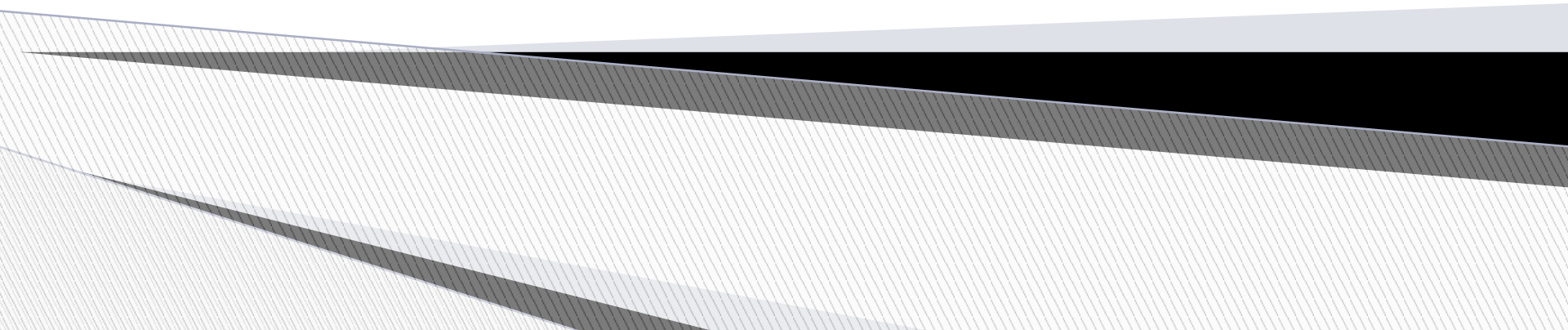
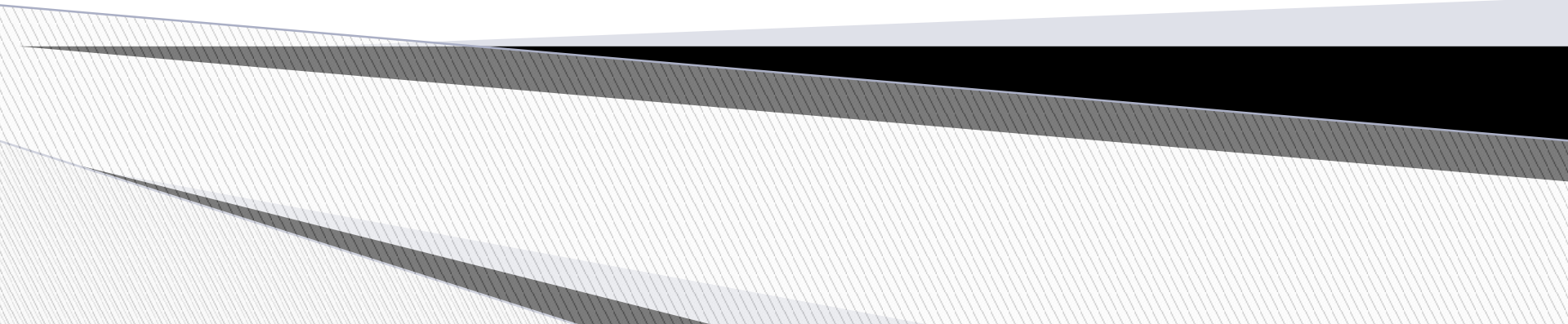


*ФГАОУ ВПО «Северо-Восточный федеральный университет им. М.К.
Аммосова»
Инженерно-технический институт
Кафедра прикладной механики*

