

Obliczanie ugięcia płyty podpartej przegubowo na 3 krawędziach a na 1 sztywno zamocowanej - schemat b

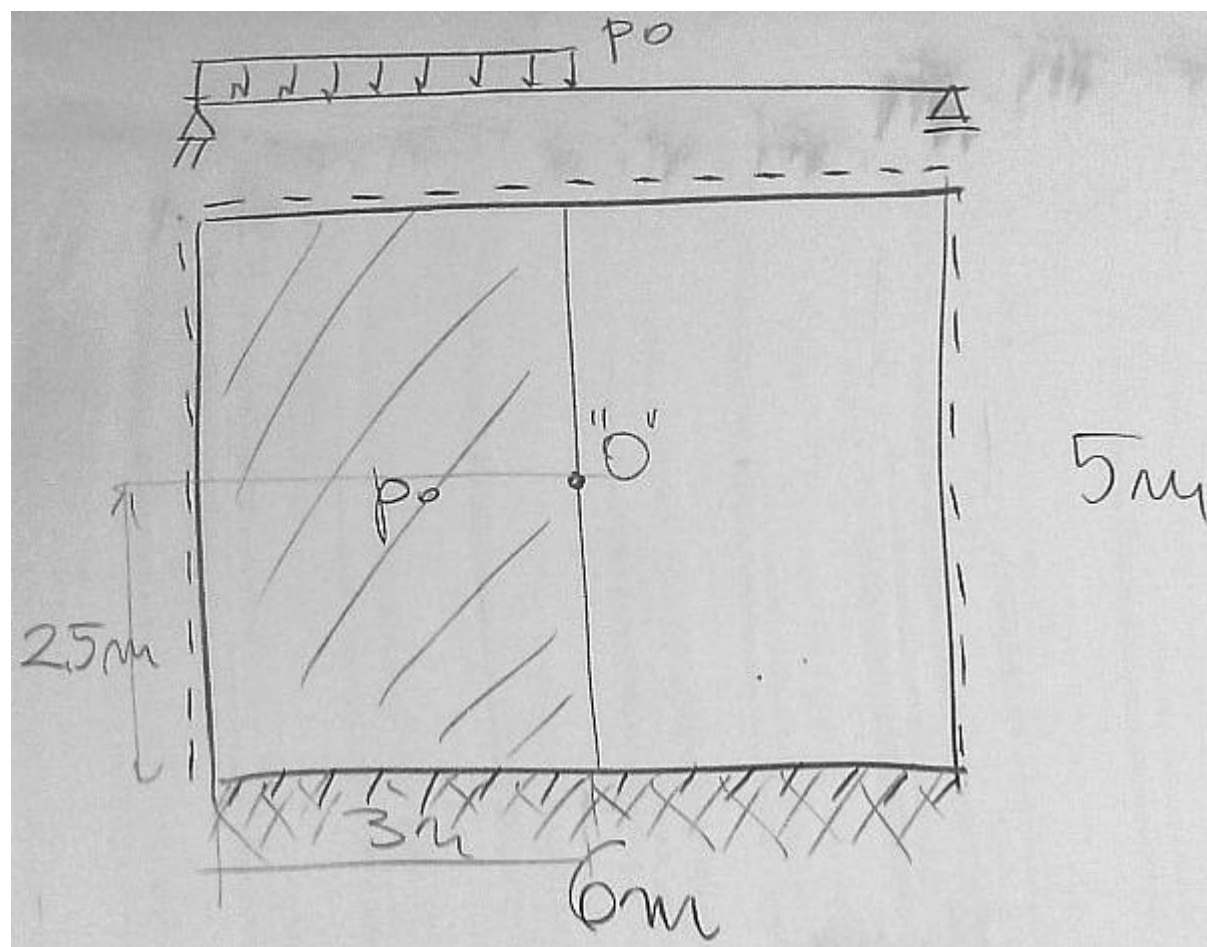
ORIGIN := 1

$E := 70 \text{ GPa}$ $\nu := 0.25$ $h := 4 \text{ cm}$

$p_0 := -5 \text{ kPa}$ $L_x := 6 \text{ m}$ $L_y := 5 \text{ m}$

- sztywność płytowa

$$D_0 := \frac{E \cdot h^3}{12(1 - \nu^2)} = 398.222 \cdot \text{kN} \cdot \text{m}$$



