

Лекция 6

# **ПРИКЛАДНАЯ МЕХАНИКА**

Тема

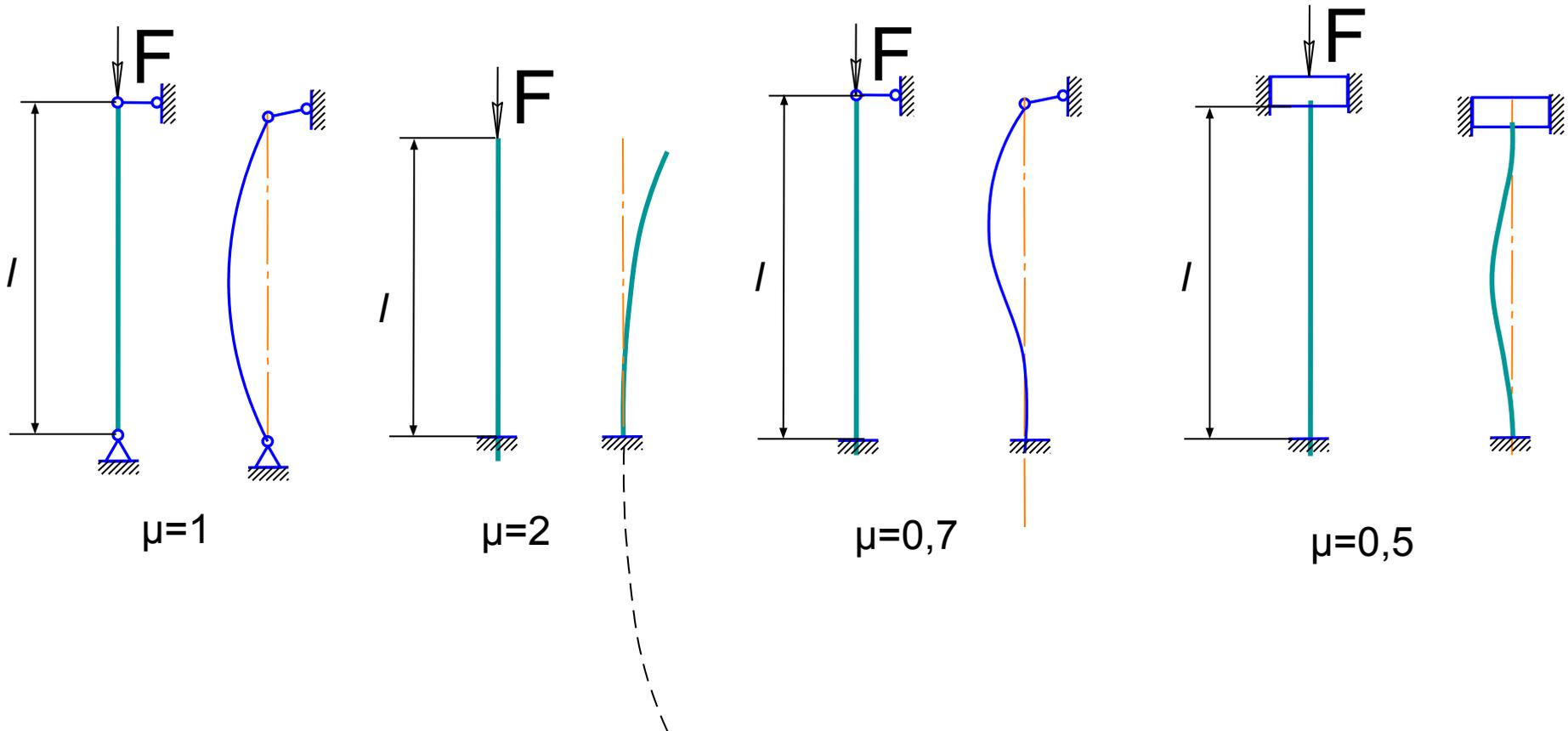
**Сопротивление материалов**

# Устойчивость. Формула Эйлера

Для критической силы

$$F_{кр} = \frac{\pi^2 EI_{мин}}{(\mu l)^2}$$

$E$  – модуль упругости,  $I_{мин}$  – момент инерции,  $\mu$  - коэффициент закрепления.



