

Drgania własne belki swobodnie podpartej

ORIGIN:=1

$E:=10\text{ GPa}$ $b:=10\text{ cm}$ $h:=10\text{ cm}$ $L:=10\text{ m}$ $\rho:=600\frac{\text{kg}}{\text{m}^3}$

$A:=b\cdot h$ $J:=\frac{A\cdot h^2}{12}$ $\mu:=\rho\cdot A$ $c:=\sqrt{\frac{E\cdot J}{\mu}}$

$A=100\text{ cm}^2$ $J=833.333\text{ cm}^4$ $\mu=6\frac{\text{kg}}{\text{m}}$ $c=117.851\frac{\text{m}^2}{\text{s}}$ $EJ:=E\cdot J=83.333333\text{ kN}\cdot\text{m}^2$



Warunki brzegowe:

$y(0)=0$ $y(L)=0$

$M(0)=0$ $M(L)=0$

Równanie różniczkowe opisujące swobodne drgania (bez tłumienia) pręta prostego przy zastosowaniu modelu Bernoulliego (bez udziału sił poprzecznych i bezwładności obrotowej).

$$\frac{M(x)}{EJ}=\frac{\text{d}^2}{\text{d}x^2}y(x)$$

$$EJ\cdot\frac{\text{d}^4}{\text{d}x^4}w(x,t)+\mu\cdot\frac{\text{d}^2}{\text{d}t^2}w(x,t)=0\tag{1}$$

Przyjmując rozwiązanie w postaci

$$w(x,t)=y(x)\cdot\sin(\omega\cdot t)$$

otrzymamy:

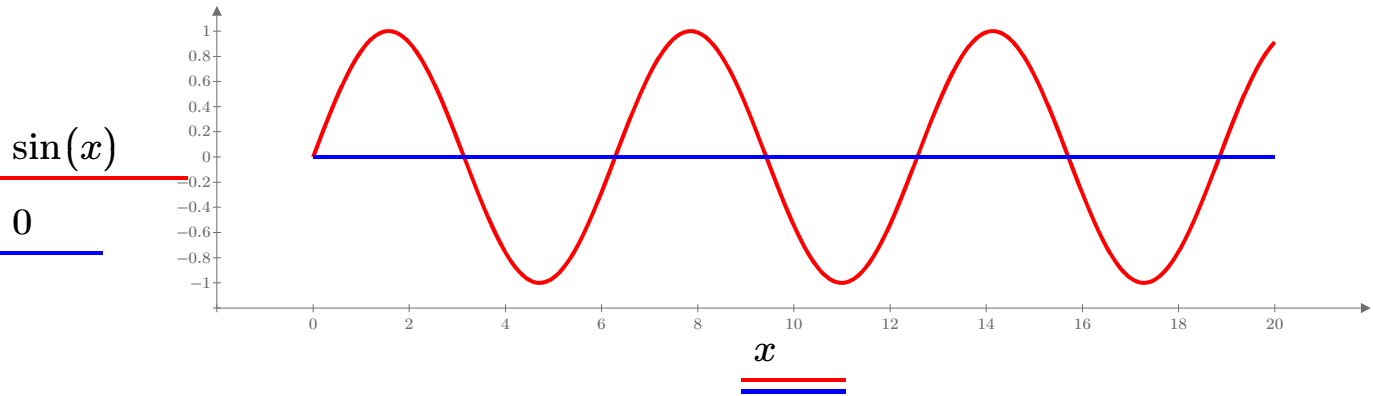
$$\left[\frac{\text{d}^4}{\text{d}x^4}y(x)-\frac{\mu\cdot\omega^2}{EJ}\cdot y(x)\right]\cdot\sin(\omega\cdot t)=0$$

----->

$$\frac{\text{d}^4}{\text{d}x^4}y(x)-\frac{\varphi^4}{L^4}\cdot y(x)=0$$

$$\varphi=L\cdot\sqrt{\frac{\omega}{c}}$$

Równanie przestępne, wynikające z warunków brzegowych, dające częstości drgań własnych: $\sin(\varphi) = 0$



$n := 8$

$i := 1..2\ n$ $\varphi_i := i \cdot \pi$ $\omega_A := \frac{c}{L^2} \cdot \varphi^2$

$\varphi =$

0	3.141593
1	6.283185
2	9.424778
3	12.566371
4	15.707963
5	18.849556
6	21.991149
7	25.132741
8	28.274334
9	31.415927
10	34.557519
11	37.699112
⋮	⋮
15	

$\omega_A =$

0	11.63144
1	46.525761
2	104.682963
3	186.103045
4	290.786008
5	418.731852
⋮	⋮
15	

