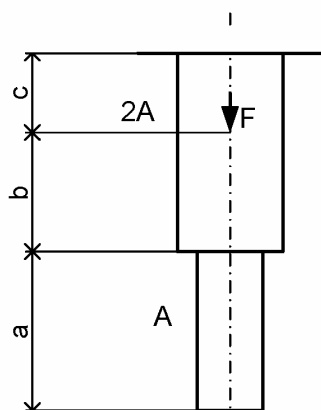


ОПД.Ф.02.02 СОПРОТИВЛЕНИЕ МАТЕРИАЛОВ
Примеры решения задач на Mathcad

Задача №1

Стальной стержень находится под действием продольной силы и собственного веса.

1. Сделать схематический рисунок стержня по соответствующим размерам, придерживаясь масштаба.
2. Составить для каждого участка стержня в сечении с текущей координатой x аналитические выражения продольного усилия и нормального напряжения с учетом собственного веса стержня.
3. Построить эпюры продольных сил и напряжений.
4. Вычислить с учетом собственного веса стержня перемещение сечения, которое находится на расстоянии $a+b$ от свободного конца.



SI MathCad

$$E = 2 \cdot 10^{11} \quad \gamma = 78 \cdot 10^3$$

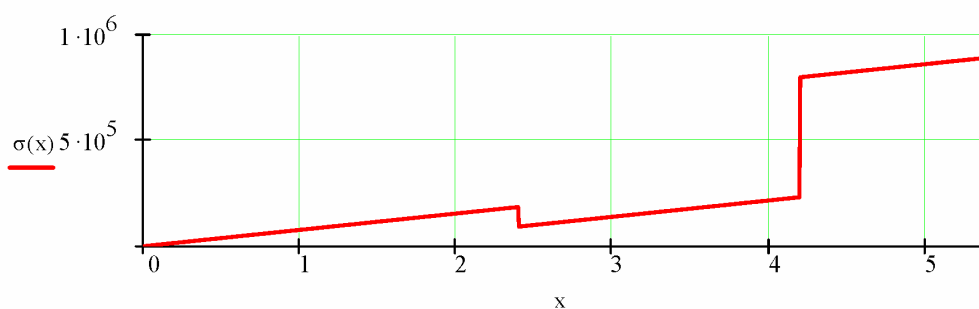
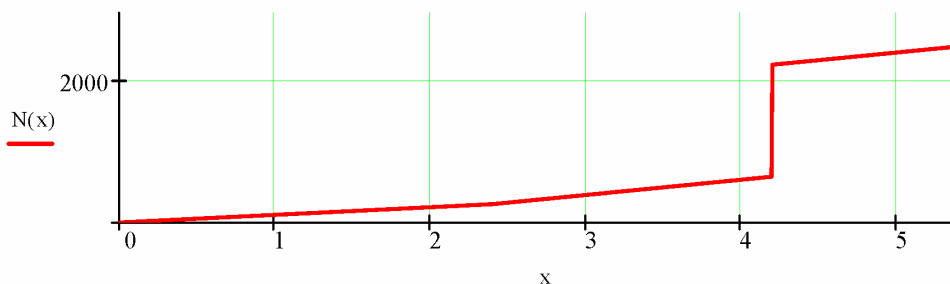
$$A = 1.4 \cdot 10^{-3} \quad a = 2.4 \quad b = 1.8 \quad c = 1.2 \quad F = 1600$$

Решение.

1. Разбиваем ступенчатый стержень на участки.
2. Находим величины продольных сил и напряжений на каждом участке стержня в функции расстояния от конца стержня:

$$N(x) = \begin{cases} A \cdot \gamma \cdot x & \\ A \cdot \gamma \cdot a + 2 \cdot A \cdot \gamma \cdot (x - a) & \text{if } x > a \\ A \cdot \gamma \cdot a + 2 \cdot A \cdot \gamma \cdot (x - a) + F & \text{if } x > a + b \end{cases} \quad \tau(x) = \begin{cases} \frac{N(x)}{A} & \\ \frac{N(x)}{2A} & \text{if } x > a \end{cases}$$

3. Строим эпюры



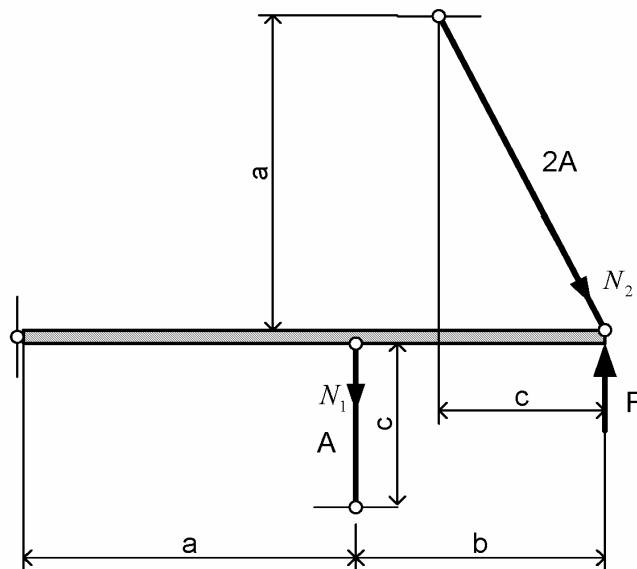
4. Перемещение сечения, которое находится на расстоянии a от свободного конца

$$\Delta l = \int_a^{a+b+c} \frac{\sigma(x)}{E} dx \quad \Delta l = 6.638 \times 10^{-6}$$

Задача №2

Абсолютно жесткий брус, опирающийся на шарнирно неподвижную опору, прикреплен к двум стержням с помощью шарниров.

1. Найти усилия и напряжения в стержнях, выразив их через силу F .
2. Найти допустимую нагрузку сравнением напряжений в двух стержнях с допустимым напряжением $[\sigma]=160\text{МПа}$.
3. Найти граничную нагруженность системы и допустимую нагруженность, если граница текучести $\sigma_T=260\text{МПа}$, а запас прочности $k_T=1.5$.
4. Сравнить рассчитанное значение $F_{\text{доп}}$ с граничной и допустимой нагруженностью.



$$a = 2.4 \quad b = 1.8 \quad c = 1.2 \quad A = 1.4 \cdot 10^{-3}$$

Решение. SI MathCad ORIGIN = 1

1. Составляем уравнения равновесия совместно с уравнением условия обеспечения жесткости системы

$$F = 1 \quad N_1 = 0 \quad N_2 = 0$$

Given

$$-a \cdot N_1 - \frac{(a+b) \cdot a}{\sqrt{a^2 + c^2}} \cdot N_2 + (a+b) \cdot F = 0$$

$$2c \cdot (a+b) \cdot N_1 - a^2 \cdot N_2 = 0$$

$$N = \text{Find}(N_1, N_2) \quad N = \begin{pmatrix} 0.468 \\ 0.819 \end{pmatrix} \quad (\text{в долях } F)$$

$$\frac{N_1}{A} \div \frac{N_2}{2A} = 1.143 \quad \text{То есть} \quad \sigma_1 > \sigma_2$$

Допустимая нагрузка

$$F_d = \frac{2A}{N_1} \cdot 160 \cdot 10^6 \quad F_d = 9.572 \times 10^5$$

При достижении границы текучести в левом стержне

$$F_t = \frac{2A}{N_1} \cdot \frac{260}{1.5} \cdot 10^6 \quad F_t = 1.037 \times 10^6$$

Уравнение равновесия в граничном режиме

$$-a \cdot F_t - \frac{(a+b) \cdot a}{\sqrt{a^2 + c^2}} \cdot A \cdot \frac{260}{1.5} + (a+b) \cdot F_d = 0$$

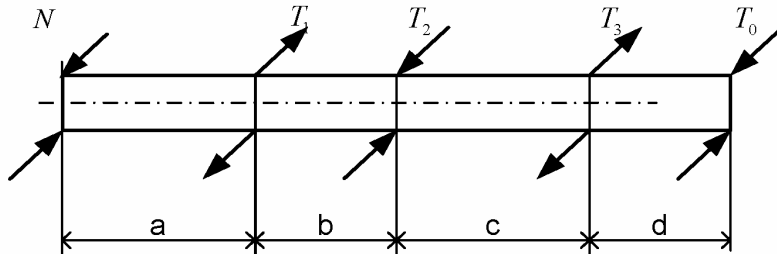
$$F_d = \frac{a \cdot F_t + \frac{(a+b) \cdot a}{\sqrt{a^2 + c^2}} \cdot A \cdot \frac{260}{1.5}}{a+b} \quad F_d = 5.926 \times 10^5$$

Полученное значение почти вдвое меньше рассчитанного по допустимой нагрузке

Задача №4

К стальному валу приложены три крутящих момента.

