

Viskoelasticita_konstrukce

January 6, 2025

#

Tato studijní pomůcka vznikla za podpory Inovačního projektu FSv ČVUT č. 15 “Inovativní pomůcky pro předměty Přetváření a porušování materiálů”.

(c) 2024 Lenka Dohnalová (lenka.dohnalova@fsv.cvut.cz), Petr Havlásek (petr.havlasек@cvut.cz), Milan Jirásek (milan.jirasek@cvut.cz)

1 Viskoelastický nosník

1.1 Zadání

Prutová konstrukce na obrázku je vyrobena z betonu, který budeme v tomto příkladu považovat za lineárně viskoelastický materiál se stárnutím. Nosníky mají po délce konstantní průřez charakterizovaný momentem setrvačnosti I .

V čase (tj. stáří betonu) 30 dní byla konstrukce zatížena svislou silou F . Za 20 dní, tj. celkem 50 dní od vybetonování, došlo ke svislému posunu levé podpory o \bar{w} směrem dolů (viz obrázek). Ve stáří 100 dní došlo současně k odtížení i rektifikaci levé podpory o \bar{w} směrem nahoru (síla F a svislý posun w_1 mají tedy od této chvíle nulovou velikost).

Vyjádřete svislý posun styčnicku 2 a momentovou reakci v levém vetknutí (styčnick 1) v časech 40 dní, 60 dní a 200 dní po vybetonování. Výpočet proveďte obecně (bez dosazování konkrétních hodnot). Výsledek vyjádřete pomocí symbolů L , I , F , \bar{w} a pomocí funkce poddajnosti $J(t, t')$, případně relaxační funkce $R(t, t')$.

Jak by se změnil zápis obou veličin pro čas 200 dní po vybetonování, kdybychom beton považovali za materiál bez stárnutí?

Import potřebných knihoven

```
[1]: %matplotlib inline

import math
import numpy as np

from IPython.display import Markdown as md

import matplotlib.pyplot as plt
```

```

#!pip install sympy
from sympy import *
import sympy as smp

import matplotlib.patches as patches

```

```

[2]: # Tato buňka slouží pouze pro vykreslení zadaného nosníku a nijak nesouvisí s
      ↪ řešením příkladu
# Picture
fig, ax = plt.subplots(figsize=(10, 4))

# Beam - nodes
x1, y1 = 0, 0
x2, y2 = 4, 0
x3, y3 = 9, 0

# Beam - lines
ax.plot([x1, x2 - 0.15], [y1, y2], 'k-', linewidth=4) # První část nosníku
ax.plot([x2 + 0.15, x3], [y2, y3], 'k-', linewidth=4) # Druhá část nosníku

# Support 1
# nodes
x11, y11 = 0, 0.5
x12, y12 = 0, -0.5
x13, y13 = -0.3, 0.2
x14, y14 = 0, 0.2
x15, y15 = -0.3, -0.1
x16, y16 = 0, -0.1
x17, y17 = -0.3, -0.4
x18, y18 = 0, -0.4
x19, y19 = -0.3, -0.7
# lines
ax.plot([x11, x12], [y11, y12], 'k-', linewidth=3)
ax.plot([x13, x11], [y13, y11], 'k-', linewidth=3)
ax.plot([x15, x14], [y15, y14], 'k-', linewidth=3)
ax.plot([x17, x16], [y17, y16], 'k-', linewidth=3)
ax.plot([x19, x18], [y19, y18], 'k-', linewidth=3)
# label
ax.text(x1 + 0.25, y1 + 0.5, "1", ha='center', va='top', fontsize=20)

# Support 3
# nodes
x31, y31 = 9, 0.5
x32, y32 = 9, -0.5
x33, y33 = 9.3, 0.2
x34, y34 = 9, 0.2
x35, y35 = 9.3, -0.1

