

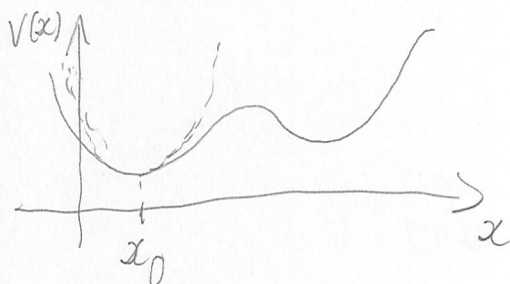
# Seção 6: Osciladores harmônicos

## 6.1 Exemplos

De forma geral

$$V(\vec{\pi}) = - \int_{\vec{\pi}_0}^{\vec{\pi}} d\vec{\pi}' \cdot \vec{F}(\vec{\pi}')$$

Essa função escalar é sempre definível se  $\nabla \times \vec{F} = 0$ . Tocaremos no caso 1D. Neste caso, podemos esboçar  $V(x)$  graficamente



(1) Encontre posição de equilíbrio

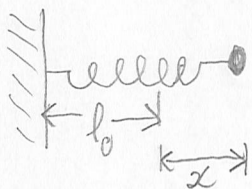
$$\frac{dV}{dx}(x_0) = 0$$

(2) Verifique se o equilíbrio é estável

$$\frac{d^2V}{dx^2}(x_0) \equiv k$$

Se  $k > 0$ , o ponto de equilíbrio é estável.

### 6.1.1 Mola



$l_0$ : comprimento natural da mola

$x$ : distensão da mola

$k$ : constante elástica

No caso, a constante  $k$  está relacionada com propriedades da mola (composição, formato, etc.). Neste curso, é dada como parâmetro do problema, encontrada por ajuste experimental.

$$F_x = -m\ddot{x} = -kx \Rightarrow \boxed{\ddot{x} + \frac{k}{m}x = 0} \text{ ou } \boxed{\ddot{x} + \omega_0^2 x = 0}$$

(23)

$\omega_0$ : frequência natural da mola,  $\omega_0^2 = \frac{k}{m}$

## 6.1.2 Pêndulo



$$\vec{F} = m g \hat{y}$$

$$V(y) = -m g y \quad (\text{Dobre o sinal: note que o importante é que } \vec{F} = -\nabla V)$$

$$\begin{aligned} \hat{r} &= \sin\theta \hat{x} + \cos\theta \hat{y} \\ \hat{\theta} &= \cos\theta \hat{x} - \sin\theta \hat{y} \end{aligned}$$

$\vec{T}$ : tensão na corda. Força de vínculo associada ao fio inextensível

$y = l \cos\theta$ : condição de fio inextensível

$$\begin{aligned} \vec{F} &= F_r \hat{r} + F_\theta \hat{\theta} \\ &= (m g \cos\theta - T) \hat{r} + (-m g \sin\theta) \hat{\theta} \end{aligned}$$

$$\vec{F} = -m g \sin\theta \hat{\theta}$$

Agora, para achar a equação de movimento

$$\vec{F} = m \frac{d^2 \vec{r}}{dt^2}$$

$$\vec{r} = l \sin\theta \hat{x} + l \cos\theta \hat{y}$$

$$\frac{d\vec{r}}{dt} = l \dot{\theta} \cos\theta \hat{x} - l \dot{\theta} \sin\theta \hat{y}$$

$$\begin{aligned} \frac{d^2 \vec{r}}{dt^2} &= l \ddot{\theta} (\cos\theta \hat{x} - \sin\theta \hat{y}) \\ &\quad - l \dot{\theta}^2 (\sin\theta \hat{x} + \cos\theta \hat{y}) \\ &= l \ddot{\theta} \hat{\theta} - l \dot{\theta}^2 \hat{r} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \vec{F} &= m l \ddot{\theta} \hat{\theta} - m l \dot{\theta}^2 \hat{r} \\ &= -m g \sin\theta \hat{\theta} + (m g \cos\theta - T) \hat{r} \end{aligned}$$

(24)

$$\Rightarrow \begin{cases} \ddot{\theta} = -\frac{g}{l} \sin\theta \\ m l \dot{\theta}^2 = \frac{m v^2}{l} = T - m g \cos\theta \end{cases}$$