Лекции
по дисциплине «Техническая механика»
270800 - Строительство



Кручение стержней круглого сечения



Основные понятия деформации кручения

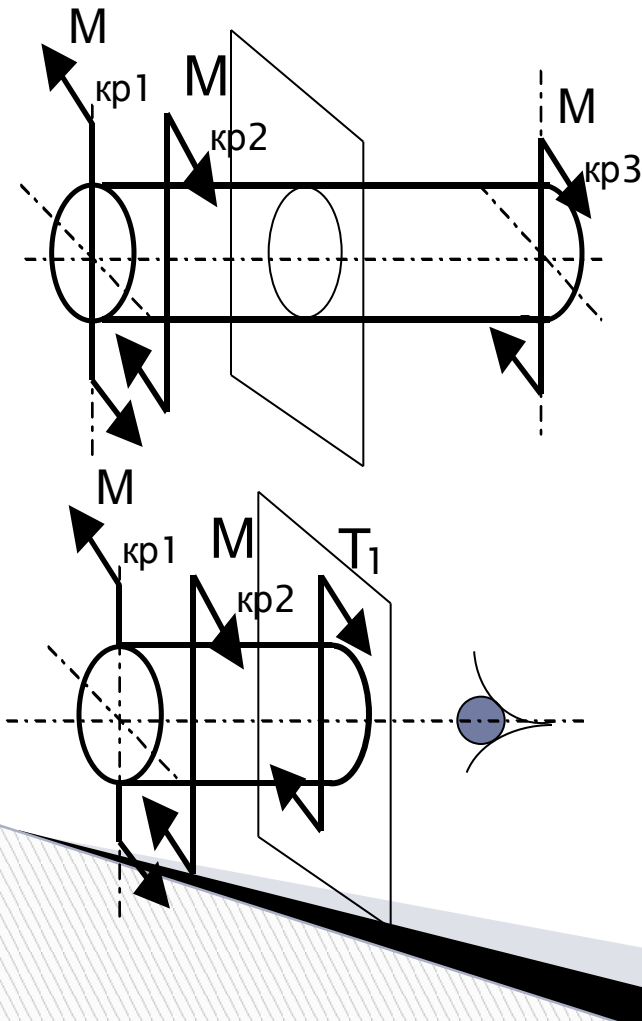
Под **кручением** понимают такой вид деформации, при котором в поперечном сечении бруса действует только один силовой фактор - это крутящий момент.

Брус в поперечном сечении, которого действует крутящий момент, называется **валом**.

Крутящий момент в рассматриваемом сечении равен алгебраической сумме всех внешних скручивающих моментов, приложенных к брусу по одну сторону от этого сечения.

$$T_1 = M_{кр} = -M_{кр1} + M_{кр2}$$

Крутящий момент считается положительным, если при взгляде в торец вала со стороны сечения момент направлен против хода часовой стрелки. Момент T_1 – отрицательный