# Устойчивость. Формула Эйлера

Для критического напряжения

$$F_{кр} = \frac{\pi^2 EI_{мин}}{(\mu l)^2} \Rightarrow \sigma_{кр} = \frac{F_{кр}}{S}$$

$$i = \sqrt{\frac{I_{мин}}{S}} \quad \text{Радиус инерции}$$

$$\sigma_{кр} = \frac{F_{кр}}{S} = \frac{\pi^2 EI_{мин}}{(\mu l)^2 S}$$

$$\frac{I_{мин}}{S} = i_{мин}^2$$

$$\sigma_{кр} = \frac{\pi^2 E i_{мин}^2}{(\mu l)^2}$$

$$\frac{i_{мин}^2}{(\mu l)^2} = \lambda^2$$

$$\lambda = \frac{i_{мин}}{(\mu l)} \quad \text{Гибкость сжатой стойки}$$

$$\sigma_{кр} = \frac{\pi^2 E}{\lambda^2}$$

# Формула Феликса Ясинского

Для критического напряжения

$$\sigma_{кр} = a - b\lambda$$

Для критической силы

$$F_{кр} = \sigma_{кр} \cdot S$$

Здесь  $a$  и  $b$  – постоянные коэффициенты зависящие от материала стойки

Значения коэффициентов  $a$  и  $b$ , МПа

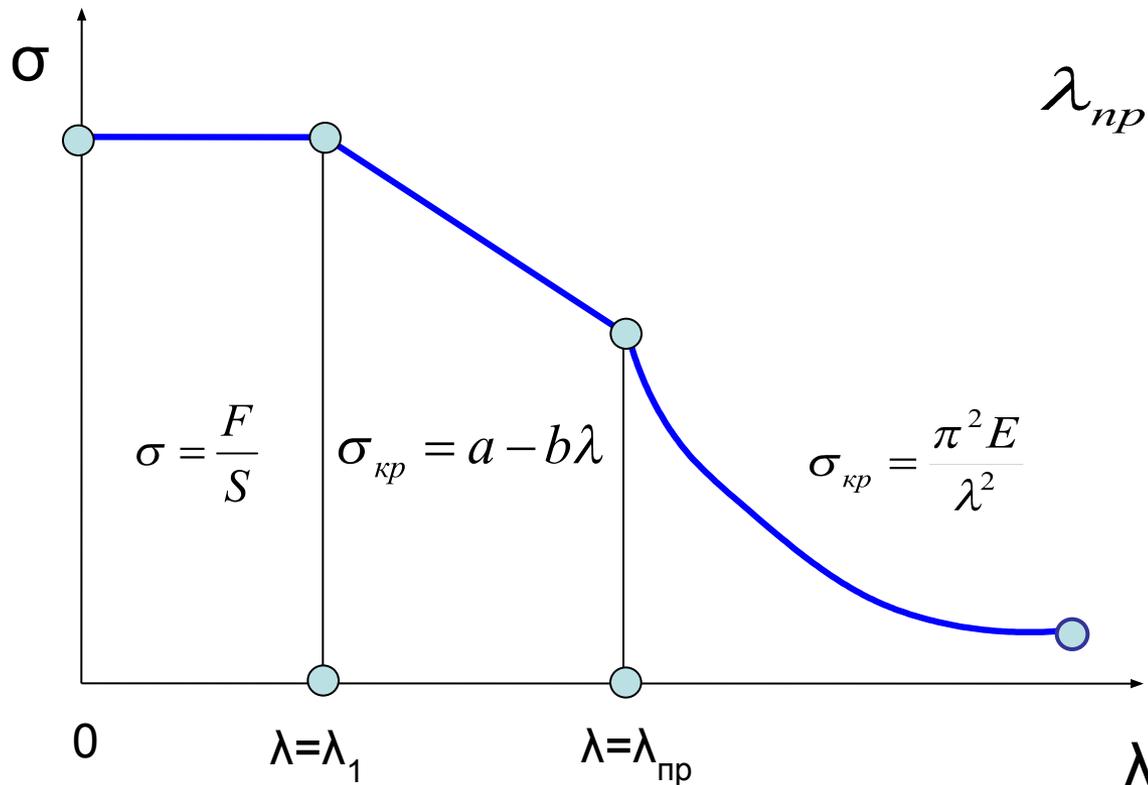
Материал	$a$ , МПа	$b$ , МПа
Ст.3	310	1,14
Серый чугун	776	12
Древесина		