Funkcja obciążenia płyty: $q(x) := 1$

Obciążenie ciągłe p_0 , równomiernie rozłożone na obszarze płyty:

$L_{x1} < x < L_{x2}$, $0 < y < L_y$ i ciężar własny p_1

$L_{x1} := 0 \text{ m}$ $L_{x2} := 3 \text{ m}$

Q - wypadkowa obciążenia ciągłego

$$Q_0 := p_0 \cdot L_y \cdot \left(\int_{L_{x1}}^{L_{x2}} q(x) \, dx \right) \qquad Q_0 = -75 \cdot \text{kN}$$

Metoda Levy'ego

Rozwinięcie obciążenia w pojedynczy szereg Fouriera

$N := 11$ $N\theta := 1$

$i := 1 \dots N$

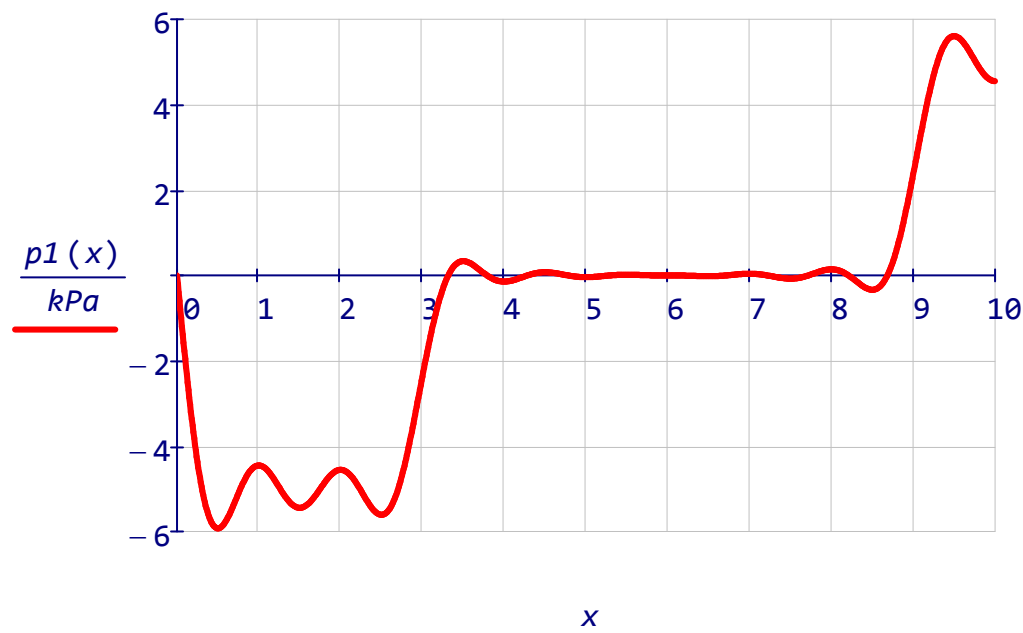
$$\alpha_i := \frac{i \cdot \pi}{L_x} \qquad p_i := \frac{2}{L_x} \cdot \left(\int_{L_{x1}}^{L_{x2}} p\theta \cdot \sin(\alpha_i \cdot x) \, dx \right)$$

$$E_i := \frac{p_i}{D\theta \cdot (\alpha_i)^4} \qquad \lambda_i := \alpha_i \cdot L_y$$