A segunda equação é a força centrípeta sobre o objeto  
A primeira é a que normalmente chamamos de equação do pêndulo

$\sin \theta \approx \theta$  : aproximação de pequenas oscilações

$$\ddot{\theta} = -\frac{g}{l}\theta \Rightarrow \ddot{\theta} + \omega_0^2 \theta = 0, \quad \omega_0 = \sqrt{\frac{g}{l}}$$

## 6.2 Oscilador harmônico amortecido

Estudaremos sistematicamente o seguinte problema

$$F = m \frac{d^2 x}{dt^2} = \underbrace{-kx}_{\text{expansão em torno de equilíbrio estável.}} - \underbrace{b \frac{dx}{dt}}_{\text{força de arraste (resistência, dissipação)}}$$

expansão em torno de equilíbrio estável.

força de arraste (resistência, dissipação)

$$\ddot{x} = -\frac{kx}{m} - \frac{b}{m} \dot{x} \equiv -\omega_0^2 x - 2\beta \dot{x}$$

Equação do oscilador harmônico amortecido

$$\boxed{\ddot{x} + 2\beta \dot{x} + \omega_0^2 x = 0}$$

Uma razão matemática para se focar neste problema é que ele é o problema com dissipação mais simples que pode ser resolvido com equações diferenciais ordinárias lineares. Retornaremos a este ponto posteriormente. Agora, vamos considerar a solução geral do problema usando o método de Euler.

Suponha que a EDO acima admita soluções

$$x(t) = A e^{pt} \quad (A \text{ constante})$$

queremos encontrar  $p$ .

$$\dot{x} = A p e^{p t}, \quad \ddot{x} = A p^2 e^{p t}$$

$$\ddot{x} + 2B \dot{x} + \omega_0^2 x = 0 \Rightarrow (p^2 + 2B p + \omega_0^2) A e^{p t} = 0$$

Com  $A \neq 0$ , devemos encontrar a solução de

$$p^2 + 2B p + \omega_0^2 = 0$$

As raízes são

$$p_{\pm} = \frac{-2B \pm \sqrt{4B^2 - 4\omega_0^2}}{2} = -B \pm \sqrt{B^2 - \omega_0^2}$$

Encontramos naturalmente três casos de interesse

(i)  $\omega_0 > B$  (sub-amortecido)

(ii)  $\omega_0 < B$  (super-amortecido)

(iii)  $\omega_0 = B$  (criticamente amortecido)

Vamos analisar caso a caso

### 6.2.1 Oscilador sub-amortecido

$$\omega_0 > B \Rightarrow \sqrt{B^2 - \omega_0^2} = j \sqrt{\omega_0^2 - B^2} \equiv j \omega_1$$

$$x_1(t) = e^{-Bt + j\omega_1 t} \\ = e^{-Bt} e^{j\omega_1 t}$$

$$\text{ou } x_2(t) = e^{-Bt - j\omega_1 t} \\ = e^{-Bt} e^{-j\omega_1 t}$$

Relembre o que é a exponencial de um argumento imaginário

$$\begin{aligned} e^{iz} &= \sum_{m=0}^{\infty} \frac{(iz)^m}{m!} = \sum_{m=0}^{\infty} \frac{(iz)^{2m}}{(2m)!} + \sum_{m=0}^{\infty} \frac{(iz)^{2m+1}}{(2m+1)!} \\ &= \sum_{m=0}^{\infty} \frac{(-1)^m z^{2m}}{2m!} + j \sum_{m=0}^{\infty} \frac{(-1)^m z^{2m+1}}{(2m+1)!} \\ &= \cos(z) + j \sin(z) \end{aligned}$$

(note:  $j^{2m} = (j^2)^m = (-1)^m$ )

Assim, encontramos

$$x_1(t) = e^{-\beta t} [\cos(\omega_1 t) + i \sin(\omega_1 t)]$$

$$x_2(t) = e^{-\beta t} [\cos(\omega_1 t) - i \sin(\omega_1 t)]$$

Resultado geral: considere  $x_1(t)$  e  $x_2(t)$  soluções de uma equação diferencial da forma

$$\ddot{x} + a_1(t) \dot{x} + a_0(t) x = 0$$

Neste caso,  $A x_1(t) + B x_2(t)$  também é solução quando  $A$  e

$B$  são coeficientes constantes. Os valores de  $A$  e  $B$  são fixados por condições iniciais do problema.