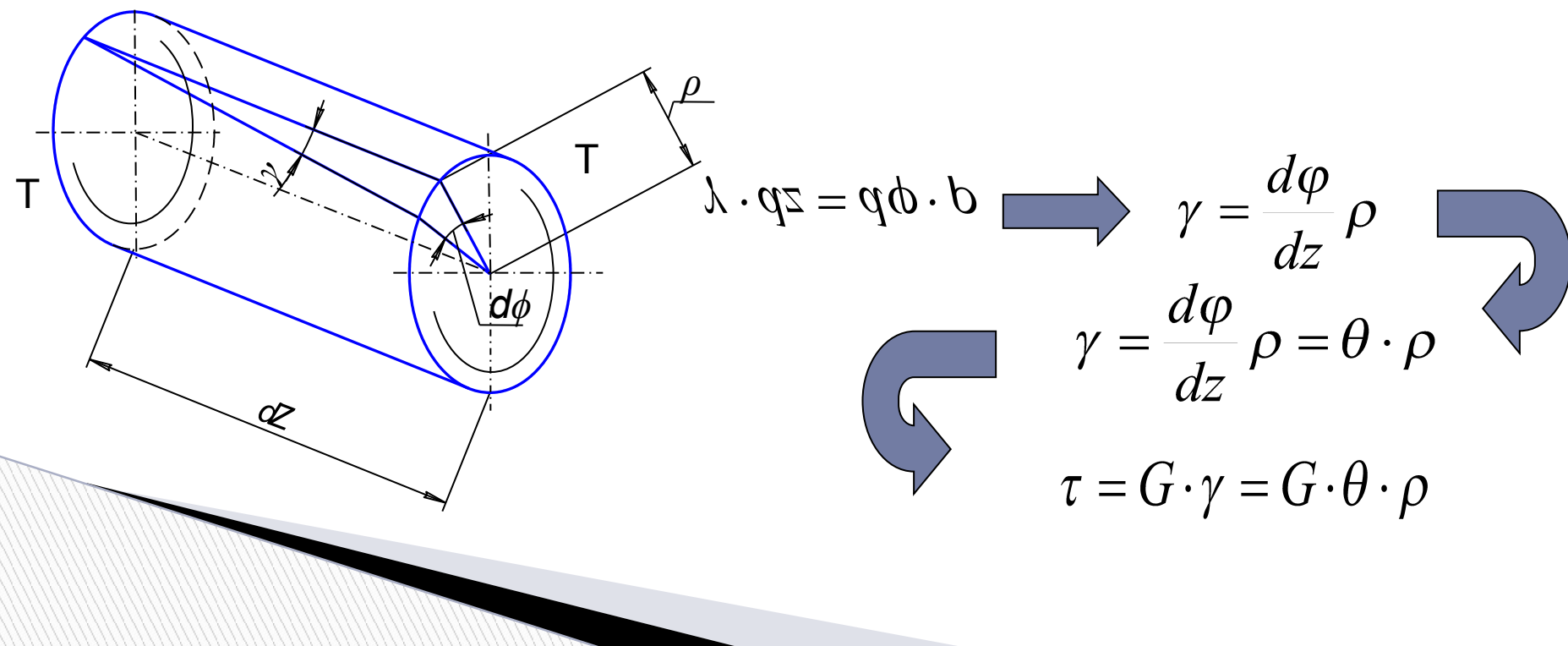


Закон Гука при кручении

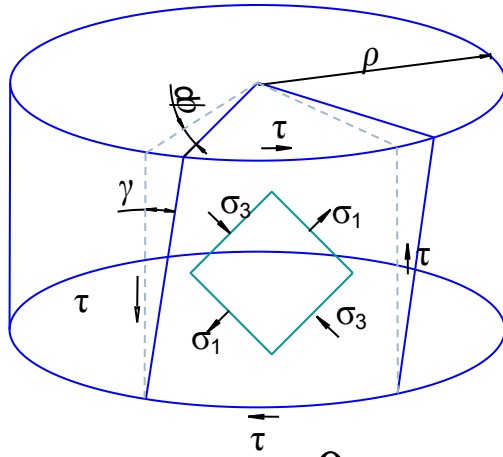
Основные допущения:

1. Поперечные сечения вала, плоские и нормальные к его оси до деформации, остаются плоскими и нормальными к оси, и после деформации.
2. Радиусы поперечных сечений не искривляются и сохраняют свою длину.
3. Расстояния между поперечными сечениями не изменяются.

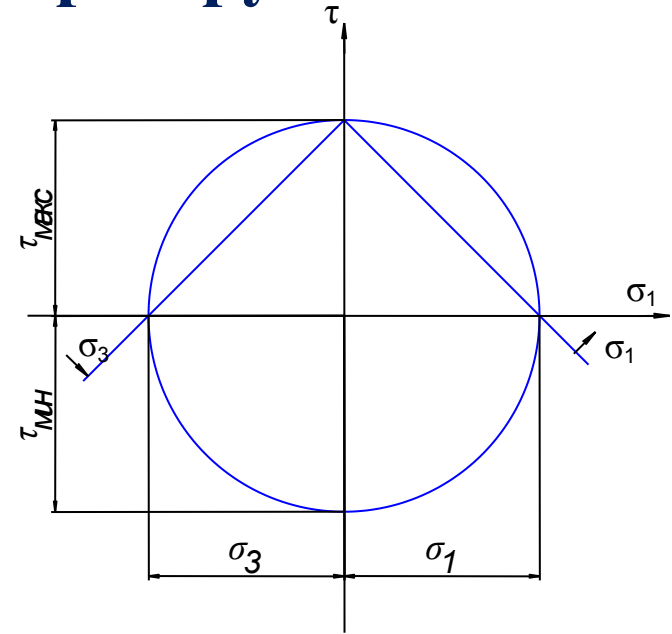
При кручении наблюдается плоское напряженное состояние чистого сдвига и соблюдается **закон Гука** при сдвиге: $\tau = G\gamma$