```

```

x36, y36 = 9, -0.1
x37, y37 = 9.3, -0.4
x38, y38 = 9, -0.4
x39, y39 = 9.3, -0.7
# lines
ax.plot([x31, x32], [y31, y32], 'k-', linewidth=3)
ax.plot([x33, x31], [y33, y31], 'k-', linewidth=3)
ax.plot([x35, x34], [y35, y34], 'k-', linewidth=3)
ax.plot([x37, x36], [y37, y36], 'k-', linewidth=3)
ax.plot([x39, x38], [y39, y38], 'k-', linewidth=3)
# label
ax.text(x3 - 0.25, y3 + 0.5, "3", ha='center', va='top', fontsize=20)

# Support 2
circle = patches.Circle((4, 0), 0.1, edgecolor='black', fill=False,
    ↪linewidth=3) # empty circle
ax.add_patch(circle)
# label
ax.text(x2 + 0.3, y2 + 0.5, "2", ha='center', va='top', fontsize=20)

# force F
ax.arrow(4, 1.2, 0, -0.9, head_width=0.2, head_length=0.2, fc='black',
    ↪ec='black', linewidth=2)
ax.text(4.3, 0.8, "$F$", ha='center', va='bottom', fontsize=24)

# support displacement
ax.arrow(0, -0.7, 0, -0.5, head_width=0.2, head_length=0.2, fc='grey',
    ↪ec='grey', linewidth=2)
ax.plot([-0.15, 0.15], [-0.7, -0.7], 'k-', linewidth=2, color='grey')
ax.text(0.4, -1.3, r"$\overline{w}$", ha='center', va='bottom', fontsize=24,
    ↪color='grey')

# Dimension lines
# part 12
ax.plot([x1, x2], [-1.8, -1.8], 'k-', marker='|', markersize=20)
ax.text(x2/2, -1.7, r"$0.8 L$", ha='center', va='bottom', fontsize=24)

# part 23
ax.plot([x2, x3], [-1.8, -1.8], 'k-', marker='|', markersize=20)
ax.text((x2 + x3)/2, -1.7, "$L$", ha='center', va='bottom', fontsize=24)

# Set limits and hide axes
ax.set_xlim(-0.5, 11)
ax.set_ylim(-2.5, 2)
ax.axis('off')

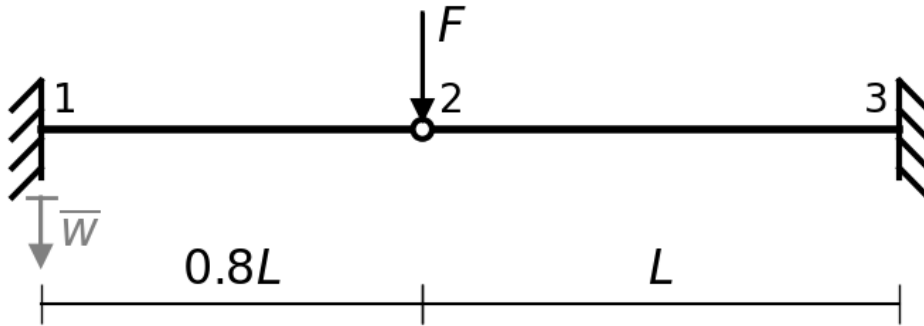
# Show plot

```

```
plt.show()
```

<ipython-input-2-a0d14bfacc9e>:66: UserWarning: color is redundantly defined by the 'color' keyword argument and the fmt string "k-" (-> color='k'). The keyword argument will take precedence.

```
ax.plot([-0.15, 0.15], [-0.7, -0.7], 'k-', linewidth=2, color='grey')
```



1.2 Řešení

1.2.1 Analytické řešení

Definice proměnných

```
[3]: t = smp.symbols('t', real = True, positive = True)
tt = smp.symbols('tt', real = True, positive = True)

I = smp.symbols('I', real = True, positive = True)
E = smp.symbols('E', real = True, positive = True)

L = smp.symbols('L', real = True, positive = True)

L12 = smp.Rational(8, 10) * L # 0.8 jako zlomek
L23 = smp.Rational(1, 1) * L # 1 jako zlomek

F = smp.symbols('F', real = True, positive = True)
w = smp.symbols(r'\overline{w}', real = True, positive = True)
w2 = smp.symbols('w_2', real = True, positive = True)
w22 = smp.symbols('w_22', real = True, positive = True)

J = smp.symbols('J(t,tt)', real = True, positive = True)
R = smp.symbols('R(t,tt)', real = True, positive = True)
```

```
J_40_30 = smp.symbols(r'J(40,30)', real = True, positive = True)
```

Řešení podle pružnosti

Pro řešení použijeme například deformační metodu. Pro daný nosník bude jedinou deformační neznámou svislý posun styčnicku 2.