$\frac{rad}{s}$

$\frac{\omega_A}{2 \cdot \pi} =$

0	1.851
1	7.405
2	16.661
3	29.619
4	46.28
5	66.643
6	90.709
7	118.477
8	149.947
9	185.12
10	223.995
11	266.573
⋮	⋮
15	

$\frac{1}{s}$

$W(1,x)$

$W(2,x)$

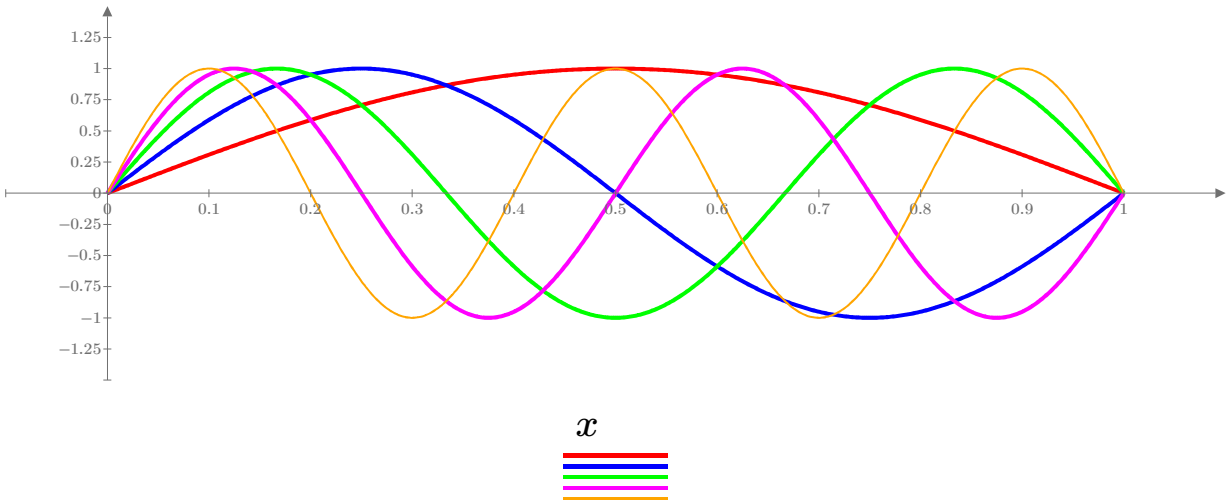
$W(3,x)$

$W(4,x)$

$W(5,x)$

Postacie drgań własnych

$W(n,x) := \sin(\varphi_n \cdot x)$



Drgania własne belki obliczone metodą elementów skończonych



$$Le := \frac{L}{n} \quad \kappa := \frac{EJ}{Le^2} = 53.333333 \text{ kNm} \quad \kappa_e := \frac{Le}{l} = 1.25$$

Funkcja DBM - Dodaj Blok Macierzy

$$DBM(A, B, w, k) := \left\| \begin{array}{l} \text{for } i \in 1 \dots \text{rows}(B) \\ \left\| \begin{array}{l} \text{for } j \in 1 \dots \text{cols}(B) \\ A_{w+i-1, k+j-1} \leftarrow B_{i, j} + A_{w+i-1, k+j-1} \end{array} \right\| \\ A \end{array} \right\|$$

Agregacja macierzy globalnych belki

$$A_{grg_B}(N, Aa, Ab, Ac) := \left\| \begin{array}{l} Lss \leftarrow 2 \\ Lr \leftarrow Lss (N+1) \\ A_{Lr, Lr} \leftarrow 0 \\ \text{for } e \in 1 \dots N \\ \left\| \begin{array}{l} n \leftarrow e \cdot Lss - 1 \\ k \leftarrow n + 2 \\ A \leftarrow DBM(A, Aa, n, n) \\ A \leftarrow DBM(A, Ac, k, k) \\ A \leftarrow DBM(A, Ab, n, k) \\ A \leftarrow DBM(A, Ab^T, k, n) \end{array} \right\| \\ A \end{array} \right\|$$

$$Ae = \begin{bmatrix} Aa & Ab \\ Ab^T & Ac \end{bmatrix}$$

$$l := 1 \text{ m} \quad \leftarrow \text{--- jednostka długości lub długość porównawcza}$$

$$Ls := 2 \quad Lw := n + 1 \quad \text{--- Liczba węzłów} \quad Lr := Ls \cdot Lw \quad \text{--- Liczba równań}$$

