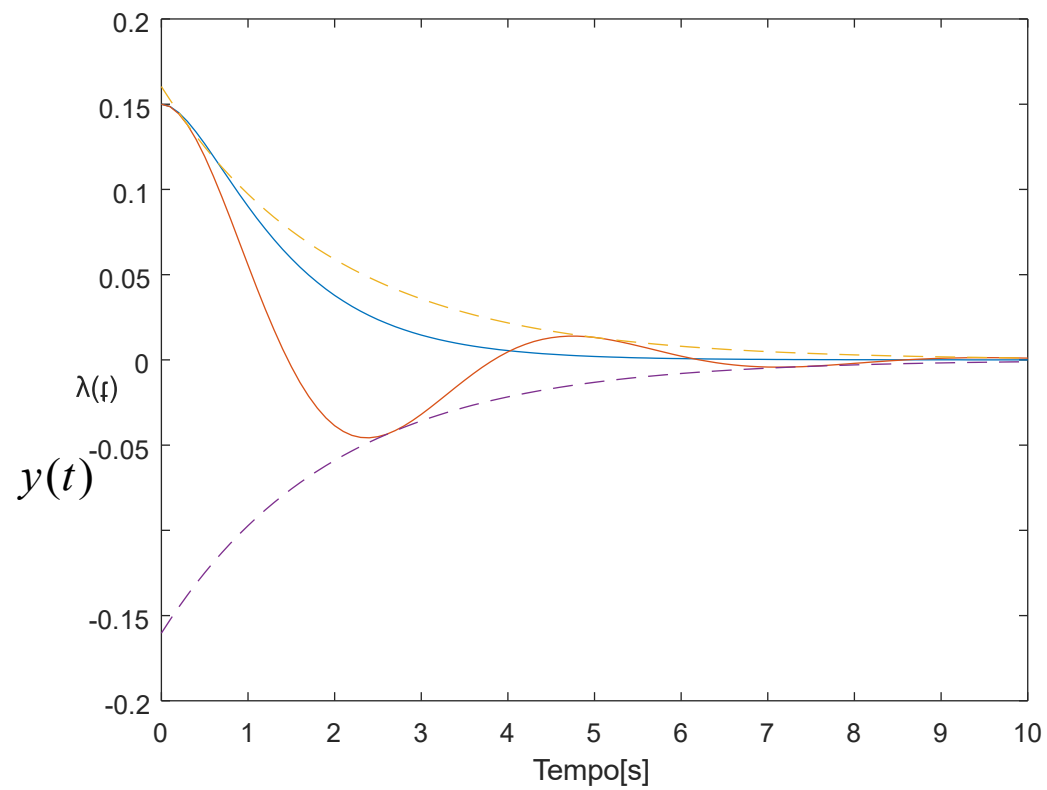


Resposta transitória – Sistemas de 2a ordem



Tempo (s)

Revisão de análise complexa

Numero complexo Par ordenado de números reais. A forma retangular de um no. complexo é:

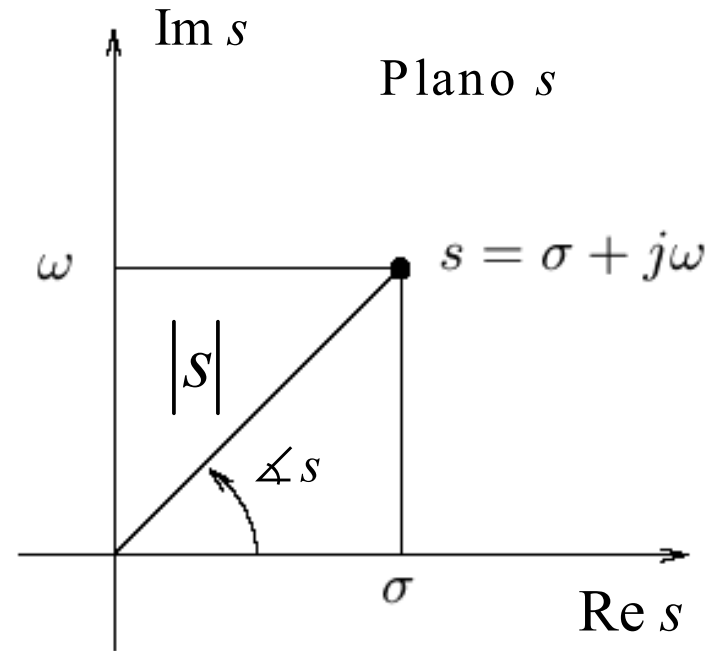
$$s = \sigma + j\omega, \quad \sigma, \omega \in \mathbb{R}$$

Onde:

$j = \sqrt{-1} \rightarrow$ operador imaginário

$\sigma \rightarrow$ parte real de s , $\sigma = \operatorname{Re} s$

$\omega \rightarrow$ parte imaginária de s , $\omega = \operatorname{Im} s$



A cada numero complexo pode-se associar um ponto no chamado **plano complexo** s ou **plano** s

Revisão de análise complexa

Forma polar

$$\sigma = |s| \cos \varphi \quad , \quad \omega = |s| \operatorname{sen} \varphi$$