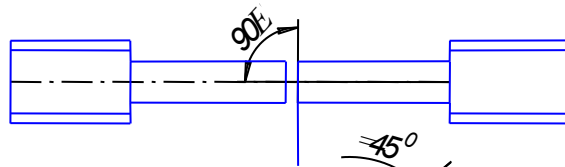
Напряженное состояние при кручении



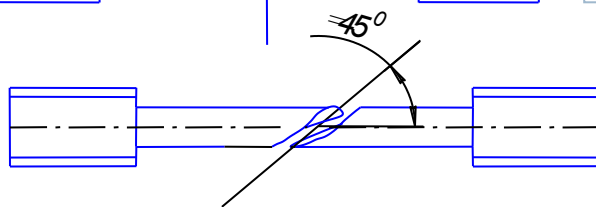
$$\sigma_1 = \tau; \quad \sigma_2 = 0; \quad \sigma_3 = -\tau$$



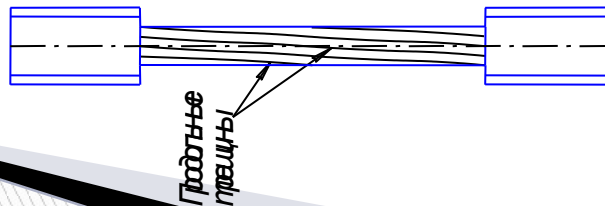
Рассмотрим особенности деформации бруса при кручении



От действия касательных напряжения в плоскости поперечного сечения. Пластичные материалы



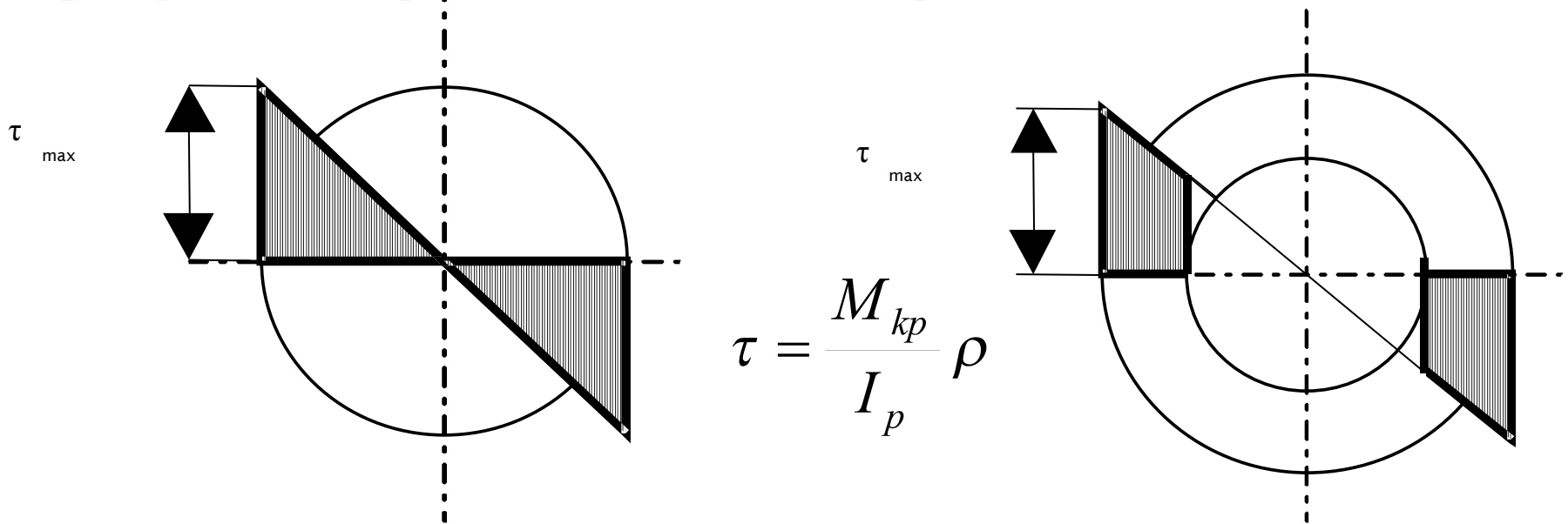
От действия главных напряжения в плоскости наклоненной под 45° к оси образца. Хрупкие материалы (чугуны, закаленные стали)



