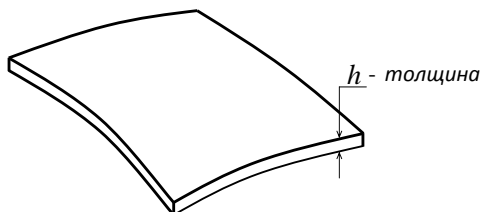


XIV

Безмоментная теория оболочек вращения.

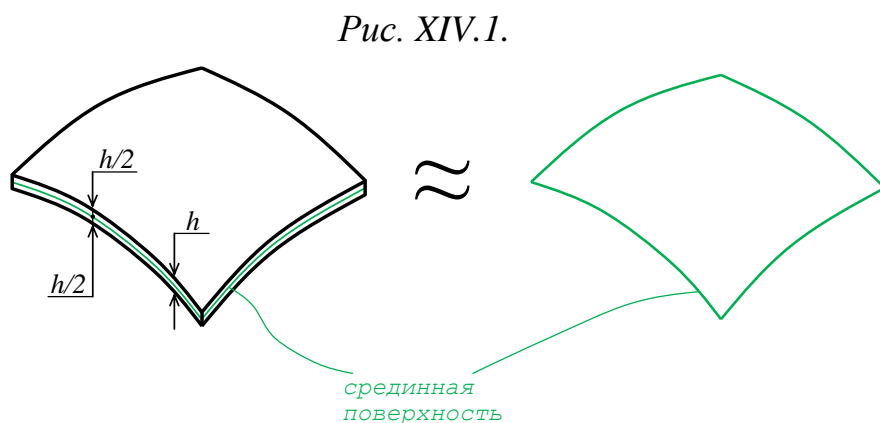
Вспоминаем:

Оболочка это тело, один из размеров которого много меньше двух других. Этот наименьший размер называется **толщиной** оболочки



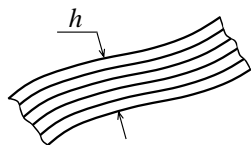
Свои размеры и форму оболочка может менять, как под действием внутренних изгибающих моментов (см. раздел XVII «Изгиб пластин» *будет написан позже*), так и под действием внутренних растягивающих (сжимающих) усилий.

Для упрощения расчётов геометрии при решении задач рассматривают только срединную поверхность оболочки (рис.



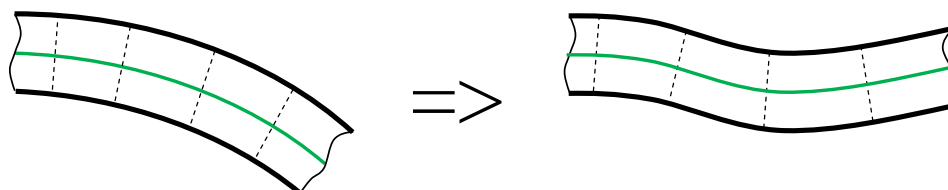
XIV.1). Подобный подход стал возможен в результате применения гипотез:

- 1) **Гипотеза о ненадавливании слоёв:** слои оболочки при её



деформировании друг на друга не давят;

- 2) **Гипотеза прямых нормалей:** точки, лежащие на нормали к недеформированной срединной поверхности, после нагружения остаются лежать на единой прямой, нормальной к уже деформированной срединной поверхности.



Первая гипотеза позволяет пренебречь поперечными нормальными напряжениями, вторая – пренебречь напряжениями касательными (именно они искривляют нормали.)

В результате, в расчётах можно рассматривать только нормальные напряжения, действующие вдоль срединной поверхности.

Оболочка вращения: оболочка, срединная поверхность которой получена вращением образующей вокруг некоторой оси (рис. XIV.2).

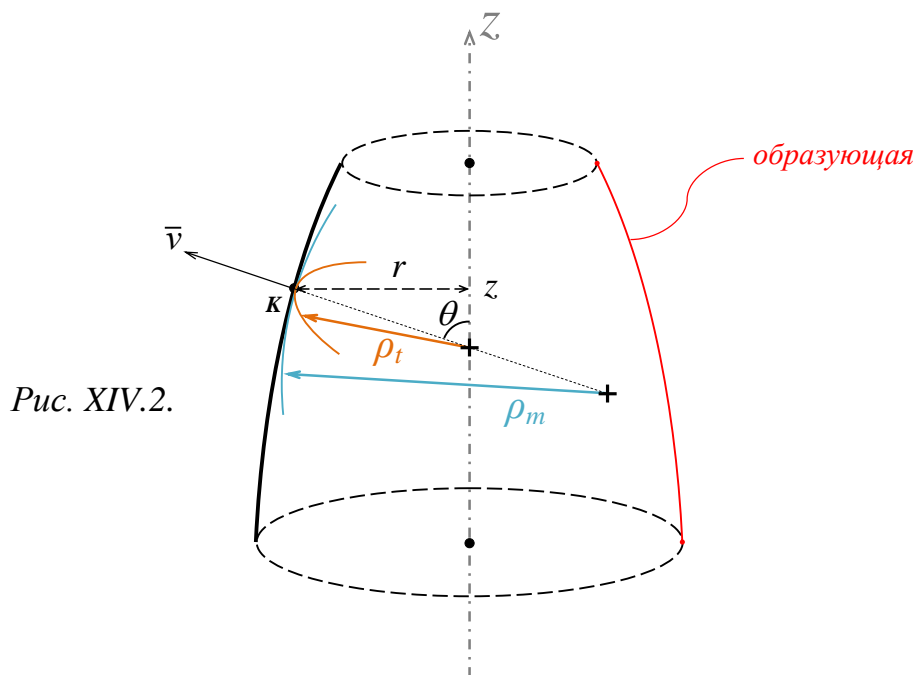


Рис. XIV.2.