1. Установить, при каком значении крутящего момента T_0 угол поворота правого конечного сечения будет нулевым.
2. Построить эпюру крутящих моментов.
3. Для заданного значения $[\tau]$ определить диаметр вала из расчета на прочность.
4. Построить эпюру углов поворота.
5. Найти наибольший относительный угол поворота.



$$a = 2.4 \quad b = 1.3 \quad c = 2.8 \quad d = 1.3$$

$$T_1 = 1300 \quad T_2 = 500 \quad T_3 = 1200 \quad \tau = 80 \cdot 10^6 \quad G = 8.1 \cdot 10^{10}$$

SI MathCad

Решение.

1. Составляем уравнения равновесия и условие равенства нулю угла поворота правого конечного сечения

$$N = 0 \quad T_0 = 0$$

Given

$$-N + T_1 - T_2 + T_3 - T_0 = 0$$

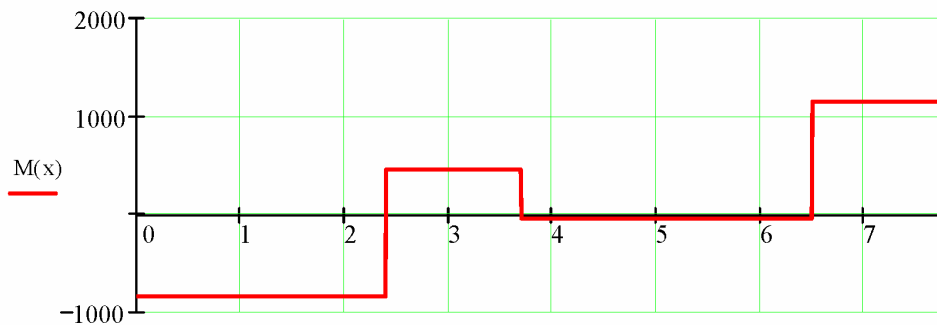
$$-a \cdot N + b \cdot (-N + T_1) + c \cdot (-N + T_1 - T_2) + d \cdot (-N + T_1 - T_2 + T_3) = 0$$

Решение этой системы

$$\begin{pmatrix} N \\ T_0 \end{pmatrix} = \text{Find}(N, T_0) \quad T_0 = 1162.821 \quad N = 837.179$$

Строим эпюру крутящих моментов

$$M(x) = \begin{cases} -N & \text{if } x < a \\ -N + T_1 & \text{if } x > a \\ -N + T_1 - T_2 & \text{if } x > a + b \\ -N + T_1 - T_2 + T_3 & \text{if } x > a + b + c \end{cases}$$



Максимальный момент

$$M_m = T_0 \quad M_m = 1162.821$$

Минимальный диаметр вала из условия прочности

$$d = \sqrt[3]{\frac{16 \cdot M_m}{\pi \cdot \tau}} \quad d = 0.042$$

Принимаем

$$d = 0.045$$

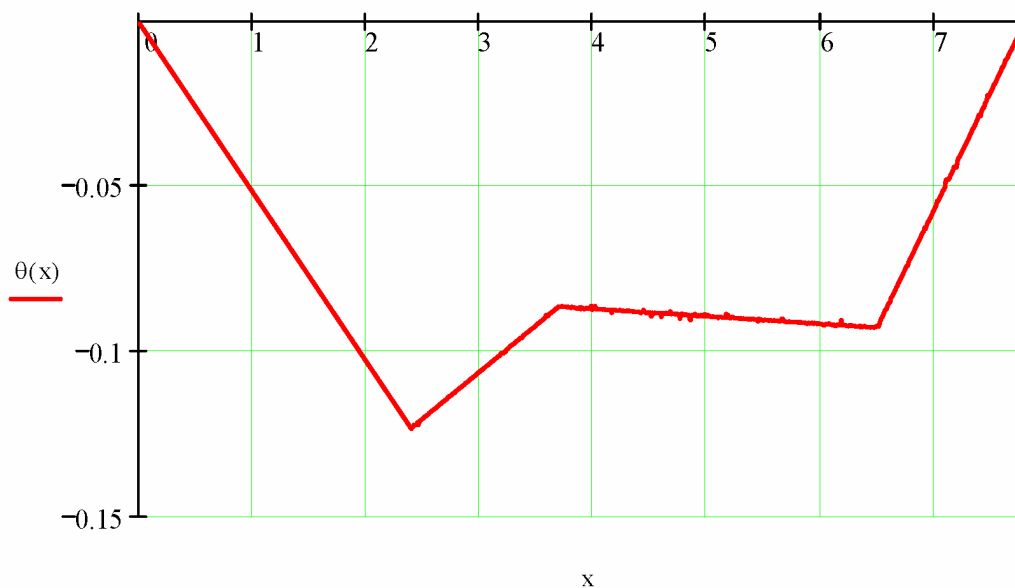
Момент инерции поперечного сечения вала

$$J = \frac{\pi \cdot d^4}{64} \quad J = 2.013 \times 10^{-7}$$

Угол поворота

$$\theta(x) = \int_0^x \frac{M(x)}{G \cdot J} dx$$

Строим эпюру



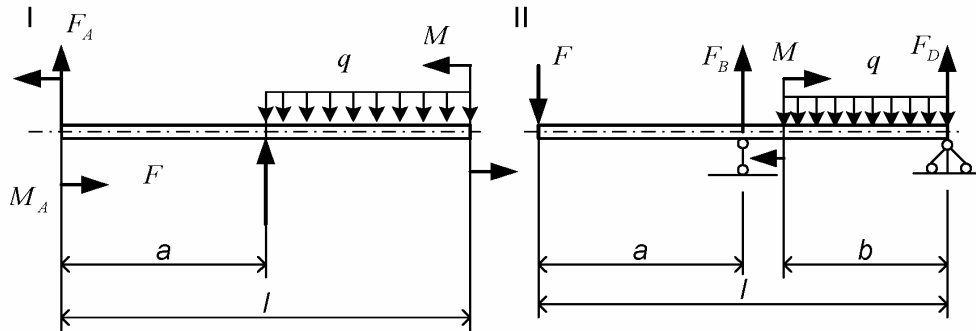
Максимальный по абсолютной величине угол поворота

$$-\theta(a) = 0.123$$

Задача №6

Для заданных схем двух балок

1. Начертить расчетные схемы.
2. Определить опорные реакции и проверить их.
3. Составить аналитические выражения изгибающего момента и поперечной силы на всех участках.
4. Построить эпюры M и Q.
5. Установить положение опасного сечения. Выполнить выбор сечений балок:
 - а). для схемы I - прямоугольник $h \cdot b$, принимая $R_a = 16$ МПа, $h:b=1.5$;
 - б). для схемы II - двутавровое при расчетном сопротивлении $R_b=200$ МПа.



$$a = 3 \quad b = 2.4 \quad l = 6$$

$$M = 7000 \quad F = 16000 \quad q = 10000$$

SI MathCad

Решение.