Forma exponencial

$$\begin{aligned} s = \sigma + j\omega &= |s| \cos \varphi + j |s| \operatorname{sen} \varphi \\ &= |s| e^{j\varphi} \end{aligned}$$

$$e^{j\varphi} = \cos \varphi + j \operatorname{sen} \varphi$$

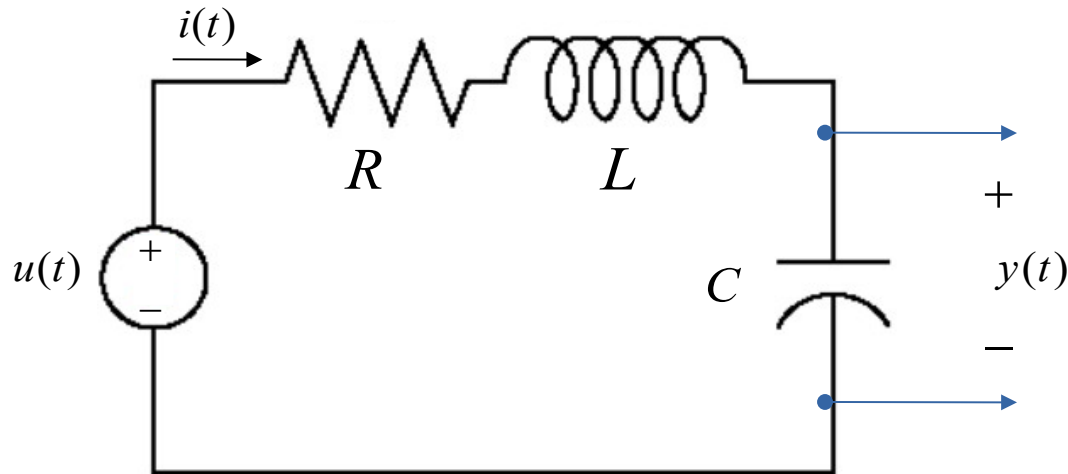
Formula de Euler

Complexo conjugado

$$s = \sigma + j\omega \quad , \quad s^* = \sigma - j\omega$$

Resposta transitória – Sistemas de 2ª. ordem

Seja sistema SISO composto de um circuito RLC série:



Resposta Transitória

- 1) (houve oscilação ?
- 2) a resposta foi lenta demais ?
- 3) está de acordo com as especificações de projeto? ...

Resposta transitória – Sistemas de 2ª. ordem

O circuito RLC série apresentado pode ser descrito por uma equação diferencial de segunda ordem, do tipo:

$$\frac{d^2 y(t)}{dt^2} + \frac{R}{L} \cdot \frac{dy(t)}{dt} + \frac{1}{LC} \cdot y(t) = \frac{1}{LC} \cdot u(t)$$

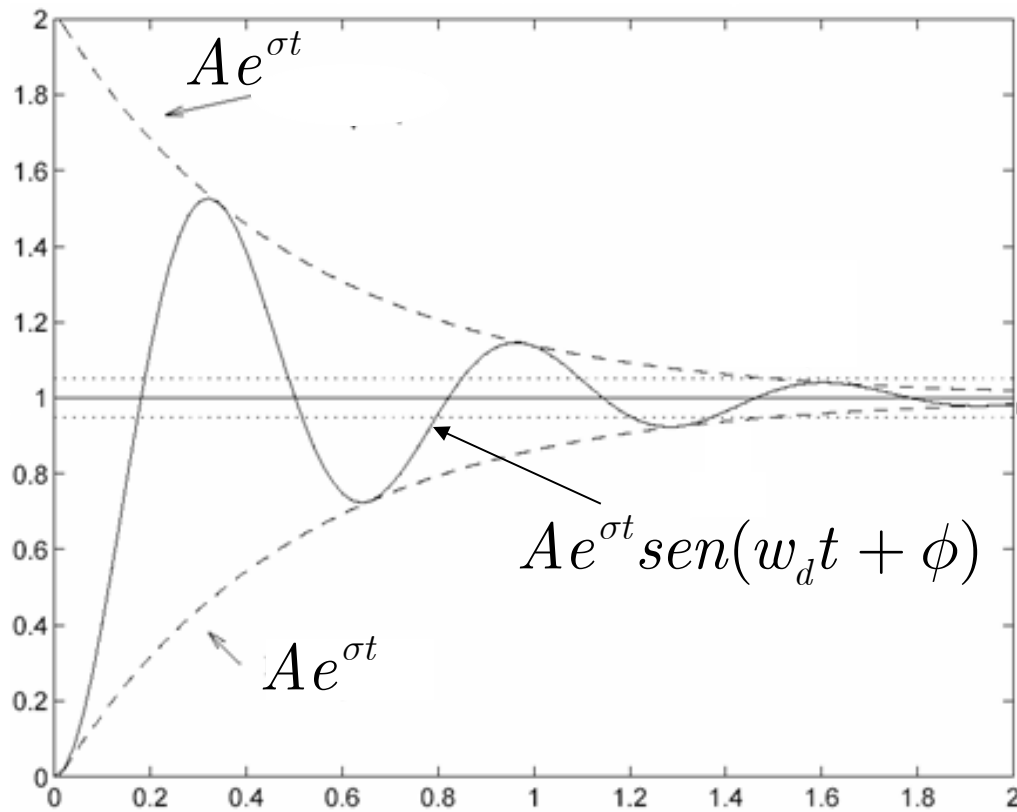
Polos: raízes da equação característica:

$$\Delta(s) = s^2 + \frac{R}{L}s + \frac{1}{LC} = 0$$

Revisão: A equação característica com um par de raízes complexas conjugadas

Seja o polinômio do segundo grau da forma: $b_2 s^2 + b_1 s + b_0$

As raízes são:
$$s_{1,2} = -\frac{b_1}{2b_2} \pm j \sqrt{\frac{4b_2 b_0 - b_1^2}{4b_2^2}} = \sigma \pm j\omega_d$$