В любой точке срединной поверхности оболочки вращения можно выделить два направления: меридиональное (вдоль образующей) и окружное (перпендикулярное меридиональному)

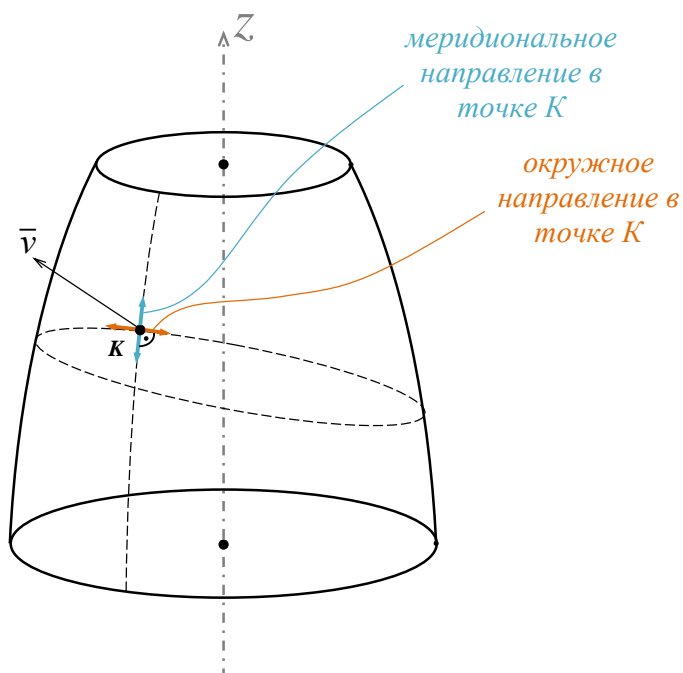


Рис. XIV.3.

и, соответственно, два радиуса кривизны (рис. XIV.2.):

ρ_m – радиус кривизны меридионального направления в рассматриваемой точке (то есть, радиус кривизны образующей в этой точке);

ρ_t – радиус кривизны окружного направления в рассматриваемой точке.

Пример XIII.1 :

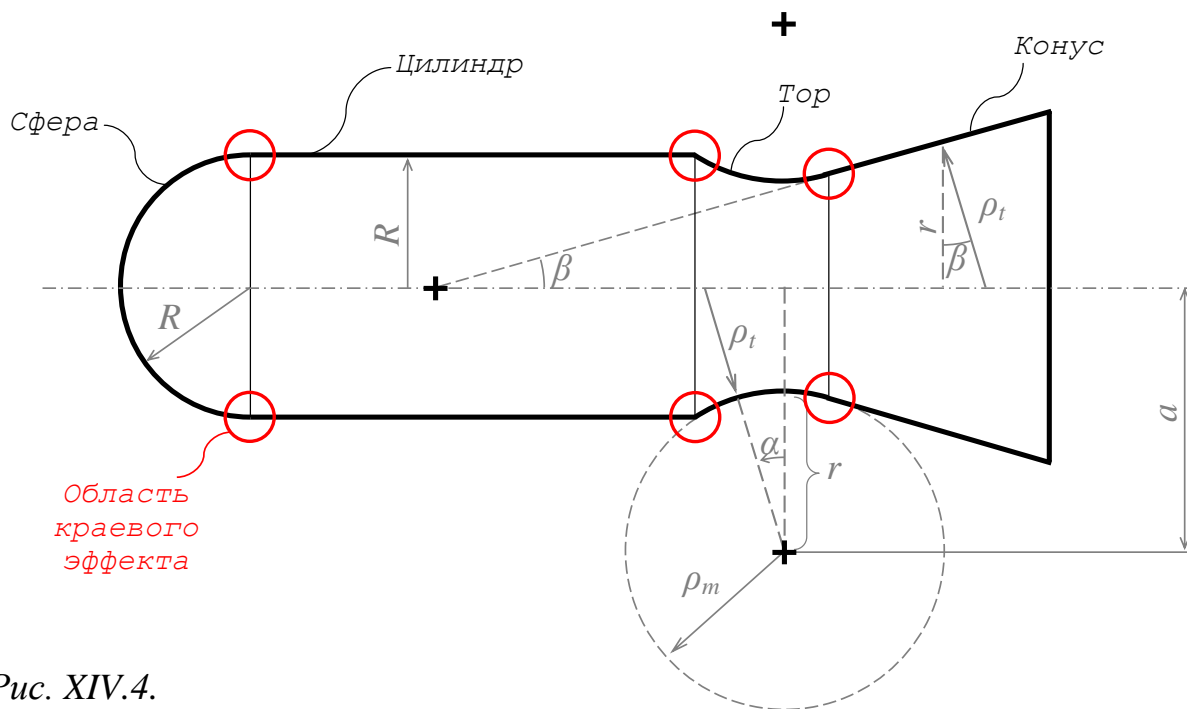


Рис. XIV.4.

Сфера: $\rho_m = \rho_t = R$;

Цилиндр: $\begin{cases} \rho_m = \infty \\ \rho_t = R \end{cases}$;

Тор: $\begin{cases} \rho_m = r \\ \rho_t = \frac{a}{\cos \alpha} - r \end{cases}$;

$$\alpha = 0^\circ: \rho_t = a - r$$

$$\alpha = 90^\circ: \rho_t = \infty$$

$$\alpha = 180^\circ: \rho_t = -(a + r)$$

$$\alpha = 270^\circ: \rho_t = \infty$$

Конус: $\begin{cases} \rho_m = \infty \\ \rho_t = \frac{r}{\cos \beta} \end{cases}$.



Будем изучать оболочки вращения плавных (то есть, без изломов) очертаний, нагруженных давлением жидкости, газа или сыпучих веществ. Закрепления рассматриваемых оболочек таковы, что реакции связей направлены по касательной к срединной поверхности (рис. XIV.5а.).