От действия касательных напряжений в плоскости параллельной образующей. Анизотропные материалы (древесина)

Напряжения при кручении

В поперечных сечениях вала возникают **касательные напряжения**, направление которых, в каждой точке перпендикулярно к радиусу, соединяющему эти точки с центром сечения, а величина прямо пропорциональна расстоянию точки от центра.



Максимальные касательные напряжения τ_{\max} прямо пропорциональны крутящему моменту M в опасном сечении и обратно пропорциональны полярному моменту сопротивления сечения W_p :

$$\tau = \frac{M_{kp}}{W_p}$$

Полярный момент инерции характеризует влияние размеров и формы поперечного сечения вала на его способность сопротивляться угловым деформациям

$$2\pi \int_0^{d/2} \rho^3 d\rho = I_p$$

Для круглого сечения

$$I_p = \frac{\pi d^4}{32},$$

Для трубчатого сечения

$$I_p = \frac{\pi d^4 (1 - \alpha^4)}{32}$$

здесь $\alpha = d_1/d$, d_1 – внутренний диаметр трубы, d – наружный диаметр трубы
Полярный момент инерции выражается в m^4 (mm^4 , cm^4).

Полярный момент сопротивления характеризует влияние геометрических размеров и формы поперечного сечения вала на его прочность.

$$W_p = \frac{I_p}{\rho_{\max}}$$

Для круглого сечения

$$W_p = \frac{\pi d^3}{16}$$

Для трубчатого сечения

$$W_p = \frac{\pi d^3 (1 - \alpha^4)}{16}$$

Условие прочности при кручении

Наибольшие касательные напряжения, возникающие в скручиваемом брусе не должны превышать соответствующих допусковых значений

$$\tau = \frac{M_{кр}^{\max}}{W_p} \leq [\tau_{кр}]$$

Типовые задачи при кручении

1. Проверочный расчет

$$\tau_{\max} = \frac{M_{кр}^{\max}}{W_p} \leq [\tau_{кр}]$$

2. Конструкционный расчет

$$d \geq 3 \sqrt{\frac{16M_{кр}^{\max}}{\pi [\tau_{кр}]}}$$

Для круглого сечения

$$d \geq 3 \sqrt{\frac{16M_{кр}^{\max}}{\pi (1 - \alpha^4) [\tau_{кр}]}}$$

Для трубчатого сечения

3. Проектный расчет – определение допускового момента

$$[M_{кр}] \leq [\tau_{кр}] W_p$$

Деформации при кручении.

Условие жесткости при кручении

При кручении различают угол закручивания ϕ и относительный угол закручивания θ

Закон Гука при кручении

$$\tau = G \cdot \gamma = G \cdot \theta \cdot \rho$$

Напряжения при кручении

$$\tau = \frac{M}{I_p} \rho$$

Угол закручивания

$$\phi = \frac{Ml}{GI_p}$$

Условие жесткости при кручении

Наибольший относительный угол закручивания, возникающий в скручиваемом брусе не должен превышать соответствующих допускаемых значений

$$\theta_{\max} \leq [\theta]$$

Где $[\theta]$ – допускаемы относительный угол закручивания.

