

Flambagem

Cálculo da carga crítica via MDF

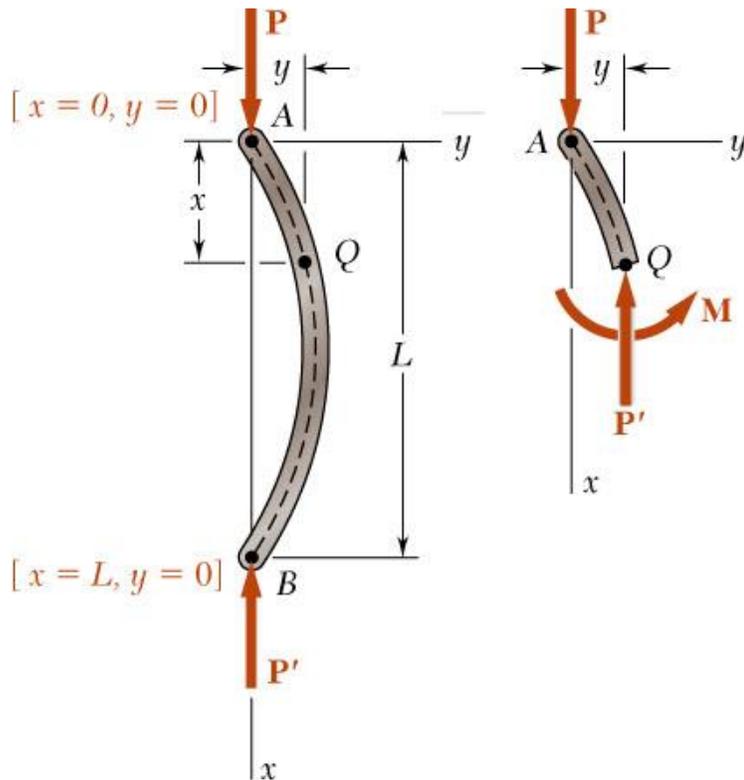
PROF. ALEXANDRE A. CURY

DEPARTAMENTO DE MECÂNICA APLICADA E COMPUTACIONAL

Flambagem - Cálculo da carga crítica via MDF

Nas aulas anteriores, vimos como avaliar a carga crítica de Euler para colunas sujeitas a carregamento axial e para diversas condições de apoio.

A formulação original para a avaliação desta carga é dada por:



$$M(x) = Py$$

Da teoria da flexão, sabemos que a deflexão (flecha) é calculada por:

$$\frac{d^2 y}{dx^2} = -\frac{M(x)}{EI} \quad \longrightarrow \quad \frac{d^2 y}{dx^2} = -\frac{Py}{EI}$$

$$\frac{d^2 y}{dx^2} + \frac{P}{EI} y = 0$$

Flambagem - Cálculo da carga crítica via MDF

Equação diferencial de equilíbrio:

$$\frac{d^2 y(x)}{dx^2} + \frac{P}{EI} y(x) = 0 \quad \text{ou} \quad EI \frac{d^2 y(x)}{dx^2} + Py(x) = 0$$

Vimos que a solução para esta EDO, adotando-se as condições de contorno mostradas anteriormente, é dada por:

$$y(x) = A \sin\left(\frac{\pi}{L} x\right)$$

1ª configuração de equilíbrio

e

$$P_{crit} = \frac{\pi^2 EI}{L^2}$$

carga crítica

Flambagem - Cálculo da carga crítica via MDF

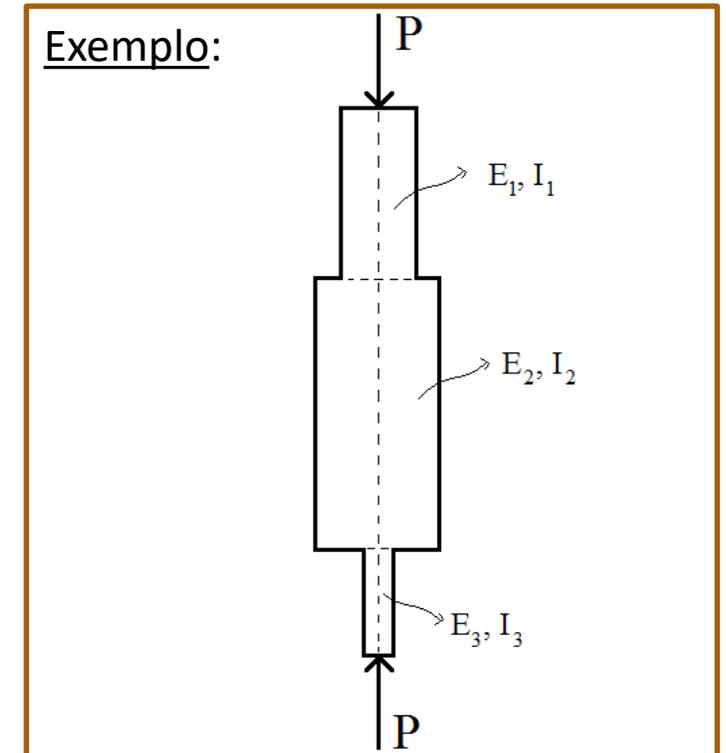
As expressões anteriores são usadas para colunas cuja **seção transversal** e **material não variam** ao longo do comprimento.

Casos em que há mudança brusca ou mesmo contínua do momento de inércia ou do módulo de elasticidade longitudinal do material **não** são contemplados pela expressão da carga crítica de Euler.

Desta forma, em última análise, precisaríamos resolver uma EDO demasiadamente complicada, a saber:

$$\frac{d}{dx} \left(E(x)I(x) \frac{dy(x)}{dx} \right) + Py(x) = 0$$

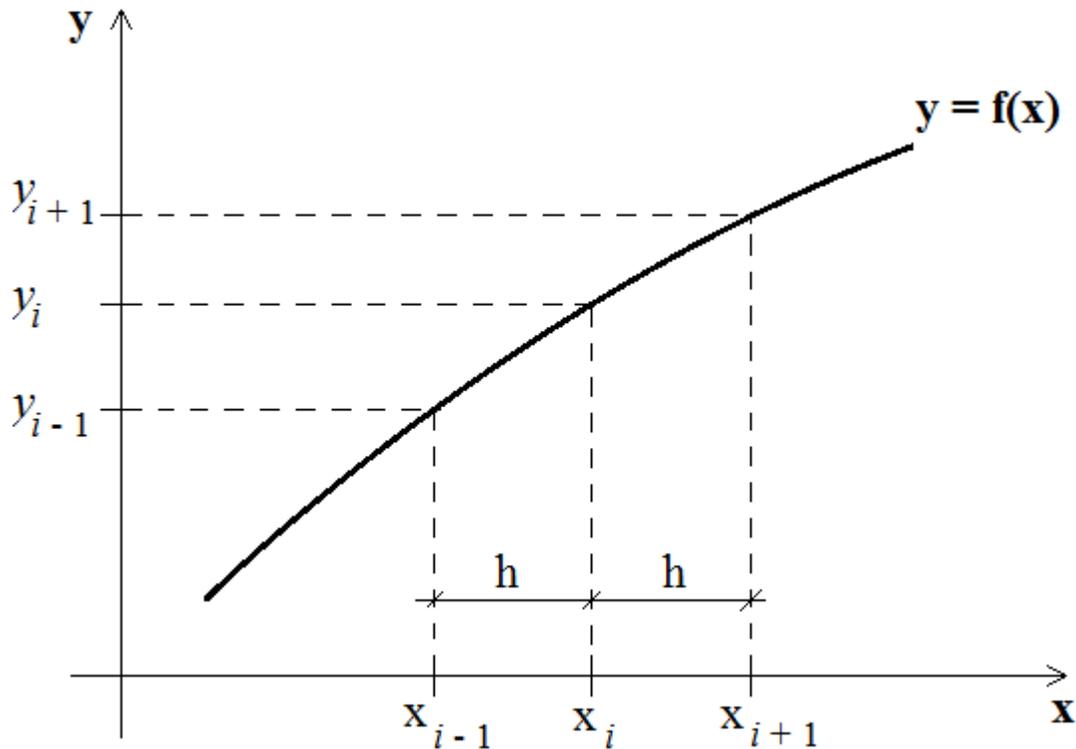
Alternativamente, podemos resolver a equação acima utilizando-se um procedimento numérico a fim de se encontrar uma **solução aproximada** para tal EDO.



Flambagem - Cálculo da carga crítica via MDF

O Método das Diferenças Finitas (MDF)

O MDF é um método muito utilizado para a resolução de equações diferenciais. O MDF se baseia na aproximação de derivadas por meio de diferenças finitas, obtidas a partir das séries Taylor.