а)

Составляем уравнения равновесия

$$F_A = 0 \quad M_A = 0$$

Given

$$F_A + F - (1 - a) \cdot q = 0$$

$$M + M_A - \left(\frac{1+a}{2} \right) \cdot (1-a) \cdot q + a \cdot F = 0$$

Решение этой системы

$$\begin{pmatrix} F_A \\ M_A \end{pmatrix} = \text{Find}(F_A, M_A) \quad F_A = 14000 \quad M_A = 80000$$

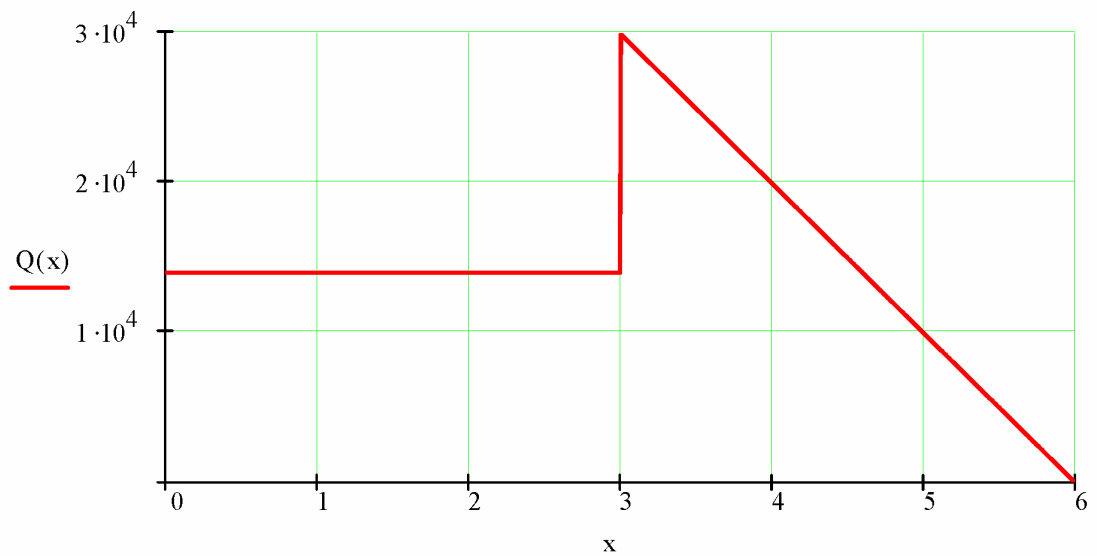
Проверка

$$M + M_A - a \cdot F_A - \frac{(1-a)^2}{2} \cdot q = 0$$

Изгибающие моменты и поперечные силы по участкам

$$M(x) = \begin{cases} M_A - F_A \cdot x \\ M_A - F_A \cdot x - F \cdot (x - a) + \frac{q}{2} \cdot (x - a)^2 & \text{if } x > a \end{cases} \quad Q(x) = \begin{cases} F_A \\ F_A + F - q \cdot (x - a) & \text{if } x > a \end{cases}$$

Строим эпюры



Максимальный момент

$$M_m = MA \quad M_m = 80000$$

Момент сопротивления при заданном соотношении высоты к ширине

$$W = \frac{bh^2}{6} = \frac{b(1.5b)^2}{6} = 0.375b^3$$

Из условия прочности

$$W = \frac{M_m}{16 \cdot 10^6} \quad W = 5 \times 10^{-3}$$

$$b = \sqrt[3]{\frac{W}{0.375}} \quad b = 0.237$$

принимаем $b = 0.24 \quad h = 1.5 \cdot b \quad h = 0.36$

б)

Составляем уравнения равновесия

$$FB = 0 \quad FD = 0 \quad M = 7000 \quad b = 2.4$$

Given

$$FB + FD - b \cdot q - F = 0$$

$$-M - \left(1 - a - \frac{b}{2}\right) \cdot b \cdot q + a \cdot F + (1 - a) \cdot FD = 0$$

Решение этой системы

$$\begin{pmatrix} FB \\ FD \end{pmatrix} = \text{Find}(FB, FD) \quad FB = 39266.667 \quad FD = 733.333$$

Проверка

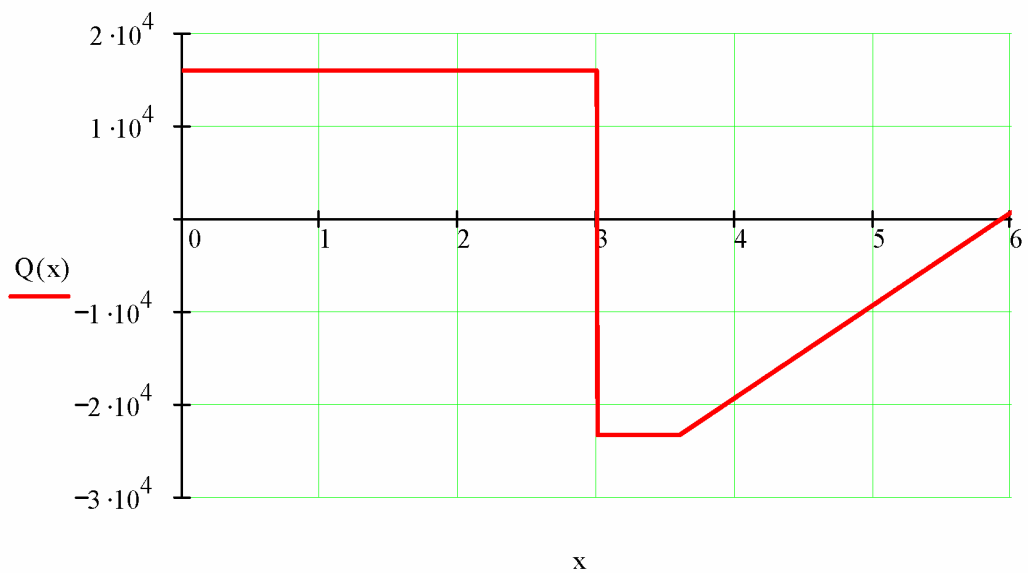
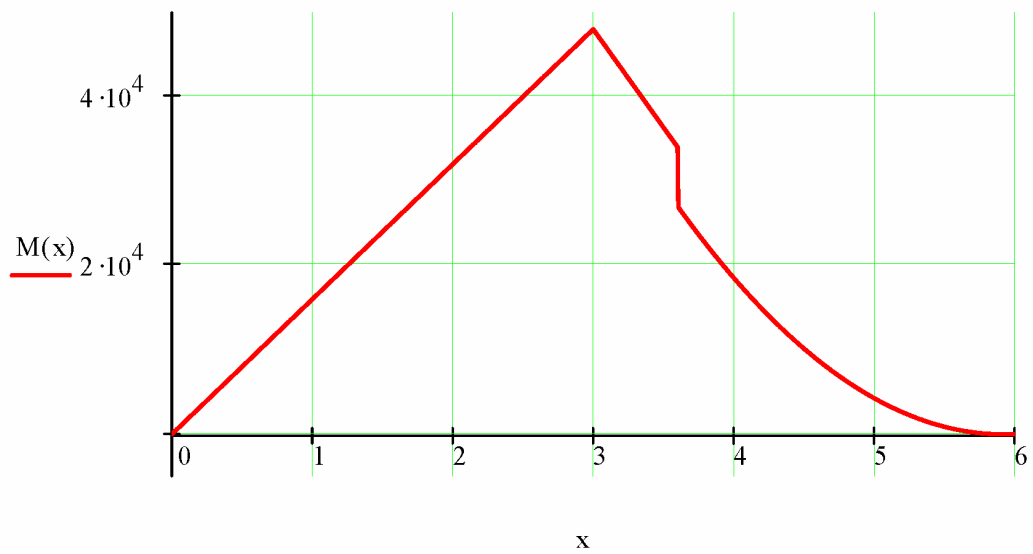
$$-M - (1 - a) \cdot FB + 1 \cdot F + \frac{1}{2} \cdot b^2 \cdot q = 0$$

Изгибающие моменты и поперечные силы по участкам

$$M(x) = \begin{cases} F \cdot x \\ F \cdot x - FB \cdot (x - a) & \text{if } x > a \\ F \cdot x - FB \cdot (x - a) - M + \frac{q}{2} \cdot (x - 1 + b)^2 & \text{if } x > 1 - b \end{cases}$$

$$Q(x) = \begin{cases} F \\ F - FB & \text{if } x > a \\ F - FB + q \cdot (x - 1 + b) & \text{if } x > 1 - b \end{cases}$$

Строим эпюры



Максимальный момент

$$M_m = M(a) \quad M_m = 48000$$

Момент сопротивления

$$W = \frac{M_m}{200 \cdot 10^6} \quad W = 2.4 \times 10^{-4}$$

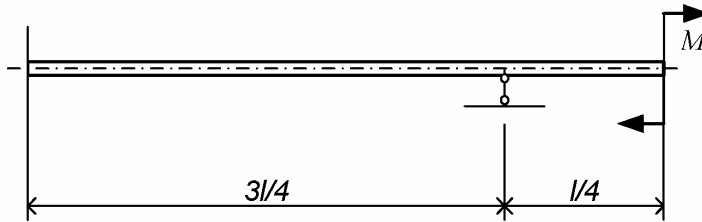
По таблицам сортамента (ГОСТ8509-72) подбираем двутавр №20а

$$W = 237 \text{ см}^3$$

Задача №9

Для статически неопределимой балки постоянного поперечного сечения

1. Построить эпюры изгибающих моментов и поперечных сил.
2. Подобрать балку двутаврового сечения при $[\sigma]=160$ МПа.
3. Изобразить вид упругой линии.



$$l = 3.8$$

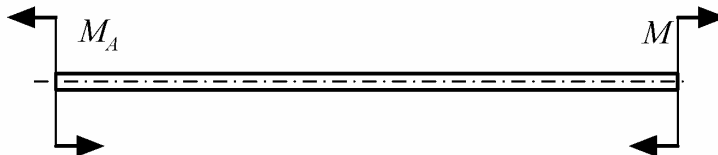
$$M = 40000$$

SI MathCad

Решение.

