

Диагональные компоненты  $\epsilon_{ii}$  описывают удлинения или сжатия, остальные компоненты  $\epsilon_{ij}$  являются компонентами деформации сдвига. Угол сдвига, или полный сдвиг в какой-то плоскости, равен соответствующему недиагональному компоненту тензора деформации  $\epsilon_{ij}$ .

#### 4.2. УПРУГОСТЬ. ЗАКОН ГУКА ДЛЯ ИЗОТРОПНЫХ ТВЕРДЫХ ТЕЛ

Механические свойства твердых тел наиболее полно описываются диаграммами деформации. Диаграммы деформации представляют собой зависимости между механическими напряжениями  $\sigma$ , которые возникают в твердом теле при приложении к нему внешней силы, и деформациями  $\epsilon$ . Из диаграмм деформации получают систему характеристик прочности (пределы прочности, текучести, упругости, относительные удлинения, сужения и др.). Заметим, что диаграммы деформации не зависят от геометрических размеров образца, поскольку  $\sigma$  и  $\epsilon$  являются удельными величинами.

На рис. 4.9 приведена типичная диаграмма деформации для одноосного растяжения цилиндрического образца. Естественно, что изучение механических, в том числе и упругих, свойств твердых тел легче всего начать с анализа диаграммы деформации. Как видно из рис. 4.9, кривая  $\sigma=f(\epsilon)$  обнаруживает несколько характерных особенностей. Так, при малых напряжениях наблюдается линейная зависимость деформации от напряжения (участок ОА). Другой особенностью участка ОА является то, что после снятия нагрузки форма и размеры образца восстанавливаются, т. е. деформация оказывается обратимой. Обратимость деформации на участке ОА наблюдается только в том случае, если нагрузка прилагается и снимается сравнительно быстро. Если нагрузка приложена в течение большого промежутка времени, то мы сталкиваемся с явлением «крипа» (ползучести), а следовательно, и с необратимостью деформации. Прямолинейный участок ОА называют областью упругой деформации (для твердых тел  $\epsilon \ll 1\%$ ).

За пределами упругой области при переходе через точку А (напряжение, соответствующее этой точке, называют *пределом упругости*  $\sigma_y$ ) кривая переходит в так называемую пластическую область. Величина  $\sigma_T$  соответствует пределу текучести — минимальному напряжению, при котором деформация

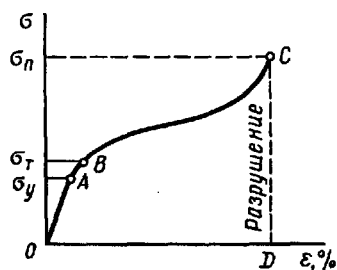


Рис. 4.9. Диаграмма деформации

продолжает возрастать без увеличения нагрузки. Точка  $C$  кривой  $\sigma=f(\epsilon)$  соответствует *пределу прочности*  $\sigma_{п}$ . При достижении предела прочности образец разрушается. Под прочностью понимают отношение минимальной нагрузки, при которой образец разрушается, к площади сечения образца.

Основные закономерности поведения твердых тел в упругой области экспериментально впервые были изучены Р. Гуком (1678). Им установлено, что при нагружении *изотропного тела* (для изотропного тела любые произвольно выбранные направления эквивалентны), когда деформации и напряжения достаточно малы, деформация пропорциональна приложенному напряжению (закон Гука):

$$\epsilon = S \sigma. \quad (4.16)$$

Здесь  $\epsilon = \Delta l / l$  — продольная деформация при растяжении;  $l$  — первоначальная длина испытуемого образца;  $\Delta l$  — приращение длины в результате деформации;  $S$  — константа *упругой податливости*, или *просто податливость*.

Закон Гука можно записать и в такой форме:

$$\sigma = C \epsilon, \quad (4.17)$$

где  $C = 1/S$  — константа *упругой жесткости*, или *просто жесткость*. Видно, что, чем меньше податливость, тем более жестким является кристалл. В литературе, особенно технической  $C$  часто называют модулем Юнга и обозначают  $E$ , тогда

$$\sigma = E \epsilon. \quad (4.18)$$

Закон Гука для сдвиговой деформации при действии касательных (скальвающих) напряжений  $\tau$  имеет такой же простой вид, как и для случая растяжения:

$$\tau = F/S = G \Delta l/h = G \operatorname{tg} \alpha, \quad (4.19)$$

где  $G$  — модуль сдвига (или модуль упругости при сдвиге);  $\operatorname{tg} \alpha$  — тангенс угла сдвига (см. рис. 4.5);  $S$  — площадь сечения образца в плоскости сдвига;  $F$  — сила сдвига.

В случае всестороннего сжатия (или растяжения), например, при гидростатическом сжатии, закон Гука имеет вид

$$P = \kappa \frac{\Delta V}{V} = \kappa \Omega, \quad (4.20)$$

где  $P$  — гидростатическое давление;  $\kappa$  — коэффициент всестороннего сжатия или модуль объемной деформации;  $\Omega$  — объемная деформация.