$$n_1 := 7 \quad n_2 := 13$$

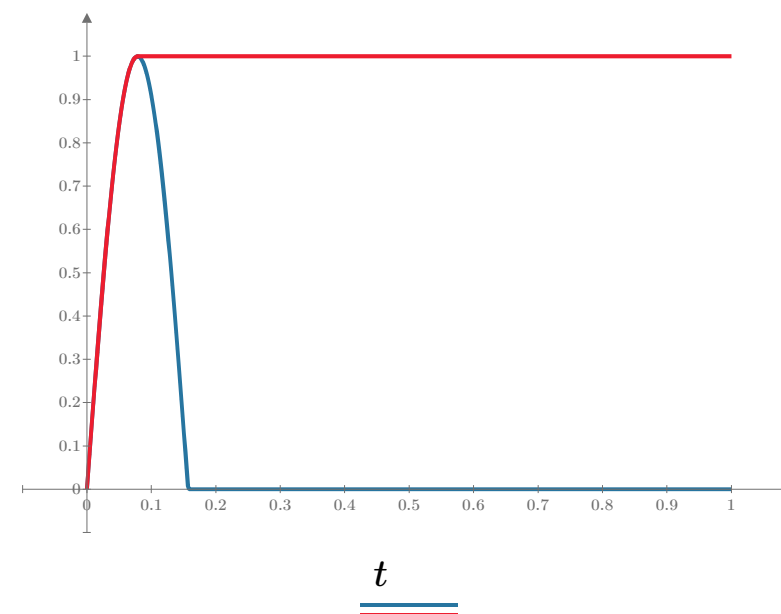
$$\omega_0 := \frac{20}{s} \quad p_{Lr} := 0 \quad p_{n_1} := 1 \quad p_{n_2} := -0.8$$

$$P1(t) := \left\| \begin{array}{l} S \leftarrow 0 \cdot kN \\ \text{if } t < \frac{\pi}{\omega_0} \\ \left\| S \leftarrow 1 \cdot kN \cdot \sin(\omega_0 \cdot t) \right\| \\ S \end{array} \right\|$$

$$p1(t) := p \cdot P1(t) \\ P1(0.2 \text{ s}) = 0 \text{ kN}$$

$$P2(t) := \left\| \begin{array}{l} S \leftarrow 1 \cdot kN \\ \text{if } t < \frac{\pi}{2 \omega_0} \\ \left\| S \leftarrow 1 \cdot kN \cdot \sin(\omega_0 \cdot t) \right\| \\ S \end{array} \right\|$$

$$p2(t) := p \cdot P2(t) \\ P2(0.2 \text{ s}) = 1 \text{ kN}$$



$$\frac{P1(t \cdot 1 \text{ s}) (kN)}{P2(t \cdot 1 \text{ s}) (kN)}$$

Macierz sztywności elementów belki

$$K = \frac{EJ}{Le^2} \cdot \begin{bmatrix} \frac{12}{Le} & 6 & \frac{-12}{Le} & 6 \\ 6 & 4 \cdot Le & -6 & 2 \cdot Le \\ \frac{-12}{Le} & -6 & \frac{12}{Le} & -6 \\ 6 & 2 \cdot Le & -6 & 4 \cdot Le \end{bmatrix}$$

$$K = \kappa \cdot \begin{bmatrix} Ka & Kb \\ Kb^T & Kc \end{bmatrix}$$

$$\kappa = 53.333333 \text{ kN}$$

Bloki bezwymiarowej macierzy sztywności elementu

$$Ka := \begin{bmatrix} \frac{12}{\lambda e} & 6 \\ 6 & 4 \cdot \lambda e \end{bmatrix} \quad Kb := \begin{bmatrix} \frac{-12}{\lambda e} & 6 \\ -6 & 2 \cdot \lambda e \end{bmatrix} \quad Kc := \begin{bmatrix} \frac{12}{\lambda e} & -6 \\ -6 & 4 \cdot \lambda e \end{bmatrix}$$

Agregacja globalnej bezwymiarowej macierzy sztywności belki

$$K := \text{Agrg_B}(n, Ka, Kb, Kc)$$

$$K = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 6 & 5 & -6 & 2.5 & 0 & 0 & 0 \\ -9.6 & -6 & 19.2 & 0 & -9.6 & 6 & 0 \\ 6 & 2.5 & 0 & 10 & -6 & 2.5 & 0 \\ 0 & 0 & -9.6 & -6 & 19.2 & 0 & -9.6 \\ 0 & 0 & 6 & 2.5 & 0 & 10 & -6 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -9.6 & -6 & 19.2 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 6 & 2.5 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & -9.6 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 6 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ & & & & & & \ddots \end{bmatrix}$$

$$p_{F_{13}} := -0.8 \text{ kN}$$

$$p_{F_{Lr}} := 0 \text{ kN} \quad p_{F_7} := 1 \text{ kN} \quad f_F := \frac{p_F}{\kappa}$$