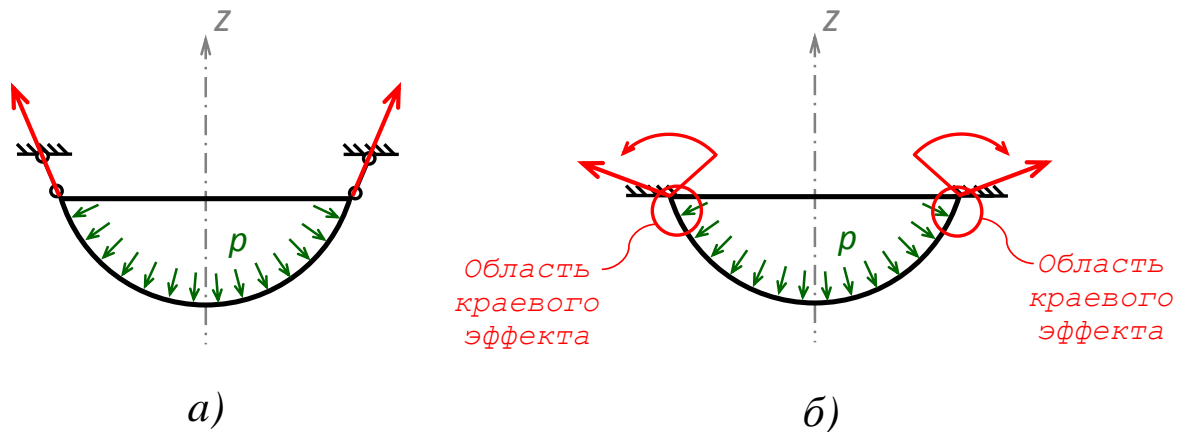


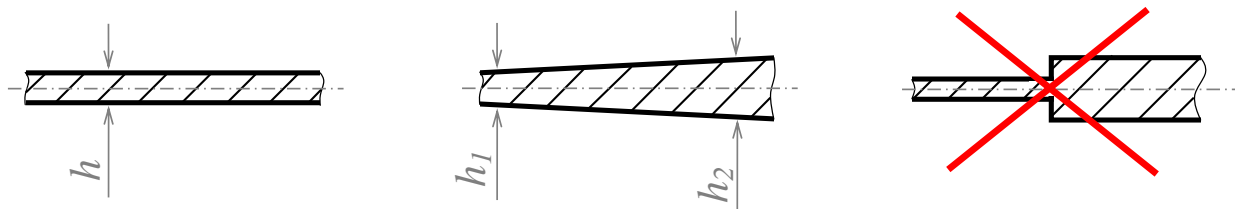
Рис. XIV.5.

Внутренние изгибающие моменты в таких оболочках не образуются, только усилия растяжения (сжатия) и рассчитываются подобные конструкции по наиболее простым формулам – формулам **безмоментной** теории тонкостенных оболочек.

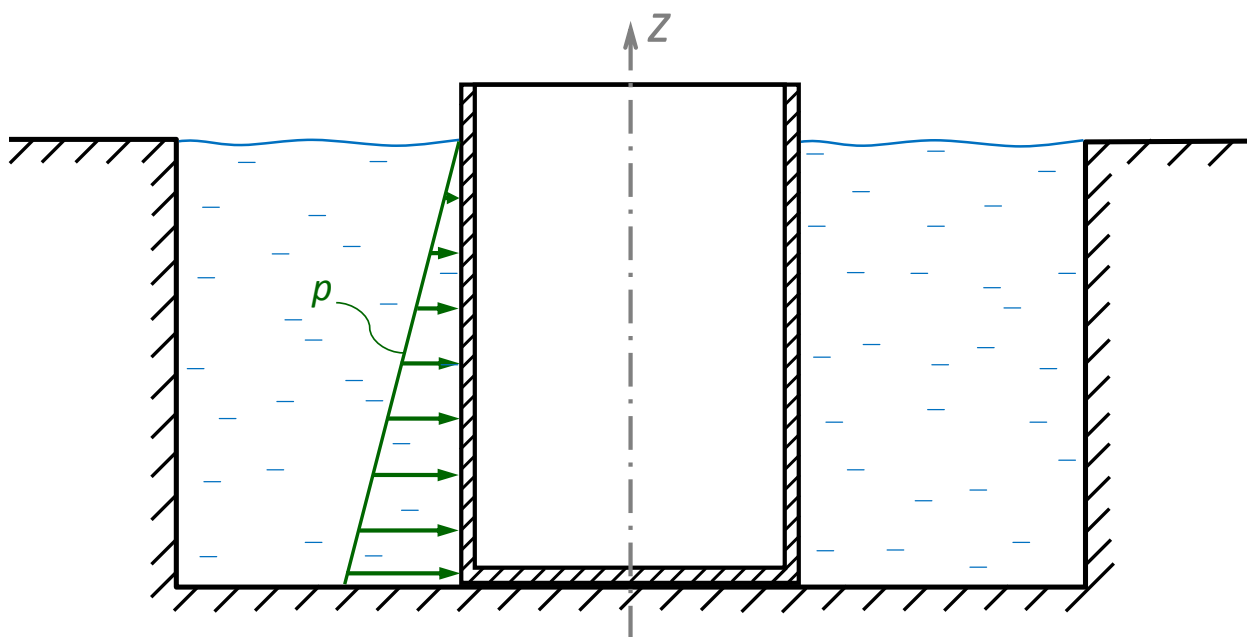
Примечание:

В районе моментного закрепления оболочки вращения (рис. XIV.5б.) или изменений её геометрии (рис. XIV.4.) в оболочке может возникать моментное состояние, которое, однако, быстро (в смысле размера) затухает. Это явление носит название **краевого эффекта**. В таком случае по безмоментной теории рассчитывается только та часть оболочки, которая удалена от области краевого эффекта. Часть оболочки, попавшая в эту область, рассчитывается по значительно более сложным формулам моментных теорий.

Толщина оболочки может быть постоянной, либо плавно изменяющейся по её длине:



Внешняя нагрузка также может изменяться по длине оболочки, но обязательно плавно:



Уравнения равновесия безмоментной теории

Рассечём оболочку мысленно поперёк оси вращения коническим сечением, перпендикулярным меридиану:

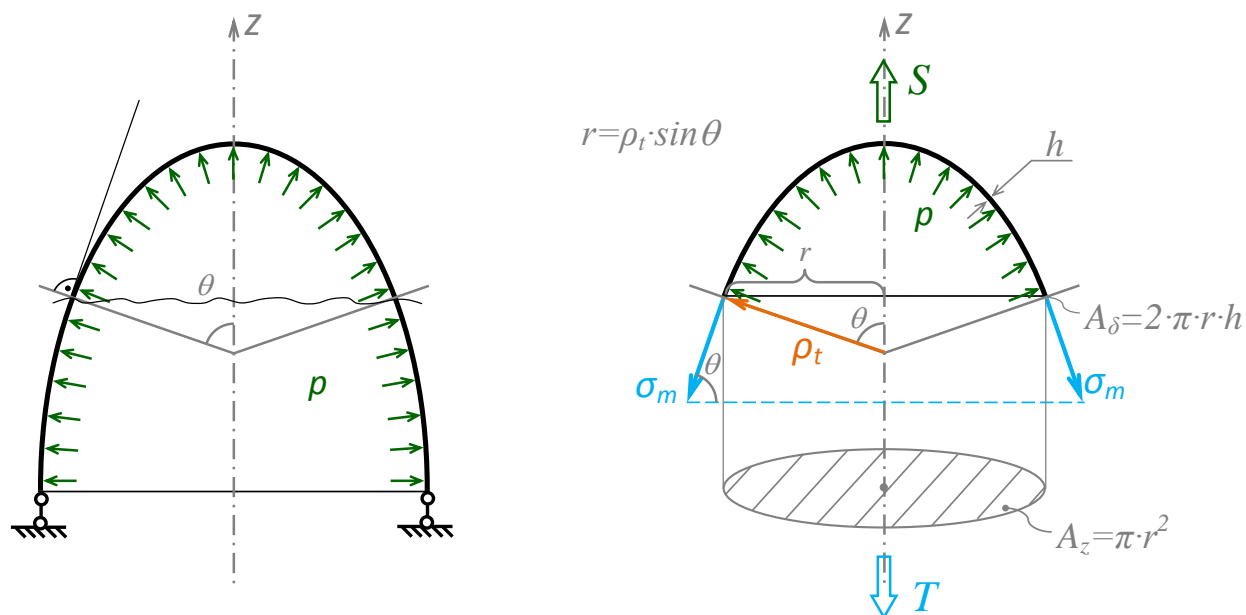


Рис. XIV.6.

Запишем уравнение равновесия отсечённой части в проекции на ось оболочки:

$$\Sigma F_z = 0 = S - T \quad (XIV.1)$$

Полезно помнить о том, что равнодействующая S сил постоянного давления зависит не от формы оболочки, а только от площади её проекции на плоскость, перпендикулярную оси z :

$$S = p \cdot A_z$$

Теперь выделим из оболочки небольшой прямоугольный элемент со сторонами, параллельными меридиональному и окружному направлениям (рис. XIV.3.) и запишем уравнение его равновесия в проекции на нормаль ν к срединной поверхности в его центре:

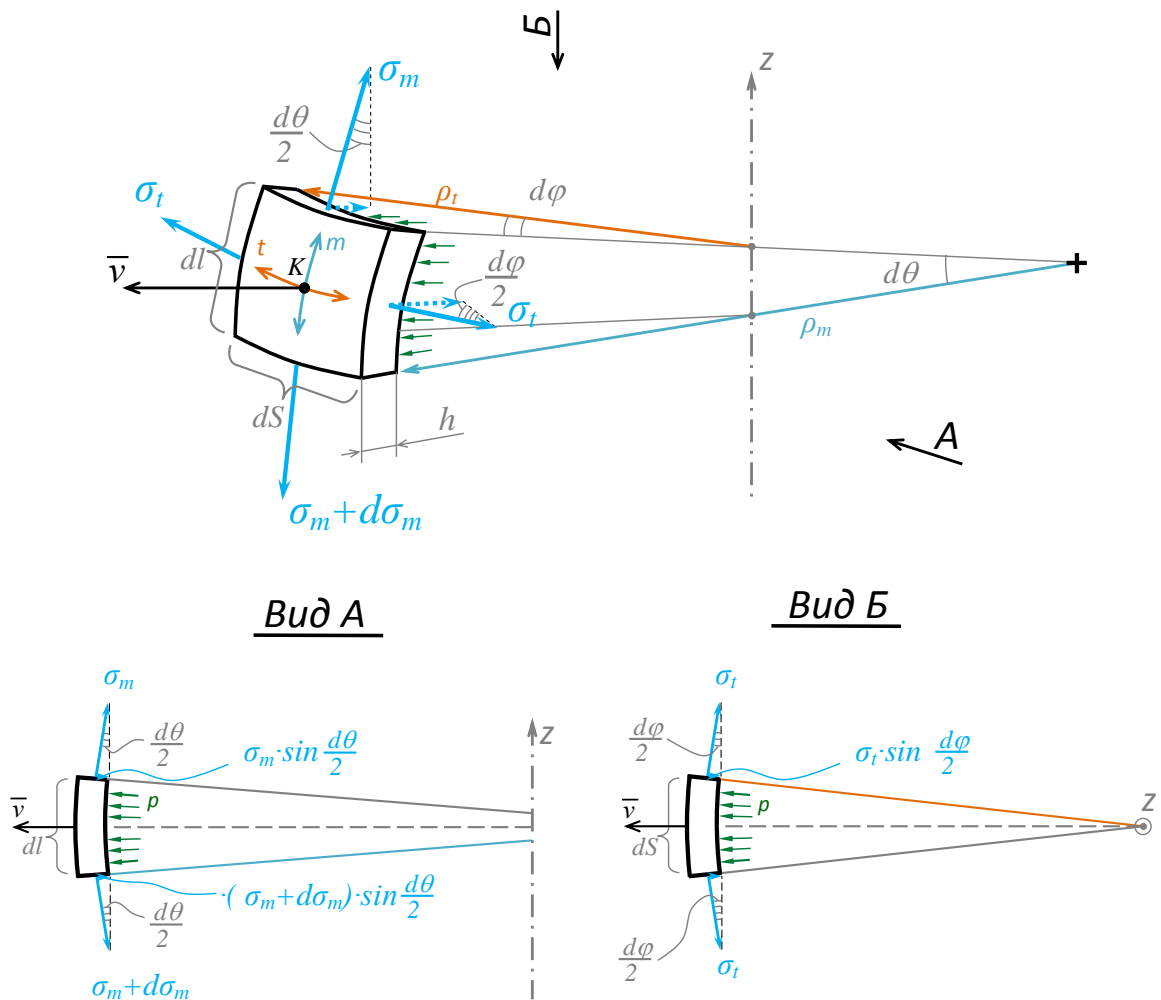


Рис. XIV.7.

