

Лекция 11-12

**Плоская задача  
теории упругости**

В теории упругости имеется большой класс задач, важных в смысле практических приложений и вместе с тем допускающих значительные упрощения математической стороны решения. Упрощение заключается в том, что в этих задачах одну из координатных осей тела, например ось  $z$ , можно отбросить и все явления рассматривать происходящими в одной координатной плоскости  $xOy$  нагруженного тела. В этом случае напряжения, деформации и перемещения будут являться функциями двух координат —  $x$  и  $y$ . Такие задачи носят название *плоской задачи* теории упругости.

Под термином «плоская задача теории упругости» объединяют две физически разные задачи, приводящие к весьма сходным математическим зависимостям:

1) задачу о *плоском деформированном состоянии* (*плоская деформация*);

2) задачу о *плоском напряжённом состоянии*.

Для этих задач чаще всего характерно значительное отличие одного геометрического размера от двух других размеров рассматриваемых тел: большая длина в первом случае и малая толщина во втором случае.

## **2.1. Плоская деформация**

Деформация называется *плоской*, если перемещения всех точек тела могут происходить только в двух направлениях в одной плоскости и не зависят от координаты, нормальной к этой плоскости, т. е.

$$u = u(x, y); \quad v = v(x, y); \quad w = 0. \quad (2.1)$$

Плоская деформация возникает в длинных призматических или цилиндрических телах с осью, параллельной оси  $z$ , вдоль которой по боковой поверхности действует нагрузка, перпендикулярная этой оси и не меняющаяся по величине вдоль неё. Примером плоской деформации может служить напряжённо-деформированное состояние, возникающее в длинной прямой плотине и длинном своде подземного тоннеля (рис. 2.1).

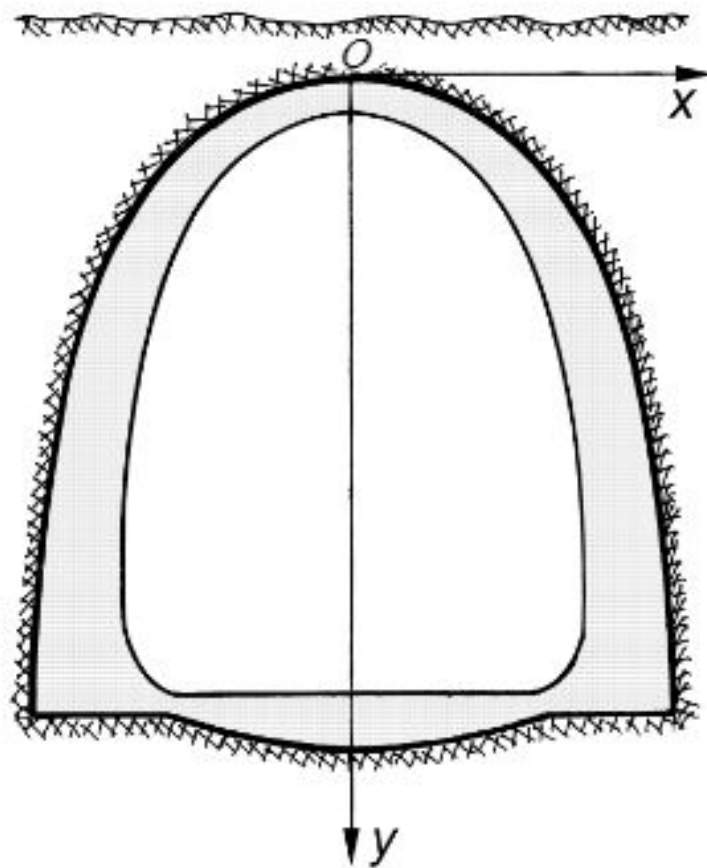
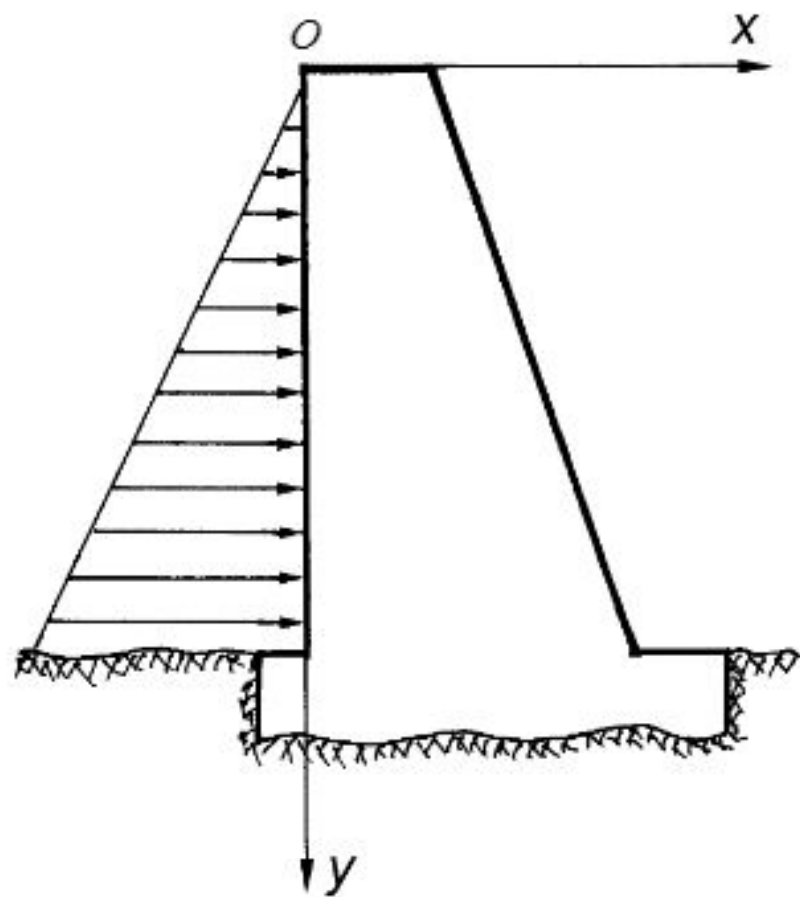


