

## Sistemas de Segunda Ordem

São sistemas que possuem dois polos. Em geral, a função de transferência pode ser escrita como:

$$R(s) \rightarrow \boxed{\frac{\omega_n^2}{s^2 + 2\zeta\omega_n s + \omega_n^2}} \rightarrow C(s) \quad \frac{C(s)}{R(s)} = \frac{\omega_n^2}{s^2 + 2\zeta\omega_n s + \omega_n^2}$$

Sistemas como um servossistema ou um sistema massa-mola podem ser representados nessa forma.

### Resposta ao Degrau Unitário

Primeiramente, vamos analisar os polos da função de transferência:

$$s^2 + 2\zeta\omega_n s + \omega_n^2 = 0$$

$$\Delta = 4\zeta^2\omega_n^2 - 4\omega_n^2 = 4\omega_n^2(\zeta^2 - 1)^2$$

$$s = \frac{-2\zeta\omega_n \pm 2\omega_n\sqrt{\zeta^2 - 1}}{2}$$

$$s = \cancel{\omega_n} \left( -\zeta \pm \sqrt{\zeta^2 - 1} \right); \quad \omega_n \left( -\zeta \pm \sqrt{\zeta^2 - 1} \right)$$

### Caso 0: $\zeta < 0$

a) Se  $-1 < \zeta < 0$ , então  $\sqrt{\zeta^2 - 1}$  é puramente imaginário. Logo, a parte real dos polos é  $-\zeta$ . Com  $-\zeta > 0$ , o sistema é instável.

b) Se  $\xi < -1$ , então  $\sqrt{\xi^2 - 1}$  é real e sempre existirá uma raiz positiva ( $-\xi + \sqrt{\xi^2 - 1} > 0$ ).

Conclusão: Se  $\xi < 0$ , o sistema sempre será **INSTÁVEL**.

Caso 1:  $0 < \xi < 1$

Nesse caso,  $\xi^2 - 1 < 0$  e as raízes serão complexas conjugadas.

$$s = \cancel{z} \omega_n (-\xi \pm j \underbrace{\sqrt{1 - \xi^2}}_{> 0}) = -\omega_n \xi \pm j \sqrt{1 - \xi^2} \omega_n$$

$$s_1 = -\omega_n \xi + j \underbrace{\sqrt{1 - \xi^2} \omega_n}_{\omega_d} \quad s_2 = -\omega_n \xi - j \sqrt{1 - \xi^2} \omega_n$$

A resposta ao degrau unitário pode ser obtida como se segue:

$$C(s) = \frac{\omega_n^2}{s^2 + 2\xi\omega_n s + \omega_n^2} \quad R(s) = \frac{\omega_n^2}{(s + \xi\omega_n + j\omega_d)(s + \xi\omega_n - j\omega_d)s}$$

Separando em frações parciais:

$$C(s) = \frac{1}{s} + \frac{\omega_n}{2\xi(\xi\omega_n + j\omega_d)} + \frac{1}{s + \xi\omega_n + j\omega_d} + \frac{\omega_n}{2\xi(\xi\omega_n - j\omega_d)}$$

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

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

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

A transformada inversa de Laplace fornece:

$$\mathcal{L}^{-1}\left\{\frac{1}{s}\right\} = 1$$

$$\mathcal{L}^{-1}\left\{\frac{1}{s + s\omega_n + j\omega_d}\right\} = e^{(-s\omega_n - j\omega_d)t} = e^{-s\omega_n t} (\cos(\omega_d t) - j \operatorname{sen}(\omega_d t))$$

$$\mathcal{L}^{-1}\left\{\frac{1}{s + s\omega_n - j\omega_d}\right\} = e^{(-s\omega_n + j\omega_d)t} = e^{-s\omega_n t} (\cos(\omega_d t) + j \operatorname{sen}(\omega_d t))$$