σ expoente da exponencial
 ω_d é a frequência natural amortecida
da parte oscilatória

b_1 – constante de amortecimento efetiva

Se $b_1 = 2\sqrt{b_2 b_0}$ as duas raízes são iguais, representando o valor crítico da constante de amortecimento

Resposta transitória – Formas normalizadas

ζ - *Coeficiente de amortecimento* : a razão entre o valor da constante de amortecimento real e o valor crítico desta constante

$$\zeta = \frac{\text{amortecimento real}}{\text{amortecimento crítico}} = \frac{b_1}{2\sqrt{b_2 b_0}}$$

A frequência natural não amortecida é a frequência de oscilação do transitório para amortecimento nulo

$$w_n = \sqrt{\frac{b_0}{b_2}}$$

O polinômio de 2º. Grau são escritos em termos de: $\zeta \geq 0$ e $w_n (rd / seg)$

Forma Normalizada

$$\Delta(s) = \frac{b_2}{b_0} s^2 + \frac{b_1}{b_0} s + 1 = \frac{1}{w_n^2} s^2 + \frac{2\zeta}{w_n} s + 1$$

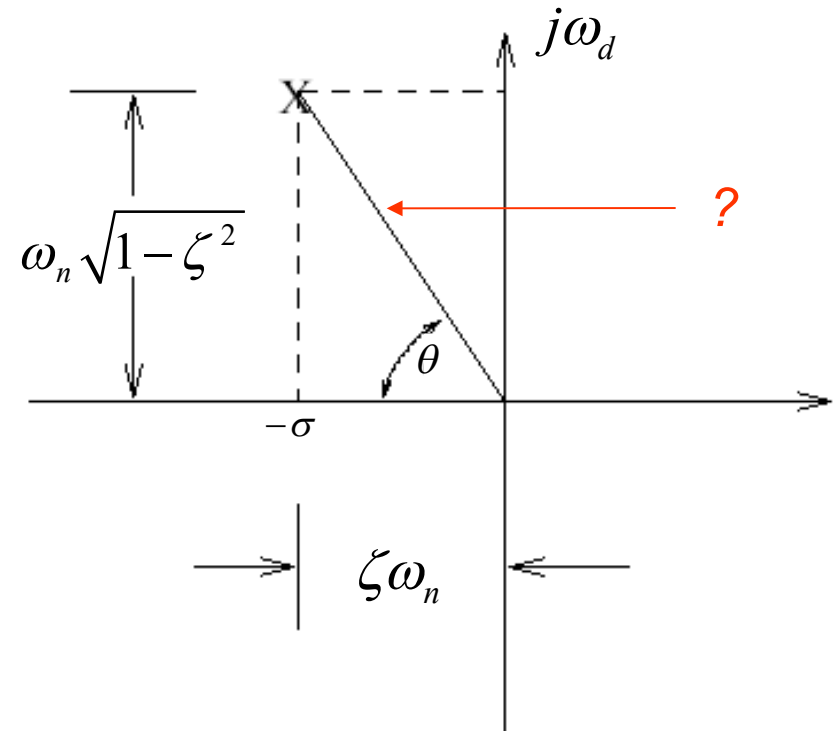
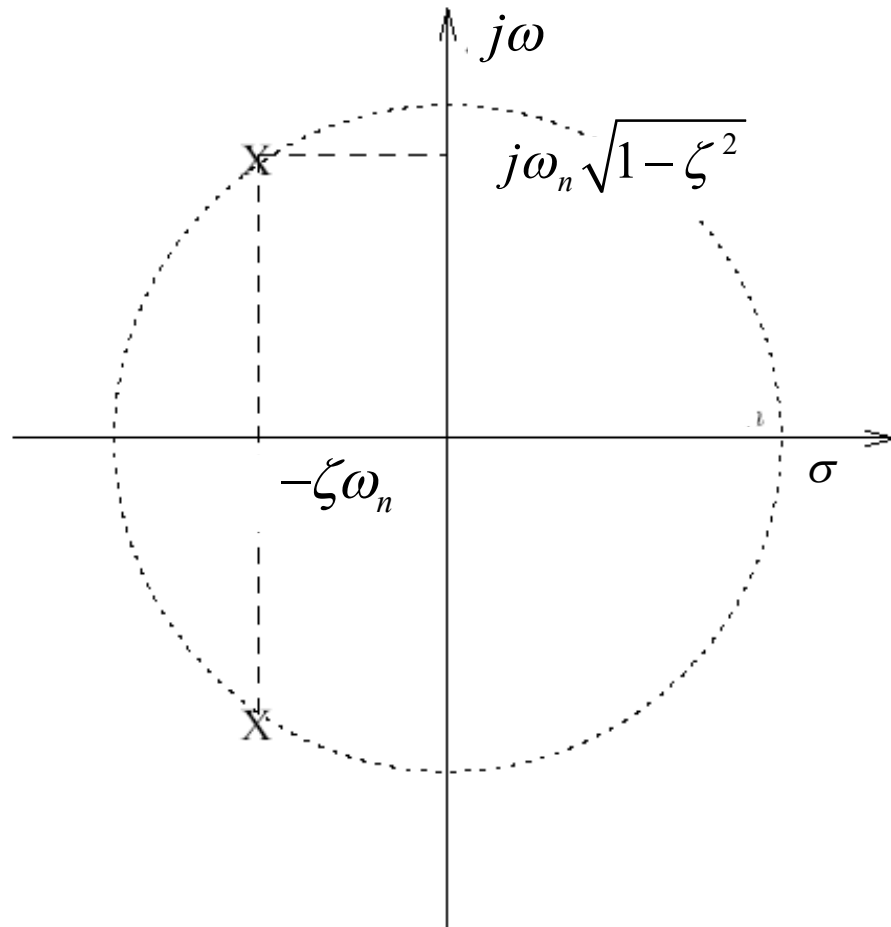
Multiplicando por w_n^2 tem-se:

$$\Delta(s) = s^2 + 2\zeta w_n s + w_n^2$$

As raízes correspondentes são:

$$s_{1,2} = \sigma \pm j\omega_d = -\zeta w_n \pm jw_n \sqrt{1 - \zeta^2}$$

Representação no plano s



$$s_{1,2} = \sigma \pm j\omega_d = -\zeta\omega_n \pm j\omega_n\sqrt{1-\zeta^2}$$

Forma Normalizada

$$s_{1,2} = \sigma \pm j\omega_d = -\zeta w_n \pm jw_n \sqrt{1 - \zeta^2}$$

Se:

$\zeta > 1$ raízes distintas

$\zeta = 1$ raízes múltiplas

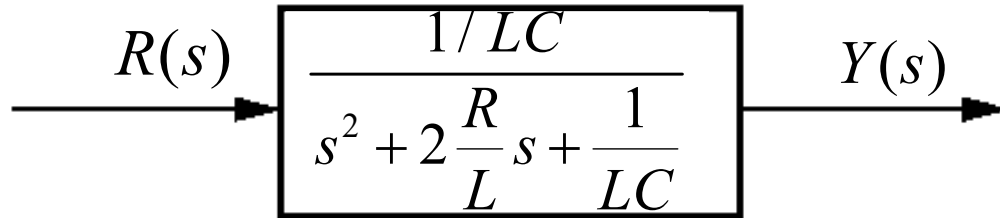
$\zeta < 1$ raízes complexas conjugadas

Se $\zeta < 1$ então:

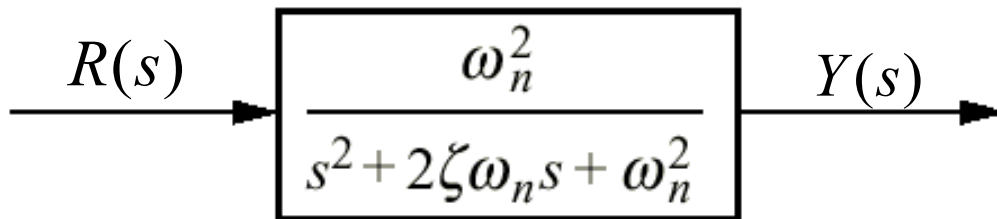
$$w_d = w_n \sqrt{1 - \zeta^2}$$

é a frequência de oscilação forçada

Do circuito RLC série tem-se:



$$\Delta(s) = s^2 + \frac{R}{L}s + \frac{1}{LC} = 0$$



$$\Delta(s) = s^2 + 2\zeta\omega_n s + \omega_n^2$$

$$\omega_n = \sqrt{\frac{1}{LC}}$$
$$\zeta = \frac{R}{2} \cdot \sqrt{\frac{C}{L}}$$

Resposta ao degrau – Análise do domínio s

Considerar uma função de degrau unitário como a entrada do sistema dinâmico de 2ª. ordem na forma normalizada.

$$G(s) = \frac{Y(s)}{R(s)} = \frac{\omega_n^2}{s^2 + 2\zeta\omega_n s + \omega_n^2} \quad , \quad R(s) = \frac{1}{s}$$

$$Y(s) = \frac{1}{s} \cdot \frac{\omega_n^2}{s^2 + 2\zeta\omega_n s + \omega_n^2}$$

Obtendo as frações parciais:

$$Y(s) = \frac{1}{s} - \frac{s + 2\zeta\omega_n}{(s + \zeta\omega_n)^2 + \omega_n^2(1 - \zeta^2)}$$

Resposta ao degrau – Análise do domínio s

$$Y(s) = \frac{1}{s} - \frac{s + 2\zeta\omega_n}{(s + \zeta\omega_n)^2 + \omega_n^2(1 - \zeta^2)} \quad , \quad \omega_d = \omega_n \sqrt{1 - \zeta^2}$$

$$Y(s) = \frac{1}{s} - \frac{s + \zeta\omega_n}{(s + \zeta\omega_n)^2 + \omega_d^2} - \frac{\zeta\omega_n \cdot \omega_d}{\omega_d (s + \zeta\omega_n)^2 + \omega_d^2}$$