Hodnoty koncových sil a momentů určíme z tabulek deformační metody.

Řešit budeme pro lepší přehlednost samostatně pro účinky od zatížení silou F a od poklesu podpory \bar{w} .

Během řešení si všimněte, které veličiny a od kterých účinků jsou či nejsou závislé na tuhosti E .

Výpočet pro zatížení silou F

Podmínka rovnováhy sil ve styčnicku 2 pro účinky od silového zatížení

$$Z_{21}^F + Z_{23}^F - F = 0$$

```
[4]: # z tabulek DM
Z_21_F = 3 * E * I / L12**2 * w2 / L12
Z_23_F = 3 * E * I / L23**2 * w2 / L23

# podm. rovnováhy
podm2_F = Z_21_F + Z_23_F - F

# výpočet průhybu styčnicku 2 z podm. rovnováhy
w2_F = smp.solve(podm2_F, w2)
w2_F = [smp.simplify(sol) for sol in w2_F]

print(f"Průhyb styčnicku od zatížení silou F:")
display(smp.Eq(smp.symbols(r'w_{2}^F'), w2_F[0]))
```

Průhyb styčnicku od zatížení silou F :

$$w_2^F = \frac{64FL^3}{567EI}$$

Momentovou reakci dopočteme ze známé koncové síly Z_{21} , případně lze použít opět tabulku DM.

```
[5]: Z_21_F = Z_21_F.subs(w2, w2_F[0])
Z_23_F = Z_23_F.subs(w2, w2_F[0])

R_M1_F = Z_21_F * L12
R_M2_F = Z_23_F * L23

# Výstupy
print(f"Z_21_F: {Z_21_F}")
print(f"Z_23_F: {Z_23_F}")
print(f"R_M1_F: {R_M1_F}")
print(f"R_M2_F: {R_M2_F}")
```

```
print(f"Momentová reakce v levé podpoře od zatížení silou F:")

display(smp.Eq(smp.symbols(r'R_{M1}^F'), R_M1_F))
```

$$Z_{21_F} = 125 \cdot F / 189$$

$$Z_{23_F} = 64 \cdot F / 189$$

$$R_{M1_F} = 100 \cdot F \cdot L / 189$$

$$R_{M2_F} = 64 \cdot F \cdot L / 189$$

Momentová reakce v levé podpoře od zatížení silou F:

$$R_{M1}^F = \frac{100FL}{189}$$

Výpočet pro předepsaný pokles \bar{w}

Podmínka rovnováhy sil ve styčnicku 2

$$Z_{21}^w + Z_{23}^w = 0$$

```
[6]: # z tabulek DM
Z_21_w = 3 * E * I / L12**2 * (w2 - w) / L12
Z_23_w = 3 * E * I / L23**2 * w2 / L23

# podm. rovnováhy
podm2_w = Z_21_w + Z_23_w

# výpočet průhybu styčnicku 2 z podm. rovnováhy
w2_w = smp.solve(podm2_w, w2)
w2_w = [smp.simplify(sol) for sol in w2_w]

print(f"Průhyb styčnicku od poklesu podpory:")
display(smp.Eq(smp.symbols(r'w_{2}^w'), w2_w[0]))
```

Průhyb styčnicku od poklesu podpory:

$$w_2^w = \frac{125\bar{w}}{189}$$

```
[7]: Z_21_w = Z_21_w.subs(w2, w2_w[0])
Z_23_w = Z_23_w.subs(w2, w2_w[0])

R_M1_w = Z_21_w * L12
R_M2_w = Z_23_w * L23

# Výstupy
print(f"Z_21_w: {Z_21_w}")
print(f"Z_23_w: {Z_23_w}")
print(f"R_M1_w: {R_M1_w}")
print(f"R_M2_w: {R_M2_w}")

print(f"Momentová reakce v levé podpoře od předepsaného poklesu levé podpory:")
```

```
display(smp.Eq(smp.symbols(r'R_{M1}^w'), R_M1_w))
```

```
Z_21_w: -125*E*I*\overline{w}/(63*L**3)
```

```
Z_23_w: 125*E*I*\overline{w}/(63*L**3)
```

```
R_M1_w: -100*E*I*\overline{w}/(63*L**2)
```

```
R_M2_w: 125*E*I*\overline{w}/(63*L**2)
```

