



Escola Politécnica da Universidade de São Paulo
Departamento de Engenharia Mecânica

PME-3210 - Mecânica dos Sólidos I

Aula #24

Prof. Dr. Clóvis de Arruda Martins

30/06/23



9.4 Deflexões por integração da equação da força cortante e da equação de carregamento

Da aula passada:

$$EI \frac{d^2 v}{dx^2} = M \qquad EI \frac{d^3 v}{dx^3} = V \qquad EI \frac{d^4 v}{dx^4} = -q$$

ou, usando a notação de Lagrange,

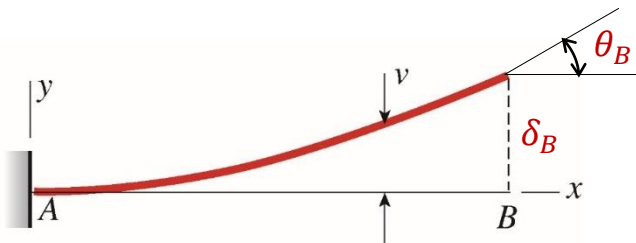
$$EI v'' = M \qquad EI v''' = V \qquad EI v'''' = -q$$

Na aula passada, calculamos a linha elástica a partir da equação de segunda ordem (momento fletor) mas podemos partir, também, da equação de terceira ordem (força cortante) ou da equação de quarta ordem (carregamento)



Escola Politécnica da Universidade de São Paulo
Departamento de Engenharia Mecânica

Exemplo



$$q = 0$$

$$EIv'''' = 0$$

$$EIv''' = C_1$$

$$EIv'' = C_1x + C_2$$

$$EIv' = \frac{C_1x^2}{2} + C_2x + C_3$$

$$EIv = \frac{C_1x^3}{6} + \frac{C_2x^2}{2} + C_3x + C_4$$

⇒ São necessárias quatro condições de contorno para calcular as constantes



Escola Politécnica da Universidade de São Paulo
Departamento de Engenharia Mecânica



As condições de contorno podem ser de dois tipos:

- Essenciais ou geométricas (deslocamentos ou rotações)

i) $v(0) = 0$

ii) $v'(0) = 0$

- Naturais (momentos ou forças aplicados)

iii) $M(L) = 0 \Rightarrow v''(L) = 0$

iv) $V(L) = -P \Rightarrow EIv'''(L) = -P$



Escola Politécnica da Universidade de São Paulo
Departamento de Engenharia Mecânica

$$EIv''' = C_1$$

$$EIv' = \frac{C_1 x^2}{2} + C_2 x + C_3$$

$$EIv'' = C_1 x + C_2$$

$$EIv = \frac{C_1 x^3}{6} + \frac{C_2 x^2}{2} + C_3 x + C_4$$

$$\text{i) } v(0) = 0 \Rightarrow C_4 = 0$$

$$\text{ii) } v'(0) = 0 \Rightarrow C_3 = 0$$

$$\text{iii) } v''(L) = 0 \Rightarrow C_1 L + C_2 = 0 \Rightarrow C_2 = -PL$$

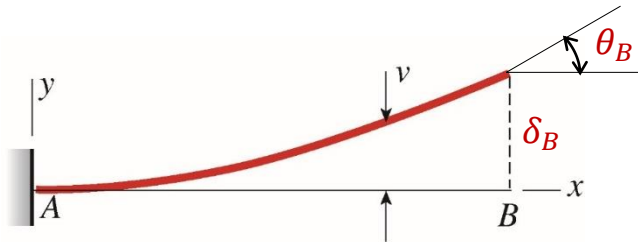
$$\text{iv) } EIv'''(L) = -P \Rightarrow -P = C_1$$

$$v' = \frac{Px}{2EI} (2L - x)$$

$$v = \frac{Px^2}{6EI} (3L - x)$$



Escola Politécnica da Universidade de São Paulo
Departamento de Engenharia Mecânica



$$v' = \frac{Px}{2EI} (2L - x)$$

$$v = \frac{Px^2}{6EI} (3L - x)$$

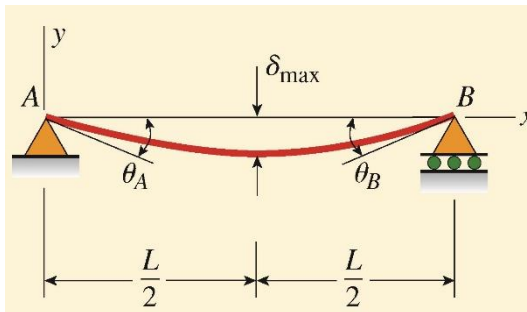
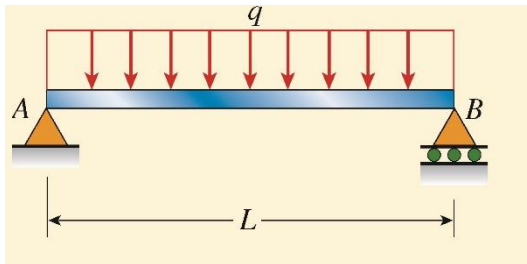
$$\theta_B = v'(L) = \frac{PL^2}{2EI}$$