# Полный график критических напряжений

Напряжения в стойке не должны превышать предела пропорциональности

$$\sigma_{кр} = \frac{\pi^2 E}{\lambda^2} \leq \sigma_{пц}$$

Гибкость стойки в этом случае должна удовлетворять условию



$$\lambda_{пр} \geq \pi \sqrt{\frac{E}{\sigma_{пц}}}$$

Для стали Ст. 3  $\lambda_{пр} = 100$

Ст.5  $\lambda_{пр} = 85$

Для чугуна  $\lambda_{пр} = 80$

Для древесины  $\lambda_{пр} = 70$

# Сложное сопротивление

Под сложным сопротивлением подразумевают деформации бруса возникающие в результате комбинации, в различных сочетаниях, простых видов деформаций: растяжения (сжатия), среза, кручения и изгиба.

## Сложный и косой изгиб

**Сложным** называется изгиб, вызванный силами или моментами, расположенными в двух и более плоскостях, проходящих через ось балки. Эти плоскости могут, как совпадать, так и не совпадать с главными плоскостями инерции

В том и другом случаях, наиболее удобным решением является приведение к двум плоским изгибам.

Для этого необходимо:

- 1) спроектировать все действующие силы на две главные плоскости;
- 2) рассмотреть изгиб в каждой из двух главных плоскостей отдельно;
- 3) пользуясь принципом независимости действия сил найти суммарные напряжения или деформации.

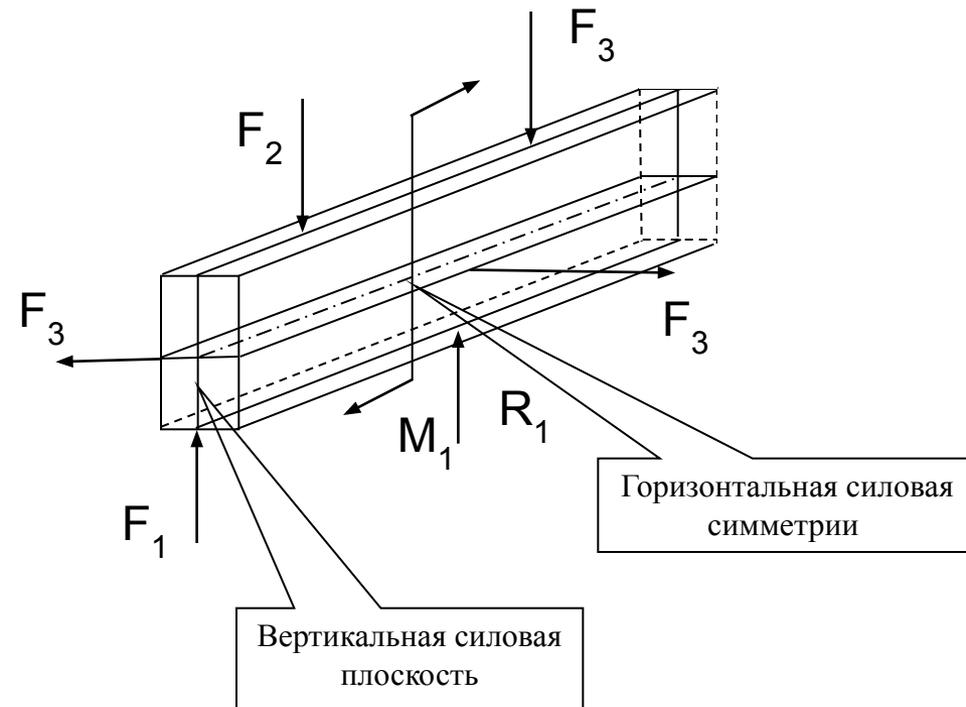
В большинстве случаев в опасной точке поперечного сечения бруса касательные напряжения, либо равны нулю, либо весьма малы по сравнению с нормальными напряжениями, поэтому расчеты на прочность при сложном и косом изгибе ведут с учетом только нормальных напряжений.