Dito de outra forma,  $x_1(t)$  e  $x_2(t)$  formam uma base no espaço vetorial definido pelo operador linear  $\mathbb{L} = \frac{d^2}{dt^2} + a_1(t) \frac{d}{dt} + a_0(t)$ .

Podemos transformar bases de acordo com a conveniência do problema. Por exemplo, no caso do oscilador sub-amortecido, só estamos interessados na parte real, de modo que é conveniente definir

$$x_c(t) = \frac{x_1(t) + x_2(t)}{2} = e^{-\beta t} \cos(\omega_1 t)$$

$$x_s(t) = \frac{x_1(t) - x_2(t)}{2i} = e^{-\beta t} \sin(\omega_1 t)$$

A solução geral de  $\ddot{x} + 2\beta \dot{x} + \omega_0^2 x = 0$  para  $\omega_0 > \beta$  será

$$x(t) = A x_c(t) + B x_s(t)$$

$$= e^{-\beta t} (A \cos(\omega_1 t) + B \sin(\omega_1 t))$$

Existe uma notação alternativa para essa solução geral

$$\cos(\omega_1 t - \delta) = \cos(\omega_1 t) \cos \delta + \sin(\omega_1 t) \sin \delta$$

$$x(t) = e^{-\beta t} (A \cos(\omega_1 t) + B \sin(\omega_1 t))$$

$$= e^{-\beta t} C \cos(\omega_1 t - \delta), \quad \text{se } \begin{cases} A = C \cos \delta \\ B = C \sin \delta \end{cases}$$

O problema mecânico é resolvido quando encontramos os parâmetros  $(A, B)$  ou  $(C, \delta)$ . Para isso, basta saber duas condições do problema. Por exemplo, podemos fixar  $x(0) = x_0$  e  $v(0) = v_0$ . Neste caso

$$x(t) = C e^{-\beta t} \cos(\omega_1 t - \delta)$$

$$\dot{x}(t) = C e^{-\beta t} [-\beta \cos(\omega_1 t - \delta) - \omega_1 \sin(\omega_1 t - \delta)]$$

$$x(0) = x_0 = C \cos \delta$$

$$\dot{x}(0) = v_0 = -C(\beta \cos \delta - \omega_1 \sin \delta)$$

$$= C(\omega_1 \sin \delta - \beta \cos \delta)$$

$$\frac{v_0}{x_0} = \omega_1 \tan \delta - \beta \Rightarrow \tan \delta = \frac{1}{\omega_1} \left( \beta + \frac{v_0}{x_0} \right) \Rightarrow \boxed{\cos \delta = \frac{\omega_1}{\sqrt{\omega_1^2 + \left( \beta + \frac{v_0}{x_0} \right)^2}}$$

$$\boxed{C = \frac{x_0}{\cos \delta}}$$

### 6.2.2 Caso super-amortecido

Neste caso,  $\omega_0 < \beta$  e

$$x_1(t) = e^{-\beta t + \sqrt{\beta^2 - \omega_0^2} t}, \quad x_2(t) = e^{-\beta t - \sqrt{\beta^2 - \omega_0^2} t}$$

A solução geral será dada por  $x(t) = A x_1(t) + B x_2(t)$ , com  $A$  e  $B$  descobertos conforme o caso acima. Voltaremos a esta solução mais tarde.

### 6.2.3 Caso criticamente amortecido

$\omega_0 = \beta$ . Neste caso,  $p_{\pm} = -\omega_0$  e teremos um problema.

$x_1(t) = x_2(t) = e^{-\omega_0 t}$  são as soluções obtidas pelo método de Euler. Mas, essas são soluções linearmente dependentes ( $x_1(t) - x_2(t) = 0$ ), não formam base de um espaço vetorial bidimensional.

