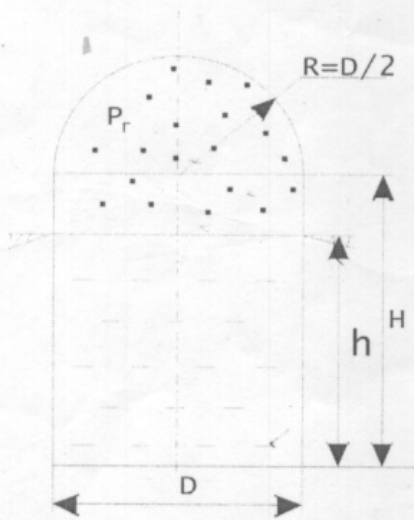


«Утверждаю»
Зав. кафедрой

РОССИЙСКИЙ ХИМИКО-ТЕХНОЛОГИЧЕСКИЙ УНИВЕРСИТЕТ
имени Д.И. МЕНДЕЛЕЕВА
КАФЕДРА Механики

Общий курс
«Прикладная механика»

ЭКЗАМЕНАЦИОННЫЙ БИЛЕТ № 13



Цилиндрический сосуд, закрытый сверху сферической крышкой, заполнен жидкостью с плотностью $\rho=1500 \text{ кг/м}^3$, давление газа $P_g=0,2 \text{ МПа}$, $R = 1 \text{ м}$, $D = 2 \text{ м}$, $H = 8 \text{ м}$, $h = 6 \text{ м}$, $\sigma_T = 200 \text{ МПа}$. Определить толщину стенки сосуда при запасе прочности $n = 2$ и построить эпюры σ_m и σ_t .

Дано: $R := 1\text{m}$ $h := 6\text{m}$ $p_0 := 0.2\text{MPa}$ $\rho := 1.5 \cdot 10^3 \cdot \frac{\text{kg}}{\text{m}^3}$ $n := 2$
 $D := 2\text{m}$ $H := 8\text{m}$ $\sigma_t := 200\text{MPa}$

Найти: S — толщина стенки сосуда

Построить эпюры нагружения

Решение:

Для удобства обозначим новые переменные и некоторые константы:

$$g = 9.807 \frac{\text{m}}{\text{s}^2} \quad \text{— ускорение свободного падения}$$

$$\gamma := \rho \cdot g = 1.5 \cdot 10^3 \cdot \frac{\text{kg}}{\text{m}^3} \cdot 9.807 \cdot \frac{\text{m}}{\text{s}^2} = 14.71 \cdot \frac{\text{kN}}{\text{m}^3} \quad \text{— удельный вес жидкости}$$

Упрощения: не учитываем собственный вес сосуда

условное напряжение - напряжение, умноженное на толщину сосуда, позволяет определить самое напряженное сечение в сосуде

Сечения сосуда: $y_1 := h = 6\text{m}$
 $y_2 := H = 8\text{m}$
 $y_3 := H + R = 9\text{m}$

Определение условных окружных и меридианных напряжений сосуда:

1) $0 < y < h$

Оболочка - цилиндр

$$\rho_t := \frac{D}{2} \quad \text{- Радиус кривизны окружной поверхности} \quad \text{НЕ ЗАВИСИТ ОТ ВЫСОТЫ СОСУДА}$$

$$\rho_m := \infty \quad \text{- Радиус кривизны меридианной поверхности}$$

Объем отсеченной части сосуда на уровне y

$$V(y) := \pi (\rho_t)^2 \cdot (y - h)$$

Внутреннее давление в сосуде на уровне y давление воды и газа

$$p(y) := p_0 + \gamma \cdot (h - y)$$

Из уравнения Лапласа $\sigma_t = \frac{p \cdot \rho_t}{S}$

Окружные напряжения в оболочке

$$S\sigma_t(y) := p(y) \cdot \rho_t$$

Из условия равновесия нижней отсеченной части сосуда

Меридианные напряжения в оболочке

$$S\sigma_m(y) := \frac{p(y) \cdot \pi \cdot \rho_t^2 + \gamma \cdot V(y)}{2\pi \cdot \rho_t}$$