Закон Гука, записанный в виде формул (4.16) — (4.19), определяет зависимость между напряжением и деформацией в одном и том же направлении, т. е. в направлении приложения внешней силы. Такая запись носит название элементарного

закона Гука. Однако деформация может возникать и в направлениях, отличных от направления приложения силы. В этих случаях закон Гука в элементарной форме уже недостаточен и необходимо воспользоваться обобщенным законом Гука. В самом деле, при одноосном растяжении цилиндрического образца происходит не только его удлинение в направлении приложенной силы, но и сжатие образца в поперечных направлениях, т. е. имеет место трехосная деформация. Поперечная деформация при упругом растяжении или сжатии характеризуется коэффициентом Пуассона  $\nu$ , равным отношению изменения размеров в поперечном направлении к их изменению в продольном направлении. Для большинства твердых тел значения  $\nu$  лежат между 0,25 и 0,35. Из рис. 4.10 следует, что

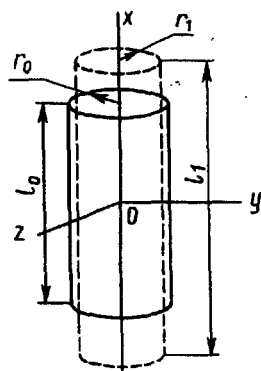


Рис. 4.10. Изменение размеров при одноосном растяжении цилиндрического образца

$$\nu = \frac{(r_1 - r_0)/r_0}{(l_1 - l_0)/l_0} = - \frac{dr/r_0}{dl/l_0}; \quad \epsilon_y = \epsilon_z = -\nu \epsilon_x.$$

Обобщенный закон Гука устанавливает линейную зависимость не только между одним напряжением и соответствующей деформацией, но между компонентами тензора напряжений ( $\sigma_{11}, \sigma_{22}, \sigma_{33}, \sigma_{12}, \sigma_{23}, \sigma_{31}$ ) и каждым компонентом тензора деформации ( $\epsilon_{11}, \epsilon_{22}, \epsilon_{33}, \epsilon_{12}, \epsilon_{23}, \epsilon_{31}$ ).

Обобщенный закон Гука для изотропного тела записывают в следующем виде:

Для удлинений:

$$\begin{aligned} \epsilon_{11} = \epsilon_x &= \frac{1}{E} [\sigma_{11} - \nu(\sigma_{22} + \sigma_{33})] = \frac{1}{E} [\sigma_x - \nu(\sigma_y + \sigma_z)]; \\ \epsilon_{22} = \epsilon_y &= \frac{1}{E} [\sigma_{22} - \nu(\sigma_{11} + \sigma_{33})] = \frac{1}{E} [\sigma_y - \nu(\sigma_x + \sigma_z)]; \\ \epsilon_{33} = \epsilon_z &= \frac{1}{E} [\sigma_{33} - \nu(\sigma_{11} + \sigma_{22})] = \frac{1}{E} [\sigma_z - \nu(\sigma_x + \sigma_y)]; \end{aligned} \quad (4.21)$$

Для сдвигов

$$\epsilon_{12} = \epsilon_{xy} = \frac{\sigma_{12}}{G} = \frac{\tau_{xy}}{G}; \quad \epsilon_{23} = \epsilon_{yz} = \frac{\sigma_{23}}{G} = \frac{\tau_{yz}}{G}; \quad (4.22)$$

$$\epsilon_{31} = \epsilon_{zx} = \frac{\sigma_{31}}{G} = \frac{\tau_{zx}}{G}.$$

Можно показать, что константы упругости  $E$ ,  $G$  и  $\nu$  связаны между собой выражением

$$G = E / [2(1 + \nu)]. \quad (4.23)$$

Таким образом, зная две константы, можно всегда определить третью.

### 4.3. ЗАКОН ГУКА ДЛЯ АНИЗОТРОПНЫХ ТВЕРДЫХ ТЕЛ

Монокристаллические твердые тела являются телами анизотропными. В общем случае для монокристаллов любые произвольно выбранные направления по свойствам неэквивалентны.

Выше мы видели, что однородное напряжение и однородная бесконечно малая деформация описываются тензорами второго ранга, каждый из которых определяется девятью компонентами деформации  $\epsilon_{ij}$  и девятью компонентами напряжения  $\sigma_{ij}$ . Если деформация бесконечно мала и однородна, то каждая компонента тензора деформации линейно связана со всеми компонентами тензора напряжений и, наоборот, каждая компонента тензора напряжения линейно связана со всеми компонентами тензора деформаций. В этом заключается сущность закона Гука для анизотропных твердых тел. Математический закон Гука для монокристаллов запишется

$$\epsilon_{ij} = S_{ijkl} \sigma_{kl}, \quad (4.24)$$

либо как

$$\sigma_{ij} = C_{ijkl} \epsilon_{kl}, \quad (4.25)$$

где  $S_{ijkl}$  и  $C_{ijkl}$  — константы податливости и жесткости кристалла соответственно. Легко сообразить, что всего будет 81 компонента  $S_{ijkl}$  и 81 компонента  $C_{ijkl}$ .

Из теории упругости известно, что, если два тензора второго ранга связаны соотношением вида (4.24), (4.25), то величины  $C_{ijkl}$  ( $S_{ijkl}$ ) образуют тензор четвертого ранга. Тензор, составленный из коэффициентов  $C_{ijkl}$ , называют *тензором упругой жесткости* или *просто тензором упругости*. Тензор, составленный из коэффициентов  $S_{ijkl}$ , называют *тензором упругой податливости*.

Так как тензоры деформации и напряжения являются симметричными тензорами второго ранга ( $\epsilon_{ij} = \epsilon_{ji}$ ;  $\sigma_{ij} = \sigma_{ji}$ ), то независимых компонент  $S_{ijkl}$  и  $C_{ijkl}$  будет уже не 81, а только 36, поскольку в этом случае

$$\begin{aligned} S_{ijkl} &= S_{jikl}; & C_{ijkl} &= C_{jikl}; \\ S_{ijlk} &= S_{ijlk}; & C_{ijkl} &= C_{ijlk}. \end{aligned} \quad (4.26)$$

Для кристаллов тензоры упругих модулей, каждый из которых составлен из 36 компонент, в свою очередь также являются