Solução: buscamos uma solução de

$$\ddot{x} + 2\omega_0 \dot{x} + \omega_0^2 x = 0$$

com a forma  $x(t) = y(t) e^{-\omega_0 t}$

$$\dot{x} = e^{-\omega_0 t} (\dot{y} - \omega_0 y)$$

$$\ddot{x} = e^{-\omega_0 t} (\ddot{y} - 2\omega_0 \dot{y} + \omega_0^2 y)$$

$$\Rightarrow e^{-\omega_0 t} [(\ddot{y} - 2\omega_0 \dot{y} + \omega_0^2 y) + 2\omega_0 (\dot{y} - \omega_0 y) + \omega_0^2 y] = 0$$

$$\Rightarrow \ddot{y} = 0 \Rightarrow y(t) = t$$

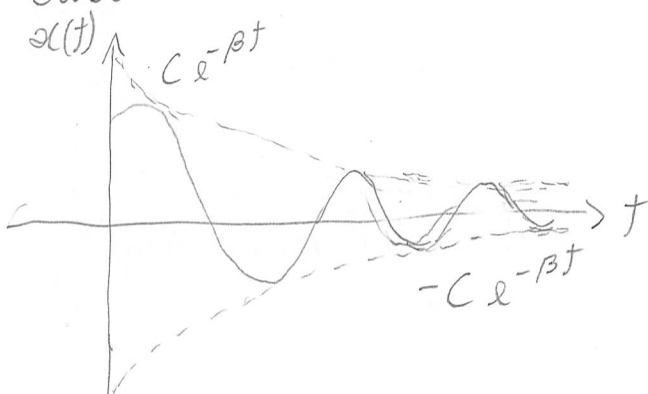
Solução geral será uma combinação linear de  $x_1(t) = e^{-\omega_0 t}$  e  $x_2(t) = t e^{-\omega_0 t}$

$$x(t) = (A + Bt) e^{-\omega_0 t}$$

: caso criticamente amortecido.

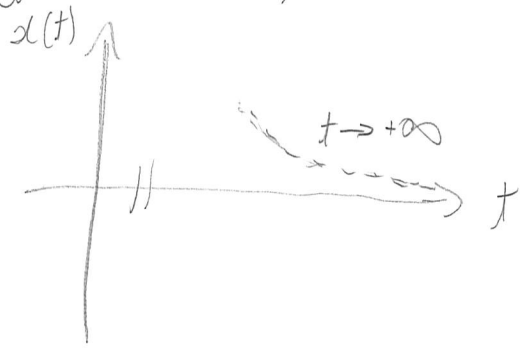
### 6.3 Análise gráfica, comparação dos três casos

Caso sub-amortecido



Único caso em que ainda é possível ver alguma oscilação. Amplitude do movimento decai exponencialmente com o tempo

Com relação aos casos super-amortecido e criticamente amortecido, temos qualitativamente o mesmo comportamento



Questão: o que decai mais rápido?

$$x_{\text{super}}(t) = A' e^{-(\beta + \sqrt{\beta^2 - \omega_0^2})t} + B' e^{-(\beta - \sqrt{\beta^2 - \omega_0^2})t}$$

$$= A' e^{-(\beta + \sqrt{\beta^2 - \omega_0^2})t} \left( 1 + \frac{B'}{A'} e^{-2\sqrt{\beta^2 - \omega_0^2}t} \right)$$

Estamos supondo  $A' \neq 0$ , um caso sem ajuste fino

$$x_{\text{crit}}(t) = (At + B) e^{-\omega_0 t} = At e^{-\omega_0 t} \left( 1 + \frac{B}{At} \right) \quad (A \neq 0)$$

$$\lim_{t \rightarrow +\infty} \frac{|x_{\text{crit}}(t)|}{|x_{\text{super}}(t)|} = \lim_{t \rightarrow +\infty} \frac{|At e^{-\omega_0 t}|}{|A' e^{-(\beta + \sqrt{\beta^2 - \omega_0^2})t}|} = \left| \frac{A}{A'} \right| \lim_{t \rightarrow +\infty} t e^{[(\beta - \omega_0) - \sqrt{\beta^2 - \omega_0^2}]t}$$

$$\beta^2 - \omega_0^2 = (\beta - \omega_0)(\beta + \omega_0) > (\beta - \omega_0)^2$$

$$\sqrt{\beta^2 - \omega_0^2} > \beta - \omega_0 \Rightarrow (\beta - \omega_0) - \sqrt{\beta^2 - \omega_0^2} < 0$$

$$\Rightarrow \lim_{t \rightarrow +\infty} \frac{|x_{\text{crit}}(t)|}{|x_{\text{super}}(t)|} = 0 : \text{ o amortecimento crítico decai mais rápido}$$