Рис. 2.1. Плоская деформация возникает в теле плотины и своде под-  
земного тоннеля

Подставляя компоненты вектора перемещения (2.1) в формулы Коши (1.16), (1.17), получим:

$$\left. \begin{aligned} \varepsilon_x &= \varepsilon_x(x, y), & \varepsilon_z &= 0, \\ \varepsilon_y &= \varepsilon_y(x, y), & \gamma_{yz} &= 0, \\ \gamma_{xy} &= \gamma_{xy}(x, y), & \gamma_{zx} &= 0. \end{aligned} \right\} \quad (2.2)$$

Отсутствие линейных деформаций в направлении оси  $z$  ведёт к появлению нормальных напряжений  $\sigma_z$ . Действительно, из формулы закона Гука (1.22) для деформации  $\varepsilon_z$  следует, что

$$\varepsilon_z = \frac{1}{E} [\sigma_z - \nu(\sigma_x + \sigma_y)] = 0,$$

откуда получается выражение для напряжения  $\sigma_z$ :

$$\sigma_z = \nu(\sigma_x + \sigma_y). \quad (2.3)$$

Подставляя это соотношение в две первые формулы закона Гука, находим:

$$\varepsilon_x = \frac{1-\nu^2}{E} \left( \sigma_x - \frac{\nu}{1-\nu} \sigma_y \right); \quad \varepsilon_y = \frac{1-\nu^2}{E} \left( \sigma_y - \frac{\nu}{1-\nu} \sigma_x \right). \quad (2.4)$$

Из анализа формул (2.2) – (2.4) и (1.22) также следует, что

$$\left. \begin{aligned} \sigma_x &= \sigma_x(x, y), & \sigma_z &= \sigma_z(x, y), \\ \sigma_y &= \sigma_y(x, y), & \tau_{yz} &= 0, \\ \tau_{xy} &= \tau_{xy}(x, y), & \tau_{zx} &= 0. \end{aligned} \right\}$$

Таким образом, основные уравнения трёхмерной теории упругости в случае плоской деформации значительно упрощаются.

Таким образом, основные уравнения трёхмерной теории упругости в случае плоской деформации значительно упрощаются.

Из трёх дифференциальных уравнений равновесия Навье (1.2) остаются только два уравнения:

$$\left. \begin{aligned} \frac{\partial \sigma_x}{\partial x} + \frac{\partial \tau_{xy}}{\partial y} + X &= 0, \\ \frac{\partial \tau_{yx}}{\partial x} + \frac{\partial \sigma_y}{\partial y} + Y &= 0, \end{aligned} \right\} \quad (2.5)$$

а третье обращается в тождество.