$$i := 1 \dots Lr$$

$$w := 1 \quad K_{w,i} := 0 \quad K_{w,w} := 1$$

$$w := Lr - 1 \quad K_{w,i} := 0 \quad K_{w,w} := 1$$

$$y := \text{lsolve}(K, f_F)$$

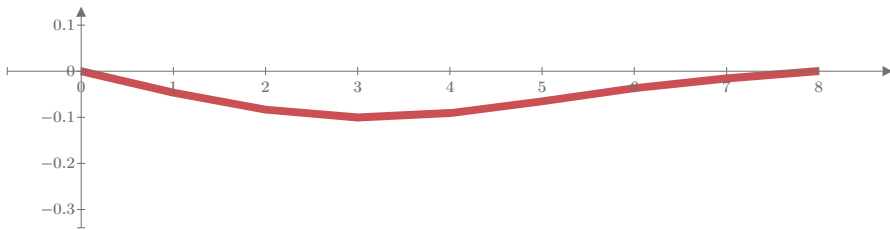
$$i := 1 \dots \frac{Lr}{2}$$

$$v_i := y_{2 \cdot i - 1}$$

$$v = \begin{bmatrix} 0 \\ 0.04668 \\ 0.083398 \\ 0.100195 \\ 0.091016 \\ 0.06543 \\ 0.036914 \\ 0.01582 \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$y = \begin{bmatrix} 0 \\ 0.0386719 \\ 0.0466797 \\ 0.0346875 \\ 0.0833984 \\ 0.0227344 \\ 0.1001953 \\ 0.0028125 \\ 0.0910156 \\ -0.0157031 \\ 0.0654297 \\ -0.0234375 \\ 0.0369141 \\ -0.0203906 \\ 0.0158203 \\ -0.0140625 \\ 0 \\ -0.0119531 \end{bmatrix} \quad p_F = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 1 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ -0.8 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} \text{ kN}$$

Ugięcie statyczne belki $u_{max} := l \cdot \max(y) = 10.019531 \text{ cm}$



$$i - 1$$

Ugięcie statyczne belki obciążonej siłą 1kN w środku rozpiętości $\frac{1 \text{ kN} \cdot L^3}{48 \cdot EJ} = 25 \text{ cm}$

Diagonalna macierz bezwładności elementów belki

$$M=\frac{\mu\cdot Le^2}{24}\cdot\begin{bmatrix}\frac{12}{Le}&0&0&0\\0&Le&0&0\\0&0&\frac{12}{Le}&0\\0&0&0&Le\end{bmatrix}$$

$$M=\eta\cdot\begin{bmatrix}Ma&0\\0&Ma\end{bmatrix}$$

$$\eta:=\frac{\mu\cdot Le^2}{24}=\left(3.90625\cdot10^{-1}\right)\textit{ kg}\cdot\textit{m}\qquad Ma:=\begin{bmatrix}\frac{12}{\lambda e}&0\\0&\lambda e\end{bmatrix}\qquad M0:=\begin{bmatrix}0&0\\0&0\end{bmatrix}$$

$$\theta:=\frac{\eta}{\kappa}=\left(7.324219\cdot10^{-6}\right)\textit{ s}^2$$

Aby zmniejszyć wpływ bezwładności obrotowej można przyjąć Ma ze współczynnikiem 0<a<1

$$a:=0.1\qquad Ma:=\begin{bmatrix}\frac{12}{\lambda e}&0\\0&a\cdot\lambda e\end{bmatrix}$$

Agregacja diagonalnej bezwymiarowej macierzy bezwładności

$$M:=Agrg_B(n, Ma, M0, Ma)$$

$$M=\begin{matrix}&\begin{matrix}0&1&2&3&4&5&6&7&8&9&10&\vdots&17\end{matrix}&\\ \begin{matrix}0\\1\\2\\3\\4\\5\\6\\7\\8\\9\\10\\11\\12\\13\\ \vdots\\17\end{matrix}&\begin{bmatrix}1&0&&&0&0&&&0&0&&&0&0&&&0\\0&0.125&&&0&0&&&0&0&&&0&0&&&0\\0&0&19.2&0&&0&0&&0&0&&&0&0&&&0\\0&0&&0&0.25&&0&0&&0&0&&&0&0&&&0\\0&0&&0&0&19.2&0&&0&0&&&0&0&&&0\\0&0&&0&0&&0&0.25&&0&0&&&0&0&&&0\\0&0&&0&0&&0&0&19.2&0&&&0&0&&&0\\0&0&&0&0&&0&0&&0&0.25&&0&0&&&0\\0&0&&0&0&&0&0&&0&0&19.2&0&&&0\\0&0&&0&0&&0&0&&0&0&&0&0.25&&0\\0&0&&0&0&&0&0&&0&0&&0&0&19.2\\0&0&&0&0&&0&0&&0&0&&0&0&&0\\0&0&&0&0&&0&0&&0&0&&0&0&&0\\0&0&&0&0&&0&0&&0&0&&0&0&&0\\ \vdots & \ddots\end{bmatrix}\end{matrix}$$