$p_i =$		1	$\cdot kPa$	$E_i =$		1	$\cdot mm$	$\lambda_i =$		1
	1	-3.183			1	-106.348201			1	2.618
	2	-3.183			2	-6.646763			2	5.236
	3	-1.061			3	-0.437647			3	7.854
	4	0.000			4	0.000000			4	10.472
	5	-0.637			5	-0.034031			5	13.090
	6	-1.061			6	-0.027353			6	15.708
	7	-0.455			7	-0.006328			7	18.326
	8	0.000			8	0.000000			8	20.944
	9	-0.354			9	-0.001801			9	23.562
	10	-0.637			10	-0.002127			10	26.180
11	-0.289	11	-0.000660	11	28.798					

Obciążenie przybliżone szeregiem Fouriera

$$p1(x) := \sum_i (p_i \cdot \sin(\alpha_i \cdot x))$$



Funkcja ugięcia płyty przybliżona szeregiem Fouriera

$$A_i := -E_i \cdot \frac{1 + \frac{\lambda_i \cdot \tanh(\lambda_i)}{2} - \cosh(\lambda_i)}{\sinh(\lambda_i) \left[1 + (\lambda_i) \cdot \tanh(\lambda_i) - \frac{\lambda_i}{\tanh(\lambda_i)} \right]}$$

$$B_i := -E_i \quad D_i := -A_i \quad C_i := A_i \cdot \tanh(\lambda_i) + \frac{E_i}{2 \cdot \cosh(\lambda_i)}$$

$A_i =$

-75.914883
-6.39499
-0.435975
0
-0.03403
-0.027353
-0.006328
0
-0.001801
-0.002127
-0.00066

· mm

$B_i =$

106.348201
6.646763
0.437647
0
0.034031
0.027353
0.006328
0
0.001801
0.002127
0.00066

· mm

$C_i =$

-82.828123
-6.429998
-0.436145
0
-0.03403
-0.027353
-0.006328
0
-0.001801
-0.002127
-0.00066

· mm

$D_i =$

75.914883
6.39499
0.435975
0
0.03403
0.027353
0.006328
0
0.001801
0.002127
0.00066

· mm

$$f(i,y) := A_i \cdot \sinh(\alpha_i \cdot y) + B_i \cdot \cosh(\alpha_i \cdot y) + C_i \cdot \alpha_i \cdot y \cdot \sinh(\alpha_i \cdot y) + D_i \cdot \alpha_i \cdot y \cdot \cosh(\alpha_i \cdot y)$$

$$f\theta(i,y) := f(i,y) + E_i$$

Dwa sposoby definicji funkcji ugięcia:

$$w\theta(x,y) := \sum_{i=1}^{N\theta} (f\theta(i,y) \cdot \sin(\alpha_i \cdot x))$$

$$w\theta\left(\frac{Lx}{2}, \frac{Ly}{2}\right) = -14.086 \cdot mm$$

$$w(x,y) := \sum_{i=1}^N (f\theta(i,y) \cdot \sin(\alpha_i \cdot x))$$

$$w\left(\frac{Lx}{2}, \frac{Ly}{2}\right) = -13.745 \cdot mm$$

$$D\theta = 398.222 \, kN \cdot m$$

$p_i =$	
-3.183	$\cdot kPa$
-3.183	
-1.061	
0.000	
-0.637	
-1.061	
...	

$E_i =$	
-106.348201	$\cdot mm$
-6.646763	
-0.437647	
0.000000	
-0.034031	
-0.027353	
...	

$A_i =$	
-75.914883	$\cdot mm$
-6.39499	
-0.435975	
0	
-0.03403	
-0.027353	
...	

$B_i =$	
106.348201	$\cdot mm$
6.646763	
0.437647	
0	
0.034031	
0.027353	
...	

$C_i =$	
-82.828123	$\cdot mm$
-6.429998	
-0.436145	
0	
-0.03403	
-0.027353	
...	

$D_i =$	
75.914883	$\cdot mm$
6.39499	
0.435975	
0	
0.03403	
0.027353	
...	