Количество независимых уравнений равновесия - 2, количество неизвестных реакций - 3. Степень неопределенности $3-2=1$

В качестве основной системы выберем защемленную балку, отбросив опору. Для ее расчета составим уравнения равновесия и определим реакции опор.

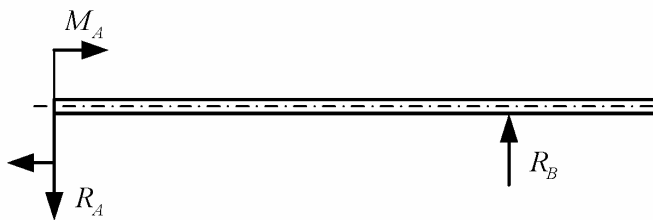


$$R_A = 0 \quad M_A = M$$

Прогиб в точке В от действия внешних сил

$$EIy = \frac{M_A \left(\frac{3}{4}l\right)^2}{2} = \frac{9Ml^2}{32}$$

Расчетная схема для определения прогиба от лишней силы



$$M_A = \frac{3}{4}R_B l$$

$$R_A = R_B$$

$$EIy = -\frac{M_A \left(\frac{3}{4}l\right)^2}{2} + \frac{R_B \left(\frac{3}{4}l\right)^3}{6} = -\frac{9}{64}R_B l^3$$

Приравняв сумму прогибов от внешних сил и лишней реакции, получим

$$RB = \frac{2M}{1}$$

$$RB = 21052.632$$

Составляем уравнения равновесия с учетом полученной реакции

Given

$$-RA + RB = 0$$

$$-MA - M + \frac{3}{4} \cdot 1 \cdot RB = 0$$

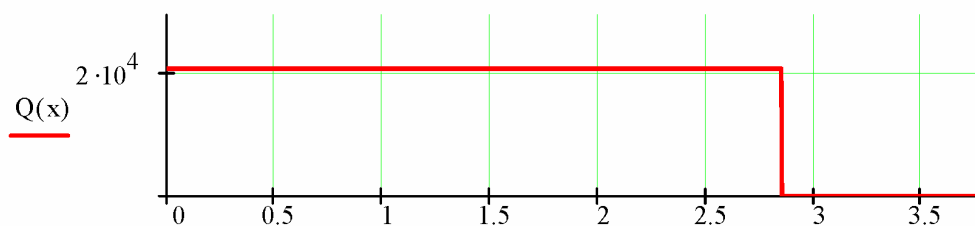
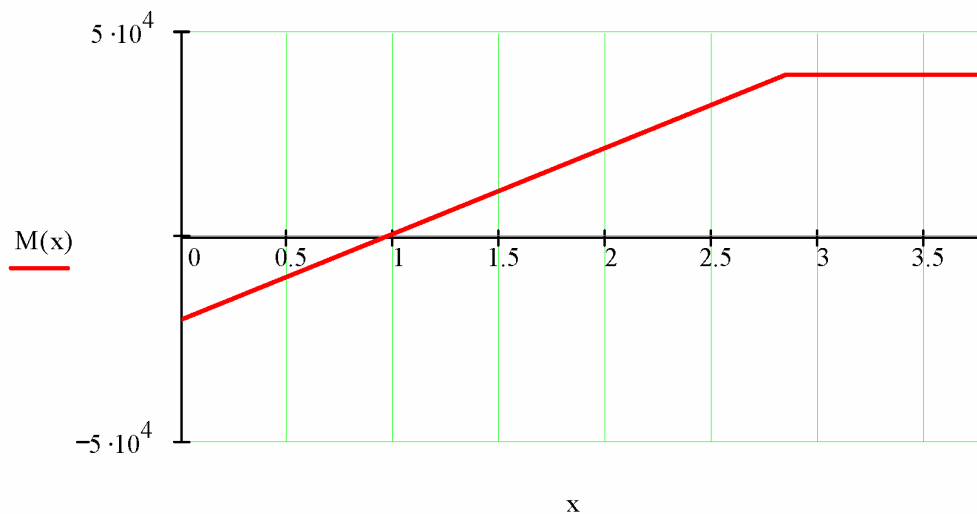
Решение этой системы

$$\begin{pmatrix} RA \\ MA \end{pmatrix} = \text{Find}(RA, MA) \quad RA = 21052.632 \quad MA = 20000$$

Изгибающие моменты и поперечные силы по участкам

$$M(x) = \begin{cases} -MA + RA \cdot x \\ -MA + RA \cdot x - RB \cdot \left(x - \frac{3 \cdot 1}{4}\right) \end{cases} \text{ if } x > \frac{3l}{4} \quad Q(x) = \begin{cases} RA \\ RA - RB \end{cases} \text{ if } x > \frac{3l}{4}$$

Строим эпюры



Максимальный момент

$$M_m = M(l) \quad M_m = 40000 \quad M = 40000$$

Момент сопротивления

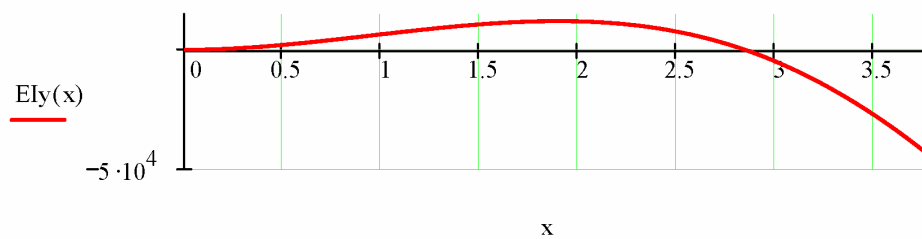
$$W = \frac{M_m}{160 \cdot 10^6} \quad W = 2.5 \times 10^{-4}$$

По таблицам сортамента (ГОСТ8509-72) подбираем двутавр №20b

$$W = 250 \text{ см}^3$$

Уравнение упругой линии

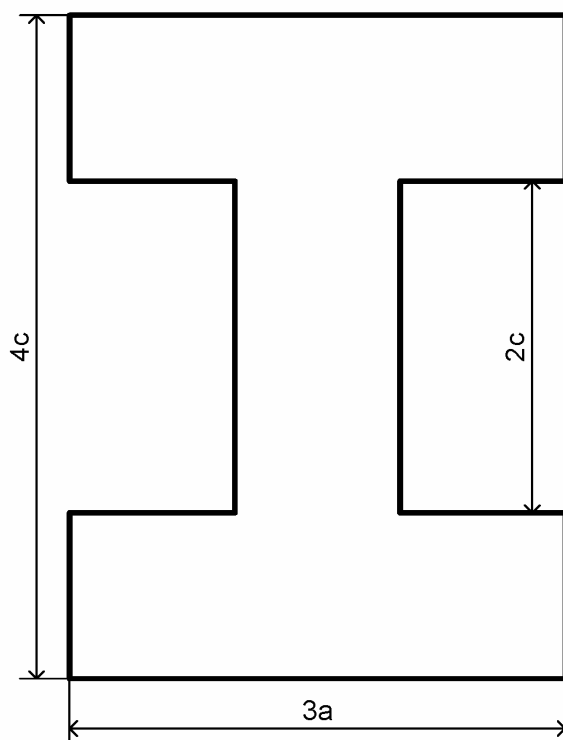
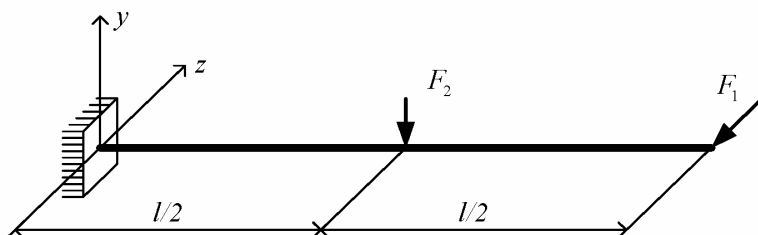
$$EIy(x) = \begin{cases} \frac{MA \cdot x^2}{2} - \frac{RA \cdot x^3}{6} \\ \frac{MA \cdot x^2}{2} - \frac{RA \cdot x^3}{6} + \frac{RB \cdot \left(x - \frac{3 \cdot l}{4}\right)^3}{6} \text{ if } x > \frac{3 \cdot l}{4} \end{cases}$$