Uwzględnienie warunków brzegowych

$$i:=1..Lr$$

$$w:=1\qquad K_{w,i}:=0\qquad K_{i,w}:=0\qquad K_{w,w}:=1\qquad M_{w,i}:=0\qquad M_{w,w}:=1$$

$$w:=Lr-1\qquad K_{w,i}:=0\qquad K_{i,w}:=0\qquad K_{w,w}:=1\qquad M_{w,i}:=0\qquad M_{w,w}:=1$$

$$\kappa\cdot\left[K-\omega^2\ \theta\cdot M\right]\ y=0\qquad \left|M^{-1}\cdot K-\sigma\cdot I\right|=0\qquad \omega^2\cdot\theta=\sigma\qquad |M|=9.172943\cdot10^2$$

$$\sigma:=\text{eigenvals}\left(M^{-1}\cdot K\right)\qquad \omega:=\text{sort}\left(\sqrt{\frac{\sigma}{\theta}}\right)$$

$$\omega^T=\left[11.62\ 46.39\ 103.91\ 183.03\ 280.6\ 369.5\ 369.5\ 387.75\ 482.09\ 1652.47\ 1723.02\ 1900.84\ 2127.53\ 2358.89\ ...\right]\frac{\textit{rad}}{\textit{s}}$$

Równanie wymuszonych, tłumionych drgań belki

$$K_{@}\cdot u(t)+C_{@}\cdot u'(t)+M_{@}\cdot u''(t)=p(t) \qquad u'=\frac{d}{dt}u$$

$$C_{@}=\alpha\cdot M_{@}+\beta\cdot K_{@} \quad <--- \text{macierz tłumienia Rayleigha}$$

$$C_{@}=\alpha\cdot\eta\cdot M+\beta\cdot\kappa\cdot K=\beta\cdot\kappa\cdot\left[K+\frac{\alpha\cdot\theta}{\beta}\cdot M\right]$$
$$\kappa\cdot K\cdot y(t)+\kappa\cdot\beta\cdot C\cdot y'(t)+\eta\cdot M\cdot y''(t)=p(t)$$

$$K\cdot y(t)+\beta\cdot C\cdot y'(t)+\theta\cdot M\cdot y''(t)=f(t)$$

$$\kappa=53.3 \text{ kN} \quad \eta=0.391 \text{ N}\cdot\text{s}^2 \quad \theta:=\frac{\eta}{\kappa}=\left(7.324219\cdot10^{-6}\right) \text{ s}^2$$

Macierze K, C, M, y, f - są bezwymiarowe

$$C=K+\frac{\alpha\cdot\theta}{\beta}\cdot M \qquad f(t):=\frac{1}{\kappa}\cdot p1(t)$$

$$\psi_i=\frac{u_i}{l} \qquad i || \overset{e}{\text{=====}} || j \qquad y_e=\begin{bmatrix} \psi_i \\ \varphi_i \\ \psi_j \\ \varphi_j \end{bmatrix} \qquad y=\begin{bmatrix} y_1 \\ y_2 \\ \vdots \\ y_N \end{bmatrix}$$

$<----- Le ----->$

$$\begin{bmatrix} \frac{1}{\omega_1} & \omega_1 \\ \frac{1}{\omega_2} & \omega_2 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} \alpha \\ \beta \end{bmatrix} = 2 \begin{bmatrix} \zeta_1 \\ \zeta_2 \end{bmatrix} \qquad \text{Współczynniki (a,b) macierzy tłumienia}$$

$$\omega_1:=\omega_{A_1} \quad \omega_2:=\omega_{A_2} \quad \zeta_1:=0.05 \quad \zeta_2:=0.07$$

$$\beta:=2 \frac{\omega_1\cdot\zeta_1-\omega_2\cdot\zeta_2}{\omega_1^2-\omega_2^2} \qquad \beta=\left(2.636532\cdot10^{-3}\right) \text{ s}$$

$$\alpha:=\omega_1\cdot\left(2\cdot\zeta_1-\omega_1\cdot\beta\right) \qquad \alpha=\left(8.064465\cdot10^{-1}\right) \frac{1}{\text{s}}$$

Metoda Newmarka. Chwile $t, (t+\Delta t)$ oznaczane są indeksami górnymi
 Przyjęto następujące aproksymacje prędkości i przemieszczenia:

$$\frac{d}{dt}y^{t+\Delta t} = \frac{d}{dt}y^t + \left[(1-\gamma) \frac{d^2}{dt^2}y^t + \gamma \cdot \frac{d^2}{dt^2}y^{t+\Delta t} \right] \cdot \Delta t$$