Momentová reakce v levé podpoře od předepsaného poklesu levé podpory:

$$R_{M1}^w = -\frac{100EI\bar{w}}{63L^2}$$

Superpozicí obou příspěvků získáme celkové řešení podle pružnosti.

```
[8]: w2_celk = w2_w[0] + w2_F[0]
print(f"Svislý posun styčnicku - pružné řešení:")
display(smp.Eq(smp.symbols(r'w_{2}'), w2_celk))

R_M1 = R_M1_F + R_M1_w
print(f"Momentová reakce v levé podpoře - pružné řešení:")
display(smp.Eq(smp.symbols(r'R_{M1}'), R_M1))
```

Svislý posun styčnicku - pružné řešení:

$$w_2 = \frac{125\bar{w}}{189} + \frac{64FL^3}{567EI}$$

Momentová reakce v levé podpoře - pružné řešení:

$$R_{M1} = -\frac{100EI\bar{w}}{63L^2} + \frac{100FL}{189}$$

Viskoelastické řešení

Při řešení podle viskoelasticity je potřeba na složky, jejichž hodnota je úměrná poddajnosti $1/E$, resp. modulu pružnosti E , aplikovat operátor poddajnosti resp. relaxační operátor. V praxi to znamená, že ve vztazích nahradíme poddajnost $1/E$ funkcí poddajnosti $J(t, t')$ a modul pružnosti E relaxační funkcí $R(t, t')$.

Jelikož se jedná o materiál se stárnutím, funkce poddajnosti i relaxační funkce budou záviset nejen na čase t pro který je vyhodnocení prováděno, ale i na stáří betonu v okamžiku vnesení zatížení t' . Odtížení a rektifikaci je při viskoelastickém výpočtu nutné uvažovat jako nové zatěžovací stavy. Od času $t = 100$ dní začne na styčnick 2 působit síla o velikosti $-F$ (tedy síla stejné velikosti působící opačným směrem) a dojde k posunu styčnicku o \bar{w} směrem nahoru.

- pro čas $t = 40$ dní: (pouze síla F)

$$w_2(40) = \frac{64FL^3}{567I} \cdot J(40, 30) \quad (1)$$

$$R_{M1}(40) = \frac{100FL}{189} \quad (2)$$

- pro čas $t = 60$ dní: (síla F i pokles \bar{w})

$$w_2(60) = \frac{64 FL^3}{567 I} \cdot J(60, 30) + \frac{125 \bar{w}}{189} \quad (3)$$

$$R_{M1}(60) = \frac{100 FL}{189} - \frac{100 I \bar{w}}{63 L} \cdot R(60, 50) \quad (4)$$

- pro čas $t = 200$ dní: (síla F , pokles \bar{w} , odtížení a rektifikace poklesu \bar{w})

$$w_2(200) = \frac{64 FL^3}{567 I} \cdot [J(200, 30) - J(200, 100)] \quad (5)$$

$$R_{M1}(100) = -\frac{100 I \bar{w}}{63 L} \cdot [R(200, 50) - R(200, 100)] \quad (6)$$

Materiál bez stárnutí

V případě materiálu, jehož vlastnosti se během stárnutí nemění, jsou funkce poddajnosti i relaxační funkce závislé pouze na délce trvání zatížení.

- pro čas $t = 200$ dní bez stárnutí:

$$w_2(200) = \frac{64 FL^3}{567 I} \cdot [J(170) - J(100)] \quad (7)$$

$$R_{M1}(100) = -\frac{100 I \bar{w}}{63 L} \cdot [R(150) - R(100)] \quad (8)$$