# Сложный и косой изгиб

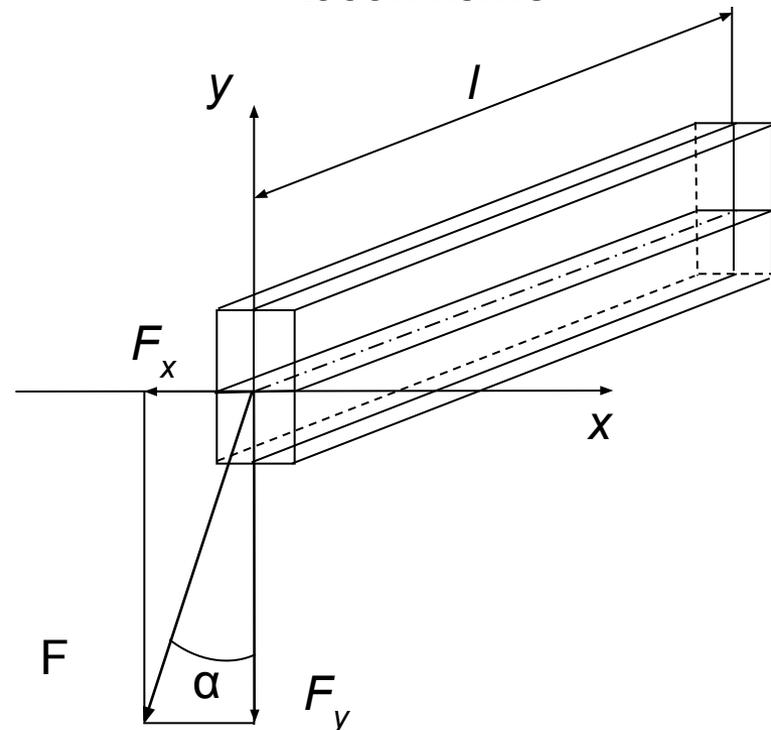
Под **косым изгибом** понимают такой, при котором нагрузки, действующие на балку, расположены в одной плоскости, которая не совпадает не с одной из главных плоскостей инерции.

Для сечений, у которых моменты инерции относительно обеих ортогональных осей одинаковы, косой изгиб не возможен. У этих сечений все оси главные. Это сечения типа круг, труба, квадрат и т.д.

Сложный изгиб



Косой изгиб



# Сложный и косой изгиб

Напряжения при сложном изгибе

$$\sigma = \sigma_x + \sigma_y = \frac{M_x}{I_x} y + \frac{M_y}{I_y} x$$

здесь:  $M_x$ ,  $M_y$  – составляющие изгибающего момента;  $M$  – полный изгибающий момент в сечении;  $\alpha$  – угол между осью  $y$  и следом плоскости действия полного момента;  $x$  и  $y$  координаты точки, в которой определяют напряжения;  $I_x$  и  $I_y$  – моменты инерции поперечного сечения.

Напряжения при косом изгибе

$$\sigma = M \left( \frac{y \cdot \cos \alpha}{I_x} + \frac{x \cdot \sin \alpha}{I_y} \right)$$

При определении знака нормального напряжения необходимо придерживаться правила, по которому момент, вызывающий деформацию растяжения в первой четверти поперечного сечения считается положительным, тогда знак напряжения определяется знаком координат точки, в которой определяется напряжение.