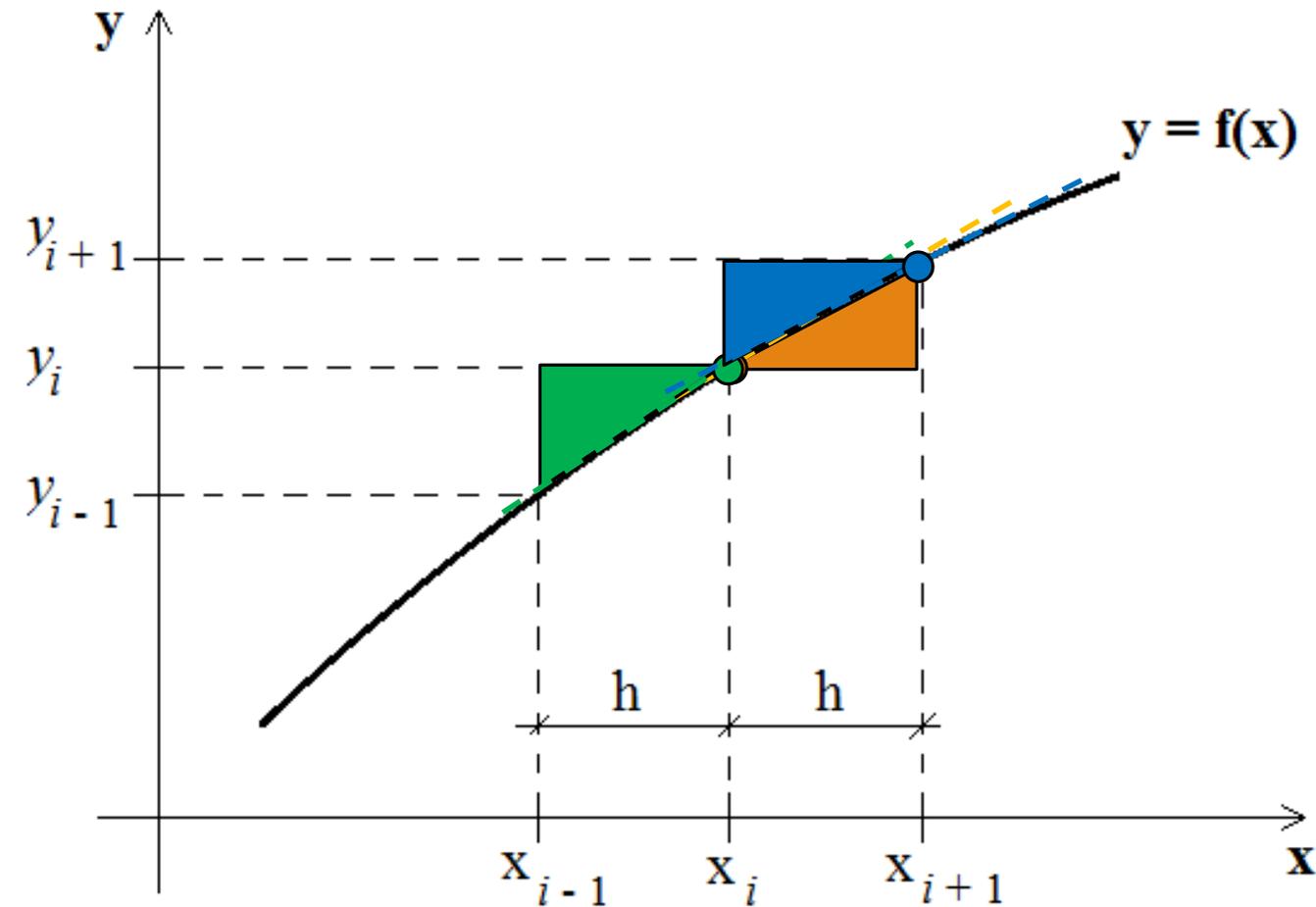
Seja uma função $y = f(x)$ qualquer mostrada na figura ao lado.

É possível avaliar suas derivadas $y'(x)$ e $y''(x)$ num ponto x_i qualquer, usando os valores da função original $y(x)$?

Usando o MDF, sim!

Flambagem - Cálculo da carga crítica via MDF

O Método das Diferenças Finitas (MDF)



A derivada 1ª de $y(x)$ no ponto x_i pode ser calculada como:

$$y'_i = \frac{y_{i+1} - y_i}{x_{i+1} - x_i} \quad \text{ou} \quad y'_i = \frac{y_i - y_{i-1}}{x_i - x_{i-1}} \quad (\text{I})$$

De maneira semelhante, pode-se dizer que:

$$y'_{i+1} = \frac{y_{i+1} - y_i}{x_{i+1} - x_i} \quad (\text{II})$$

Extrapolando o raciocínio, pode-se escrever a derivada 2ª de $y(x)$ em função das derivadas primeiras:

$$y''_i = \frac{y'_{i+1} - y'_i}{x_{i+1} - x_i} \quad (\text{III})$$

Flambagem - Cálculo da carga crítica via MDF

O Método das Diferenças Finitas (MDF)

Do slide anterior, temos:

$$y'_i = \frac{y_i - y_{i-1}}{x_i - x_{i-1}} \quad (I)$$

$$y'_{i+1} = \frac{y_{i+1} - y_i}{x_{i+1} - x_i} \quad (II)$$

$$y''_i = \frac{y'_{i+1} - y'_i}{x_{i+1} - x_i} \quad (III)$$

Substituindo as equações I e II, em III, e considerando-se que $h = x_{i+1} - x_i$ e $h = x_i - x_{i-1}$, vem:

$$y''_i = \frac{\left(\frac{y_{i+1} - y_i}{h}\right) - \left(\frac{y_i - y_{i-1}}{h}\right)}{h} \quad \longrightarrow \quad y''_i = \frac{y_{i+1} - 2y_i + y_{i-1}}{h^2}$$

A expressão acima nos permite calcular o valor aproximado da derivada segunda de uma função, conhecendo-se seus valores em 3 pontos: “passado”, “presente” e “futuro”.

Flambagem - Cálculo da carga crítica via MDF

O Método das Diferenças Finitas (MDF)

Voltando à EDO original:

$$\frac{d^2 y(x)}{dx^2} + \frac{P}{EI} y(x) = 0 \quad \longrightarrow \quad y_i'' + \frac{P}{E_i I_i} y_i = 0$$

Usando a expressão obtida anteriormente para a derivada segunda, vem:

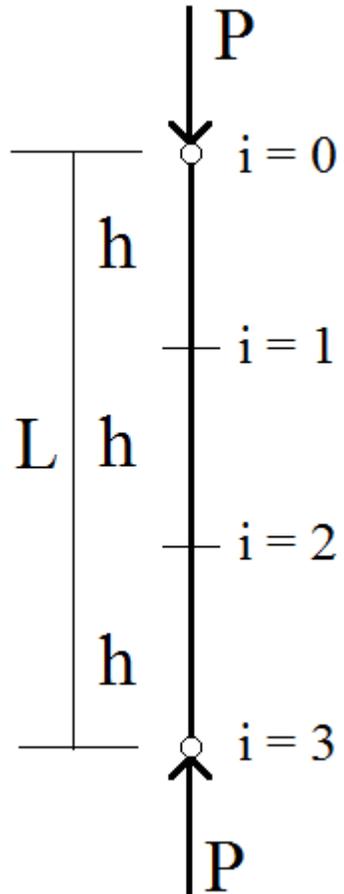
$$\frac{y_{i+1} - 2y_i + y_{i-1}}{h^2} + \frac{P}{E_i I_i} y_i = 0 \quad \longrightarrow \quad \frac{y_{i+1} - 2y_i + y_{i-1}}{h^2} + k_i^2 y_i = 0$$

$$y_{i-1} - (2 - h^2 k_i^2) y_i + y_{i+1} = 0$$

Ou, de forma mais compacta: $y_{i-1} - \alpha_i y_i + y_{i+1} = 0$ onde: $\alpha = (2 - h^2 k_i^2) = \left(2 - h^2 \frac{P}{E_i I_i} \right)$

Flambagem - Cálculo da carga crítica via MDF

Exemplo 1: Calcular o valor da carga crítica para uma coluna de comprimento L, utilizando 3 divisões de comprimento (3 elementos, 4 nós). Considere EI constante ao longo de todo o comprimento.



$$y_{i-1} - \alpha y_i + y_{i+1} = 0$$

Para $i = 0$: $y_{-1} - \alpha y_0 + y_1 = 0$ → Não serve, pois o ponto $i = -1$ está fora da coluna!

Para $i = 1$: $y_0 - \alpha y_1 + y_2 = 0$ → OK!

Para $i = 2$: $y_1 - \alpha y_2 + y_3 = 0$ → OK!

Para $i = 3$: $y_2 - \alpha y_3 + y_4 = 0$ → Não serve, pois o ponto $i = 4$ está fora da coluna!

