-2)}{a} \\ \frac{2(3\xi-2)\eta}{a} & 0 & 2\frac{(3\xi-1)(\xi-1)}{b} \end{bmatrix}$$

(0.26)

其中

$$\left. \begin{aligned} \xi &= \frac{x}{a} \\ \eta &= \frac{y}{b} \end{aligned} \right\}$$

有了 $[\chi]$ ,可由式错误!未找到引用源。求出板单元各节点的内力:弯矩 $M_x$ ,  
 $M_y$ 与扭矩 $M_{xy}$

$$\{M\}_{3 \times 1} = [D][B]\{\delta^e\} = [S]_{3 \times 12}\{\delta^e\}_{12 \times 1} \quad (0.27)$$

式中 $[D]$ 为弹性矩阵,在式错误!未找到引用源。中已经进行了定义。

$[S]_{3 \times 12}$ 为内力矩阵:

$$[S]_{3 \times 12} = [D][B] \quad (0.28)$$