Условие прочности при сложном изгибе

$$\sigma = \frac{M_x}{W_x} + \frac{M_y}{W_y} \leq [\sigma]$$

Условие прочности при косом изгибе

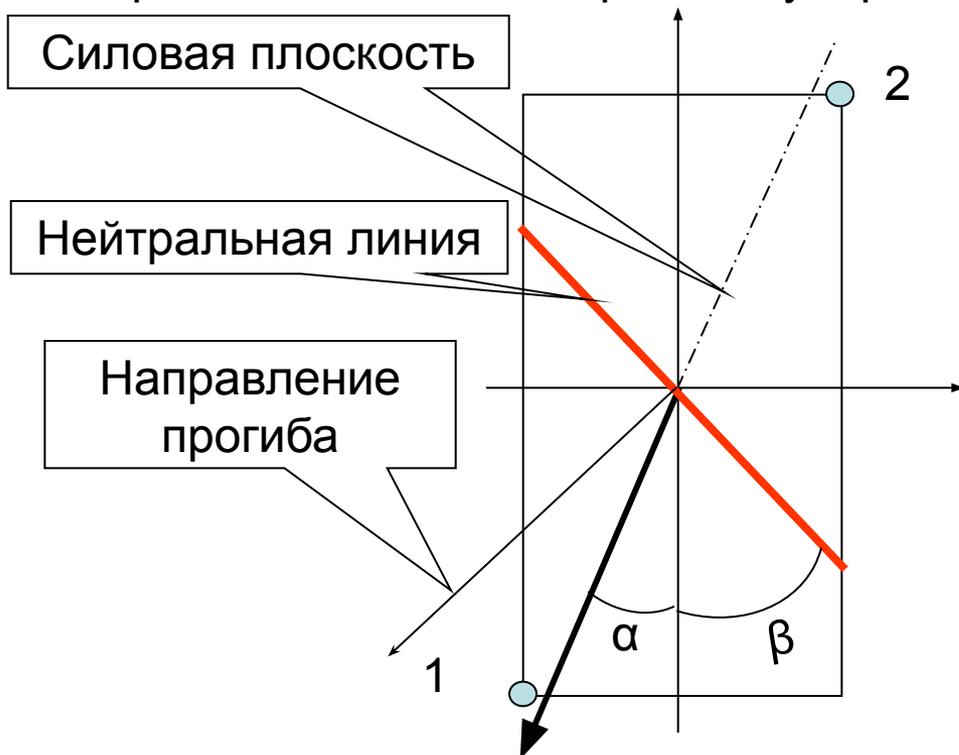
$$\sigma = \frac{M}{W_x} \left( \cos \alpha + \frac{W_x \sin \alpha}{W_y} \right) \leq [\sigma]$$

# Сложный и косой изгиб

Нейтральная линия поперечного сечения при сложном и косом изгибе проходит через центр тяжести сечения с угловым коэффициентом:

$$\kappa = \operatorname{tg}\beta = -\frac{M_y \cdot I_x}{M_x \cdot I_y}$$

Нейтральная линия всегда располагается не в тех четвертях, через которые проходит силовая плоскость. В отличие от плоского изгиба при косом изгибе нейтральная линия не перпендикулярна к силовой линии.