Flambagem - Cálculo da carga crítica via MDF

$$\begin{cases} y_0 - \alpha y_1 + y_2 = 0 \\ y_1 - \alpha y_2 + y_3 = 0 \end{cases} \quad \text{Sendo } y \text{ o valor da deflexão lateral em um ponto } i, \text{ conclui-se que: } \begin{cases} y_0 = 0 \\ y_3 = 0 \end{cases}$$

Assim, ficamos com o seguinte sistema:

$$\begin{cases} -\alpha y_1 + y_2 = 0 \\ y_1 - \alpha y_2 = 0 \end{cases}$$

Para que este sistema possua solução diferente da trivial, é necessário que o determinante principal seja nulo, isto é:

$$\det A = \begin{vmatrix} -\alpha & 1 \\ 1 & -\alpha \end{vmatrix} = 0 \quad \text{Assim, tem-se: } \alpha^2 - 1 = 0 \Rightarrow \alpha = \pm 1$$

Flambagem - Cálculo da carga crítica via MDF

Para $\alpha = -1$: $2 - h^2 k^2 = -1 \implies h^2 k^2 = 3 \implies k^2 = \frac{3}{h^2} = \frac{3}{(L/3)^2} = \frac{27}{L^2}$

Sendo $k^2 = \frac{P}{EI}$, a solução é dada por: ~~$P = \frac{27EI}{L^2}$~~

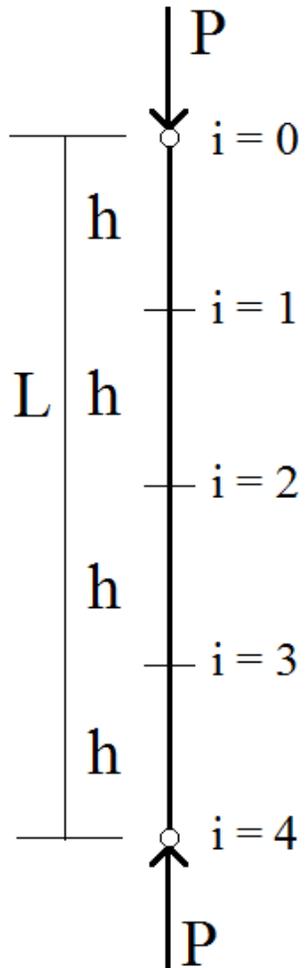
Para $\alpha = 1$: $2 - h^2 k^2 = 1 \implies h^2 k^2 = 1 \implies k^2 = \frac{1}{h^2} = \frac{1}{(L/3)^2} = \frac{9}{L^2}$

Sendo $k^2 = \frac{P}{EI}$, a solução é dada por: $P = \frac{9EI}{L^2} \implies$ Solução correta: carga crítica!

O valor da carga crítica SEMPRE será obtido a partir da maior raiz do polinômio!

Flambagem - Cálculo da carga crítica via MDF

Exemplo 2: Idem ao Exemplo 1, mas utilizando 4 divisões de comprimento (4 elementos, 5 nós).



$$y_{i-1} - \alpha y_i + y_{i+1} = 0$$

Para $i = 0$: $y_{-1} - \alpha y_0 + y_1 = 0$ → Não serve, pois o ponto $i = -1$ está fora da coluna!

Para $i = 1$: $y_0 - \alpha y_1 + y_2 = 0$ → OK!

Para $i = 2$: $y_1 - \alpha y_2 + y_3 = 0$ → OK!

Para $i = 3$: $y_2 - \alpha y_3 + y_4 = 0$ → OK!

Para $i = 4$: $y_3 - \alpha y_4 + y_5 = 0$ → Não serve, pois o ponto $i = 5$ está fora da coluna!

Flambagem - Cálculo da carga crítica via MDF

$$\begin{cases} y_0 - \alpha y_1 + y_2 = 0 \\ y_1 - \alpha y_2 + y_3 = 0 \\ y_2 - \alpha y_3 + y_4 = 0 \end{cases}$$

Sendo y o valor da deflexão lateral em um ponto i , conclui-se que:

$$\begin{cases} y_0 = 0 \\ y_4 = 0 \end{cases}$$

Assim, ficamos com o seguinte sistema:

$$\begin{cases} -\alpha y_1 + y_2 = 0 \\ y_1 - \alpha y_2 + y_3 = 0 \\ y_2 - \alpha y_3 = 0 \end{cases}$$

Para que este sistema possua solução diferente da trivial, é necessário que o determinante principal seja nulo, isto é:

$$\det A = \begin{vmatrix} -\alpha & 1 & 0 \\ 1 & -\alpha & 1 \\ 0 & 1 & -\alpha \end{vmatrix} = 0 \quad \text{Assim, tem-se: } -\alpha^3 + 2\alpha = 0 \Rightarrow \alpha = -\sqrt{2}, 0, \sqrt{2}$$

Flambagem - Cálculo da carga crítica via MDF

$$\text{Para } \alpha = \sqrt{2}: \quad 2 - h^2 k^2 = \sqrt{2} \quad \longrightarrow \quad h^2 k^2 = 2 - \sqrt{2} \Rightarrow k^2 = \frac{(2 - \sqrt{2})}{h^2} = \frac{(2 - \sqrt{2})}{(L/4)^2} = \frac{9,37}{L^2}$$

$$\text{Sendo } k^2 = \frac{P}{EI}, \text{ a solução é dada por: } P = \frac{9,37 EI}{L^2}$$

Tendo em vista que a resposta exata (carga crítica de Euler) é $P = \frac{\pi^2 EI}{L^2} \cong \frac{9,87 EI}{L^2}$, percebe-se que, na medida em que aumentamos o número de divisões (diminuímos h), aproximamos mais da resposta analítica do problema.

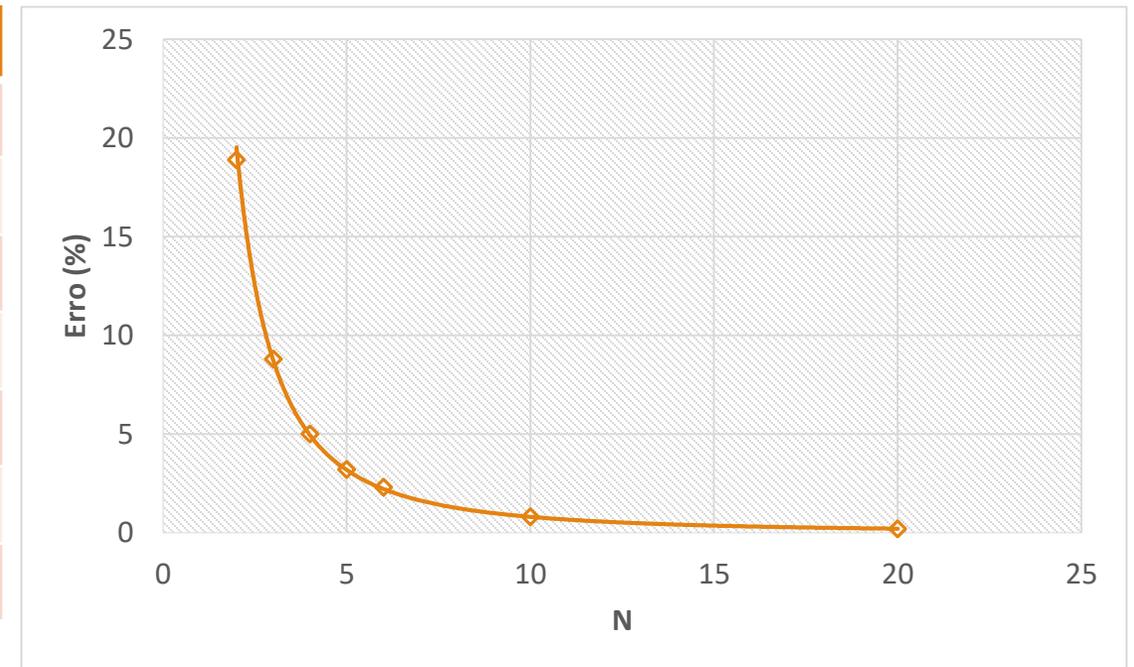
O inconveniente, no entanto, é que quanto mais aumenta-se o número de divisões, maior é o grau do polinômio a ser resolvido.

Como vimos, para N divisões, temos que resolver um polinômio de grau $N-1$.

Flambagem - Cálculo da carga crítica via MDF

A tabela a seguir mostra os erros obtidos na medida em que se aumenta o número de divisões:

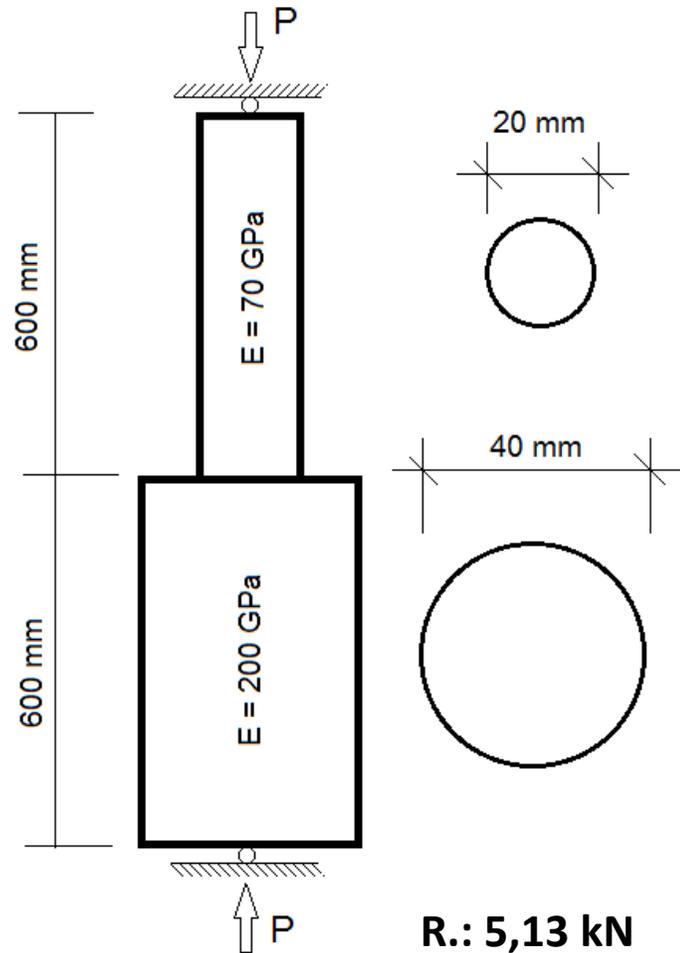
N	α	Erro (%)
2	0,000	18,9
3	1,000	8,8
4	1,414	5,0
5	1,618	3,2
6	1,732	2,3
10	1,902	0,8
20	1,972	0,2