Najczęściej przyjmuje się stałe $\delta=1/4$ i $\gamma=1/2$ (trapezoid rule)
 co daje bezwarunkową stabilność algorytmu bez względu na
 długość kroku całkowania Δt

$$y^{t+\Delta t} = y^t + \frac{d}{dt}y^t \cdot \Delta t + \left[\left(\frac{1}{2} - \delta \right) \frac{d^2}{dt^2}y^t + \delta \cdot \frac{d^2}{dt^2}y^{t+\Delta t} \right] \cdot (\Delta t)^2$$

Po podstawieniu tych aproksymacji do równania równowagi dynamicznej otrzymamy:

$$\left[M_{@} + \frac{\Delta t}{2} \cdot C_{@} + \frac{(\Delta t)^2}{4} \cdot K_{@} \right] \cdot (y'')^{t+\Delta t} = \left[M_{@} - \frac{\Delta t}{2} \cdot C_{@} - \frac{(\Delta t)^2}{4} \cdot K_{@} \right] \cdot (y'')^t - \Delta t \cdot K_{@} \cdot (y')^t + p^{t+\Delta t} - p^t$$

$$(y')^{t+\Delta t} = (y')^t + \frac{\Delta t}{2} [(y'')^{t+\Delta t} + (y'')^t] \quad y^{t+\Delta t} = y^t + \Delta t \cdot (y')^t + \frac{(\Delta t)^2}{4} [(y'')^{t+\Delta t} + (y'')^t]$$

Te równania można względem czasu scałkować metodą "explicit":

$$\frac{(\Delta t)^2}{4} [\theta_t \cdot M + \beta_t \cdot C + K] \cdot (y'')^{t+\Delta t} = \frac{(\Delta t)^2}{4} [\theta_t \cdot M - \beta_t \cdot C - K] \cdot (y'')^t - \Delta t \cdot K \cdot (y')^t + f^{t+\Delta t} - f^t$$

$$M1 = [\theta_t \cdot M + \beta_t \cdot C + K]^{-1}$$

$$\overline{M} = M1 \cdot [\theta_t \cdot M - \beta_t \cdot C - K]$$

$$\frac{4 \theta}{(\Delta t)^2} = \theta_t$$

$$\frac{2 \beta}{\Delta t} = \beta_t$$

$$(y'')^{t+\Delta t} = \overline{M} \cdot (y'')^t - \overline{K} \cdot (y')^t + \overline{M1} (f^{t+\Delta t} - f^t)$$

$$\overline{K} = M1 \cdot K \cdot \frac{4}{\Delta t}$$

$$\overline{M1} = \frac{4}{(\Delta t)^2} \cdot M1$$

Implementacja:

$$\Delta t := 0.001 \text{ s} \quad a_M := (4 + 2 \alpha \cdot \Delta t) \cdot \frac{\theta}{(\Delta t)^2} = 2.930869 \cdot 10$$

$$a_K := 1 + \frac{2 \beta}{\Delta t} = 6.273064 \quad a_C := (4 - 2 \alpha \cdot \Delta t) \cdot \frac{\theta}{(\Delta t)^2} = 2.928506 \cdot 10$$

$$M1 := (a_M \cdot M + a_K \cdot K)^{-1} \quad M := M1 \cdot (a_C \cdot M - a_K \cdot K)$$

$$K := \frac{4 \text{ s}}{\Delta t} \cdot M1 \cdot K \quad M1 := \frac{4 \text{ s}^2}{(\Delta t)^2} \cdot M1$$

Explicit_Newmark(A,v,a,N,Δ):=

for i ∈ 1..N

k ← cols(A)

t ← (k-1)•Δ

a1 ← M1•(f(t+Δ)-f(t))+M•a-K•v

y ← A^(k)+ $\frac{\Delta}{s}$ •v+ $\frac{\Delta^2}{4\cdot s^2}$ •(a1+a)

v ← v+ $\frac{\Delta}{2\cdot s}$ •(a1+a)

a ← a1

A ← augment(A,y)

A

$$(y'')^{t+\Delta t}=\overline{M}\cdot (y'')^t-\overline{K}\cdot (y')^t+\overline{M1}\left(f^{t+\Delta t}-f^t\right)$$

$$(y')^{t+\Delta t}=(y')^t+\frac{\Delta t}{2}\left[(y'')^{t+\Delta t}+(y'')^t\right]$$

$$y^{t+\Delta t}=y^t+\Delta t\cdot (y')^t+\frac{(\Delta t)^2}{4}\left[(y'')^{t+\Delta t}+(y'')^t\right]$$