Условие жесткости при сложном и косом изгибе

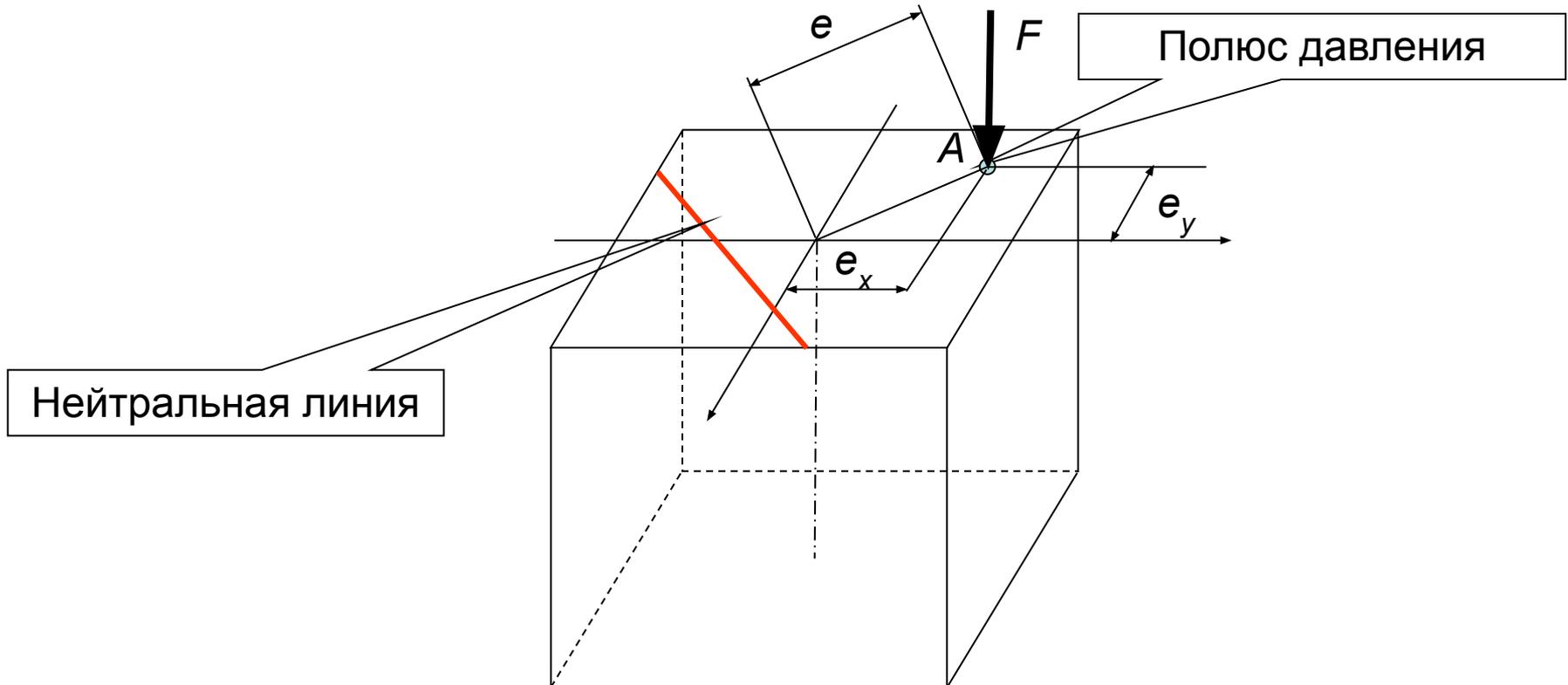
$$f = \sqrt{f_x^2 + f_y^2} \leq [f]$$

Суммарный прогиб происходит в направлении перпендикулярном нейтральной линии сечения.

# Внецентренное растяжение (сжатие)

**Внецентренным растяжением** или сжатием называется такой вид деформации, когда в поперечном сечении бруса одновременно действуют продольная растягивающая или сжимающая сила и изгибающий момент.

Точка, где приложена внешняя сила  $F$ , называется полюсом давления



Координаты  $e_x$  и  $e_y$  точки приложения силы  $F$  называются эксцентриситетами этой силы относительно главных осей инерции.

# Внецентренное растяжение (сжатие)

Нормальные напряжения при внецентренном растяжении (сжатии)

$$\sigma = F \left( \frac{1}{A} + \frac{y \cdot e_x}{I_x} + \frac{x \cdot e_y}{I_y} \right) \quad \sigma = \frac{F}{A} \cdot \left( 1 + \frac{y \cdot e_y}{i_x} + \frac{x \cdot e_x}{i_y} \right)$$

здесь  $F$ - внешняя продольная сила;  $x$  и  $y$  - координаты точки в которой определяются нормальные напряжения;  $e_x$  и  $e_y$  - координаты точки приложения внешней силы (эксцентриситеты);  $I_x$  и  $I_y$  - моменты инерции сечения относительно главных центральных осей;  $A$ - площадь поперечного сечения.

Уравнение нейтральной линии при внецентренном растяжении (сжатии):

$$\frac{e_x \cdot x}{i_y} + \frac{e_y \cdot y}{i_x} = -1$$

Нейтральная линия не проходит через центр тяжести сечения и пересекает координатные оси в точках, принадлежащих квадранту, противоположному тому, в котором находится точка приложения силы.

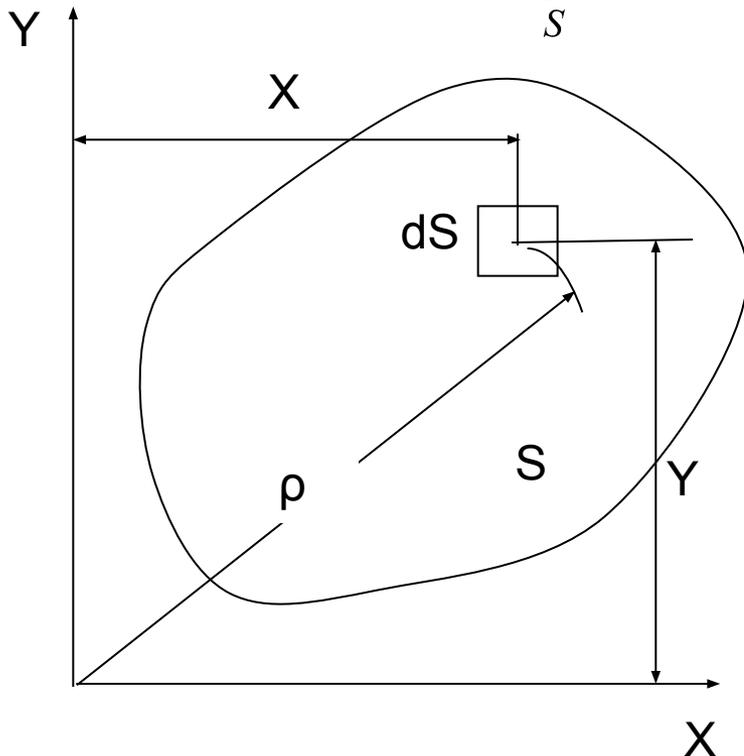
# Геометрические характеристики плоских сечений