Aplicando a transformada inversa de Laplace:

$$L^{-1}\{Y(s)\} = L^{-1}\left\{\frac{1}{s} - \frac{s + \zeta\omega_n}{(s + \zeta\omega_n)^2 + \omega_d^2} - \frac{\zeta\omega_n \cdot \omega_d}{\omega_d (s + \zeta\omega_n)^2 + \omega_d^2}\right\}$$

Resposta ao degrau – Análise do domínio s

Relação trigonométrica:

$$A \cos \theta + B \operatorname{sen} \theta = \sqrt{A^2 + B^2} \operatorname{sen} \left(\theta + \arctan \left(\frac{A}{B} \right) \right)$$

Nota:

$$\mathcal{L}^{-1} \left[\frac{s + \zeta \omega_n}{(s + \zeta \omega_n)^2 + \omega_d^2} \right] = e^{-\zeta \omega_n t} \cos(\omega_d t)$$

$$\mathcal{L}^{-1} \left[\frac{\omega_d}{(s + \zeta \omega_n)^2 + \omega_d^2} \right] = e^{-\zeta \omega_n t} \operatorname{sen}(\omega_d t)$$

Resposta ao degrau – Análise do domínio s

A transformada inversa de Laplace:

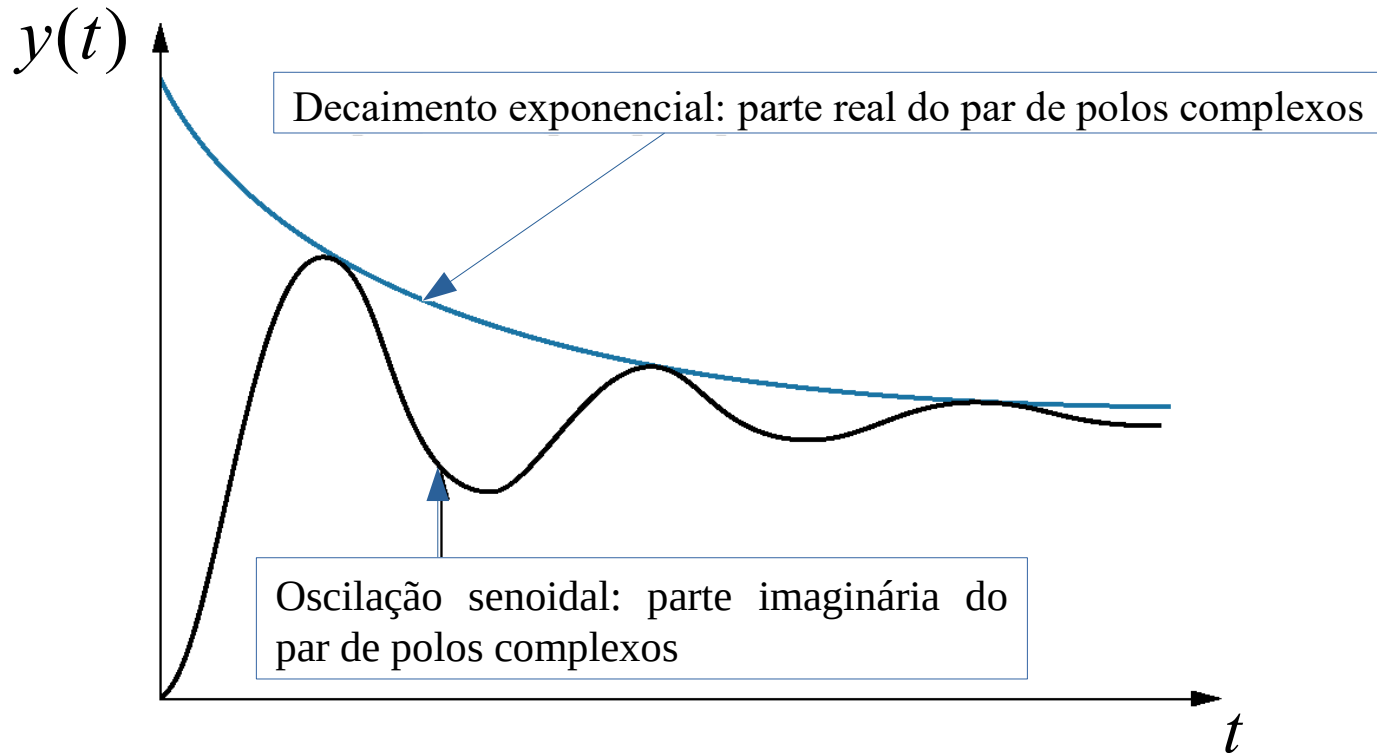
$$\begin{aligned}\mathcal{L}^{-1} [Y(s)] &= y(t) = 1 - e^{-\zeta \omega_n t} \left(\cos \omega_d t + \frac{\zeta}{\sqrt{1-\zeta^2}} \operatorname{sen} \omega_d t \right) \\ &= 1 - \frac{e^{-\zeta \omega_n t}}{\sqrt{1-\zeta^2}} \operatorname{sen} (\omega_d t + \theta) \quad , \quad t > 0\end{aligned}$$

$$\text{onde: } \theta = \tan^{-1} \frac{\sqrt{1-\zeta^2}}{\zeta} = \cos^{-1}(\zeta)$$

$0 < \zeta < 1 \rightarrow$ Resposta transitória subamortecida

Resposta ao degrau – Análise do domínio s

$$s_{1,2} = \sigma \pm j\omega_d = -\zeta\omega_n \pm j\omega_n\sqrt{1-\zeta^2}$$