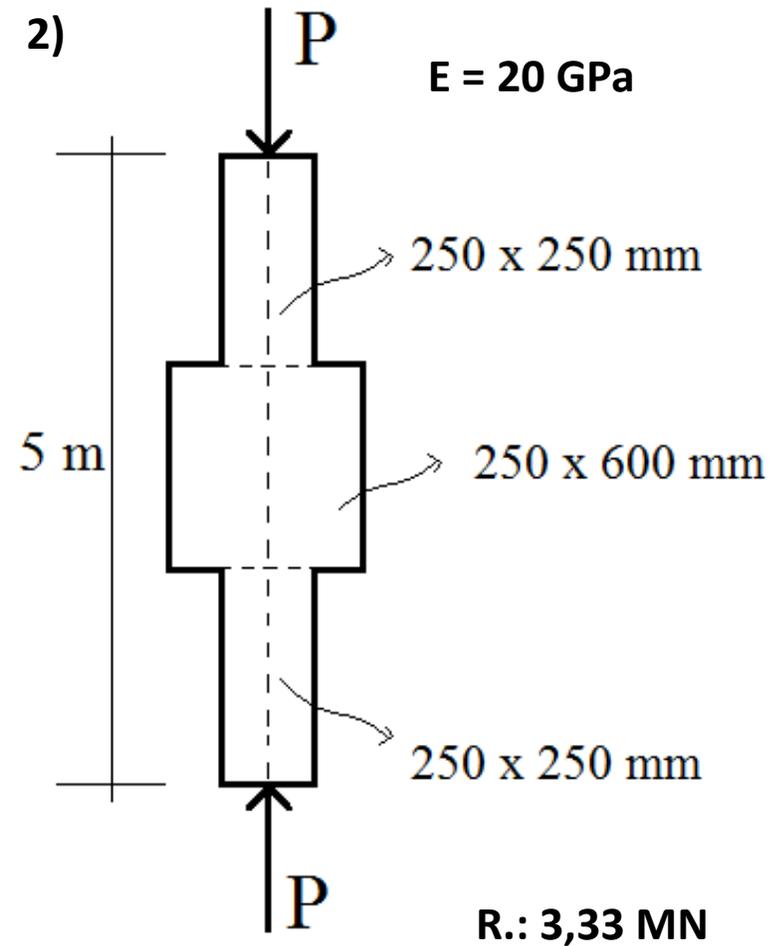
Flambagem - Cálculo da carga crítica via MDF

Exercícios: Determine a carga crítica para as colunas mostradas abaixo:

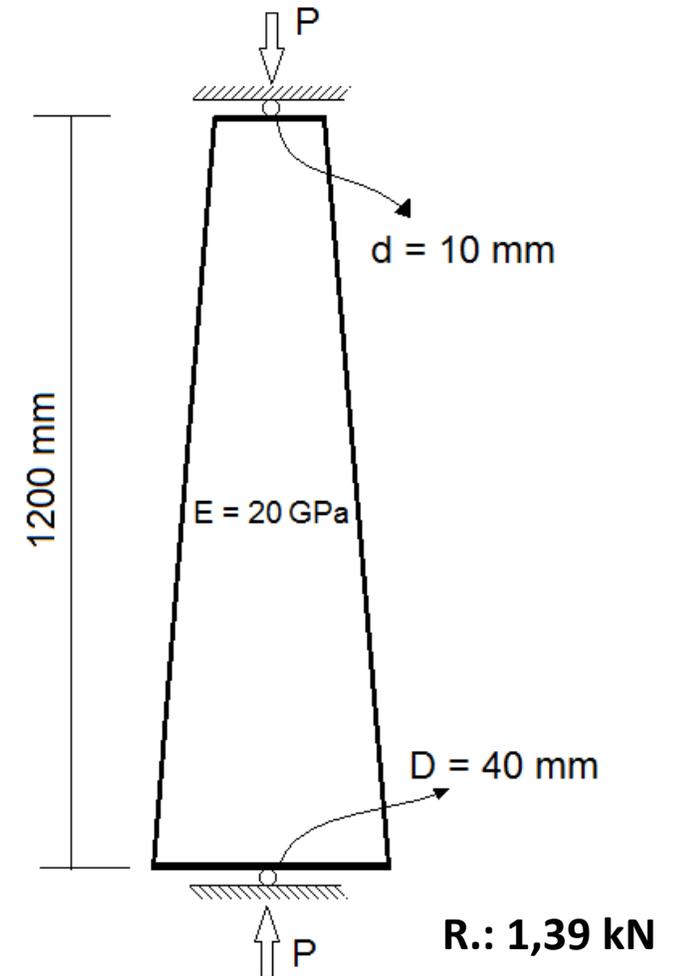
1)



2)

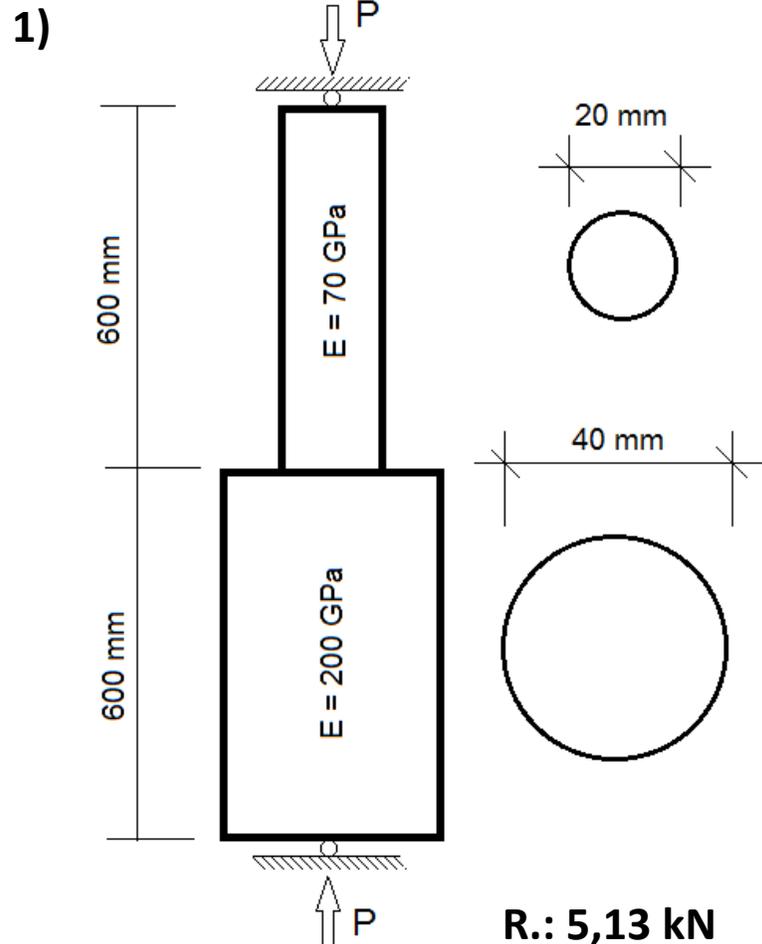


3)



Flambagem - Cálculo da carga crítica via MDF

Exercícios: Determine a carga crítica para as colunas mostradas abaixo:



Inicialmente, precisamos determinar o número mínimo de divisões a serem feitas:

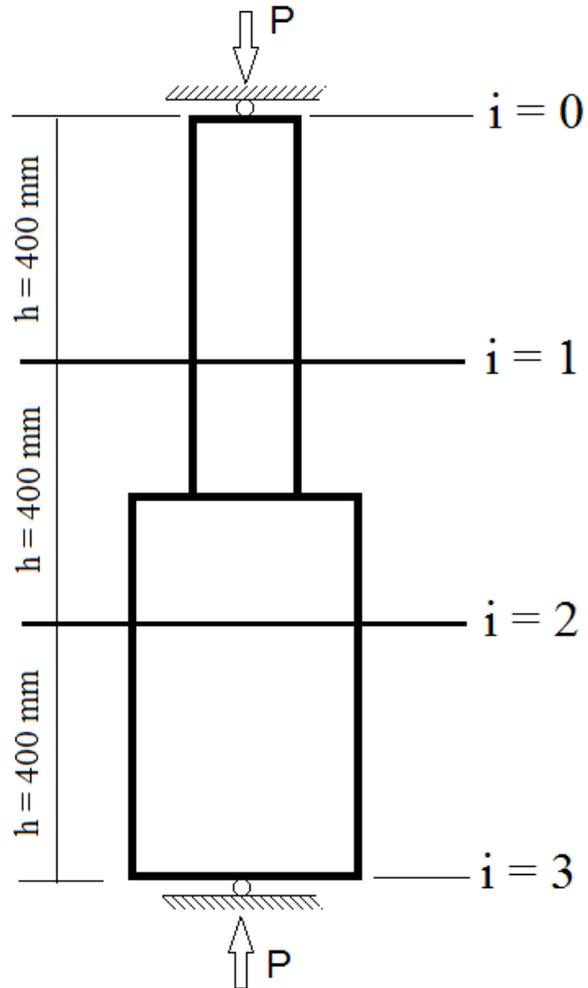
- $N = 1$ (sem sentido)
- $N = 2$ (impossível). Por quê?
- $N = 3$ (possível)
- $N = 4$ (impossível). Vide $N = 2$.
- $N = 5$ (possível)

Assim, o número mínimo de divisões para a resolução deste problema é $N = 3$.