Различают следующие характеристики сечений: площадь  $S$ , статический момент площади ( $W_X$ , или  $W_Y$ ), момент инерции площади ( $I_X$ , или  $I_Y$ ), центробежный момент инерции площади ( $I_{XY}$ ).

Под **статическим моментом площади** относительно некоторой оси понимается сумма произведений площадей элементарных площадок на расстояния от их центра тяжести до соответствующей оси:

$$W_X = \int_S Y dS$$

$$W_Y = \int_S X dS$$



Оси, проходящие через центр тяжести, называются **центрными осями**.

Моменты площади фигуры относительно центральных осей равны нулю

Координаты центра тяжести

$$X_C = \frac{W_Y}{S}; \quad Y_C = \frac{W_X}{S}$$

# Геометрические характеристики плоских сечений

**Моментом инерции площади** относительно оси называется сумма произведений площадей элементарных площадок на квадрат расстояний от их центра тяжести до соответствующей оси.

$$I_X = \int_S Y^2 dS \qquad I_Y = \int_S X^2 dS$$

**Центробежным моментом инерции** называется сумма произведений площадей элементарных площадок на расстояния от центра тяжести до осей

$$I_{XY} = \int_S XY dS$$

**Полярным моментом инерции** называется сумма произведения площадей элементарных площадок на квадрат расстояния от центра тяжести до начала координат

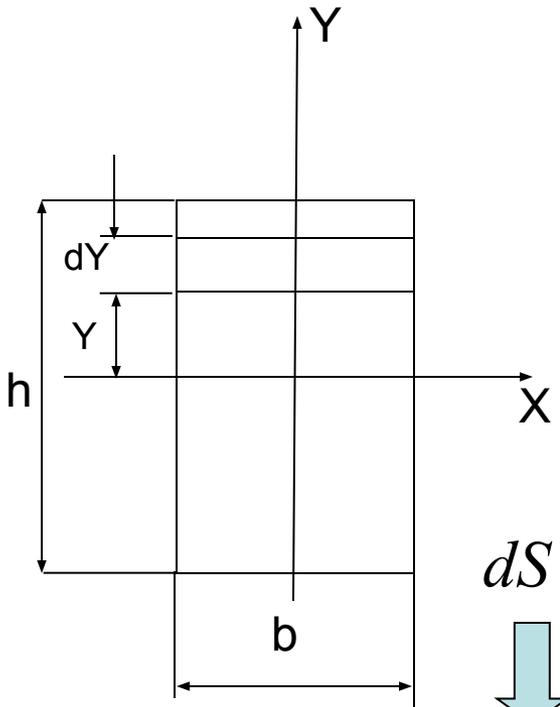
$$I_\rho = \int_S \rho^2 dS \longrightarrow I_\rho = \int_S \rho^2 dS = \int_S (X^2 + Y^2) dS = \int_S X^2 dS + \int_S Y^2 dS = I_Y + I_X$$