$[\theta]=0,0045\dots 0,02$ рад/м

Потенциальная энергия деформации

Полная потенциальная энергия деформации

$$U = \frac{M \cdot \varphi}{2} = \frac{M}{2} \cdot \frac{Ml}{GI_p} = \frac{M^2 l}{2GI_p}$$

Удельная потенциальная энергия (полная)

$$u = \frac{1}{2E} \left[\sigma_1^2 + \sigma_2^2 + \sigma_3^2 - 2\mu(\sigma_1\sigma_2 + \sigma_2\sigma_3 + \sigma_1\sigma_3) \right]$$

$$u = \frac{1}{2E} \left[2\tau^2 + 2\mu\tau^2 \right] = \frac{(1+\mu)}{E} \tau^2$$

Удельная потенциальная энергия изменения объема

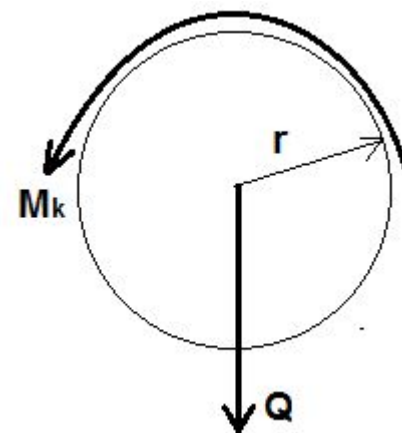
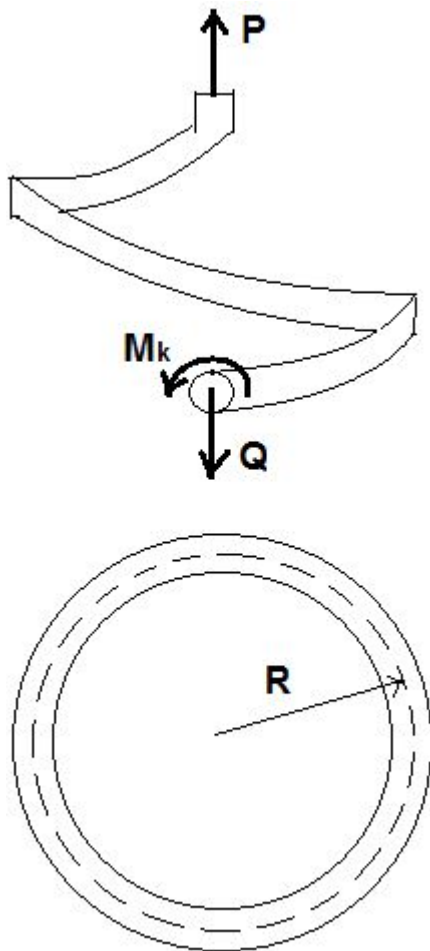
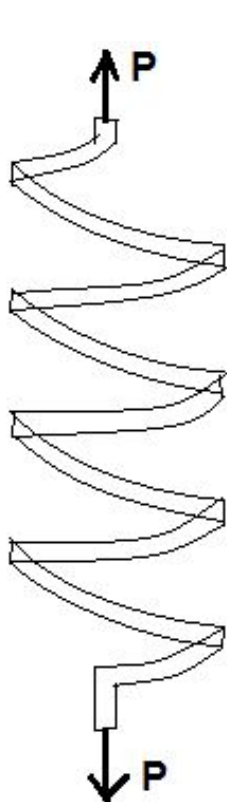
$$u_V = \frac{1-2\mu}{6E} (\sigma_1^2 + \sigma_2^2 + \sigma_3^2)$$

Удельная потенциальная энергия изменения формы

$$\begin{aligned} u_\phi &= \frac{1+\mu}{3E} (\sigma_1^2 + \sigma_2^2 + \sigma_3^2 - \sigma_1\sigma_2 - \sigma_2\sigma_3 - \sigma_3\sigma_1) = \\ &= \frac{1+\mu}{6E} \left[(\sigma_1 - \sigma_2)^2 + (\sigma_2 - \sigma_3)^2 + (\sigma_3 - \sigma_1)^2 \right] \end{aligned}$$

Расчет винтовых пружин с малым шагом

Теория кручения цилиндрических стержней применяется для расчета винтовых пружин с малым шагом.