Строим эпюры

$$S\sigma_m(0) = 0.1 \text{ м} \cdot \text{МПа}$$

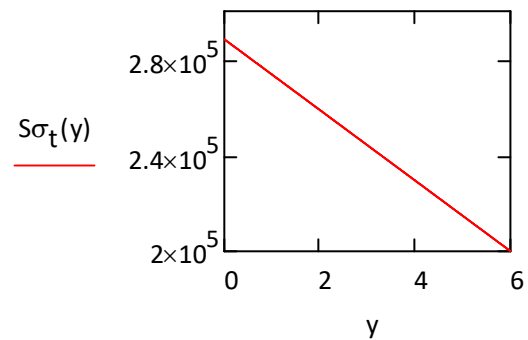
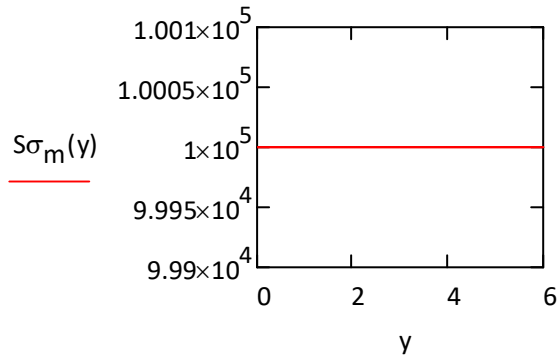
$$S\sigma_t(0) = 0.288 \text{ м} \cdot \text{МПа}$$

$$S\sigma_m\left(\frac{h}{2}\right) = 0.1 \text{ м} \cdot \text{МПа}$$

$$S\sigma_t\left(\frac{h}{2}\right) = 0.244 \text{ м} \cdot \text{МПа}$$

$$S\sigma_m(h) = 0.1 \text{ м} \cdot \text{МПа}$$

$$S\sigma_t(h) = 0.2 \text{ м} \cdot \text{МПа}$$



Дальше мы считать не можем т.к. не знаем силу реакций опорного кольца на уровне y_1 , чтобы обойти это ограничение будем считать оставшуюся часть сосуда сверху вниз.