Задача №10

Стальная балка BC нагружена силами F_1 и F_2 которые действуют в направлении главных центральных осей поперечного сечения

1. Начертить в масштабе расчетную схему балки и ее поперечное сечение.
2. Построить эпюры изгибающих моментов в главных плоскостях сечения.
3. Найти для опасного сечения положение нулевой линии, установить в сечении опасные точки, вычислить максимальные растягивающие и сжимающие нормальные напряжения. Построить эпюру распределения напряжений в сечении и проверить прочность балки при $R=200$ МПа.
4. Найти величину полного прогиба и его направление:
 - а) свободного конца консольной балки;
 - б) середины двухопорной балки.



SI MathCad

$$l = 2.8 \quad E = 2 \cdot 10^{11}$$

$$F_1 = 1700 \quad F_2 = 2700$$

$$a = 0.04 \quad c = 0.04$$

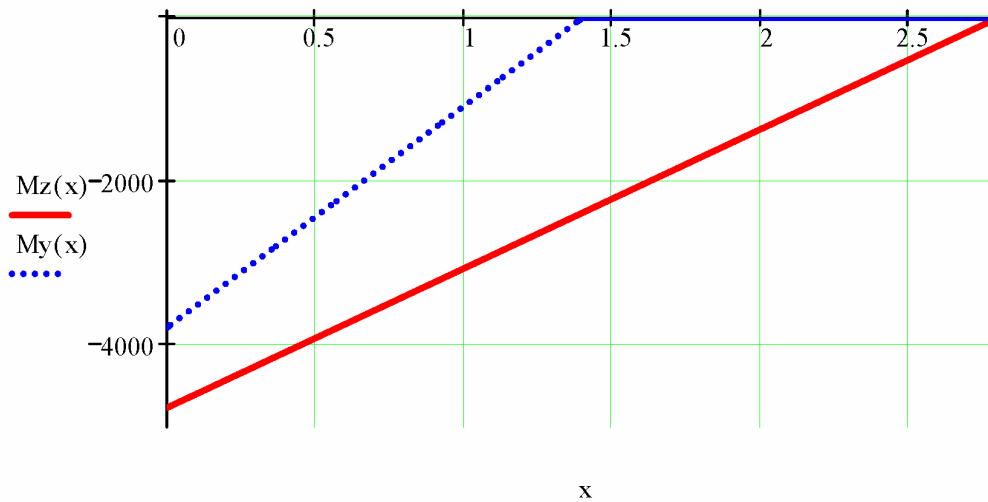
Решение.

Уравнения эпюр для горизонтальной и вертикальной плоскостей.

$$M_z(x) = -l \cdot F_1 + F_1 \cdot x$$

$$M_y(x) = \begin{cases} -\frac{1}{2} \cdot l \cdot F_2 + F_2 \cdot x \\ 0 \text{ if } x > \frac{l}{2} \end{cases}$$

Строим эпюры



В опасном сечении (заделка)

$$MB_z = M_z(0) \quad MB_z = -4760$$

$$MB_y = M_y(0) \quad MB_y = -3780$$

Моменты инерции

$$I_z = \frac{3 \cdot a \cdot (4 \cdot c)^3}{12} - \frac{2 \cdot a \cdot (2 \cdot c)^3}{12} \quad I_z = 3.75467 \times 10^{-5}$$

$$I_y = \frac{4 \cdot c \cdot (3 \cdot a)^3}{12} - \frac{2 \cdot c \cdot (a)^3}{12} - 2 \cdot a \cdot 2 \cdot c \cdot a^2 \quad I_y = 1.23733 \times 10^{-5}$$

Угол наклона нейтральной линии

$$\beta = \operatorname{atan}\left(\frac{I_z \cdot MB_y}{I_y \cdot MB_z}\right) \quad \beta = \frac{180}{\pi} \cdot \beta \quad \beta = 67.462$$

Напряжения в экстремальных точках

$$\sigma_1 = -\frac{MB_z}{I_z} \cdot 2.5 \cdot c - \frac{MB_y}{I_y} \cdot a \quad \sigma_1 = -457729 \quad \text{сжатие}$$

$$\sigma_2 = -\frac{MB_z}{I_z} \cdot 2.5 \cdot c - \frac{MB_y}{I_y} \cdot a \quad \sigma_2 = 24897384 \quad \text{растяжение}$$

$$\sigma_3 = -\frac{MB_z}{I_z} \cdot 2.5 \cdot c - \frac{-MB_y}{I_y} \cdot a \quad \sigma_3 = 457729 \quad \text{растяжение}$$

$$\sigma_4 = -\frac{MB_z}{I_z} \cdot 2.5 \cdot c - \frac{-MB_y}{I_y} \cdot a \quad \sigma_4 = -24897384 \quad \text{сжатие}$$

