

CAPÍTULO VI – DEFLEXÃO DE VIGAS

15ª AULA

Deformação Devido à Flexão

- Acontece frequentemente uma peça ficar sobredimensionada em relação às tensões de segurança, mas a sua integração num conjunto estrutural ou máquina obriga a um determinado grau de rigidez que deverá ser assegurado, sob pena de prejudicar ou mesmo inviabilizar o funcionamento do sistema.

6.1. Método de Integração da Equação da Elástica

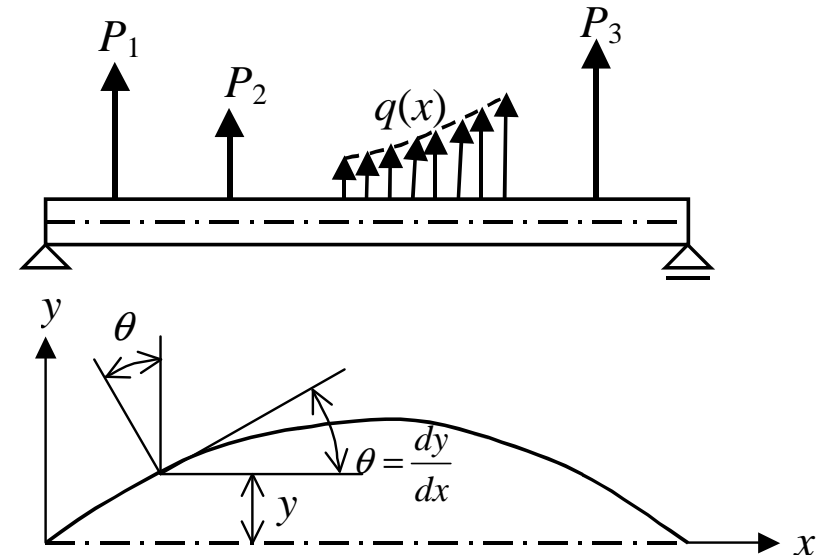
- Chama-se *linha elástica* à deformada do eixo da viga, definida por uma equação do tipo $y = f(x)$.
- No caso da flexão plana, a relação entre a curvatura $1/R$, o momento flector M , o módulo de Young do material E e o momento de inércia I_z da secção recta em relação ao eixo neutro é dada pela equação seguinte:

$$\frac{1}{R} = \frac{M}{EI_z}$$

- Por outro lado, recorrendo às equações da geometria analítica, pode escrever-se:

$$\frac{1}{R} = \frac{d^2 y / dx^2}{[1 + (dx / dy)^2]^{\frac{3}{2}}}$$

Em geral, $\frac{dy}{dx} \lll 1$ \longrightarrow $\frac{1}{R} = \frac{d^2 y}{dx^2}$ \longrightarrow $\frac{d^2 y}{dx^2} = \frac{M(x)}{EI_z}$ Equação da Elástica!



16ª AULA

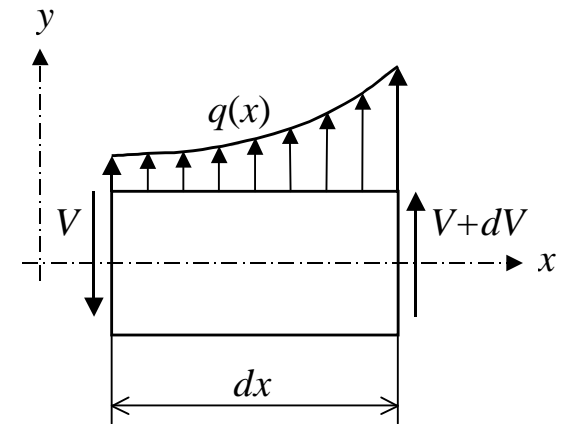
6.2. Método da Viga Conjugada

- Ficou estabelecido atrás que existe a relação seguinte entre o esforço cortante V e o momento flector M :

$$\frac{dM}{dx} + V = 0 \quad (1)$$

- É possível estabelecer uma relação semelhante entre o diagrama de cargas $q(x)$ e o e o esforço transverso V . De facto, considerando a aquação de equilíbrio vertical das forças que actuam sobre o elemento de viga de comprimento dx (figura):

$$V + dV - V + q(x) dx = 0 \quad \longrightarrow \quad \frac{dV}{dx} + q(x) = 0 \quad (2)$$