$$\rho^2 = X^2 + Y^2$$

**Полярный момент инерции** равен сумме осевых моментов инерции относительно взаимно перпендикулярных осей.

# Моменты инерции практически важных сечений

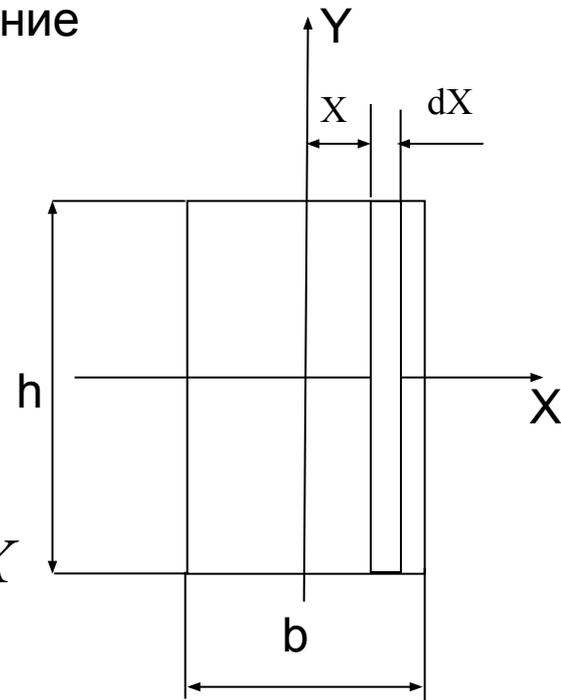
Прямоугольное сечение



$dS = b dY$

$I_X = \int_S Y^2 dS$

$I_X = \int_{-h/2}^{h/2} b Y^2 dY = b \int_{-h/2}^{h/2} Y^2 dY = \frac{bh^3}{12}$



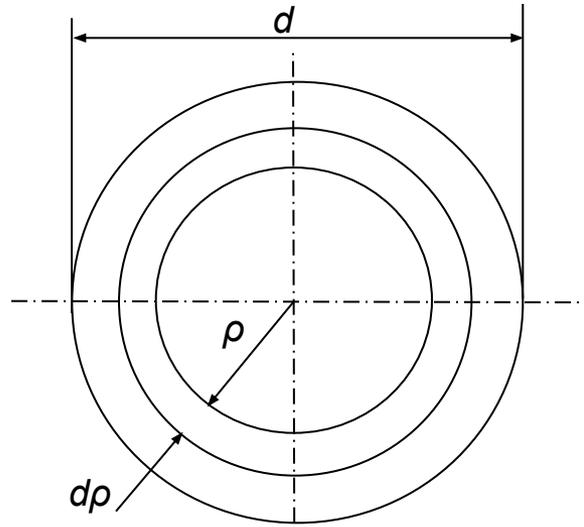
$dS = h dX$

$I_Y = \int_S X^2 dS$

$I_Y = \int_{-b/2}^{b/2} h X^2 dX = h \int_{-b/2}^{b/2} X^2 dX = \frac{hb^3}{12}$

# Моменты инерции практически важных сечений

Круглое сечение

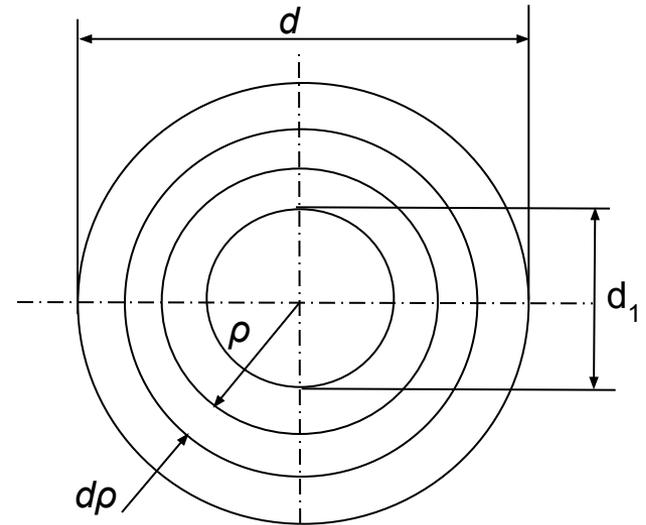


$$I_\rho = \int_S \rho^2 dS \quad \leftarrow dS = 2\pi\rho d\rho$$

$$I_P = \int_S \rho^2 dS = 2\pi \int_0^{d/2} \rho^3 d\rho = \frac{2\pi d^4}{64} = \frac{\pi d^4}{32}$$

$$I_X = I_Y = \frac{I_P}{2} = \frac{\pi d^4}{64}$$

Трубчатое сечение



$$I_\rho = \int_S \rho^2 dS \quad \leftarrow dS = 2\pi\rho d\rho$$

$$I_P = \int_S \rho^2 dS = 2\pi \int_{d_1/2}^{d/2} \rho^3 d\rho = \frac{2\pi d^4}{64} - \frac{2\pi d_1^4}{64} = \frac{\pi d^4}{32} \left(1 - \frac{d_1^4}{d^4}\right) = \frac{\pi d^4}{32} (1 - \alpha^4)$$

$$I_X = I_Y = \frac{I_P}{2} = \frac{\pi d^4}{64} (1 - \alpha^4)$$