Além disso, note que:

$$-j \frac{(s\omega_n - j\omega_d)}{2\omega_d} \cdot e^{-s\omega_n t} (\cos(\omega_d t) - j \operatorname{sen}(\omega_d t)) +$$

$$j \frac{(s\omega_n + j\omega_d)}{2\omega_d} \cdot e^{-s\omega_n t} (\cos(\omega_d t) + j \operatorname{sen}(\omega_d t))$$

$$= j^2 \frac{2\omega_d}{2\omega_d} e^{-s\omega_n t} \cos(\omega_d t) + j^2 \frac{2s\omega_n}{2\omega_d} \operatorname{sen}(\omega_d t)$$

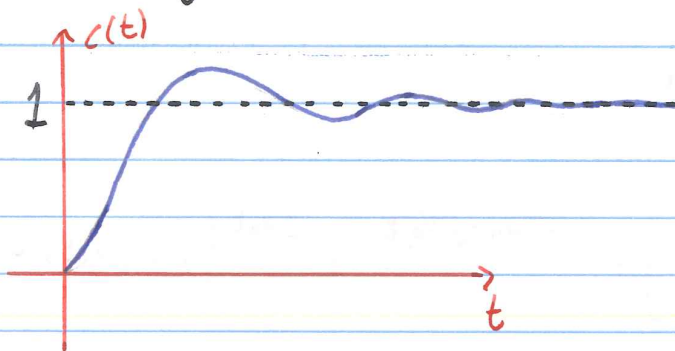
$$= -e^{-s\omega_n t} \cos(\omega_d t) - \frac{s\omega_n}{\omega_d} \operatorname{sen}(\omega_d t)$$

$$\rightarrow \frac{s\omega_n}{\omega_n \sqrt{1-s^2}} = \frac{s}{\sqrt{1-s^2}}$$

Portanto:

$$c(t) = \mathcal{L}^{-1}\{C(s)\} = 1 - e^{-\zeta\omega_n t} \left( \cos(\omega_d t) + \frac{\zeta}{\sqrt{1-\zeta^2}} \sin(\omega_d t) \right), t \geq 0$$
$$= 1 - \frac{e^{-\zeta\omega_n t}}{\sqrt{1-\zeta^2}} \sin \left( \omega_d t + \tan^{-1} \left( \frac{\sqrt{1-\zeta^2}}{\zeta} \right) \right)$$

Temos que  $\lim_{t \rightarrow \infty} c(t) = 1$ . Portanto, o erro em regime para entrada degrau unitário é nulo.



Note que:

$$\omega_d = \sqrt{1-\zeta^2} \omega_n = \omega_n$$

a) Se  $\zeta = 0$ , então  $c(t) = 1 - \cos(\omega_n t) = 1 - \cos(\omega_n t)$ .  
Então a saída terá oscilações com amplitude constante e frequência  $\omega_n$ .

b) Se  $\zeta \rightarrow 1$ , então:

$$c(t) = \lim_{\zeta \rightarrow 1} 1 - e^{-\zeta\omega_n t} \left( \cos(\omega_d t) + \frac{\zeta}{\sqrt{1-\zeta^2}} \sin(\omega_d t) \right)$$
$$= 1 - e^{-\omega_n t} \left( 1 + \lim_{\zeta \rightarrow 1} \frac{\sin(\omega_n \sqrt{1-\zeta^2} t)}{\sqrt{1-\zeta^2}} \right)$$



$$\text{OBS: } \lim_{\xi \rightarrow 1} \frac{\sin(\omega_n \sqrt{1-\xi^2} t)}{\sqrt{1-\xi^2}} = \lim_{\xi \rightarrow 1} \frac{\cos(\omega_n \sqrt{1-\xi^2} t) \cdot \cancel{\xi} \omega_n t}{\cancel{\sqrt{1-\xi^2}}} \\ = \lim_{\xi \rightarrow 1} \cos(\omega_n \sqrt{1-\xi^2} t) \cdot \omega_n t = \omega_n t$$

$$c(t) = 1 - e^{-\omega_n t} (1 + \omega_n t).$$

Então a saída não possui oscilações.