Desta forma, $h = 1200/3 = 400 \text{ mm}$, com 4 nós e 3 elementos.

Flambagem - Cálculo da carga crítica via MDF

Exercícios: Determine a carga crítica para as colunas mostradas abaixo:



$$y_{i-1} - \alpha y_i + y_{i+1} = 0$$

Para $i = 0$: $y_{-1} - \alpha y_0 + y_1 = 0$ → Não serve

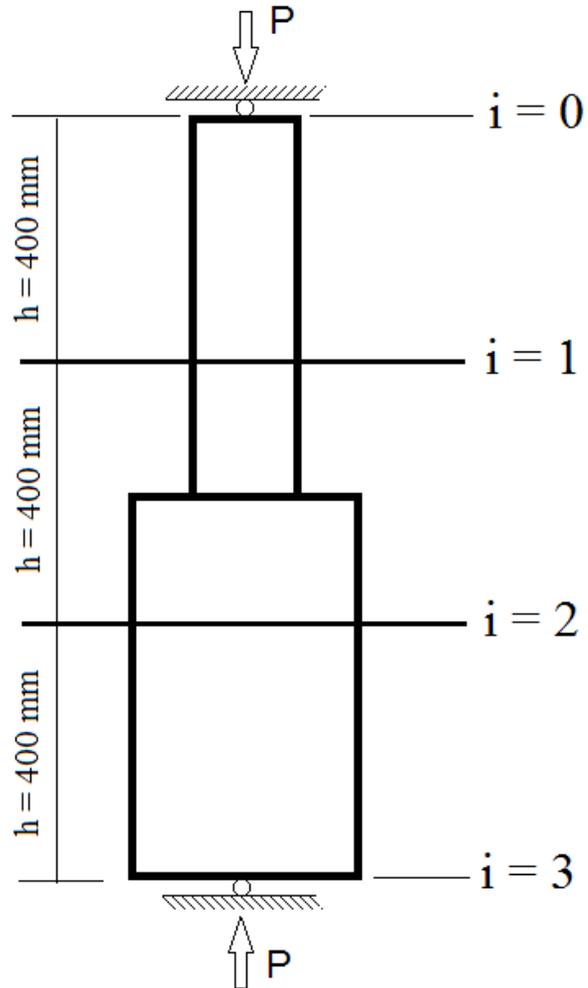
Para $i = 1$: $y_0 - \alpha_1 y_1 + y_2 = 0$ → OK!

Para $i = 2$: $y_1 - \alpha_2 y_2 + y_3 = 0$ → OK!

Para $i = 3$: $y_2 - \alpha y_3 + y_4 = 0$ → Não serve

Flambagem - Cálculo da carga crítica via MDF

Exercícios: Determine a carga crítica para as colunas mostradas abaixo:



$$\begin{cases} y_0 - \alpha_1 y_1 + y_2 = 0 \\ y_1 - \alpha_2 y_2 + y_3 = 0 \end{cases} \quad \text{com} \quad \begin{cases} y_0 = 0 \\ y_3 = 0 \end{cases}$$

Assim, ficamos com o seguinte sistema:

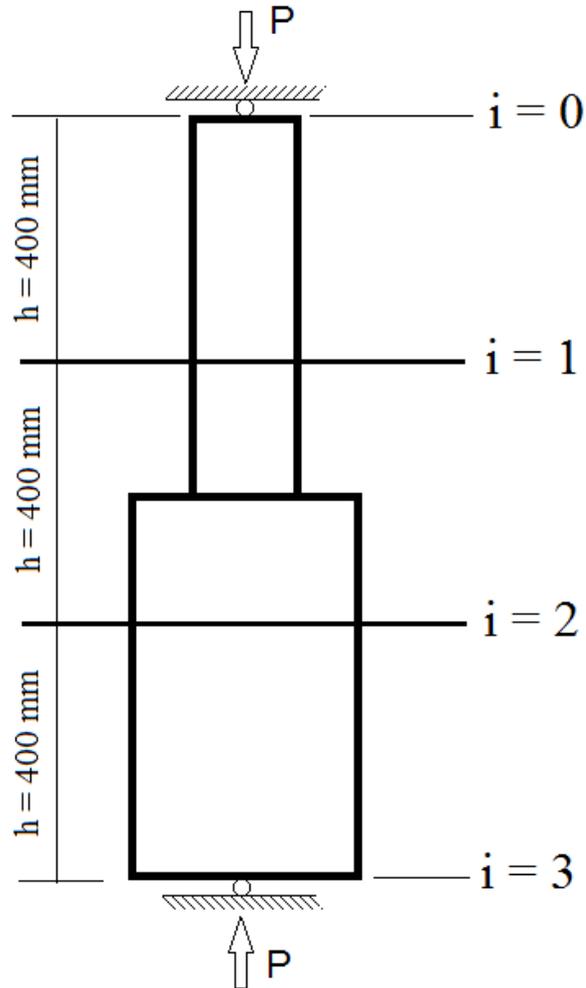
$$\begin{cases} -\alpha_1 y_1 + y_2 = 0 \\ y_1 - \alpha_2 y_2 = 0 \end{cases}$$

Para que este sistema possua solução diferente da trivial, é necessário que o determinante principal seja nulo, isto é:

$$\det A = \begin{vmatrix} -\alpha_1 & 1 \\ 1 & -\alpha_2 \end{vmatrix} = 0 \quad \text{Assim, tem-se: } \alpha_1 \alpha_2 - 1 = 0 \Rightarrow \alpha_1 \alpha_2 = 1$$

Flambagem - Cálculo da carga crítica via MDF

Exercícios: Determine a carga crítica para as colunas mostradas abaixo:



Como $\alpha_1 = 2 - h^2 k_1^2$ e $\alpha_2 = 2 - h^2 k_2^2$, temos que:

$$\alpha_1 \alpha_2 = 1 \Rightarrow (2 - h^2 k_1^2)(2 - h^2 k_2^2) = 1$$

Substituindo $k_1^2 = \frac{P}{E_1 I_1}$ e $k_2^2 = \frac{P}{E_2 I_2}$ na equação acima, vem:

$$\left(2 - h^2 \frac{P}{E_1 I_1}\right) \left(2 - h^2 \frac{P}{E_2 I_2}\right) = 1$$

Com os dados fornecidos, temos:

$$E_1 = 70.000 \text{ MPa}$$

$$E_2 = 200.000 \text{ MPa}$$

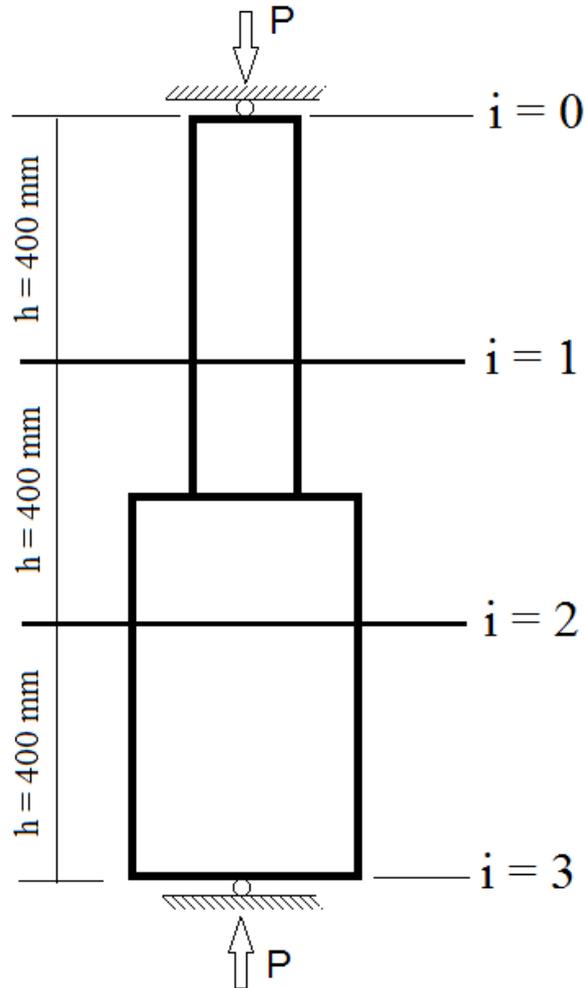
$$h = 400 \text{ mm}$$

$$I_1 = \frac{\pi d^4}{64} = \frac{\pi (20)^4}{64} = 7,854 \times 10^3 \text{ mm}^4$$

$$I_2 = \frac{\pi D^4}{64} = \frac{\pi (40)^4}{64} = 125,66 \times 10^3 \text{ mm}^4$$

Flambagem - Cálculo da carga crítica via MDF

Exercícios: Determine a carga crítica para as colunas mostradas abaixo:



Substituindo-se os valores na equação, vem:

$$(2 - 2,91 \times 10^{-4} P)(2 - 6,366 \times 10^{-6} P) = 1$$

Multiplicando-se os termos, tem-se:

$$4 - 5,95 \times 10^{-4} P + 1,853 \times 10^{-9} P^2 = 1$$

Reorganizando a equação e dividindo ambos os termos por $1,853 \times 10^{-9}$:

$$P^2 - 3,21 \times 10^5 P + 1,62 \times 10^9 = 0$$

A solução desta equação nos fornece duas raízes:

$$P_1 = 5128,67 \text{ N}$$

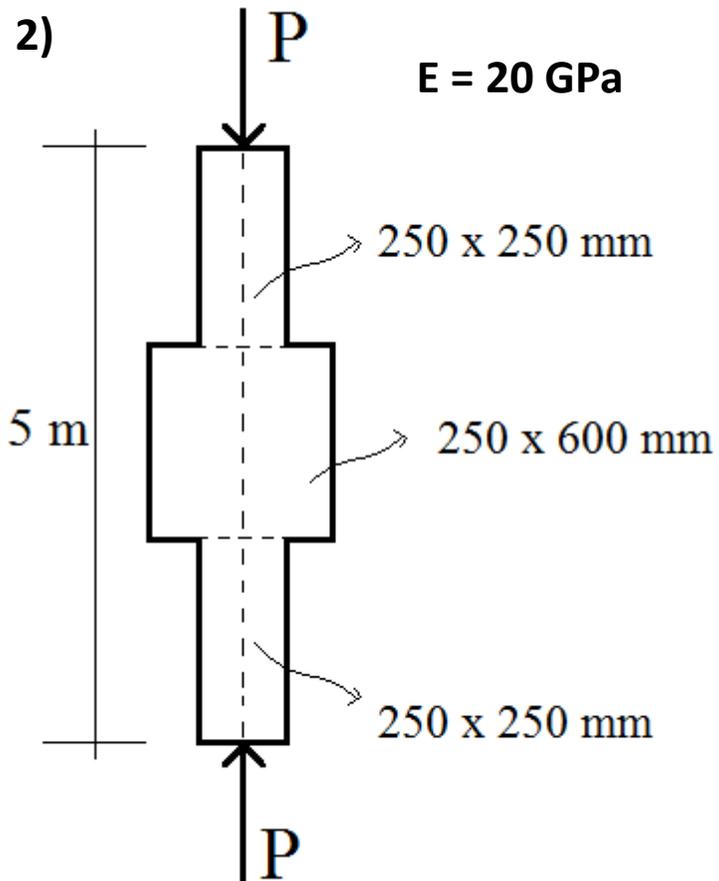
$$P_2 = 3,16 \times 10^5 \text{ N}$$



$$P_{crit} \cong 5,13 \text{ kN}$$

Flambagem - Cálculo da carga crítica via MDF

Exercícios: Determine a carga crítica para as colunas mostradas abaixo:



R.: 3,33 MN

Inicialmente, precisamos determinar o número mínimo de divisões a serem feitas:

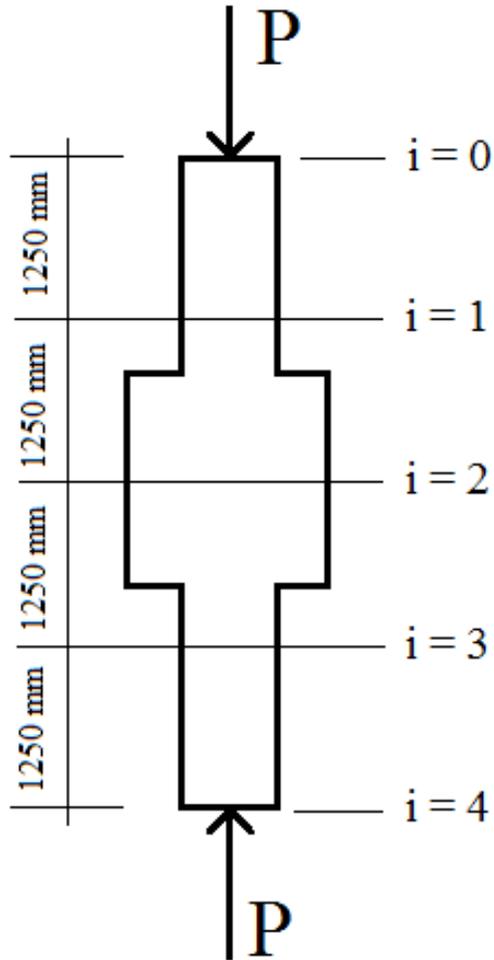
- $N = 1$ (sem sentido)
- $N = 2$ (inadequado). Por quê?
- $N = 3$ (impossível)
- $N = 4$ (possível)
- $N = 5$ (possível)
- $N = 6$ (impossível)

Assim, o número mínimo de divisões para a resolução deste problema é $N = 4$.

Desta forma, $h = 5000/4 = 1250 \text{ mm}$, com 5 nós e 4 elementos.

Flambagem - Cálculo da carga crítica via MDF

Exercícios: Determine a carga crítica para as colunas mostradas abaixo:



$$y_{i-1} - \alpha y_i + y_{i+1} = 0$$

Para $i = 0$: $y_{-1} - \alpha y_0 + y_1 = 0$ → Não serve

Para $i = 1$: $y_0 - \alpha_1 y_1 + y_2 = 0$ → OK!

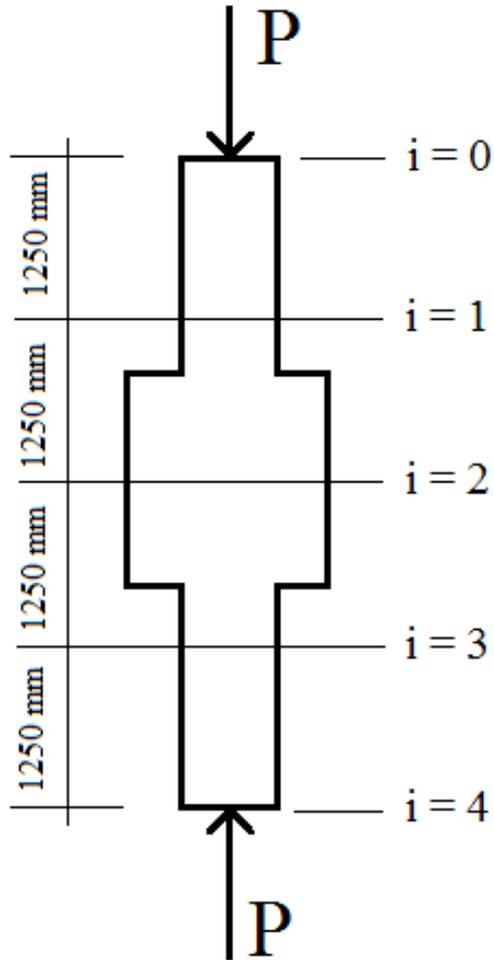
Para $i = 2$: $y_1 - \alpha_2 y_2 + y_3 = 0$ → OK!

Para $i = 3$: $y_2 - \alpha_3 y_3 + y_4 = 0$ → OK!

Para $i = 4$: $y_3 - \alpha y_4 + y_5 = 0$ → Não serve

Flambagem - Cálculo da carga crítica via MDF

Exercícios: Determine a carga crítica para as colunas mostradas abaixo:



$$\begin{cases} y_0 - \alpha_1 y_1 + y_2 = 0 \\ y_1 - \alpha_2 y_2 + y_3 = 0 \\ y_2 - \alpha_3 y_3 + y_4 = 0 \end{cases} \quad \text{com} \quad \begin{cases} y_0 = 0 \\ y_4 = 0 \end{cases}$$

Assim, ficamos com o seguinte sistema:

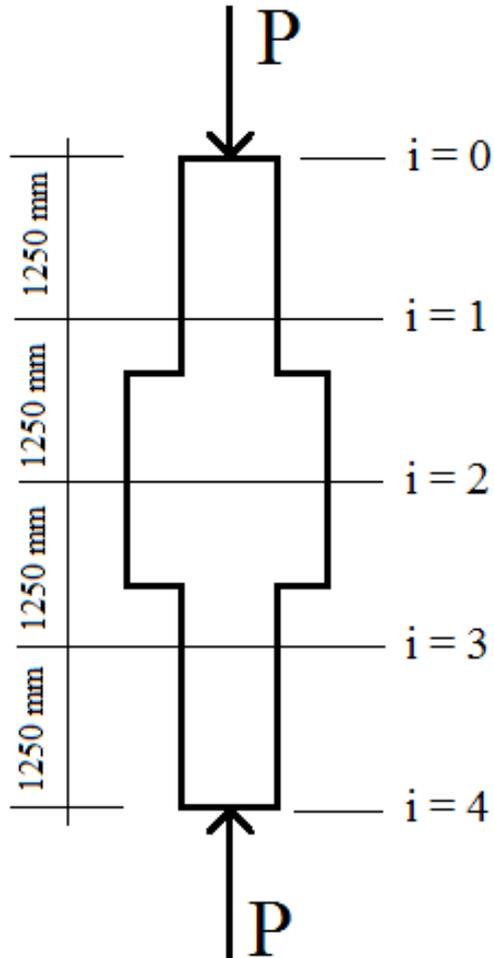
$$\begin{cases} -\alpha_1 y_1 + y_2 = 0 \\ y_1 - \alpha_2 y_2 + y_3 = 0 \\ y_2 - \alpha_3 y_3 = 0 \end{cases}$$

Para que este sistema possua solução diferente da trivial, é necessário que o determinante principal seja nulo, isto é:

$$\det A = \begin{vmatrix} -\alpha_1 & 1 & 0 \\ 1 & -\alpha_2 & 1 \\ 0 & 1 & -\alpha_3 \end{vmatrix} = 0 \quad \text{Assim, tem-se:} \quad -\alpha_1 \alpha_2 \alpha_3 + \alpha_1 + \alpha_3 = 0$$