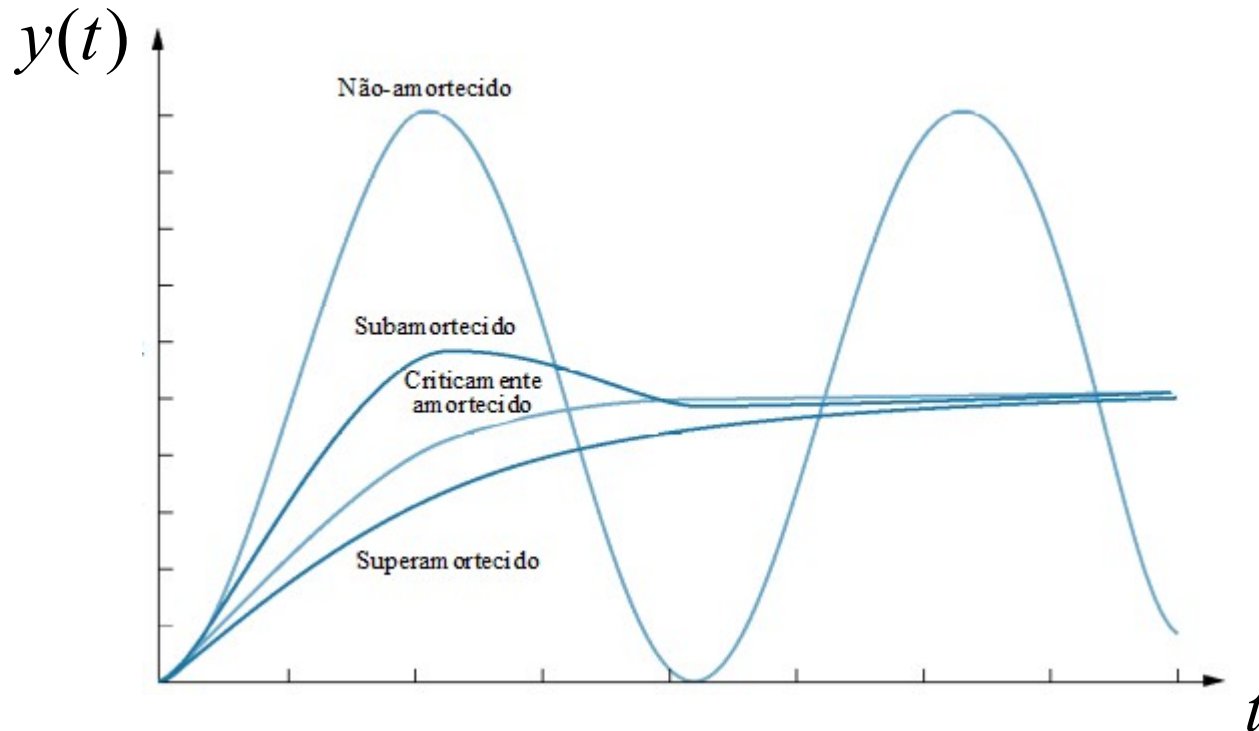


$$y(t) = 1 - \frac{e^{-\zeta \omega_n t}}{\sqrt{1-\zeta^2}} \text{sen}(\omega_d t + \theta) \quad , \quad t > 0$$

$\zeta = 0 \rightarrow$ Resposta transitória não amortecida

Polos distintos, $s_{1,2} = \omega_n \sqrt{-1} = \pm j \omega_n$ puramente imaginários, complexos conjugados entre si

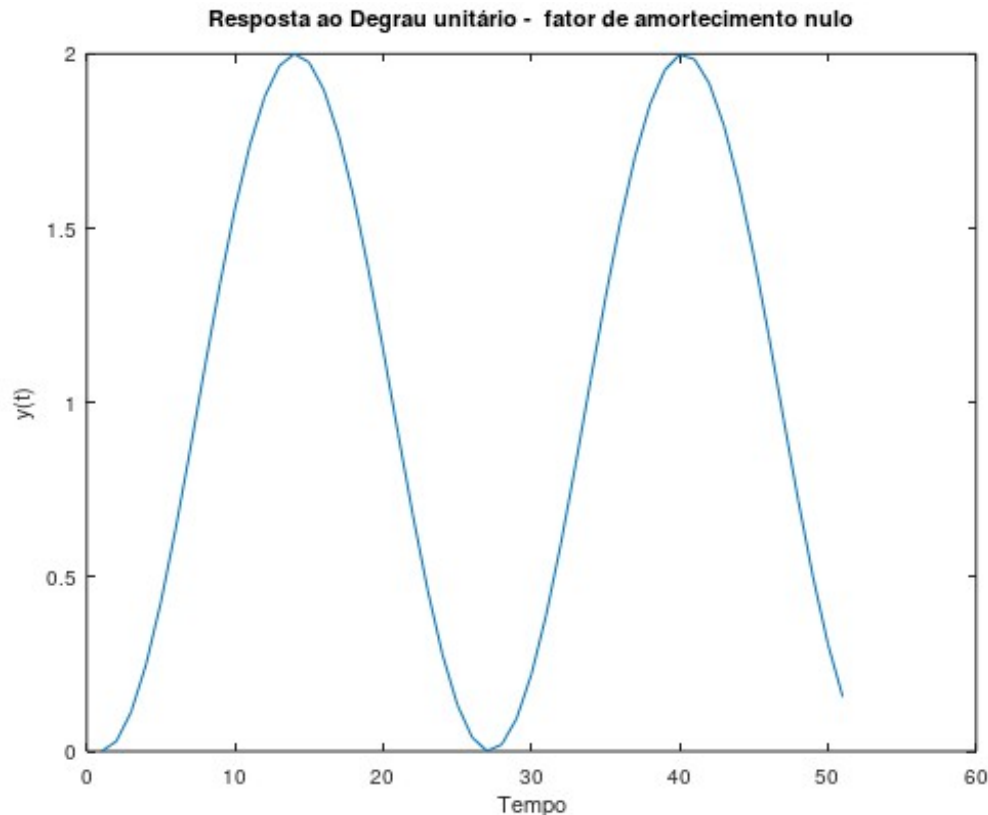
$$y(t) = 1 - \cos \omega_n t \quad , \quad t > 0$$