$$\delta_B = v(L) = \frac{PL^3}{3EI}$$



Escola Politécnica da Universidade de São Paulo
Departamento de Engenharia Mecânica

Exemplo



$$EIv'''' = -q$$

$$EIv''' = -qx + C_1$$

$$EIv'' = -\frac{qx^2}{2} + C_1x + C_2$$

$$EIv' = -\frac{qx^3}{6} + \frac{C_1x^2}{2} + C_2x + C_3$$

$$EIv = -\frac{qx^4}{24} + \frac{C_1x^3}{6} + \frac{C_2x^2}{2} + C_3x + C_4$$

Condições de contorno:

i) $v(0) = 0$

ii) $v(L) = 0$

iii) $M(0) = 0 \Rightarrow v''(0) = 0$

iv) $M(L) = 0 \Rightarrow v''(L) = 0$



Escola Politécnica da Universidade de São Paulo
Departamento de Engenharia Mecânica

$$\begin{aligned}EIv''' &= -qx + C_1 & EIv'' &= -\frac{qx^2}{2} + C_1x + C_2 \\EIv' &= -\frac{qx^3}{6} + \frac{C_1x^2}{2} + C_2x + C_3 & EIv &= -\frac{qx^4}{24} + \frac{C_1x^3}{6} + \frac{C_2x^2}{2} + C_3x + C_4\end{aligned}$$

$$\text{i) } v(0) = 0 \Rightarrow C_4 = 0$$

$$\text{ii) } v(L) = 0 \Rightarrow 0 = -\frac{qL^4}{24} + \frac{qL}{2} \frac{L^3}{6} + C_3L \Rightarrow C_3 = -\frac{qL^3}{24}$$

$$\text{iii) } v''(0) = 0 \Rightarrow C_2 = 0$$

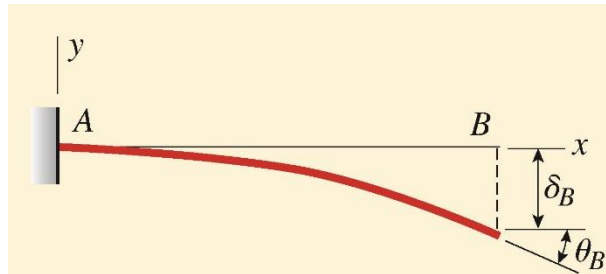
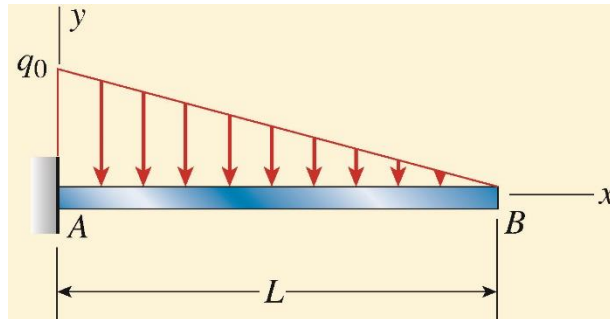
$$\text{iv) } v''(L) = 0 \Rightarrow 0 = -\frac{qL^2}{2} + C_1L \Rightarrow C_1 = \frac{qL}{2}$$

$$v(x) = \frac{1}{EI} \left(-\frac{qx^4}{24} + \frac{qL}{2} \frac{x^3}{6} - \frac{qL^3}{24} x \right) \Rightarrow v(x) = -\frac{qx}{24EI} (x^3 - 2Lx^2 + L^3)$$



Escola Politécnica da Universidade de São Paulo
Departamento de Engenharia Mecânica