## 6.4 Decremento e fator de qualidade

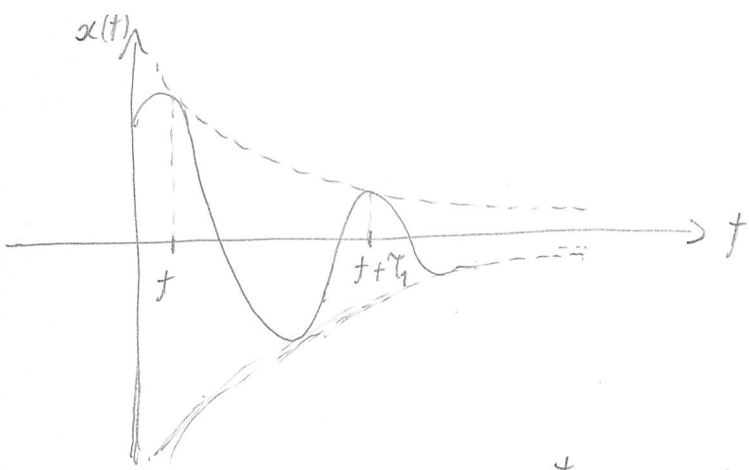
Nesta seção, trataremos do caso sub-amortecido ( $\omega_0 > \beta$ ).

Neste caso, há uma frequência natural

$$\omega_1 = \sqrt{\omega_0^2 - \beta^2} \quad (\text{período associado: } \tau_1 = \frac{2\pi}{\omega_1})$$

Definição: decremento é o fator de redução da amplitude do movimento após a passagem de um tempo  $\tau_1$





Amplitude:  $\tilde{A}(t) = A e^{-\beta t}$

Decremento (d)

$$d = \frac{\tilde{A}(t)}{\tilde{A}(t + \tau_1)} = e^{\beta \tau_1}$$

Nesse regime de amortecimento, vamos inserir um termo forçante  $F(t) = F_0 \cos(\omega t)$ . Definindo  $f_0 = \frac{F_0}{m}$

$$\ddot{x} + 2\beta \dot{x} + \omega_0^2 x = f_0 \cos(\omega t)$$

Um teorema de equações diferenciais lineares nos diz que a solução da EDO acima tem a forma

$$x(t) = x_h(t) + x_p(t)$$

$x_h(t)$ : sol. da EDO homogênea ( $f_0 = 0$ )

$x_p(t)$ : alguma solução particular da EDO

$\lim_{t \rightarrow +\infty} x_h(t) = 0$ : solução é dita "transiente" tende a desaparecer.

No limite  $t \rightarrow +\infty$ , a solução particular domina. A solução transiente ainda é importante para se ter a solução exata, dadas as condições iniciais

$$x(t) = A e^{-\beta t} \cos(\omega_1 t - \phi) + x_p(t)$$

Ansatz:  $x_p(t) = C \cos(\omega t - \delta)$

$$\dot{x}_p(t) = -\omega C \sin(\omega t - \delta), \quad \ddot{x}_p(t) = -\omega^2 C \cos(\omega t - \delta)$$

$$[(\omega_0^2 - \omega^2) \cos(\omega t - \delta) - 2\beta \omega \sin(\omega t - \delta)] C = f_0 \cos(\omega t)$$

$$\begin{aligned}\cos(\omega t - \delta) &= \cos(\omega t) \cos \delta + \sin(\omega t) \sin \delta \\ \sin(\omega t - \delta) &= \sin(\omega t) \cos \delta - \cos(\omega t) \sin \delta\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}& C [(\omega_0^2 - \omega^2) (\cos(\omega t) \cos \delta + \sin(\omega t) \sin \delta)] \\ & - 2C\beta\omega [\sin(\omega t) \cos \delta - \cos(\omega t) \sin \delta] \\ &= C \left\{ \cos(\omega t) [(\omega_0^2 - \omega^2) \cos \delta + 2\beta\omega \sin \delta] \right. \\ & \quad \left. + \sin(\omega t) [-2\beta\omega \cos \delta + (\omega_0^2 - \omega^2) \sin \delta] \right\} \\ &= f_0 \cos(\omega t)\end{aligned}$$