Во всех экстремальных точках удовлетворяется условие прочности

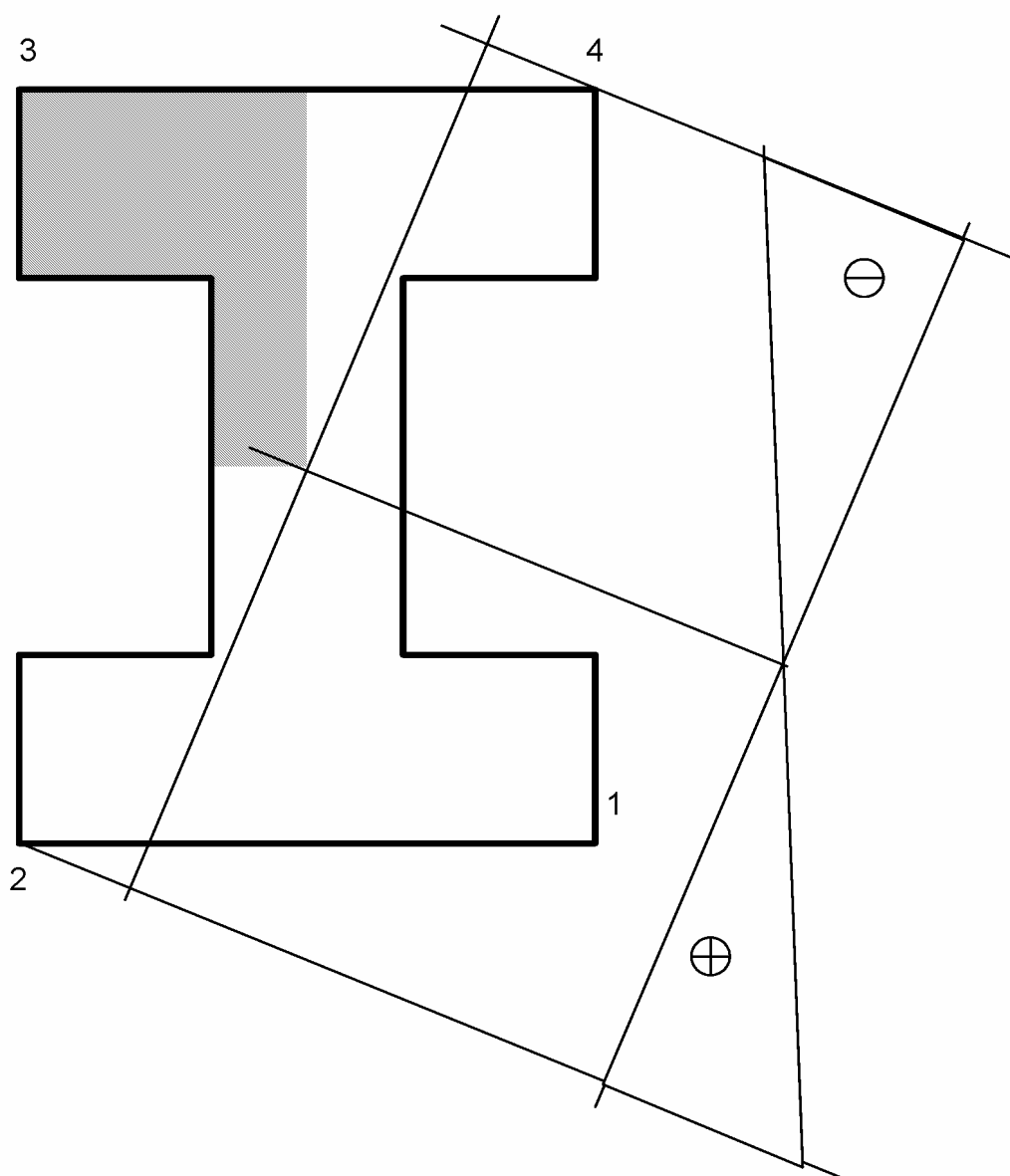
$$\sigma < 200000000$$

Прогиб конца балки

$$V_y = \frac{1}{E \cdot I_z} \cdot \int_0^l \left(\int_0^x M_y(x) dx \right) dx \quad V_y = -8.222 \times 10^{-4}$$

$$V_z = \frac{1}{E \cdot I_y} \cdot \int_0^l \left(\int_0^x M_z(x) dx \right) dx \quad V_z = -5.027 \times 10^{-3}$$

$$V = \sqrt{V_y^2 + V_z^2} \quad V = 5.094 \times 10^{-3}$$

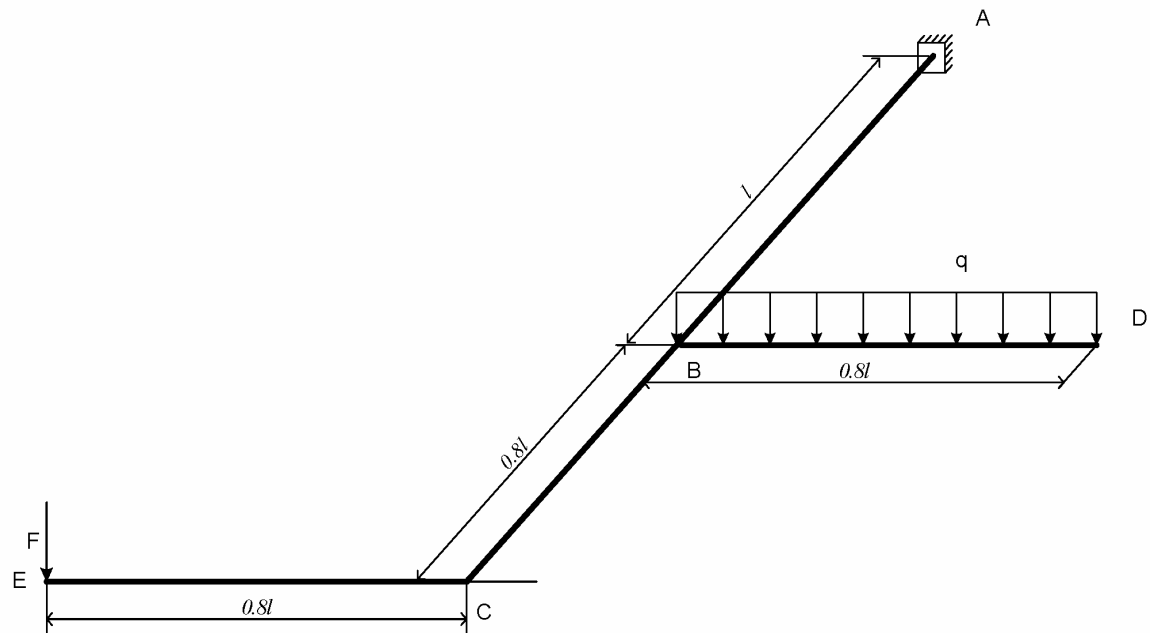


Задача №12

Для ломаного стержня круглого сечения круглого поперечного сечения, находящегося в горизонтальной плоскости, на который действуют силы в вертикальной плоскости необходимо:

1. Построить отдельно эпюры поперечных сил, изгибающих и крутящих моментов
2. Установить опасное сечение и найти расчетный диаметр по четвертой теории прочности;
3. Выполнить подбор диаметра сечения, при $[\sigma]=160$ МПа

$$l := 1.2 \quad q := 20000 \quad F := 30000$$



Решение

SI MathCad

Разделив конструкцию на три части, получим три схемы.

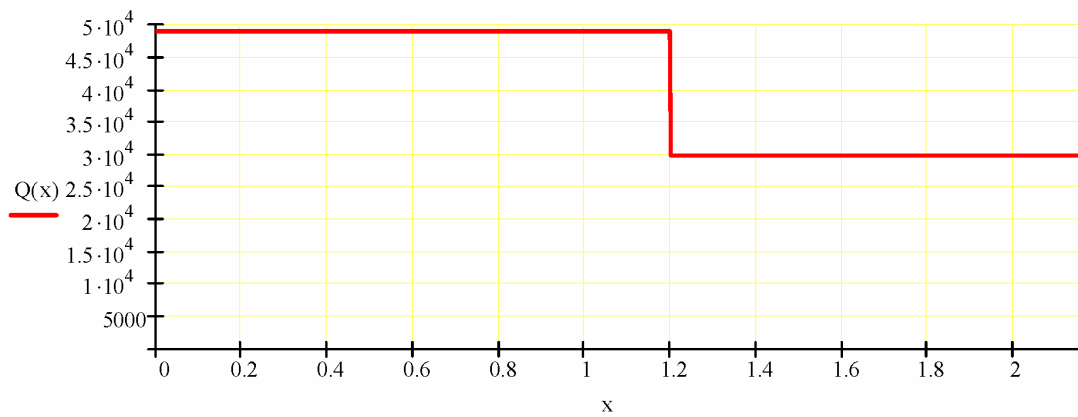
ABC

$$Y_A := F + 0.8l \cdot q \quad M_A := 0.8 \cdot l^2 \cdot q + 1.8F \cdot l \quad Y_A = 49200 \quad M_A = 87840$$

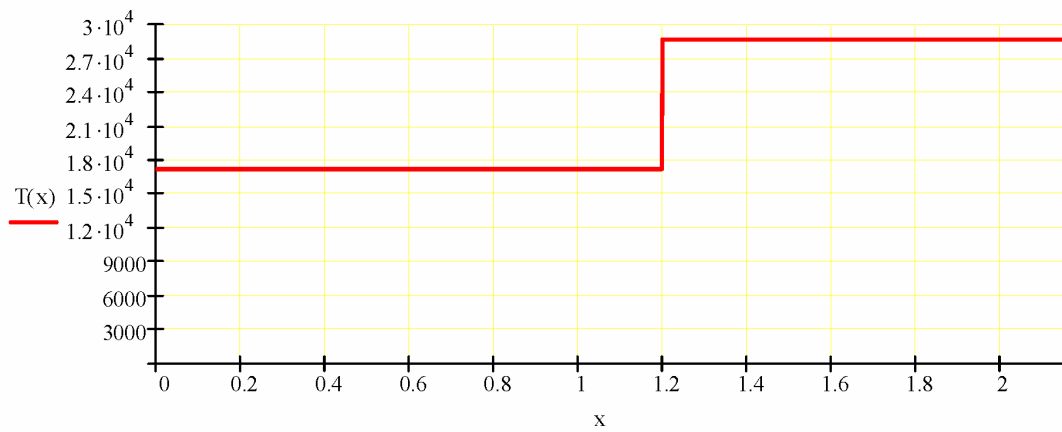
$$M(x) := \begin{cases} M_A - Y_A x \\ M_A - Y_A x + 0.8 \cdot l \cdot q \cdot (x - l) \end{cases} \text{ if } x > l$$