2) $0 < y < R$

Оболочка - полусфера

$\rho_t := R$ - Радиус кривизны окружной поверхности

$\rho_m := R$ - Радиус кривизны меридианной поверхности

Внутреннее давление в сосуде на уровне y

только давление газа

$$p := p_0$$

НЕ ЗАВИСИТ ОТ ВЫСОТЫ СОСУДА

Из уравнения Лапласа $\sigma_t + \sigma_m = \frac{p \cdot R}{S}$

Газ создает симметричную нагрузку $\sigma_t = \sigma_m = \sigma$

Тогда преобразуем уравнение Лапласа $\sigma_t = \sigma_m = \frac{p \cdot R}{2S}$

Окружные напряжения в оболочке $S\sigma_t(y) := \frac{p \cdot R}{2}$

Меридиональные напряжения в оболочке $S\sigma_m(y) := \frac{p \cdot R}{2}$

Строим эпюры

$$S\sigma_m(0) = 0.1 \text{ м} \cdot \text{МПа}$$

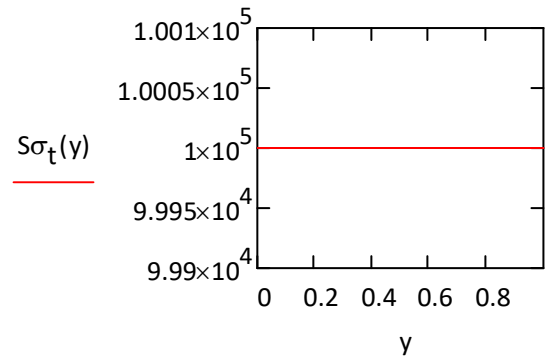
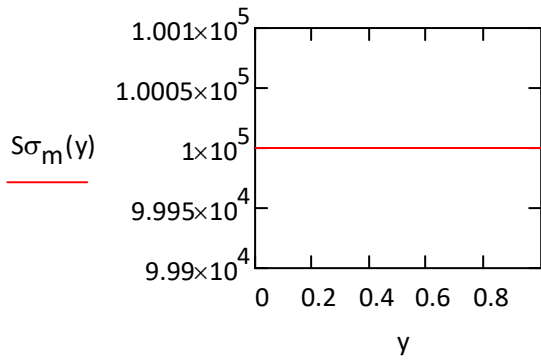
$$S\sigma_t(0) = 0.1 \text{ м} \cdot \text{МПа}$$

$$S\sigma_m\left(\frac{R}{2}\right) = 0.1 \text{ м} \cdot \text{МПа}$$

$$S\sigma_t\left(\frac{R}{2}\right) = 0.1 \text{ м} \cdot \text{МПа}$$

$$S\sigma_m(R) = 0.1 \text{ м} \cdot \text{МПа}$$

$$S\sigma_t(R) = 0.1 \text{ м} \cdot \text{МПа}$$



3) $R < y < R + H - h$

Оболочка - цилиндр

$\rho_t := \frac{D}{2}$ - Радиус кривизны окружной поверхности

НЕ ЗАВИСИТ ОТ ВЫСОТЫ СОСУДА

$\rho_m := \infty$ - Радиус кривизны меридианной поверхности

Внутреннее давление в сосуде на уровне y

давление воды и газа

$$p(y) := p_0$$

Из уравнения Лапласа $\sigma_t = \frac{p \cdot \rho_t}{s}$

Окружные напряжения в оболочке

$$S\sigma_t(y) := p_0 \cdot \rho_t$$

Из условия равновесия нижней отсеченной части сосуда

Меридианные напряжения в оболочке

$$S\sigma_m(y) := \frac{p(y) \cdot \pi \cdot \rho_t^2}{2\pi \cdot \rho_t}$$

Строим эпюры

$$S\sigma_m(R) = 0.1 \text{ м} \cdot \text{МПа}$$

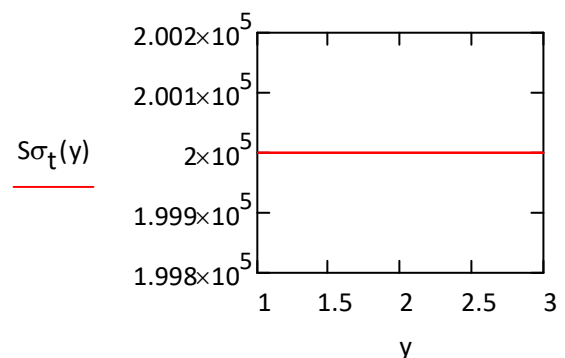
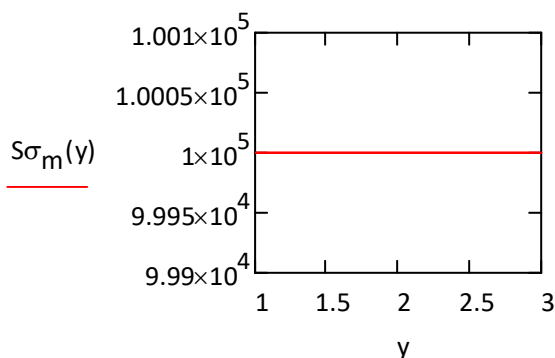
$$S\sigma_t(R) = 0.2 \text{ м} \cdot \text{МПа}$$

$$S\sigma_m\left(R + \frac{H-h}{2}\right) = 0.1 \text{ м} \cdot \text{МПа}$$

$$S\sigma_t\left(R + \frac{H-h}{2}\right) = 0.2 \text{ м} \cdot \text{МПа}$$

$$S\sigma_m(R + H - h) = 0.1 \text{ м} \cdot \text{МПа}$$

$$S\sigma_t(R + H - h) = 0.2 \text{ м} \cdot \text{МПа}$$



После построения эпюр стало ясно, что самое напряженное состояние в сечении 0 на дне сосуда