A expressão acima leva a

$$\begin{cases} (\omega_0^2 - \omega^2) \sin \delta - 2\beta\omega \cos \delta = 0 \\ C [(\omega_0^2 - \omega^2) \cos \delta + 2\beta\omega \sin \delta] = f_0 \end{cases}$$

$$\begin{aligned}\tan \delta = \frac{2\beta\omega}{\omega_0^2 - \omega^2} \quad \Rightarrow \quad \sin \delta &= \frac{2\beta\omega}{\sqrt{(\omega_0^2 - \omega^2)^2 + 4\omega^2\beta^2}} \\ \cos \delta &= \frac{\omega_0^2 - \omega^2}{\sqrt{(\omega_0^2 - \omega^2)^2 + 4\omega^2\beta^2}}\end{aligned}$$

A expressão acima permite chegar a

$$C = \frac{f_0}{\sqrt{(\omega_0^2 - \omega^2)^2 + 4\omega^2\beta^2}}$$

$$\text{Assim, } x_p(t) = \frac{f_0}{\sqrt{(\omega_0^2 - \omega^2)^2 + 4\omega^2\beta^2}} \cos(\omega t - \delta), \quad \delta = \tan^{-1} \left( \frac{2\omega\beta}{\omega_0^2 - \omega^2} \right)$$

Definição: A frequência de ressonância  $\omega_r$  é a frequência tal que a amplitude de  $x_p(t)$  é máxima

$$\frac{d}{d\omega} \left[ \frac{f_0}{\sqrt{(\omega_0^2 - \omega^2)^2 + 4\omega^2 \beta^2}} \right]_{\omega = \omega_R} = 0$$

$$\Rightarrow \frac{d}{d\omega} \left[ (\omega_0^2 - \omega^2)^2 + 4\omega^2 \beta^2 \right]_{\omega = \omega_R} = 0$$

$$-4\omega_R (\omega_0^2 - \omega_R^2) + 8\omega_R \beta^2 = 0$$

$$4\omega_R [2\beta^2 + \omega_R^2 - \omega_0^2] = 0 \Rightarrow \boxed{\omega_R = \sqrt{\omega_0^2 - 2\beta^2}}$$

A amplitude máxima será  $\frac{f_0}{2\beta\sqrt{\beta^2 + \omega^2}}$

Calculamos a frequência de ressonância para a amplitude do movimento. Mas qual é a frequência na qual a energia cinética médio será máxima.

$$\dot{x} = - \frac{\omega f_0}{\sqrt{(\omega_0^2 - \omega^2)^2 + 4\omega^2 \beta^2}} \sin(\omega t - \delta)$$

Energia cinética:

$$T = \frac{m \dot{x}^2}{2} = \frac{m}{2} \frac{\omega^2 f_0^2}{(\omega_0^2 - \omega^2)^2 + 4\omega^2 \beta^2} \sin^2(\omega t - \delta)$$

O valor médio de  $T$ , escrito como  $\langle T \rangle$ , é

$$\langle T \rangle = \frac{1}{\tau} \int_0^{\tau} dt T(t), \text{ em que } \tau = \frac{2\pi}{\omega}$$

$$\frac{1}{\tau} \int_0^{\tau} dt \sin^2(\omega t - \delta) = \frac{1}{2} \Rightarrow \langle K \rangle = \frac{m f_0^2}{4} \frac{\omega^2 f_0^2}{(\omega_0^2 - \omega^2)^2 + 4\omega^2 \beta^2}$$

$$\left. \frac{d\langle K \rangle}{d\omega} \right|_{\omega=\omega_E} = 0 = \frac{2\omega[(\omega_0^2 - \omega^2)^2 + 4\omega^2\beta^2] - \omega^2[8\omega\beta^2 - 4\omega(\omega_0^2 - \omega^2)]}{[(\omega_0^2 - \omega^2)^2 + 4\omega^2\beta^2]^2} \Big|_{\omega=\omega_E}$$

$$= 2\omega(\omega_0^4 - 2\omega^2\omega_0^2 + \omega^4) + 4\omega^3(\omega_0^2 - \omega^2) \Big|_{\omega=\omega_E}$$

$$= 2\omega(\omega_0^4 - \omega^4) \Big|_{\omega=\omega_E}$$

$\Rightarrow \omega_E = \omega_0$  : energia cinética será máxima quando a frequência do termo forçante for idêntica à frequência natural