Exemplo



$$q = \frac{q_0}{L}(L - x)$$

$$EIv'''' = -\frac{q_0}{L}(L - x)$$

$$EIv''' = \frac{q_0}{2L}(L - x)^2 + C_1$$

$$EIv'' = -\frac{q_0}{6L}(L - x)^3 + C_1x + C_2$$

$$EIv' = \frac{q_0}{24L}(L - x)^4 + \frac{C_1x^2}{2} + C_2x + C_3$$

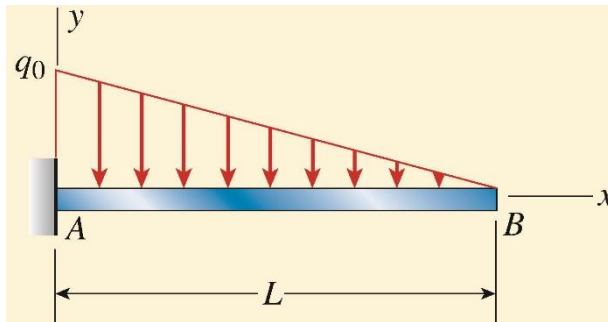
$$EIv = -\frac{q_0}{120L}(L - x)^5 + \frac{C_1x^3}{6} + \frac{C_2x^2}{2} + C_3x + C_4$$

⇒ Novamente são necessárias quatro condições de contorno para calcular as constantes



Escola Politécnica da Universidade de São Paulo
Departamento de Engenharia Mecânica

Condições de contorno:



i) $v(0) = 0$

ii) $v'(0) = 0$

iii) $M(L) = 0 \Rightarrow v''(L) = 0$

iv) $V(L) = 0 \Rightarrow v'''(L) = 0$



Escola Politécnica da Universidade de São Paulo
Departamento de Engenharia Mecânica

$$EIv'' = -\frac{q_0}{6L}(L-x)^3 + C_1x + C_2$$

$$EIv''' = \frac{q_0}{2L}(L-x)^2 + C_1$$

$$EIv' = \frac{q_0}{24L}(L-x)^4 + \frac{C_1x^2}{2} + C_2x + C_3$$

$$EIv = -\frac{q_0}{120L}(L-x)^5 + \frac{C_1x^3}{6} + \frac{C_2x^2}{2} + C_3x + C_4$$

$$\text{i) } v(0) = 0 \Rightarrow C_4 = \frac{q_0L^4}{120}$$

$$\text{ii) } v'(0) = 0 \Rightarrow C_3 = -\frac{q_0L^3}{24}$$

$$\text{iii) } v''(L) = 0 \Rightarrow C_1L + C_2 = 0 \Rightarrow C_2 = 0$$

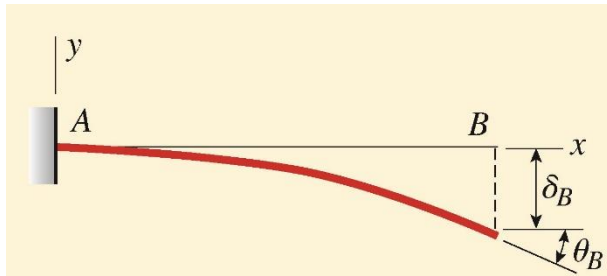
$$\text{iv) } v'''(L) = 0 \Rightarrow C_1 = 0$$

$$v'(x) = -\frac{q_0x}{24LEI}(4L^3 - 6L^2x + 4Lx^2 - x^3)$$

$$v(x) = -\frac{q_0x^2}{120LEI}(10L^3 - 10L^2x + 5Lx^2 - x^3)$$



Escola Politécnica da Universidade de São Paulo
Departamento de Engenharia Mecânica



$$v'(x) = -\frac{q_0 x}{24EI} (4L^3 - 6L^2 x + 4Lx^2 - x^3)$$

$$v(x) = -\frac{q_0 x^2}{120EI} (10L^3 - 10L^2 x + 5Lx^2 - x^3)$$

$$\theta_B = -v'(L) = \frac{q_0 L^3}{24EI}$$

$$\delta_B = -v(L) = \frac{q_0 L^4}{30EI}$$

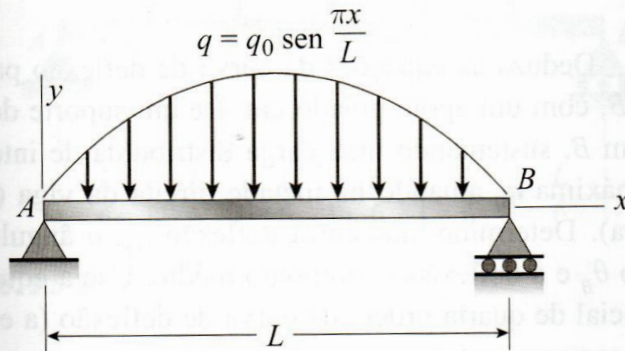


Escola Politécnica da Universidade de São Paulo

Departamento de Engenharia Mecânica

9.4-2 Uma viga simples AB está submetida a um carregamento distribuído de intensidade $q = q_0 \sin \pi x/L$, em que q_0 é a máxima intensidade do carregamento (veja a figura).