- Eliminando o esforço cortante V entre as equações (1) e (2), obtém-se:

$$\frac{d^2M}{dx^2} - q(x) = 0 \quad (3)$$

- Associada a uma viga real, considere-se agora uma viga fictícia (a viga conjugada...) com o mesmo comprimento e carregada com uma distribuição de cargas semelhante à dos momentos flectores sobre a viga real:

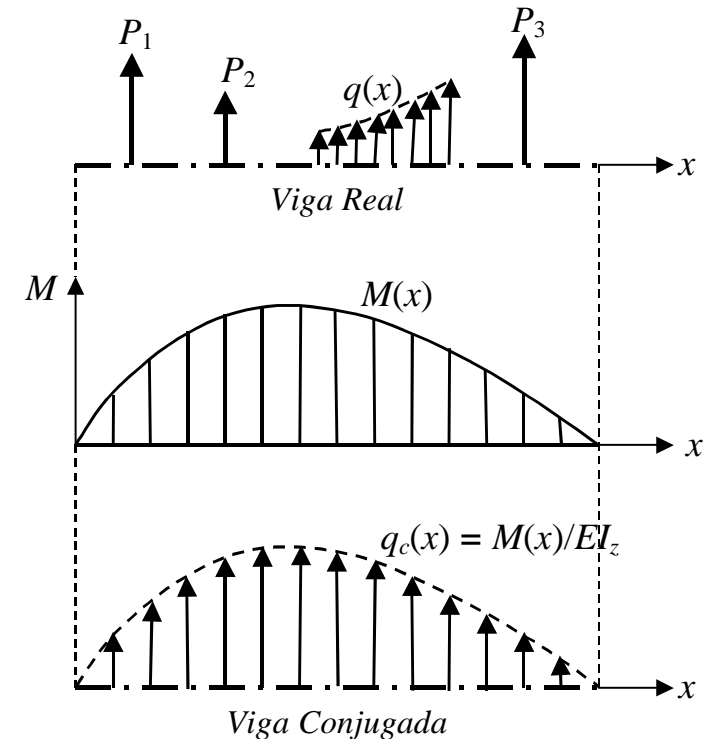
$$q_c(x) = \frac{M(x)}{EI_z}$$

- O momento flector M_c sobre a viga conjugada pode obter-se, de acordo com o resultado obtido em (3), por integração da seguinte equação:

$$\frac{d^2 M_c}{dx^2} = q_c(x) \quad \longleftrightarrow \quad \frac{d^2 y}{dx^2} = \frac{M(x)}{EI_z}$$

- Donde se pode concluir:

- A flecha y de uma secção arbitrária da *viga real* é igual ao momento flector M_c para a mesma secção da *viga conjugada*;
- A a rotação $\theta = dy/dx$ de uma secção arbitrária da *viga real* é igual ao esforço cortante V_c para a mesma secção da *viga conjugada*.



- A correspondência entre as constantes de integração da *equação da elástica* e da *equação equivalente dos momentos da viga conjugada* consegue-se impondo as seguintes condições nos apoios (e secções intermédias) da *viga conjugada*:
 - Se no ponto considerado a flecha y da *viga real* é nula, então o momento flector da *viga conjugada* deve ser nulo;
 - Se o ângulo de rotação θ da *viga real* é nulo, então o esforço transversal V_c da *viga conjugada* deve ser nulo;
 - Se $y \neq 0$ e $\theta \neq 0$ na *viga real*, então também $M_c \neq 0$ e $V_c \neq 0$ na *viga conjugada*.

CORRESPONDÊNCIA DAS CONDIÇÕES FRONTEIRA

<i>VIGA REAL</i>		<i>VIGA CONJUGADA</i>	
<i>Apoio Simples</i>	$y = 0$ $\theta \neq 0$	$M_c = 0$ $V_c \neq 0$	<i>Apoio Simples</i>
<i>Encastramento</i>	$y = 0$ $\theta = 0$	$M_c = 0$ $V_c = 0$	<i>Extremo Livre</i>
<i>Extremo Livre</i>	$y \neq 0$ $\theta \neq 0$	$M_c \neq 0$ $V_c \neq 0$	<i>Encastramento</i>
<i>Apoio Intermédio</i>	$y = 0$ $\theta \neq 0$	$M_c = 0$ $V_c \neq 0$	<i>Rótula Intermédia</i>
<i>Rótula Intermédia</i>	$y \neq 0$ $\theta \neq 0$	$M_c \neq 0$ $V_c \neq 0$	<i>Apoio Intermédio</i>