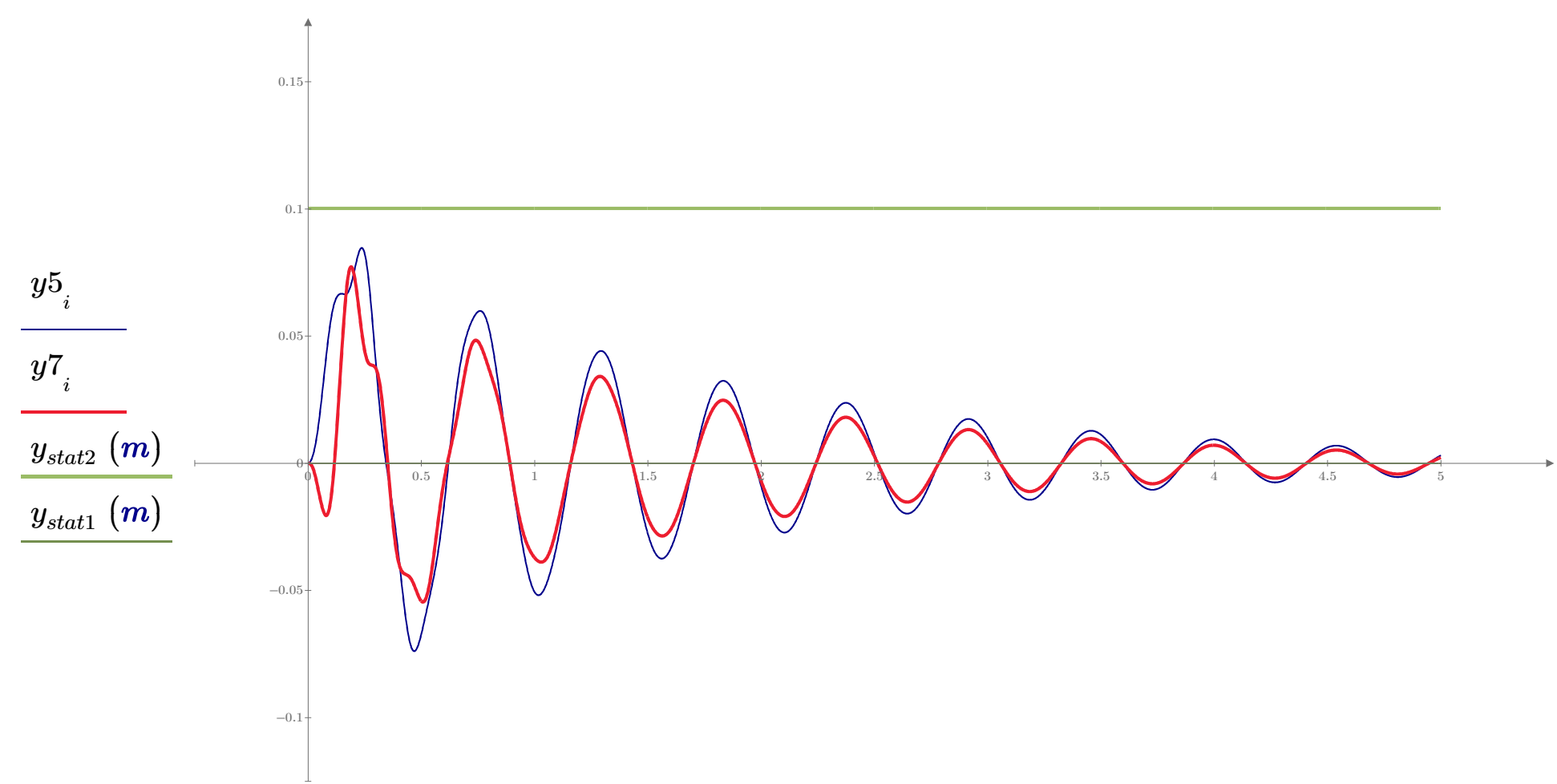
$$y_{stat2}:=u_{max}=0.100195\text{ }\textcolor{blue}{m}$$

$$y_{stat1}:=0$$

Nst:=5000 <---- liczba kroków czasowych

$Y_{Lr,1}:=0$ $v_{Lr}:=0$ $a_{Lr}:=0$ <---- inicjacja macierzy rozwiązania i warunków brzegowych $Y:=Explicit_Newmark(Y,v,a,Nst,\Delta t)$