Obtenha a equação da curva de deflexão e então determine a deflexão $\delta_{\max}$ no ponto médio da viga. Use a equação diferencial de quarta ordem da curva de deflexão (a equação do carregamento).



$$EIv'''' = -q = -q_0 \sin \frac{\pi x}{L}$$

$$EIv''' = q_0 \left(\frac{L}{\pi} \right) \cos \frac{\pi x}{L} + C_1$$

$$EIv'' = q_0 \left(\frac{L}{\pi} \right)^2 \sin \frac{\pi x}{L} + C_1 x + C_2$$

$$EIv' = -q_0 \left(\frac{L}{\pi} \right)^3 \cos \frac{\pi x}{L} + C_1 \frac{x^2}{2} + C_2 x + C_3$$

$$EIv = -q_0 \left(\frac{L}{\pi} \right)^4 \sin \frac{\pi x}{L} + C_1 \frac{x^3}{6} + C_2 \frac{x^2}{2} + C_3 x + C_4$$

$$M(0) = 0 \Rightarrow EIv''(0) = 0 \Rightarrow C_2 = 0$$

$$M(L) = 0 \Rightarrow EIv''(L) = 0 \Rightarrow C_1 = 0$$

$$v(0) = 0 \Rightarrow C_4 = 0$$

$$v(L) = 0 \Rightarrow C_3 = 0$$

$$\Rightarrow v = -\frac{q_0}{EI} \left(\frac{L}{\pi} \right)^4 \sin \frac{\pi x}{L}$$

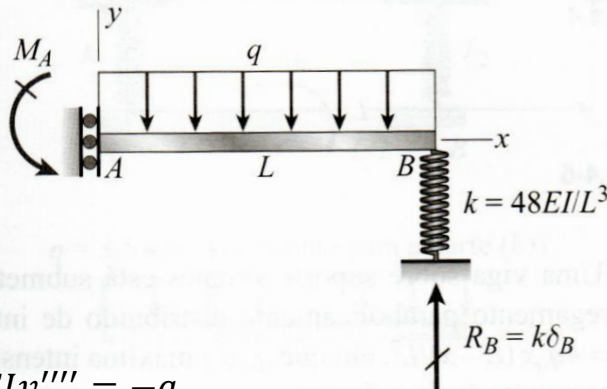
$$\delta_{\max} = -v \left(\frac{L}{2} \right) = \frac{q_0 L^4}{\pi^4 EI}$$



Escola Politécnica da Universidade de São Paulo

Departamento de Engenharia Mecânica

3.4.4 Uma viga com um carregamento uniforme tem um extremo guiado em uma extremidade e um apoio de molas na outra. A mola tem uma rigidez $k = 48EI/L^3$. Deduza a equação da curva de deflexão iniciando com a equação de terceira ordem (a equação da força de cisalhamento). Determine também o ângulo de rotação θ_B no suporte B .



$$EIv'''' = -q$$

$$EIv''' = -qx + C_1$$

$$EIv'' = -\frac{qx^2}{2} + C_1x + C_2$$

$$EIv' = -\frac{qx^3}{6} + C_1\frac{x^2}{2} + C_2x + C_3$$

$$EIv = -\frac{qx^4}{24} + C_1\frac{x^3}{6} + C_2\frac{x^2}{2} + C_3x + C_4$$

$$V(0) = 0 \Rightarrow EIv'''(0) = 0 \Rightarrow C_1 = 0$$

$$\theta(0) = 0 \Rightarrow v'(0) = 0 \Rightarrow C_3 = 0$$

$$M(L) = 0 \Rightarrow EIv''(L) = 0 \Rightarrow C_2 = \frac{qL^2}{2}$$

$$v(L) = -\frac{qL}{k} = -\frac{qL^4}{48EI} \Rightarrow C_4 = -\frac{11qL^4}{48}$$

$$\Rightarrow v(x) = -\frac{q}{48EI} (2x^4 - 12x^2L^2 + 11L^4)$$

$$\Rightarrow \theta_B = v'(L) \Rightarrow \theta_B = \frac{qL^3}{3EI} \text{ (anti-horário)}$$



Escola Politécnica da Universidade de São Paulo
Departamento de Engenharia Mecânica

Referência:

Gere, J.M., Goodno, B.J. Mecânica dos Materiais – Tradução da 7ª edição norte-americana. Cengage Learning, 2010, 860p, Capítulo 9.