Касательные напряжения, возникающие в поперечном сечении проволоки пружины состоят из двух составляющих, от действия сдвигающей силы $Q=P$ и крутящего момента $M_k = P \cdot R$

$$\tau = \frac{P}{A} + \frac{M_k \cdot \rho}{I_p}$$

Наибольшие значения касательных напряжений возникают в крайних волокнах проволоки пружины и равны

$$\tau = \frac{P}{\pi \cdot r^2} + \frac{2 \cdot P \cdot R}{\pi \cdot r^3} \quad \tau_{\max} = \frac{P}{\pi r^2} \left(1 + \frac{2R}{r} \right)$$

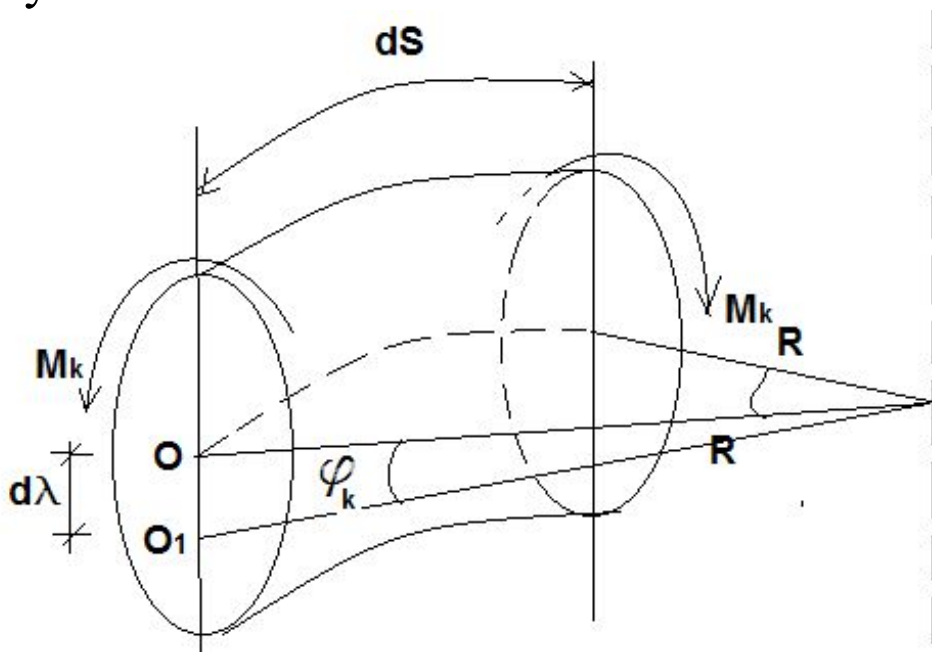
Где: r – радиус поперечного сечения проволоки пружины;
 R – радиус цилиндра винтовой пружины.

Условие прочности пружины:

$$\tau_{\max} \approx \frac{2PR}{\pi r^3} \leq [\tau]$$

Для определения осадки пружины рассмотрим деформацию элемента пружины dS

За счет закручивания этого элемента точка O займет положения точки O_1 и получим



$$d\lambda = \varphi_k \cdot R = \frac{M_k \cdot dS}{G \cdot I_p}$$

Интегрируя это выражение получим **осадку пружины**

$$\lambda = \frac{4PR^3n}{Gr^4} = CP,$$

где $C = \frac{4R^3n}{Gr^4}$ – жесткость пружины.

n -- количество витков пружины

Условие жесткости пружины: $\frac{4PR^3n}{Gr^4} \leq [\lambda]$

из которого вытекают три задачи: проверка условия жесткости пружины, определение радиуса поперечного сечения проволоки и допускаемой нагрузки:

$$\lambda = \frac{4PR^3n}{Gr^4} \leq [\lambda] \quad r \geq \sqrt{\frac{4PR^3n}{G[\lambda]}} \quad P_{\text{доп}} \leq \frac{Gr^4[\lambda]}{4R^3n}$$

**Самостоятельно законспектировать
Кручение стержней некруглого сечения,
особенности расчета.**

