

## § 4. Тензор деформаций

Рассмотрим некоторое деформируемое тело, любую точку которого в системе координат  $Ox_1x_2x_3$  будем характеризовать ее радиусом-вектором  $\mathbf{r} = x_1\mathbf{e}_1 + x_2\mathbf{e}_2 + x_3\mathbf{e}_3$ ; если радиус-вектор точки  $M$  равен  $\mathbf{r}$ , т. е.  $\overline{OM} = \mathbf{r}$ , то будем писать  $M(\mathbf{r})$ .

Пусть тело подверглось деформации, причем точка  $M(\mathbf{r})$  сместилась на вектор  $\mathbf{u}$ , т. е. заняла положение  $M'(\mathbf{r} + \mathbf{u})$  (рис. 7.1). Эта деформация описывается полем смещений  $\mathbf{u} = u_1\mathbf{e}_1 + u_2\mathbf{e}_2 + u_3\mathbf{e}_3$ . Рассмотрим точку  $M_1(\mathbf{r} + d\mathbf{r})$ , близкую к  $M(\mathbf{r})$ ; при деформации она перейдет в точку  $M'_1(\mathbf{r} + d\mathbf{r}, \mathbf{u} + d\mathbf{u})$ . Деформацию тела в окрестности данной точки  $M(\mathbf{r})$  можно характеризовать

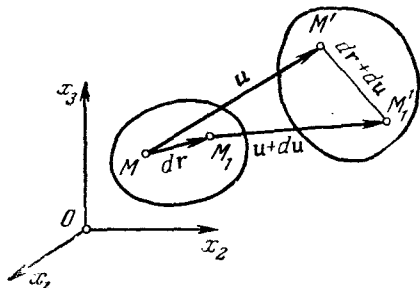


Рис. 7.1.

изменением длин всевозможных отрезков  $\overline{MM}_1, \overline{MM}_2, \dots$ , выходящих из точки  $M(\mathbf{r})$  в достаточно малой ее окрестности.

Рассмотрим изменение длины отрезка  $\overline{MM}_1$  при деформации тела. Длина отрезка  $\overline{MM}_1$  равна  $|d\mathbf{r}|$ . Он перейдет в отрезок  $\overline{M'M'_1}$ , длина которого равна  $|d\mathbf{r} + d\mathbf{u}|$ . За меру изменения длины отрезка  $\overline{MM}_1$  примем

$$\begin{aligned} \frac{1}{2} \{ \overline{M'M'_1}^2 - \overline{MM}_1^2 \} &= \frac{1}{2} \{ (d\mathbf{r} + d\mathbf{u})^2 - d\mathbf{r}^2 \} = \frac{1}{2} \{ 2 d\mathbf{u} d\mathbf{r} + d\mathbf{u}^2 \} = \\ &= \gamma_{x_1x_1} dx_1^2 + \gamma_{x_2x_2} dx_2^2 + \gamma_{x_3x_3} dx_3^2 + 2\gamma_{x_1x_2} dx_1 dx_2 + \\ &\quad + 2\gamma_{x_1x_3} dx_1 dx_3 + 2\gamma_{x_2x_3} dx_2 dx_3. \end{aligned}$$

Мы получили квадратичную форму относительно переменных  $dx_1, dx_2, dx_3$ , которая по своему определению является инвариантной. Следовательно, ее коэффициенты образуют тензор второго ранга. Матрицей этого тензора будет

$$\left\| \begin{array}{ccc} \gamma_{x_1x_1} & \gamma_{x_1x_2} & \gamma_{x_1x_3} \\ \gamma_{x_2x_1} & \gamma_{x_2x_2} & \gamma_{x_2x_3} \\ \gamma_{x_3x_1} & \gamma_{x_3x_2} & \gamma_{x_3x_3} \end{array} \right\|. \quad (7.40)$$

Этот тензор называется *тензором деформаций*.