$\zeta = 0 \rightarrow$ Resposta transitória não amortecida

Polos distintos, $s_{1,2} = \omega_n \sqrt{-1} = \pm j \omega_n$ puramente imaginários, complexos conjugados entre si.

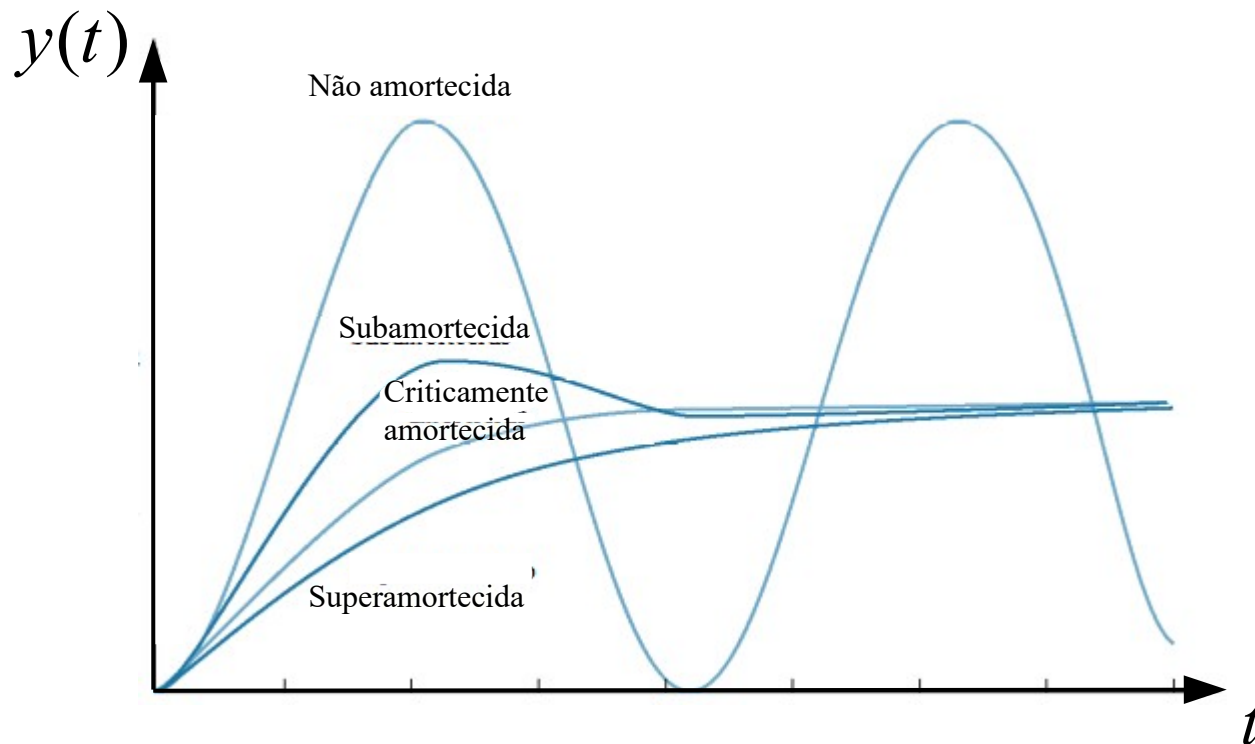
$$y(t) = 1 - \cos \omega_n t \quad , \quad t > 0$$



$\zeta = 1 \rightarrow$ Resposta transitória criticamente amortecida: $s_{1,2} = -\omega_n$

Polos reais e iguais $\rightarrow e^{-\omega_n t}, t e^{-\omega_n t}$

$$Y(s) = \frac{1}{s} \frac{\omega_n^2}{(s + \omega_n)^2} \Rightarrow y(t) = 1 - e^{-\omega_n t} (1 + \omega_n t), t \geq 0$$