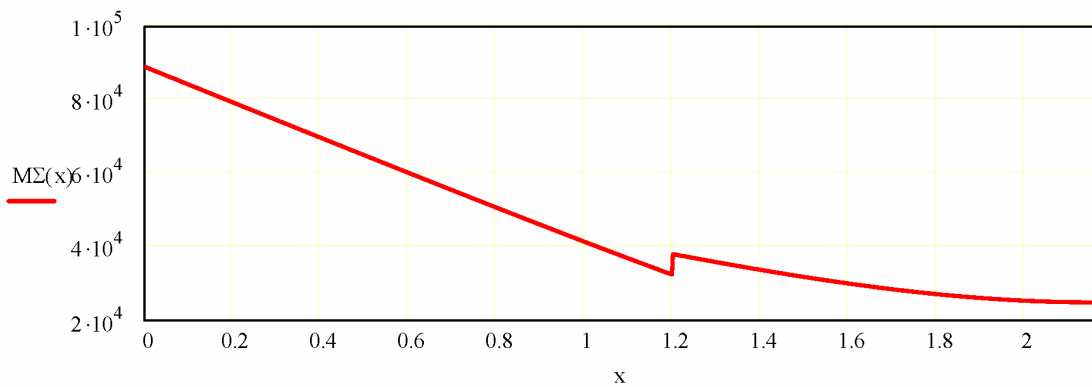
$$Q(x) := \begin{cases} YA \\ YA - 0.8Iq & \text{if } x > 1 \end{cases}$$



$$T(x) := \begin{cases} 0.8 \cdot I \cdot F - 0.4 \cdot I^2 \cdot q \\ 0.8 \cdot I \cdot F & \text{if } x > 1 \end{cases}$$



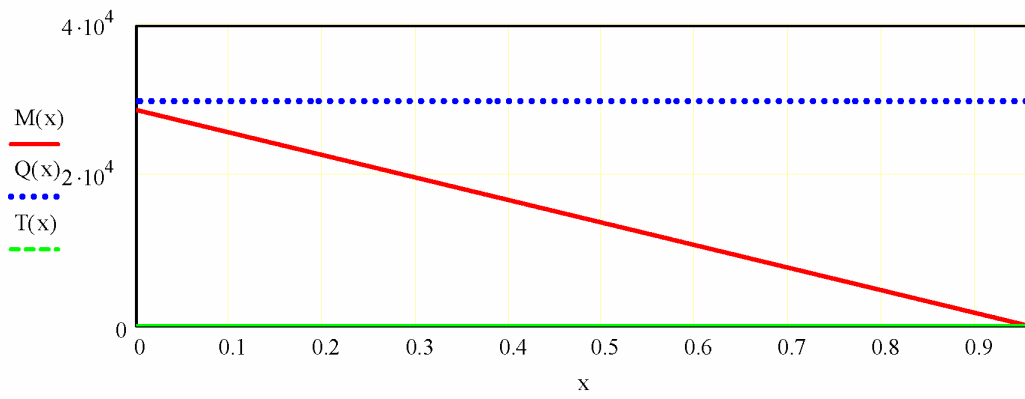
$$M\Sigma(x) := \sqrt{(M(x))^2 + 0.75(T(x))^2} \quad M\Sigma(0) = 89105.636$$



CE

$$YC := -F \quad MC := 0.8I \cdot F \quad YC = -30000 \quad MC = 28800$$

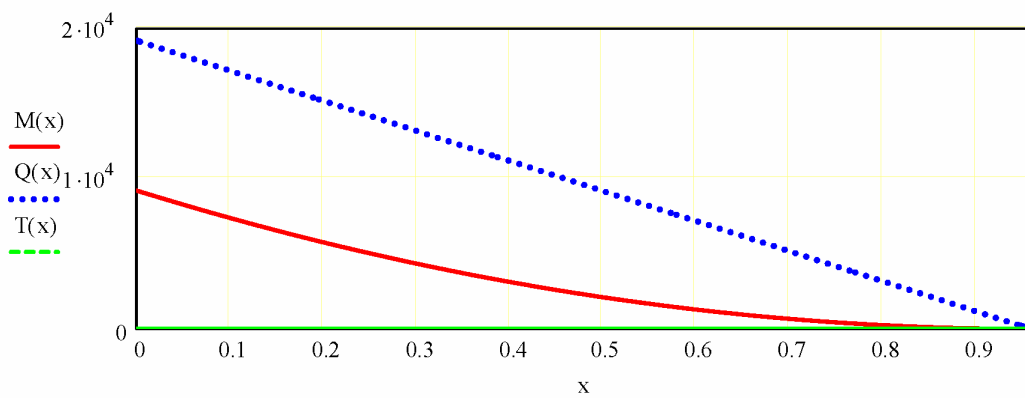
$$M(x) := MC + YC \cdot x \quad Q(x) := F \quad T(x) := 0$$



BD

$$YB := 0.8l \cdot q \quad MB := 0.5(0.8l)^2 \cdot q \quad YB = 19200 \quad MB = 9216$$

$$M(x) := MB - YBx + 0.5q \cdot x^2 \quad Q(x) := YB - q \cdot x \quad T(x) := 0$$



Самое опасное место - точка А

$$M_m := M\Sigma(0) \quad M_m = 8.911 \times 10^4$$

Минимальный диаметр из условия прочности

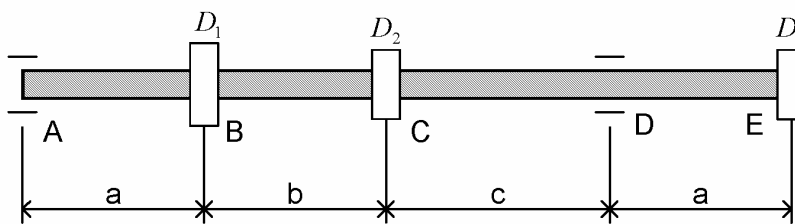
$$d := 2 \cdot \sqrt[3]{\frac{4 \cdot M_m}{\pi \cdot 160 \cdot 10^6}} \quad d = 0.178$$

Задача 13

Шкив диаметром D_1 , у которого ветви ремня расположены в горизонтальной плоскости, делает n и передает мощность N . Два других ремня расположены в вертикальной плоскости, их шкивы имеют диаметр D_2 и передают мощность $\frac{N}{2}$ каждый.

Необходимо:

1. Найти крутящие моменты и построить их эпюры.
2. Определить окружные усилия, действующие на шкивы.
3. Определить силы, изгибающие валы в вертикальной и горизонтальной плоскостях, пренебрегая весом вала и шкивов.
4. Построить эпюры изгибающих моментов в вертикальной и горизонтальной плоскостях и эпюру суммарного изгибающего момента.
5. С помощью эпюр найти опасное сечение и определить максимальный расчетный момент по третьей теории прочности
6. Выполнить подбор диаметра вала при $[\sigma] = 100$ МПа .



MathCad SI
ORIGIN := 1

Решение $D_1 := 1.0$ $D_2 := 0.8$ $a := 1.3$ $b := 1.3$ $c := 1.6$ $\omega := \frac{\pi}{30} \cdot 600$ $N := 200000$

Крутящие моменты

$$T_1 := \frac{N}{\omega} \quad T_2 := \frac{N}{2 \cdot \omega} \quad T_1 = 3183 \quad T_2 = 1592$$

Окружные усилия $i := 1..2$

$$F_i := \frac{2 \cdot T_i}{D_i} \quad F = \begin{pmatrix} 6366 \\ 3979 \end{pmatrix}$$

Горизонтальная плоскость $\begin{pmatrix} F_{hA} \\ F_{hD} \end{pmatrix} := \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \end{pmatrix}$

Given

$$F_1 + F_{hA} + F_{hD} = 0 \quad a \cdot F_1 + (a + b + c) \cdot F_{hD} = 0$$

$$\begin{pmatrix} F_{hA} \\ F_{hD} \end{pmatrix} := \text{Find}(F_{hA}, F_{hD}) \quad \begin{pmatrix} F_{hA} \\ F_{hD} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -4.396 \times 10^3 \\ -1.97 \times 10^3 \end{pmatrix}$$

$$M_h(x) := \begin{cases} F_{hA} \cdot x & \\ F_{hA} \cdot x + F_1 \cdot (x - a) & \text{if } x > a \\ F_{hA} \cdot x + F_1 \cdot (x - a) + F_{hD} \cdot (x - a - b - c) & \text{if } x > a + b + c \end{cases}$$