Flambagem - Cálculo da carga crítica via MDF

Exercícios: Determine a carga crítica para as colunas mostradas abaixo:



Como $\alpha_1 = \alpha_3$ (mesma seção transversal e mesmo material), temos que:

$$-\alpha_1\alpha_2\alpha_3 + \alpha_1 + \alpha_3 = 0 \Rightarrow -\alpha_1^2\alpha_2 + 2\alpha_1 = 0$$

Reorganizando a equação acima, vem: $\alpha_1(2 - \alpha_1\alpha_2) = 0$

Assim, a solução deste problema será dada por: $\alpha_1 = 0$ ou $(2 - \alpha_1\alpha_2) = 0$

Como $\alpha_1 = 2 - h^2k_1^2$, temos para a primeira possibilidade:

$$2 - h^2k_1^2 = 0 \Rightarrow 2 = h^2 \frac{P}{EI_1}$$

Com os dados fornecidos, temos:

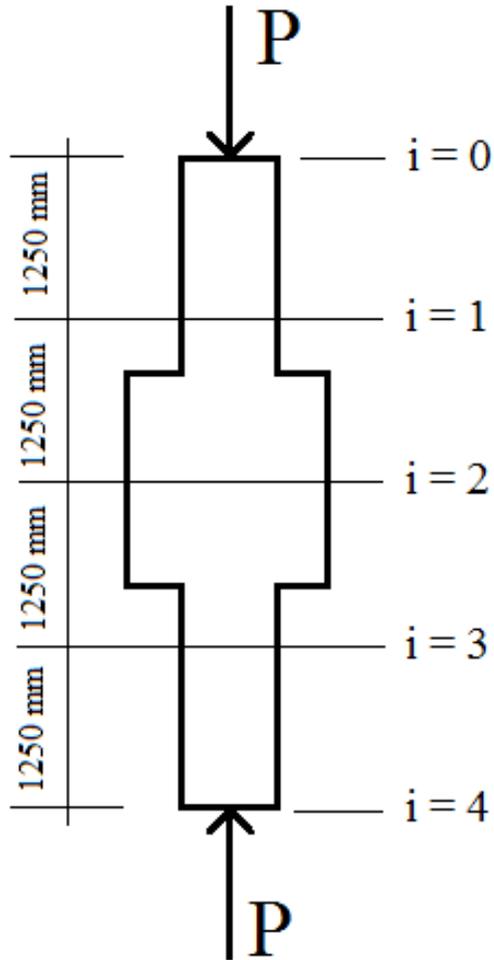
$$E = 20.000 \text{ MPa}$$

$$h = 1250 \text{ mm}$$

$$I_1 = \frac{bh^3}{12} = \frac{(250)^4}{12} = 3,255 \times 10^8 \text{ mm}^4$$

Flambagem - Cálculo da carga crítica via MDF

Exercícios: Determine a carga crítica para as colunas mostradas abaixo:



Substituindo-se os valores na equação, vem:

$$2 = 1250^2 \frac{P}{20.000 \times 3,255 \times 10^8} \Rightarrow P_1 = 8,33 \text{ MN}$$

Para a segunda possibilidade: $(2 - \alpha_1 \alpha_2) = 0$

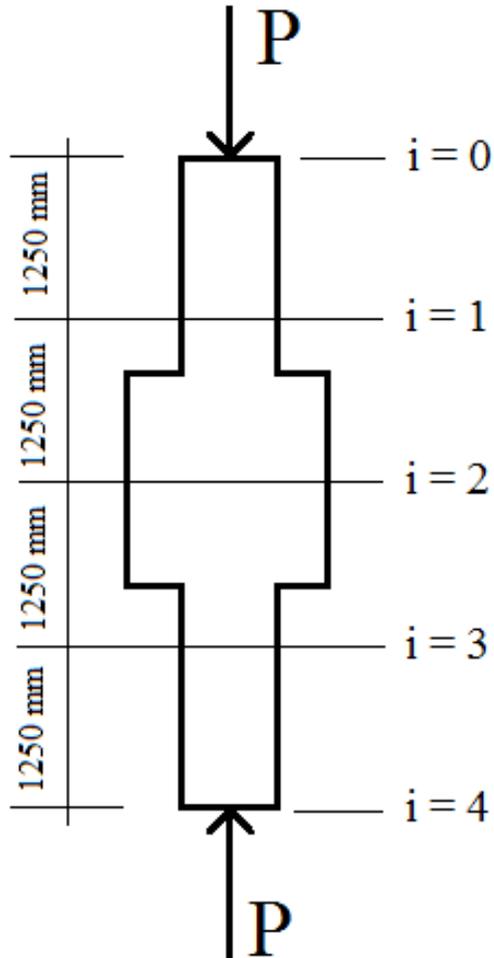
$$2 - \left[\left(2 - h^2 \frac{P}{EI_1} \right) \left(2 - h^2 \frac{P}{EI_2} \right) \right] = 0$$

Com os dados fornecidos, temos:

$$I_2 = \frac{hb^3}{12} = \frac{600 \times 250^3}{12} = 7,813 \times 10^8 \text{ mm}^4 \text{ (menor momento de inércia)}$$

Flambagem - Cálculo da carga crítica via MDF

Exercícios: Determine a carga crítica para as colunas mostradas abaixo:



Substituindo-se os valores na equação, vem:

$$2 - (2 - 2,40 \times 10^{-7} P)(2 - 1,00 \times 10^{-7} P) = 0$$

Multiplicando-se os termos, tem-se:

$$-2 + 6,80 \times 10^{-7} P - 2,40 \times 10^{-14} P^2 = 0$$

Reorganizando a equação e dividindo ambos os termos por $2,40 \times 10^{-14}$:

$$P^2 - 2,833 \times 10^7 P + 0,833 \times 10^{14} = 0$$

A solução desta equação nos fornece duas raízes:

$$P_2 = 3,33 \times 10^6 \text{ N}$$

$$P_3 = 2,50 \times 10^7 \text{ N}$$

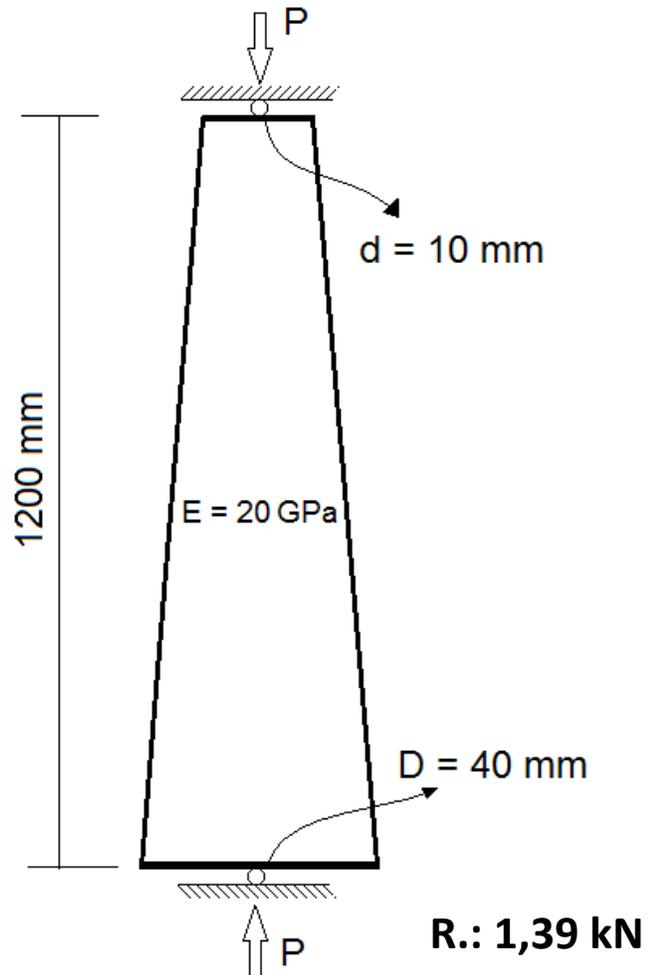


$$P_{crit} = 3,33 \text{ MN}$$

Flambagem - Cálculo da carga crítica via MDF

Exercícios: Determine a carga crítica para as colunas mostradas abaixo:

3)



Inicialmente, precisamos determinar o número mínimo de divisões a serem feitas:

- $N = 1$ (sem sentido)
- $N = 2$ (possível)
- $N = 3$ (possível)
- $N = 4$ (possível)
- $N = 5$ (possível)
- $N = 6$ (possível)

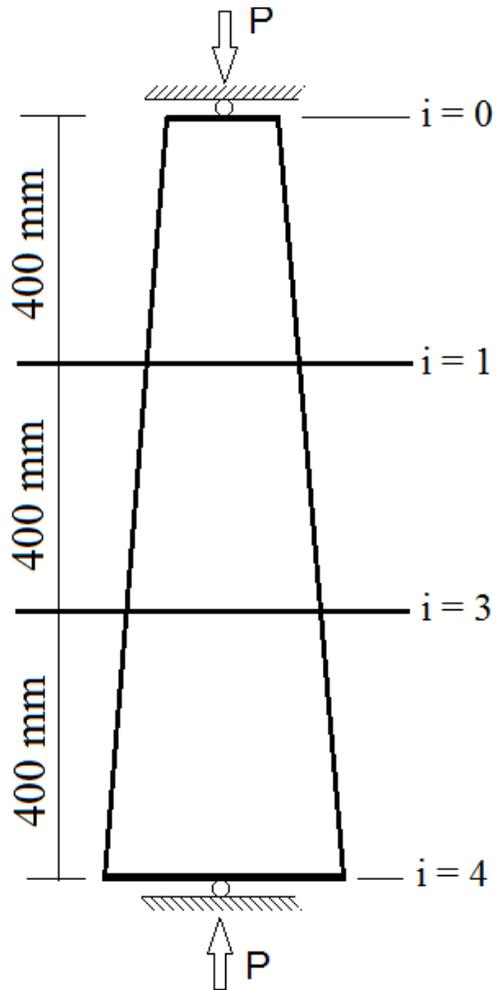
Assim, o número mínimo de divisões para a resolução deste problema é $N = 2$.