Так как на боковой поверхности везде направляющий косинус  $n = \cos(\nu, z) = \cos 90^\circ = 0$ , а  $Z_\nu = 0$ , то из трёх условий на поверхности (1.6) остаются только два уравнения:

$$\left. \begin{aligned} \sigma_x l + \tau_{xy} m &= X_\nu, \\ \tau_{yx} l + \sigma_y m &= Y_\nu, \end{aligned} \right\} \quad (2.6)$$



где  $l, m$  – направляющие косинусы (1.5) внешней нормали  $\nu$  к поверхности контура;  $X, Y, X_\nu, Y_\nu$  – компоненты объёмных сил и интенсивности внешних поверхностных нагрузок на оси  $x$  и  $y$ , соответственно.

Шесть уравнений Коши (1.16), (1.17) сводятся к трём:

$$\varepsilon_x = \frac{\partial u}{\partial x}; \quad \varepsilon_y = \frac{\partial v}{\partial y}; \quad \gamma_{xy} = \frac{\partial u}{\partial y} + \frac{\partial v}{\partial x}. \quad (2.7)$$

Из шести уравнений неразрывности деформаций Сен-Венана (1.19), (1.20) остаётся одно уравнение:

$$\frac{\partial^2 \varepsilon_x}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 \varepsilon_y}{\partial x^2} = \frac{\partial^2 \gamma_{xy}}{\partial x \partial y}, \quad (2.8)$$

а остальные обращаются в тождества.

Из шести формул закона Гука (1.22), с учётом (2.2), (2.4), остаются три формулы:

а остальные обращаются в тождества.

Из шести формул закона Гука (1.22), с учётом (2.2), (2.4), остаются три формулы:

$$\varepsilon_x = \frac{1}{E_1}(\sigma_x - \nu_1 \sigma_y); \quad \varepsilon_y = \frac{1}{E_1}(\sigma_y - \nu_1 \sigma_x); \quad \gamma_{xy} = \frac{2(1 + \nu_1)}{E_1} \tau_{xy}. \quad (2.9)$$

В этих соотношениях для традиционного в теории упругости вида записи введены новые упругие постоянные:

$$E_1 = \frac{E}{1 - \nu^2}; \quad \nu_1 = \frac{\nu}{1 - \nu}.$$

## 2.2. Плоское напряжённое состояние

*Плоское напряжённое состояние* возникает в том случае, когда длина того же призматического тела мала, по сравнению с двумя другими, размерами. В этом случае она называется *толщиной*. Напряжения в теле действуют только в двух направлениях в координатной плоскости  $xOy$  и не зависят от координат

ты  $z$ . Примером такого тела может служить тонкая пластина толщиной  $h$ , нагруженная по боковой поверхности (ребру) силами, параллельными плоскости пластины и равномерно распределёнными по её толщине (рис. 2.2).

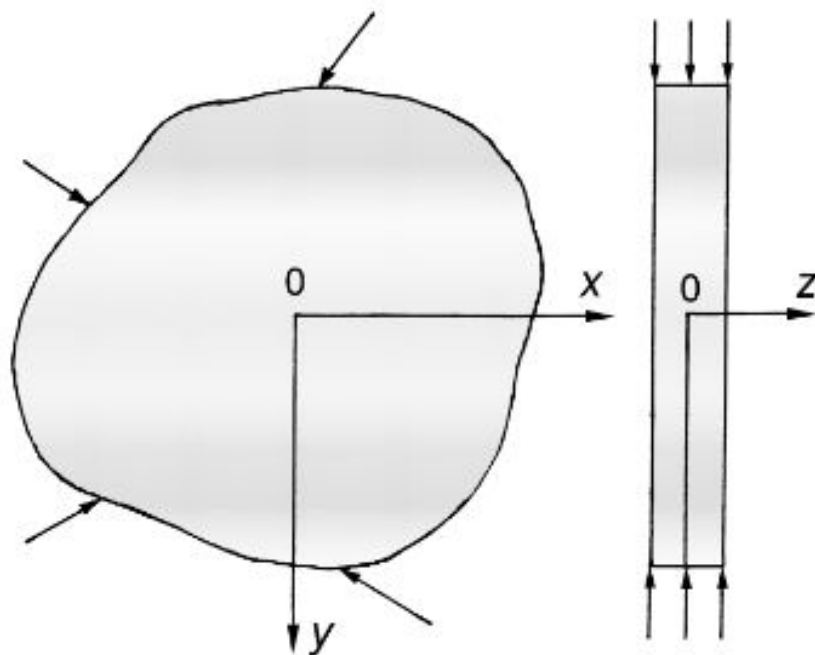


Рис. 2.2. Тонкая пластинка и приложенные к ней нагрузки

В этом случае также возможны упрощения, аналогичные упрощениям в задаче о плоской деформации. Компоненты тен-