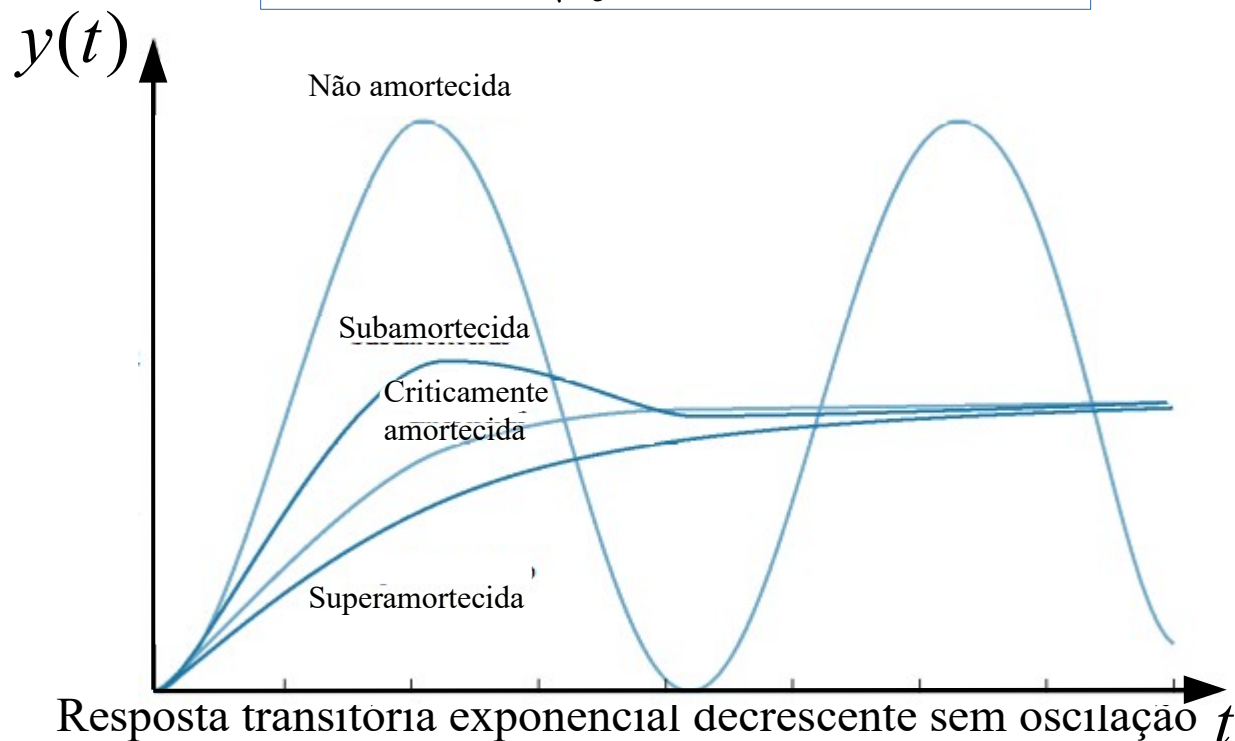


$\zeta > 1 \rightarrow$ Resposta transitória superamortecida:

Pólos reais e distintos $\rightarrow s_{1,2} = -\zeta \omega_n \pm \omega_n \sqrt{\zeta^2 - 1}$

$$Y(s) = \frac{1}{s} \frac{\omega_n^2}{(s + \zeta \omega_n + \omega_n \sqrt{\zeta^2 - 1})(s + \zeta \omega_n - \omega_n \sqrt{\zeta^2 - 1})}$$

$$y(t) = 1 + \frac{\omega_n}{2\sqrt{\zeta^2 - 1}} \left(\frac{e^{-s_1 t}}{s_1} - \frac{e^{-s_2 t}}{s_2} \right)$$



Se $s_1 \gg s_2$ então $e^{s_1 t}$ decai muito mais rápido do que $e^{s_2 t}$ e $y(t)$ pode ser aproximado por

$$y(t) \simeq 1 - \frac{\omega_n}{2\sqrt{\zeta^2 - 1}} \cdot \frac{e^{-s_2 t}}{s_2}$$

Diz-se que a raiz s_2 é **dominante** em relação a s_1 . A resposta obtida é tipicamente a de um sistema de 1ª. ordem

Comentários

- A cada par ζ e w_n corresponde um par de polos (em geral, complexos conjugados) representado no plano s .
- A constante de tempo do sistema de 2ª. ordem é $1/\zeta w_n$
- A frequência de oscilação forçada w_d aumenta com a diminuição de ζ ou com o aumento de w_n
- Como $\zeta = \cos(\theta)$, observa-se que $\zeta \rightarrow 1$ quando $\theta \rightarrow 0$ e $\zeta \rightarrow 0$ quando $\theta \rightarrow \pi/2$
- *Diversas características da resposta ao degrau de um sistema de 2ª. ordem podem ser determinadas em função de ζ e w_n*

Comentários

- Dentre as respostas não - oscilatórias, a mais rápida corresponde ao caso criticamente amortecido
- É possível obter os valores de ζ e w_n diretamente a partir da resposta do sistema de 2a. ordem ao degrau

OCTAVE

% Resposta Transitória para valores do fator de amortecimento

%

pkg load control

clear;

clf;

omega=1; % Frequência natural

xi=[0.001:0.1:2]; % Fator de amortecimento

hold on

Figure(1)

for i=1:12

% Função de Transferência

$G = \text{tf}([\omega^2], [1 \ 2\xi(i)\omega \ \omega^2]);$

$y = \text{step}(G, 10);$ % Resposta ao Degrau unitário

plot(y) % Gráficos

end

hold off

xlabel('Tempo')

ylabel('y(t)')

title('Resposta ao Degrau unitário - Valores de fator de amortecimento')