$$S\sigma_1 := 0.288 \cdot m \text{ МПа}$$

$$S\sigma_2 := 0.1 \cdot m \text{ МПа}$$

Мы так же можем рассчитать для этой точки радиальное напряжение, оно будет равно гидростатическому давлению воды в этой точке

$$\sigma_3 := \gamma \cdot h + p_0 = 0.288 \cdot \text{МПа}$$

Найдем допустимое напряжение для нашего сосуда:

$$[\sigma] := \frac{\sigma_t}{n} = 100 \text{ МПа}$$

Найдем эквивалентное напряжение в сечении по 4-й теории прочности Мизеса

$$\sigma_3(S1) := \sqrt{\frac{1}{2} \cdot \left[\left(\frac{S\sigma_1}{S1} - \frac{S\sigma_2}{S1} \right)^2 + \left(\frac{S\sigma_1}{S1} - \sigma_3 \right)^2 + \left(\frac{S\sigma_2}{S1} - \sigma_3 \right)^2 \right]}$$

$$\text{Условие прочности: } \sigma_3(S1) \leq [\sigma]$$

Напишем функцию удовлетворяющее нашему условию только в нуле

$$H(S1) := [\sigma] - \sigma_3(S1)$$

Найдем корень этого уравнения, он и будет являться искомой толщиной сосуда

$$H(2.527090927 \text{ mm}) = -0.006 \text{ Па}$$

Маткад не решает это уравнение, видимо натывается на иррациональное число и не может его округлить.

$$S := 2.528 \text{ mm}$$

Из ГОСТа 6636-69 допустимо использовать толщину : $S \equiv 2.6 \text{ mm}$

$$\sigma_3(S) = 97.19 \text{ МПа}$$

Строим эпюры:

1) $0 < y < h$

$$\sigma_t(y) := \frac{S\sigma_t(y)}{S}$$

$$\sigma_m(y) := \frac{S\sigma_m(y)}{S}$$

$$\sigma_m(0) = 38.462 \cdot \text{MPa}$$

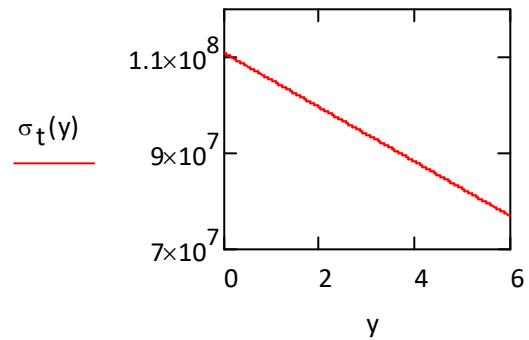
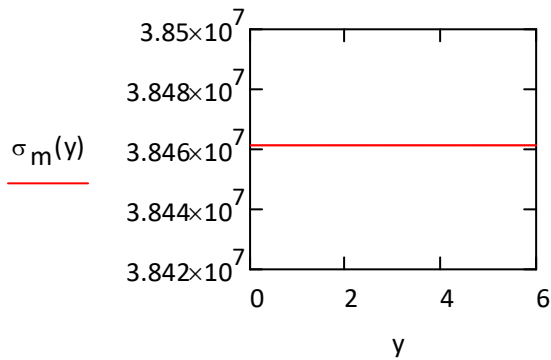
$$\sigma_t(0) = 110.87 \cdot \text{MPa}$$