В этом случае также возможны упрощения, аналогичные упрощениям в задаче о плоской деформации. Компоненты тензора напряжений  $\sigma_z, \tau_{xz}, \tau_{yz}$  на обеих плоскостях пластины равны нулю. Так как пластина тонкая, то можно считать, что они равны нулю и внутри пластины. Тогда напряжённое состояние будет определяться только компонентами  $\sigma_x, \sigma_y, \tau_{xy}$ , которые не зависят от координаты  $z$ , т. е. не меняются по толщине пластины, а являются функциями только  $x$  и  $y$ .

Таким образом, в тонкой пластине возникает следующее напряжённое состояние:

$$\left. \begin{aligned} \sigma_x &= \sigma_x(x, y), & \sigma_z &= 0, \\ \sigma_y &= \sigma_y(x, y), & \tau_{yz} &= 0, \\ \tau_{xy} &= \tau_{xy}(x, y), & \tau_{zx} &= 0. \end{aligned} \right\}$$

В отношении напряжений плоское напряжённое состояние отличается от плоской деформации условием

$$\sigma_z = 0. \quad (2.10)$$

Кроме того, из формулы закона Гука (1.22), с учётом (2.10), для линейной деформации  $\varepsilon_z$  получаем, что она не равна нулю:

$$\varepsilon_z = -\frac{\nu}{E}(\sigma_x + \sigma_y) \neq 0.$$

Следовательно, основания пластины будут искривляться, так как появятся перемещения  $w = \varepsilon_z \cdot z = -\frac{\nu \cdot z}{E}(\sigma_x + \sigma_y)$  по оси  $z$ .

При этих предположениях *основные уравнения плоской деформации*: дифференциальные уравнения равновесия (2.5), условия на поверхности (2.6), уравнения Коши (2.7) и уравнения неразрывности деформаций (2.8) сохраняют такой же вид в задаче о плоском напряжённом состоянии.

Формулы закона Гука примут следующий вид:

$$\varepsilon_x = \frac{1}{E}(\sigma_x - \nu\sigma_y); \quad \varepsilon_y = \frac{1}{E}(\sigma_y - \nu\sigma_x); \quad \gamma_{xy} = \frac{2(1+\nu)}{E}\tau_{xy}. \quad (2.11)$$

Формулы (2.11) отличаются от формул (2.9) закона Гука для плоской деформации только значениями упругих постоянных:  $E$  и  $E_1$ ,  $\nu$  и  $\nu_1$ .

В обратной форме закон Гука запишется так:

$$\left. \begin{aligned} \sigma_x &= \frac{E}{1-\nu^2} (\varepsilon_x + \nu\varepsilon_y), \\ \sigma_y &= \frac{E}{1-\nu^2} (\varepsilon_y + \nu\varepsilon_x), \\ \tau_{xy} &= \mu\gamma_{xy} = \frac{E}{2(1+\nu)} \gamma_{xy}. \end{aligned} \right\} \quad (2.12)$$

Таким образом, при решении этих двух задач (плоская деформация и плоское напряжённое состояние) можно пользо-

ваться одними и теми же уравнениями и объединять задачи в одну плоскую задачу теории упругости.

В плоской задаче теории упругости восемь неизвестных:

- две компоненты вектора перемещений  $u$  и  $v$ ;
- три компоненты тензора напряжений  $\sigma_x, \sigma_y, \tau_{xy}$ ;
- три компоненты тензора деформаций  $\varepsilon_x, \varepsilon_y, \gamma_{xy}$ .

Для решения задачи используют восемь уравнений:

- два дифференциальных уравнения равновесия (2.5);
- три уравнения Коши (2.7);
- три формулы закона Гука (2.9), или (2.11).

Кроме того, полученные деформации должны подчиняться уравнению неразрывности деформаций (2.8), а на поверхности тела должны выполняться условия равновесия (2.6) между внутренними напряжениями и интенсивностями внешней поверхностной нагрузки  $X_v, Y_v$ .