с двух
сторон

$$\Sigma F_v = 0 = p \cdot dl \cdot dS - \underbrace{2 \cdot \underbrace{\sigma_t \cdot \sin \frac{d\varphi}{2}}_{\text{напряжение}} \cdot \underbrace{dl \cdot h}_{\text{площадь}}}_{\text{сила}} - \underbrace{\sigma_m \cdot \sin \frac{d\theta}{2} \cdot dS \cdot h}_{\text{сила}} - \underbrace{(\sigma_m + d\sigma_m) \cdot \sin \frac{d\theta}{2} \cdot dS \cdot h}_{\text{сила}}$$

Для малых углов:

$$\sin \frac{d\varphi}{2} \approx \frac{d\varphi}{2} = \frac{dS / \rho_t}{2} = \frac{dS}{2 \cdot \rho_t}$$

$$\sin \frac{d\theta}{2} \approx \frac{d\theta}{2} = \frac{dl / \rho_m}{2} = \frac{dl}{2 \cdot \rho_m}$$

значит

$$p \cdot dl \cdot dS - \cancel{2} \cdot \sigma_t \cdot \frac{\cancel{dS}}{\cancel{2} \cdot \rho_t} \cdot \cancel{dl} \cdot h - \sigma_m \cdot \frac{\cancel{dl}}{2 \cdot \rho_m} \cdot \cancel{dS} \cdot h - \sigma_m \cdot \frac{\cancel{dl}}{2 \cdot \rho_m} \cdot \cancel{dS} \cdot h -$$

$$- \underbrace{d\sigma_m \cdot \frac{dl}{2 \cdot \rho_m} \cdot dS \cdot h}_{\text{Произведение трёх бесконечно малых величин}} = 0$$

Произведение трёх
бесконечно малых
величин

$$p - \frac{\sigma_t}{\rho_t} \cdot h - \frac{\sigma_m}{\rho_m} \cdot h = 0$$

$$\boxed{\frac{\sigma_t}{\rho_t} + \frac{\sigma_m}{\rho_m} = \frac{p}{h}} \quad \text{уравнение Лапласа} \quad (XIV.2)$$

Последовательно используя уравнения равновесия (XIV.1) и (XIV.2), можно определить сначала меридиональное σ_m , потом окружное σ_t напряжения в любой статически определимой оболочке вращения (по окружности σ_m и σ_t не меняются, изменяются только по координате z).

Эквивалентное напряжение в оболочке проще вычислять по формуле теории Мора:

$$\sigma_{\text{экв}} = \sigma_1 - \nu_T \cdot \sigma_3$$

При внутреннем давлении $\sigma_3 = 0$ и $\sigma_{\text{экв}}$ будет равно большому из двух напряжений:

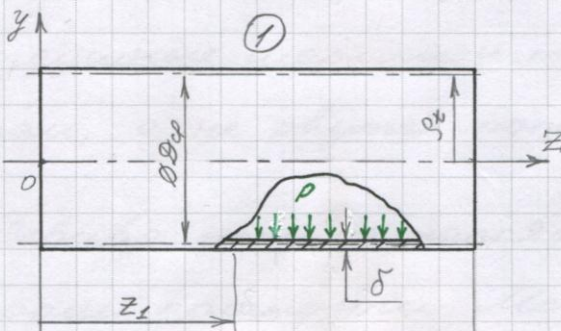
$$\sigma_{\text{экв}} = \max(\sigma_m, \sigma_t)$$

Примечание:

Толщина оболочки обозначается, как h , так и δ .

1

Цилиндрическая оболочка, находящаяся под действием постоянного давления:



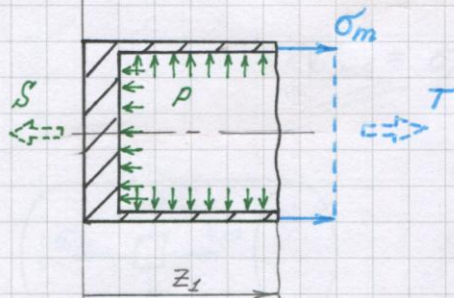
$$r_m = \infty$$

$$r_t = \frac{D_{cp}}{2}$$

$$S = p \cdot \text{Площадь} = p \cdot \frac{\pi \cdot D_{cp}^2}{4}$$

$$T = \sigma_m \cdot \text{Площадь поперечного сечения} =$$

$$= \sigma_m \cdot \underbrace{\pi \cdot D_{cp}}_{\text{длина кольца}} \cdot \underbrace{\delta}_{\text{толщина кольца}}$$



1) Уравнение равновесия отсечённой части:

$$\sum F_{z_1} = 0 = T - S =$$

$$= \sigma_m \pi \cdot D_{cp} \delta - p \frac{\pi \cdot D_{cp}^2}{4}$$

$$\sigma_m = \frac{p \cdot D_{cp}}{4 \delta} \quad (\text{XIII.3})$$

2) Уравнение Лапласа:

$$\sigma_t = \frac{p \cdot D_{cp}}{2 \delta} \quad (\text{XIII.4})$$

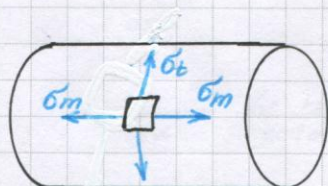
$$\frac{\sigma_t}{r_t} + \frac{\sigma_m}{r_m} = \frac{p}{\delta} \Rightarrow \frac{\sigma_t}{D_{cp}/2} = \frac{p}{\delta} \Rightarrow$$

Формулы (XIII.3) и (XIII.4) называются **котельными**.

Характерно: окружное напряжение σ_t вдвое больше напряжений меридионального σ_m . Поэтому садовые шланги, трубопроводы, длинные узкие воздушные шары и т.д. от давления лопаются вдоль, а не рвутся поперёк.

Эквивалентное напряжение рассчитываем по теории прочности Мора:

$$\underline{\underline{\sigma_{э\text{кв}}} = \sigma_1 - \sigma_3 = \sigma_t = \frac{p \cdot D_{\text{ср}}}{2\delta}}$$



$$\sigma_t = 2 \cdot \sigma_m$$

$\sigma_2 \approx 0$ - into
слои

$$\sigma_1 = \sigma_t$$

$$\sigma_2 = \sigma_m$$

$$\sigma_3 = \sigma_2 = 0$$

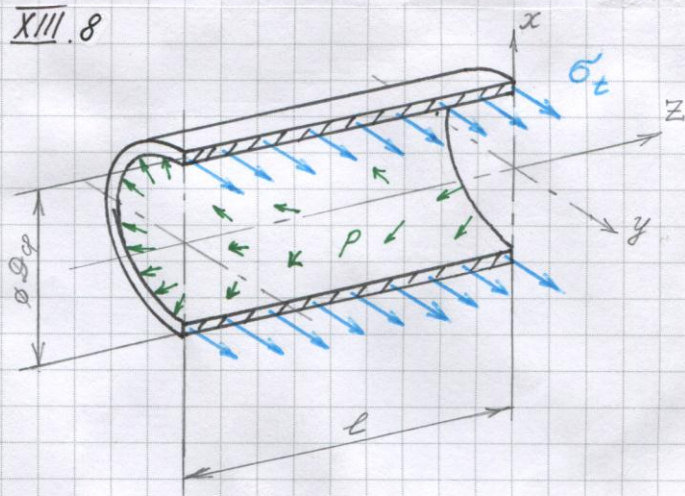
Примечание: формулу (XIII.4) можно вывести, разрезав цилиндрическую оболочку вдоль:

Рис. XIII.8

$$\begin{aligned} \sum F_y &= 0 = \\ &= -p \cdot l \cdot D_{\text{ср}} + 2 \cdot \sigma_t \cdot l \cdot \delta \end{aligned}$$

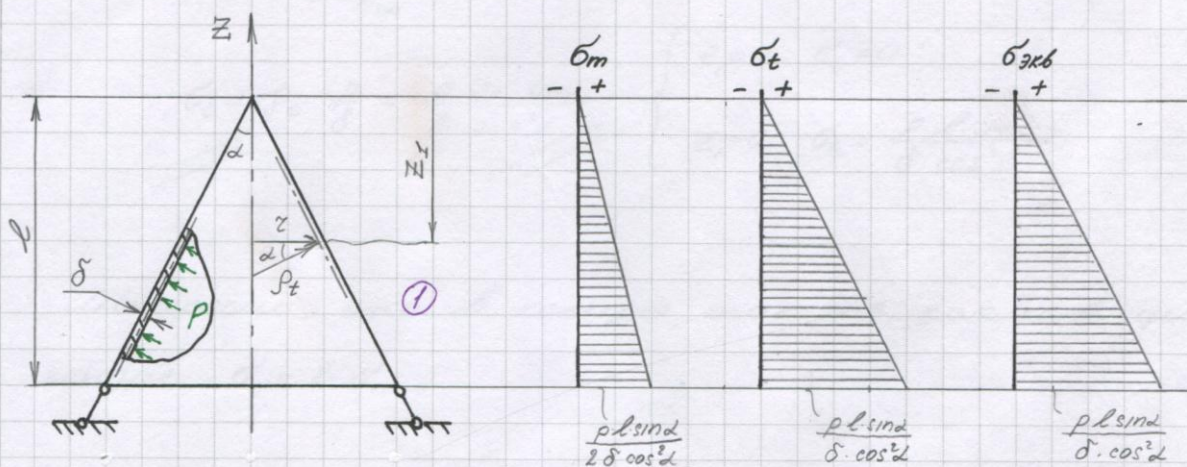
↓

$$\sigma_t = \frac{p \cdot D_{\text{ср}}}{2\delta}$$



2

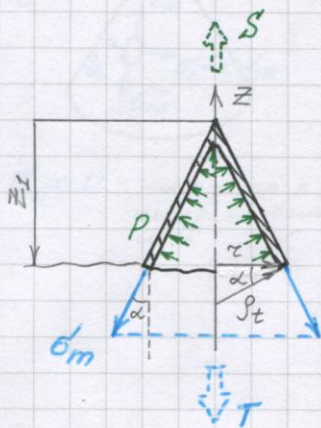
Коническая оболочка, находящаяся под действием
постоянного давления:



$$\rho_m = \infty$$

$$\rho_t = \frac{z}{\cos \alpha} = \frac{z_1 \cdot \operatorname{tg} \alpha}{\cos \alpha} = \frac{z_1 \cdot \sin \alpha}{\cos^2 \alpha}$$

1) Разрезаем оболочку поперёк:



$$S = \rho \cdot \pi \cdot z^2 = \rho \cdot \pi \cdot (\rho_t \cdot \cos \alpha)^2 = \rho \cdot \pi \cdot \rho_t^2 \cdot \cos^2 \alpha;$$

$$\begin{aligned} T &= (\sigma_m \cdot \underbrace{2 \cdot \pi \cdot z}_{\text{длина кольца}} \cdot \underbrace{\delta}_{\text{толщина кольца}}) \cdot \cos \alpha = \\ &= \sigma_m \cdot 2 \cdot \pi \cdot \rho_t \cdot \cos \alpha \cdot \delta \cdot \cos \alpha = \\ &= 2 \cdot \pi \cdot \sigma_m \cdot \rho_t \cdot \delta \cdot \cos^2 \alpha; \end{aligned}$$

$$\sum F_{z_1} = 0 = T - S = 2 \pi \sigma_m \rho_t \delta \cdot \cos^2 \alpha - \rho \cdot \pi \cdot \rho_t^2 \cdot \cos^2 \alpha;$$

$$0 = 2 \sigma_m \delta - \rho \rho_t$$

$$\sigma_m = \frac{\rho \cdot \rho_t}{2 \delta} = \frac{\rho \cdot z_1 \cdot \sin \alpha}{2 \cdot \delta \cdot \cos^2 \alpha}$$

$$\left\{ \begin{array}{l} z_1 = 0: \sigma_m = 0; \\ z_1 = l: \sigma_m = \frac{\rho \cdot l \cdot \sin \alpha}{2 \cdot \delta \cdot \cos^2 \alpha} \end{array} \right.$$

2) Уравнение Лапласа:

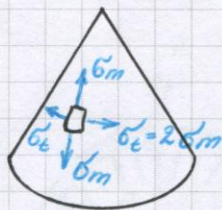
$$\frac{\sigma_t}{\rho_t} + \frac{\sigma_m}{\rho_m} = \frac{p}{\delta}$$

$$\sigma_t = \rho_t \cdot \frac{p}{\delta} = \frac{\rho \cdot z_1 \cdot \sin \alpha}{\delta \cdot \cos^2 \alpha} \quad \begin{cases} z_1 = 0: \sigma_t = 0 \\ z_1 = l: \sigma_t = \frac{\rho \cdot l \cdot \sin \alpha}{\delta \cdot \cos^2 \alpha} \end{cases}$$

Интересно, что в конусе, так же, как и в цилиндре $\sigma_t = 2 \cdot \sigma_m$.