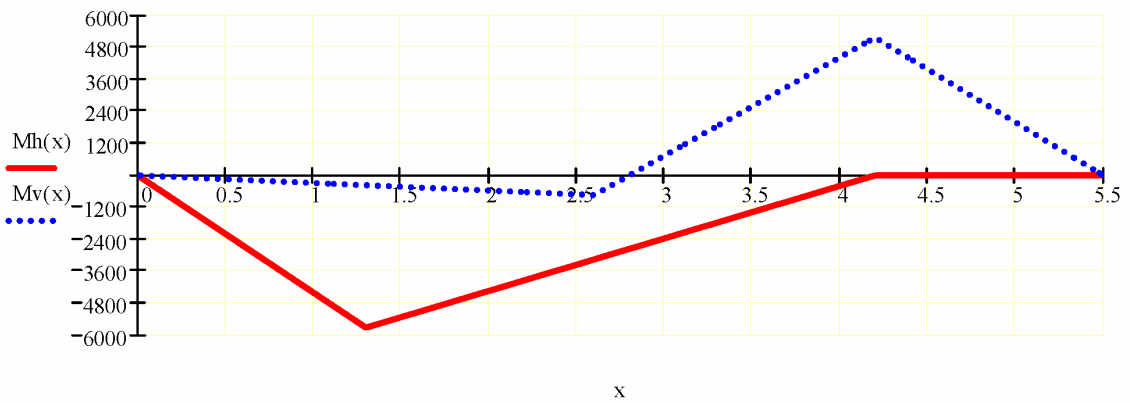
Вертикальная плоскость $\begin{pmatrix} F_{vA} \\ F_{vD} \end{pmatrix} := \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \end{pmatrix}$

Given

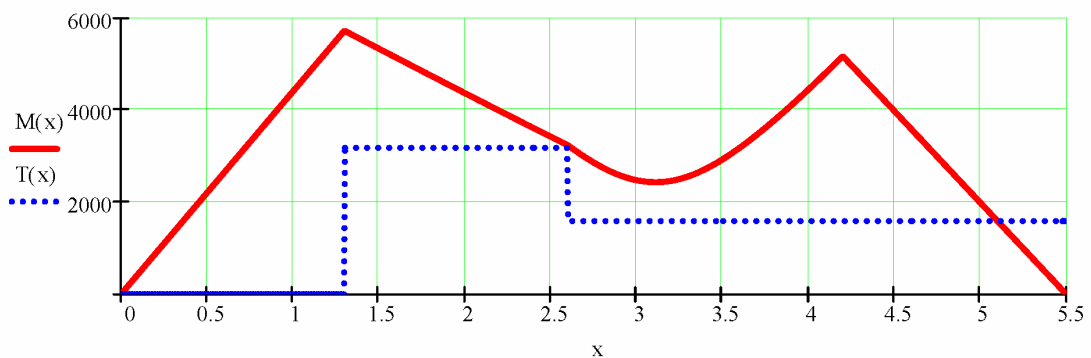
$$2F_2 + F_{vA} + F_{vD} = 0 \quad (a + b) \cdot F_2 + (a + b + c) \cdot F_{vD} + (2a + b + c) \cdot F_2 = 0$$

$$\begin{pmatrix} FvA \\ FvD \end{pmatrix} := \text{Find}(FvA, FvD) \quad \begin{pmatrix} FvA \\ FvD \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -284.205 \\ -7.674 \times 10^3 \end{pmatrix}$$

$$Mv(x) := \begin{cases} FvA \cdot x & \\ FvA \cdot x + F_2 \cdot (x - a - b) & \text{if } x > a + b \\ FvA \cdot x + F_2 \cdot (x - a - b) + FvD \cdot (x - a - b - c) & \text{if } x > a + b + c \end{cases}$$



$$M(x) := \sqrt{(Mh(x))^2 + (Mv(x))^2} \quad T(x) := \begin{cases} 0 & \\ T_1 & \text{if } x > a \\ T_1 - T_2 & \text{if } x > a + b \end{cases}$$



Самое опасное сечение - в точке В $M(a) = 5.726 \times 10^3$

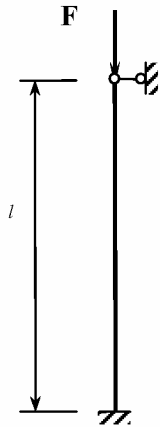
Расчетный момент по третьей теории прочности

$$Mc := \sqrt{(M(a))^2 + (T(a + 10^{-9}))^2} \quad Mc = 6.552 \times 10^3$$

Минимальный диаметр вала

$$d := 2 \cdot \sqrt[3]{\frac{2 \cdot Mc}{\pi \cdot 100 \cdot 10^6}} \quad d = 0.069 \quad d := 70 \text{ мм}$$

Задача №14



Стальной стержень длиной l сжимается силой F .

Необходимо:

1. Выполнить подбор элементов сечения стержня из условий стойкости.
2. Определить критическую силу и коэффициент запаса стойкости. $l = 2.2$ м, $R = 190$ МПа, $F = 140$ кН

Решение:

1. Находим коэффициент приведения длины $\mu = 0.7$, исходя из условий закрепления стержня.
2. Определяем коэффициент продольного изгиба, для чего определяем расчетную длину стержня:

$$l_{ef} = \mu l = 0.7 \cdot 2.2 = 1.54 \text{ м}$$

Находим сечение, задавшись предварительно значением $\varphi = 0.5$

$$A = \frac{F}{\varphi R} = \frac{140 \cdot 10^3}{0.5 \cdot 190 \cdot 10^6} = 1.474 \cdot 10^{-3} \text{ м}^2$$

Исходя из условия

$$A_1 > \frac{A}{2} = \frac{1.474 \cdot 10^{-3}}{2} = 7.37 \cdot 10^{-4} \text{ м}^2$$

подбираем по таблице сортамента швеллер №6.5 с площадью поперечного сечения

$$A_1 = 7.51 \text{ см}^2$$

Момент инерции сечения швеллера относительно главной оси

$$I_y = 8.7 \text{ см}^4$$

Относительно края

$$I_x = 8.7 + 7.51(3.6 - 1.24)^2 = 50.53 > 48.6 \text{ см}^4 = I_x$$

Радиус инерции сечения:

$$i = 2\sqrt{\frac{I}{A}} = 2\sqrt{\frac{48.6}{7.51}} = 5.1 \text{ см}$$

Наибольшая гибкость стержня:

$$\lambda = \frac{l_{ef}}{i} = \frac{1.54}{0.051} = 30$$

Находим коэффициент φ по таблице:

$$\varphi = 0.94$$

Повторяем расчет

$$A = \frac{F}{\varphi R} = \frac{140 \cdot 10^3}{0.94 \cdot 190 \cdot 10^6} = 0.784 \cdot 10^{-3} \text{ м}^2 \quad A_1 > \frac{A}{2} = \frac{0.784 \cdot 10^{-3}}{2} = 3.92 \cdot 10^{-4} \text{ м}^2$$

подбираем по таблице сортамента швеллер №5 с площадью поперечного сечения

$$A_1 = 6.93 \text{ см}^2$$

Момент инерции сечения швеллера относительно главной оси

$$I_y = 8.3 \text{ см}^4$$

Относительно края

$$I_x = 8.3 + 6.93 \cdot (3.7 - 1.35)^2 = 46.6 > 26.0 \text{ см}^4 = I_x$$

Радиус инерции сечения:

$$i = 2\sqrt{\frac{I}{A}} = 2\sqrt{\frac{26}{6.93}} = 3.87 \text{ см}$$

Наибольшая гибкость стержня:

$$\lambda = \frac{l_{ef}}{i} = \frac{1.54}{0.0387} = 40$$

Находим коэффициент φ по таблице:

$$\varphi = 0.92$$

3. Значение допустимой сжимающей силы:

$$F = R\varphi A = 190 \cdot 0.92 \cdot 10^6 \cdot 2 \cdot 6.93 \cdot 10^{-4} = 242 \cdot 10^3 \text{ Н}$$

Коэффициент запаса стойкости

$$n = \frac{242}{140} = 1.73$$