No entanto, adotaremos $N = 3$, para uma aproximação mais adequada.

Desta forma, $h = 1200/3 = 400 \text{ mm}$, com 4 nós e 3 elementos.

Flambagem - Cálculo da carga crítica via MDF

Exercícios: Determine a carga crítica para as colunas mostradas abaixo:



$$y_{i-1} - \alpha y_i + y_{i+1} = 0$$

Para $i = 0$: $y_{-1} - \alpha y_0 + y_1 = 0$ → Não serve

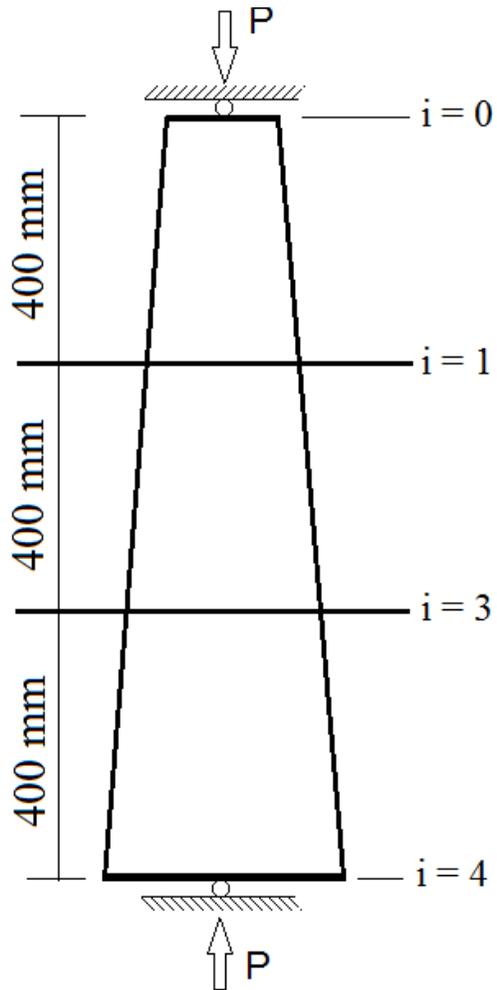
Para $i = 1$: $y_0 - \alpha_1 y_1 + y_2 = 0$ → OK!

Para $i = 2$: $y_1 - \alpha_2 y_2 + y_3 = 0$ → OK!

Para $i = 3$: $y_2 - \alpha y_3 + y_4 = 0$ → Não serve

Flambagem - Cálculo da carga crítica via MDF

Exercícios: Determine a carga crítica para as colunas mostradas abaixo:



$$\begin{cases} y_0 - \alpha_1 y_1 + y_2 = 0 \\ y_1 - \alpha_2 y_2 + y_3 = 0 \end{cases} \quad \text{com} \quad \begin{cases} y_0 = 0 \\ y_3 = 0 \end{cases}$$

Assim, ficamos com o seguinte sistema:

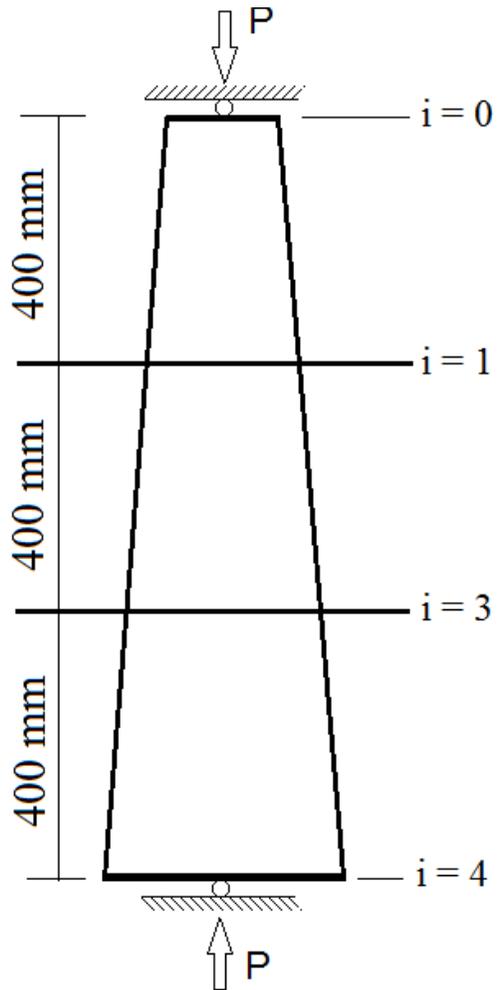
$$\begin{cases} -\alpha_1 y_1 + y_2 = 0 \\ y_1 - \alpha_2 y_2 = 0 \end{cases}$$

Para que este sistema possua solução diferente da trivial, é necessário que o determinante principal seja nulo, isto é:

$$\det A = \begin{vmatrix} -\alpha_1 & 1 \\ 1 & -\alpha_2 \end{vmatrix} = 0 \quad \text{Assim, tem-se: } \alpha_1 \alpha_2 - 1 = 0 \Rightarrow \alpha_1 \alpha_2 = 1$$

Flambagem - Cálculo da carga crítica via MDF

Exercícios: Determine a carga crítica para as colunas mostradas abaixo:



Como $\alpha_1 = 2 - h^2 k_1^2$ e $\alpha_2 = 2 - h^2 k_2^2$, temos que:

$$\alpha_1 \alpha_2 = 1 \Rightarrow (2 - h^2 k_1^2)(2 - h^2 k_2^2) = 1$$

Substituindo $k_1^2 = \frac{P}{EI_1}$ e $k_2^2 = \frac{P}{EI_2}$ na equação acima, vem:

$$\left(2 - h^2 \frac{P}{EI_1}\right) \left(2 - h^2 \frac{P}{EI_2}\right) = 1$$

Com os dados fornecidos, temos:

$$E = 20.000 \text{ MPa}$$

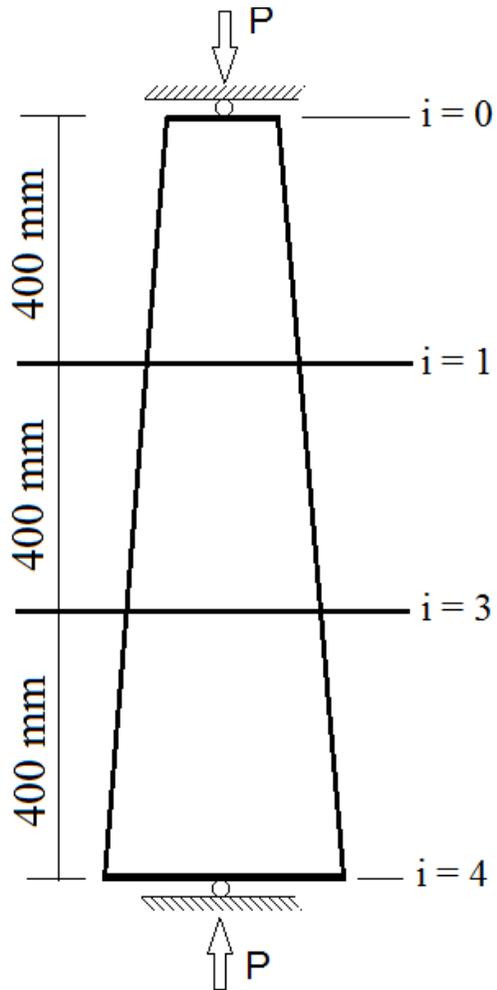
$$h = 400 \text{ mm}$$

$$I_1 = \frac{\pi d^4}{64} = \frac{\pi (20)^4}{64} = 7,854 \times 10^3 \text{ mm}^4$$

$$I_2 = \frac{\pi D^4}{64} = \frac{\pi (30)^4}{64} = 39,76 \times 10^3 \text{ mm}^4$$

Flambagem - Cálculo da carga crítica via MDF

Exercícios: Determine a carga crítica para as colunas mostradas abaixo:



Substituindo-se os valores na equação, vem:

$$(2 - 1,0186 \times 10^{-3} P)(2 - 2,012 \times 10^{-4} P) = 1$$

Multiplicando-se os termos, tem-se:

$$4 - 2,44 \times 10^{-3} P + 2,05 \times 10^{-7} P^2 = 1$$

Reorganizando a equação e dividindo ambos os termos por $2,05 \times 10^{-7}$:

$$P^2 - 1,19 \times 10^4 P + 1,46 \times 10^7 = 0$$

A solução desta equação nos fornece duas raízes:

$$P_1 = 1389,02 \text{ N}$$

$$P_2 = 1,05 \times 10^4 \text{ N}$$



$$P_{crit} \cong 1,39 \text{ kN}$$