Эквивалентное напряжение:

$$\sigma_{\text{экв}} = \sigma_1 - \sqrt{\frac{1}{2} \cdot \sigma_3} = \sigma_t = \frac{\rho \cdot z_1 \cdot \sin \alpha}{\delta \cdot \cos^2 \alpha} \quad \begin{cases} z_1 = 0: \sigma_{\text{экв}} = 0 \\ z_1 = l: \sigma_{\text{экв}} = \frac{\rho l \sin \alpha}{\delta \cdot \cos^2 \alpha} \end{cases}$$



$$\sigma_1 = \sigma_t$$

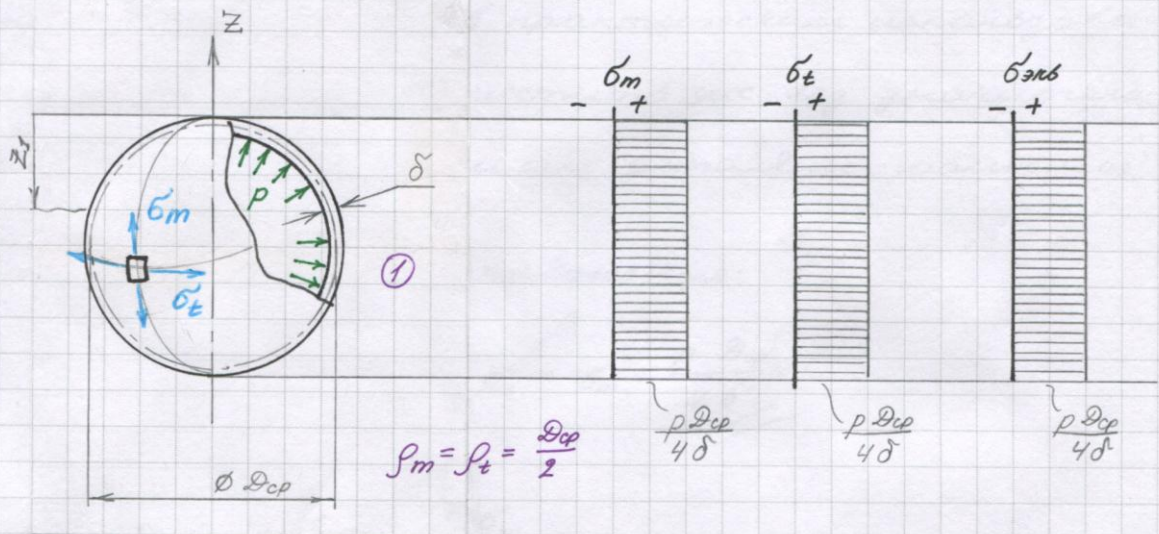
$$\sigma_2 = \sigma_m$$

$$\sigma_3 = \sigma_2 = 0$$

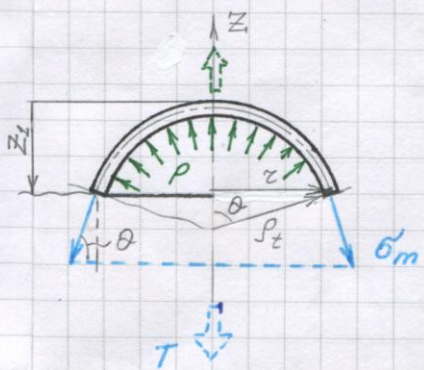
$\sigma_{\text{экв}} = 0$ - гипотеза о
независимости
слоев

3

Сферическая оболочка под действием постоянного давления:



1) Разрезаем оболочку поперёк:



$$\theta = \arcsin \frac{D_{cp} - 2 \cdot z_1}{D_{cp}}$$

$$S = p \cdot \pi \cdot z^2 = p \cdot \pi \cdot (r_t \cdot \sin \theta)^2;$$

$$T = (\underbrace{\sigma_m}_{\text{длина кольца}} \cdot 2 \cdot \pi \cdot z \cdot \underbrace{\delta}_{\text{толщина кольца}}) \cdot \sin \theta =$$

$$= \sigma_m \cdot 2 \cdot \pi \cdot r_t \cdot \sin \theta \cdot \delta \cdot \sin \theta$$

$$\sum F_{z_i} = 0 = T - S = \sigma_m \cdot 2 \cdot \pi \cdot r_t \cdot \delta \cdot \sin^2 \theta - p \cdot \pi \cdot r_t^2 \cdot \sin^2 \theta$$

$$\sigma_m = \frac{p \cdot r_t}{2 \cdot \delta} = \frac{p \cdot D_{cp}}{4 \cdot \delta}$$

2) Уравнение Лапласа:

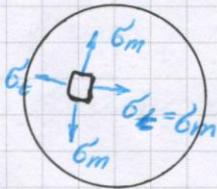
$$\frac{\sigma_t}{\rho_t} + \frac{\sigma_m}{\rho_m = \rho_t} = \frac{p}{\delta}$$

$$\sigma_t = \rho_t \frac{p}{\delta} - \sigma_m = \frac{D_{cp}}{2} \cdot \frac{p}{\delta} - \frac{p \cdot D_{cp}}{4 \delta} = \frac{p \cdot D_{cp}}{4 \delta}$$

$\sigma_t = \sigma_m$ - в оболочке нет „перегруженных“ направлений, материал оболочки используется наиболее эффективно. Сферические сосуды под давлением, однако, неудобны в практическом использовании; трудно разместить их без значительных зазоров с другими деталями машины.

Эквивалентное напряжение:

$$\underline{\underline{\sigma_{\text{экв}} = \sigma_1 - \sqrt{\frac{1}{2}} \cdot \sigma_3 = \sigma_m = \frac{p \cdot D_{\text{ср}}}{4 \delta}}}$$

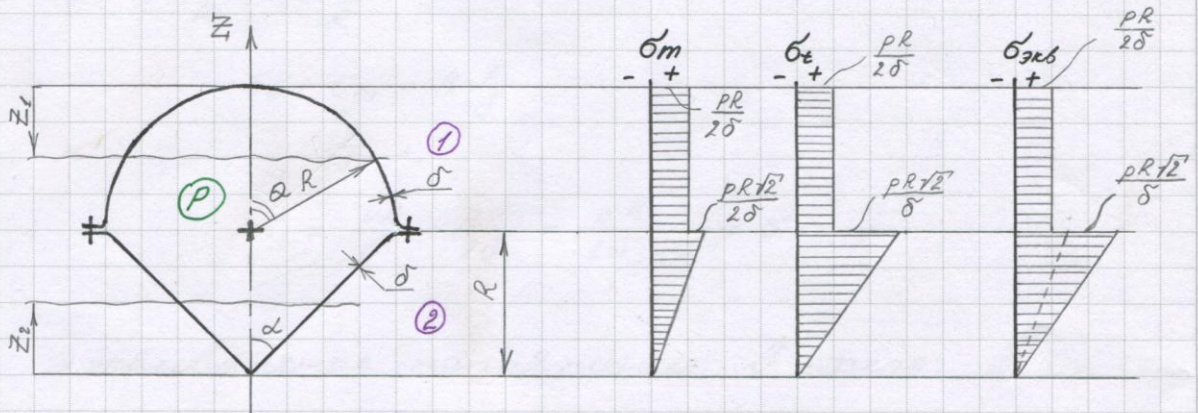


$$\sigma_1 = \sigma_2 = \sigma_m$$

$$\sigma_3 = \sigma_z = 0$$

4

Комбинированная оболочка под действием
постоянного внутреннего давления:



$$\alpha = 45^\circ$$

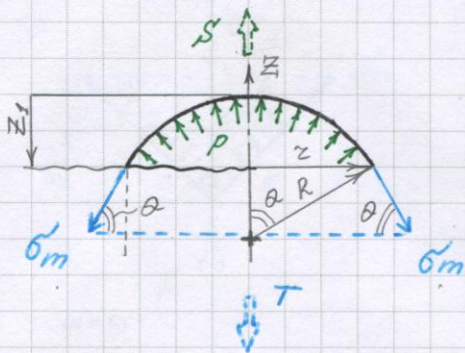
Дано: $p, R, \delta, \sigma_{TC} = \sigma_{TP} = \sigma_T$

Найти: $\sigma_{\text{эпб}}$

Решение

① Сфера:

1) Разрезаем оболочку поперёк, записываем уравнение равновесия отсечённой части:



$$r_m = r_t = R;$$

$$\theta = \arcsin \frac{R - z_1}{R};$$

$$S = p \cdot \pi \cdot z_1^2 = p \cdot \pi \cdot R^2 \sin^2 \theta$$

$$T = \sigma_m \cdot (2 \pi \cdot z_1 \delta) \cdot \sin \theta =$$

$$= 2 \pi \sigma_m R \cdot \sin^2 \theta \cdot \delta$$

$$\sum F_z = 0 = T - S = 2 \pi \sigma_m R \sin^2 \theta \delta - p \pi R^2 \sin^2 \theta$$

$$\sigma_m = \frac{p \cdot R}{2 \delta}$$

2) Уравнение Лапласа:

$$\frac{\sigma_t}{\rho_t} + \frac{\sigma_m}{\rho_m} = \frac{p}{\delta}$$

$R'' \quad R''$

$$\sigma_t + \sigma_m = R \frac{p}{\delta}$$

$\frac{pR}{2\delta}$

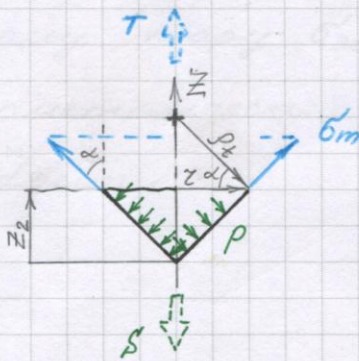
$$\sigma_t = \frac{pR}{\delta} - \frac{pR}{2\delta} = \frac{pR}{2\delta} = \sigma_m$$

Эквивалентное напряжение в сфере:

$$\left. \begin{aligned} \sigma_1 &= \sigma_m \\ \sigma_2 &= \sigma_m \\ \sigma_3 &= \sigma_2 \approx 0 \end{aligned} \right\} \sigma_{экв} = \sigma_1 - \frac{1}{3} \sigma_3 = \sigma_m = \frac{pR}{2\delta}$$

② Конус:

1) Разрезаем оболочку поперёк, записываем уравнение равновесия отсечённой части:



$$\alpha = 45^\circ$$

$$\rho_m = \infty;$$

$$\rho_t = \frac{z_2 \cdot \sin \alpha}{\cos^2 \alpha} = \frac{z_2 \cdot \frac{\sqrt{2}}{2}}{\frac{1}{2}} = z_2 \sqrt{2}$$

Уравнение равновесия отсечённой части:

$$T = \sigma_m \cdot (2\pi z_2 \delta) \cdot \cos \alpha = \sigma_m \cdot 2\pi \rho_t \cdot \cos \alpha \cdot \delta \cdot \cos \alpha = 2\pi \rho_t \delta \cdot \sigma_m \cdot \cos^2 \alpha$$

$$S = p \cdot \pi z_2^2 = p \cdot \pi \cdot \rho_t^2 \cdot \cos^2 \alpha$$

$$\sum F_{z_2} = 0 = T - S = 2\pi \rho_t \delta \sigma_m \cos^2 \alpha - p \pi \rho_t^2 \cos^2 \alpha$$

\Downarrow

$$\sigma_m = \frac{p \cdot \rho_t}{2\delta} = \frac{p z_2 \cdot \sqrt{2}}{2\delta} \quad \left\{ \begin{aligned} z_2 = 0 &: \sigma_m = 0 \\ z_2 = R &: \sigma_m = \frac{pR\sqrt{2}}{2\delta} \end{aligned} \right.$$

2) Уравнение Лапласа:

$$\frac{\sigma_t}{\rho_t} + \frac{\sigma_m}{\rho_m} = \frac{p}{\delta}$$

$$\underline{\underline{\sigma_t}} = \rho_t \frac{p}{\delta} = z_2 \cdot \sqrt{2} \cdot \frac{p}{\delta} = \underline{\underline{\frac{p \cdot z_2 \cdot \sqrt{2}}{\delta}}} \quad \left\{ \begin{array}{l} z_2=0: \sigma_t=0 \\ z_2=R: \sigma_t = \frac{pR}{\delta} \sqrt{2} \end{array} \right.$$

Эквивалентное напряжение в конусе:

$$\left. \begin{array}{l} \sigma_1 = \sigma_t = \frac{pR}{\delta} \sqrt{2} \\ \sigma_2 = \sigma_m = \frac{1}{2} \sigma_t = \frac{pR}{2 \cdot \delta} \sqrt{2} \\ \sigma_3 = \sigma_z \approx 0 \end{array} \right\} \sigma_{\text{экв}} = \sigma_1 - \sqrt{3} \cdot \sigma_3 = \sigma_1 = \underline{\underline{\sigma_t = \frac{pR}{\delta} \sqrt{2}}};$$

И на сфере и на конусе эквивалентное напряжение $\sigma_{\text{экв}}$ равно большому из двух: σ_m и σ_t . Поэтому эпюру $\sigma_{\text{экв}}$ можно построить чисто геометрически: наложить эпюры σ_m и σ_t и обвести.