Если деформация столь мала, что квадратами и произведениями величин  $u_1, u_2, u_3$  и их производных по  $x_1, x_2, x_3$  можно пренебречь

по сравнению с их первыми степенями, то матрица этого тензора представится в виде

$$\left\| \begin{array}{ccc} \frac{\partial u_1}{\partial x_1} & \frac{1}{2} \left( \frac{\partial u_1}{\partial x_2} + \frac{\partial u_2}{\partial x_1} \right) & \frac{1}{2} \left( \frac{\partial u_1}{\partial x_3} + \frac{\partial u_3}{\partial x_1} \right) \\ \frac{1}{2} \left( \frac{\partial u_2}{\partial x_1} + \frac{\partial u_1}{\partial x_2} \right) & \frac{\partial u_2}{\partial x_2} & \frac{1}{2} \left( \frac{\partial u_2}{\partial x_3} + \frac{\partial u_3}{\partial x_2} \right) \\ \frac{1}{2} \left( \frac{\partial u_3}{\partial x_1} + \frac{\partial u_1}{\partial x_3} \right) & \frac{1}{2} \left( \frac{\partial u_3}{\partial x_2} + \frac{\partial u_2}{\partial x_3} \right) & \frac{\partial u_3}{\partial x_3} \end{array} \right\|. \quad (7.41)$$

## § 5. Тензор напряжений

**1. Определение тензора напряжений.** Пусть упругое тело деформировано. Проведем мысленно через точку  $M$  этого тела элементарную плоскую площадку  $\sigma$  и восставим к какой-нибудь из двух сторон этой площадки нормальный единичный вектор  $\mathbf{n}$  (рис. 7.2). Если равнодействующую  $\mathbf{F}_{n\sigma}$  всех упругих сил, приложенных к выбранной стороне площадки, разделить на площадь  $\sigma$  этой площадки,

то по определению получится среднее напряжение  $(\mathbf{p}_n)_{\text{ср}} = \frac{\mathbf{F}_{n\sigma}}{\sigma}$  на

площадке  $\sigma$ , проходящей через точку  $M$  с нормалью  $\mathbf{n}$ . Переходя к пределу при стягивании  $\sigma$  к  $M$ , получим истинное напряжение в точке  $M$  на элементарной площадке с нормалью  $\mathbf{n}$ :

$$\mathbf{p}_n = \lim_{\sigma \rightarrow M} \frac{\mathbf{F}_{n\sigma}}{\sigma}. \quad (7.42)$$

Меняя направление нормали  $\mathbf{n}$ , т. е. поворачивая площадку  $\sigma$ , проходящую через точку  $M$ , мы получим различные значения вектора

$\mathbf{p}_n$  в одной и той же точке  $M$ . Таким образом, напряженное состояние упругого тела в данной его точке  $M$  не может быть описано одним вектором. Но оказывается, что достаточно знать напряжение на трех взаимно перпендикулярных площадках, проходящих через точку  $M$ , и тогда может быть вычислено напряжение в точке  $M$  на площадке любой ориентации, проходящей через  $M$ .

Докажем это. Обозначим через  $\mathbf{p}_{x_1}$ ,  $\mathbf{p}_{x_2}$  и  $\mathbf{p}_{x_3}$  напряжения в точке  $M$  на элементарных площадках, нормали к которым совпадают по направлению с осями координат  $Ox_1$ ,  $Ox_2$ ,  $Ox_3$ . Иными словами,  $\mathbf{p}_{x_i}$  означает напряжение на площадке с единичной нормалью  $\mathbf{e}_i$ ,

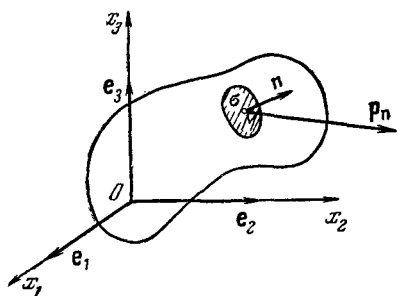


Рис. 7.2.