$$\sigma_m\left(\frac{h}{2}\right) = 38.462 \cdot \text{MPa}$$

$$\sigma_t\left(\frac{h}{2}\right) = 93.897 \cdot \text{MPa}$$

$$\sigma_m(h) = 38.462 \cdot \text{MPa}$$

$$\sigma_t(h) = 76.923 \cdot \text{MPa}$$



2) $0 < y < R$

$$\sigma_m(0) = 38.462 \cdot \text{MPa}$$

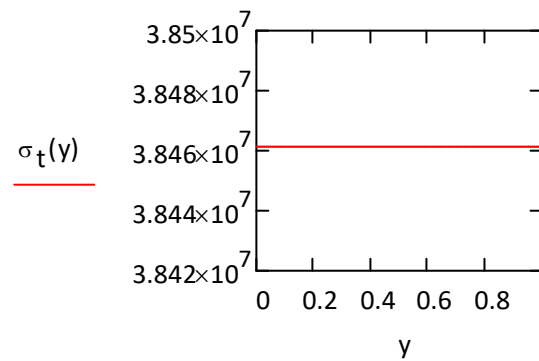
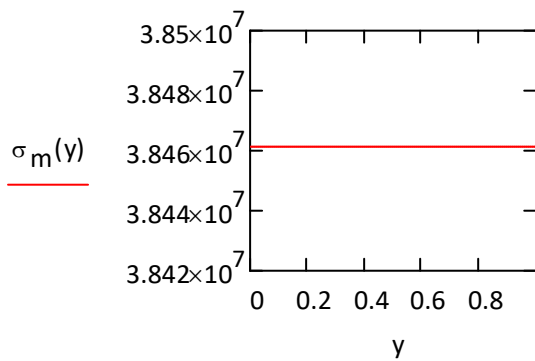
$$\sigma_t(0) = 38.462 \cdot \text{MPa}$$

$$\sigma_m\left(\frac{R}{2}\right) = 38.462 \cdot \text{MPa}$$

$$\sigma_t\left(\frac{R}{2}\right) = 38.462 \cdot \text{MPa}$$

$$\sigma_m(R) = 38.462 \cdot \text{MPa}$$

$$\sigma_t(R) = 38.462 \cdot \text{MPa}$$

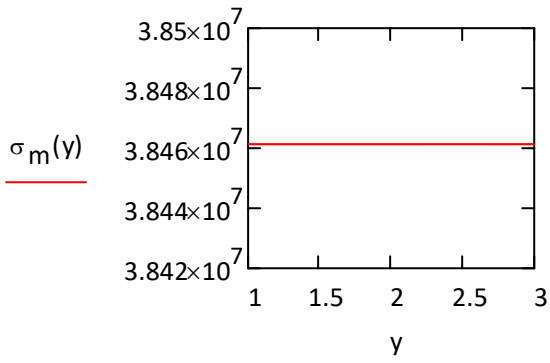


3) $R < y < R + H - h$

$$\sigma_m(R) = 38.462 \cdot \text{MPa}$$

$$\sigma_m\left(R + \frac{H - h}{2}\right) = 38.462 \cdot \text{MPa}$$

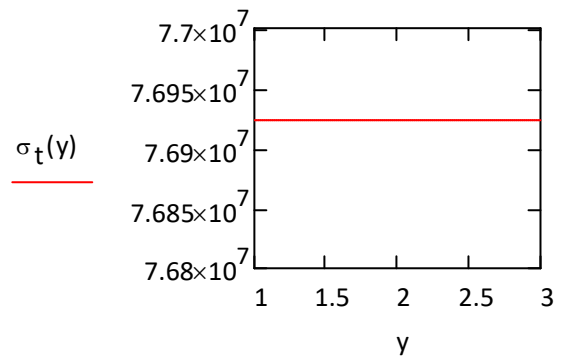
$$\sigma_m(R + H - h) = 38.462 \cdot \text{MPa}$$



$$\sigma_t(R) = 76.923 \cdot \text{MPa}$$

$$\sigma_t\left(R + \frac{H - h}{2}\right) = 76.923 \cdot \text{MPa}$$

$$\sigma_t(R + H - h) = 76.923 \cdot \text{MPa}$$



σ_m

σ_t

38.462 МПа

38.462 МПа

76.923 МПа

38.462 МПа

93.897 МПа

110.87 МПа