$i:=1..Nst$ $t_i:=(i-1)\cdot \Delta t$ $y5_i:=Y_{n_1,i}$ $y7_i:=Y_{n_2,i}$ $\Delta t=0.001\text{ }\textcolor{blue}{s}$



$$\max(y5)=0.084695$$

$$y_{inf}:=y7_{Nst}=0.002288$$

$$\frac{y_{inf}}{y_{stat2}}=0.022835\frac{1}{\textcolor{blue}{m}}$$

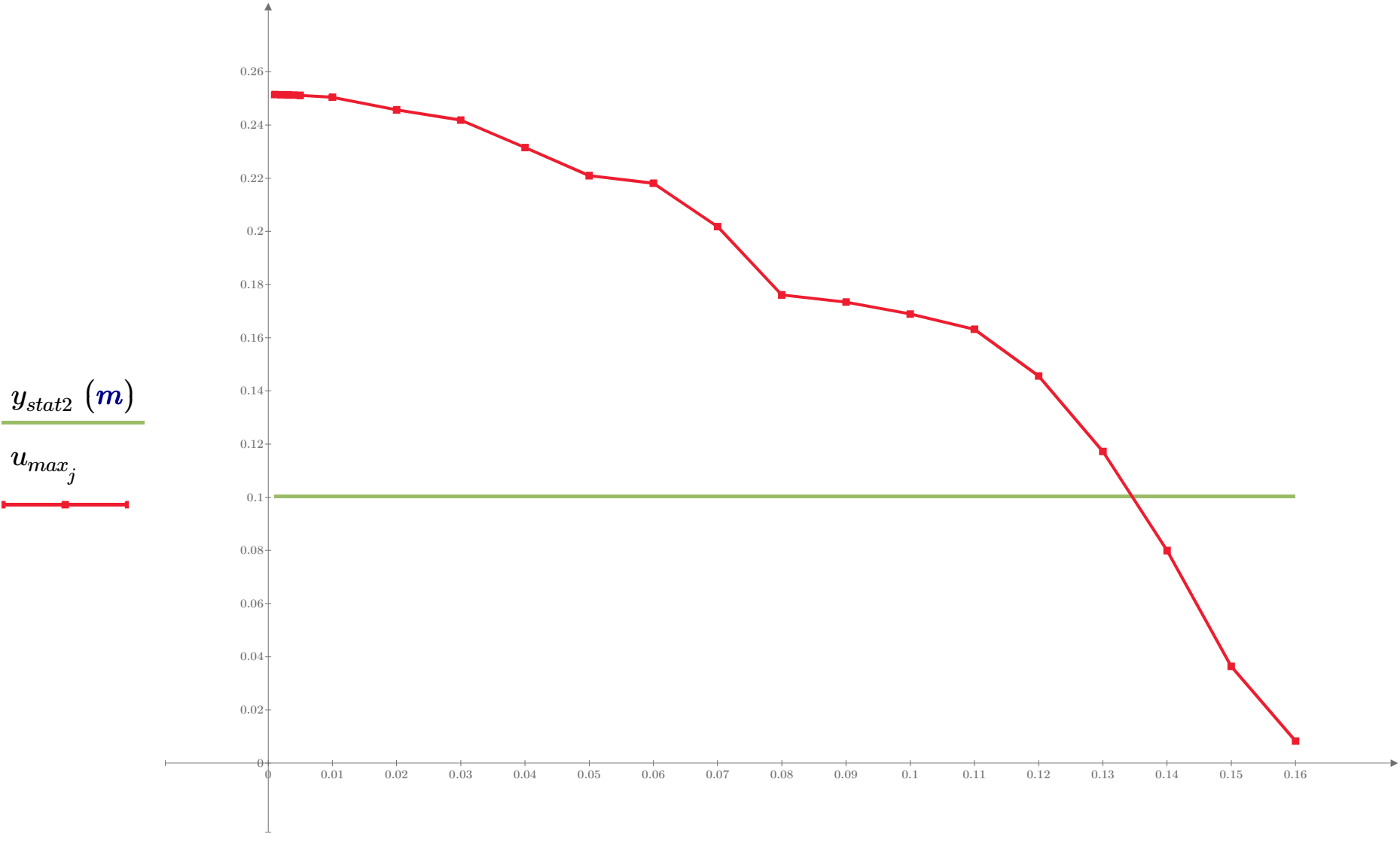
$$\eta_{dyn}:=\frac{\max(y7)}{y_{stat2}}=0.770922\frac{1}{\textcolor{blue}{m}}$$

$$\eta_{dyn2}:=1.715522$$

$\Delta t = 0.001 \text{ s}$

$\max(y5) = 0.084695$
 $-\min(y5) = 0.073865$

$$j := 1 \dots \text{rows}(\Delta)$$



$\Delta :=$	0.16	$u_{max} :=$	0.00832
	0.15		0.036373
	0.14		0.079958
	0.13		0.117232
	0.12		0.145614
	0.11		0.163175
	0.1		0.16892
	0.09		0.173406
	0.08		0.17611
	0.07		0.201789
	0.06		0.218103
	0.05		0.220966
	0.04		0.231516
	0.03		0.241859
	0.02		0.245717
	0.01		0.250461
0.005			0.25116
0.004			0.25129
0.003			0.251342
0.002			0.251415
0.001			0.251441