Com isso, podemos fornecer um significado físico para as variáveis  $\xi$ ,  $\omega_n$  e  $\omega_d$ .

- $\xi$ : Coeficiente de amortecimento, pois aumentá-lo faz com que as oscilações tenham a amplitude diminuída e frequência diminuídas.
- $\omega_d$ : Frequência natural amortecida. É a frequência em que o sistema oscila dado um fator coeficiente de amortecimento.
- $\omega_n$ : Frequência natural não-amortecida. É a frequência que o sistema oscilaria caso fosse possível remover o amortecimento. Na prática, essa frequência não se observa se  $\xi \neq 0$ .

$$\text{NOTA: } \omega_d < \omega_n, \forall \xi \in (0, 1)$$

→ O caso  $0 < \xi < 1$  é chamado de subamortecido.

~~Caso 1:  $\xi \neq 1$~~

Caso 2:  $\xi = 1$

Nesse caso,  $\xi^2 - 1 = 0$  e as raízes serão reais e iguais.

$$s_1 = s_2 = -\omega_n$$

A resposta ao degrau unitário pode ser obtida como se segue:

$$C(s) = \frac{\omega_n^2}{s^2 + 2\omega_n s + \omega_n^2} \quad R(s) = \frac{\omega_n^2}{(s + \omega_n)^2 s}$$

Separando em frações parciais:

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

$$\hookrightarrow \frac{d}{ds} \left[ \frac{(s + \omega_n)^2 \cdot \omega_n^2}{(s + \omega_n)^2 \cdot s} \right] \Big|_{s = -\omega_n}$$

Com isso:

$$c(t) = \mathcal{L}^{-1} \left\{ \frac{1}{s} \right\} - \mathcal{L}^{-1} \left\{ \frac{1}{s + \omega_n} \right\} - \omega_n \mathcal{L}^{-1} \left\{ \frac{1}{(s + \omega_n)^2} \right\}$$

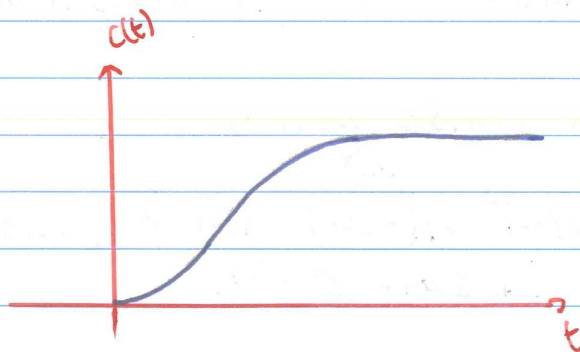
$$c(t) = 1 - e^{-\omega_n t} - \omega_n t e^{-\omega_n t} = 1 - e^{-\omega_n t} (1 + \omega_n t)$$

Temos que

$$\begin{aligned}\lim_{t \rightarrow \infty} c(t) &= \lim_{t \rightarrow \infty} 1 - \lim_{t \rightarrow \infty} e^{-\omega_n t} - \lim_{t \rightarrow \infty} e^{-\omega_n t} \cdot \omega_n \cdot t \\ &= 1 - 0 - \lim_{t \rightarrow \infty} \frac{\omega_n t}{e^{\omega_n t}} \\ &= 1 - 0 - \lim_{t \rightarrow \infty} \frac{\omega_n}{\omega_n e^{\omega_n t}}\end{aligned}$$

$$\lim_{t \rightarrow \infty} c(t) = 1$$

Logo também não existe erro em regime para esse caso.



$$\begin{aligned}\text{Nota: } \left. \frac{d c(t)}{dt} \right|_{t=0} &= \left( \omega_n e^{-\omega_n t} - \omega_n e^{-\omega_n t} + \omega_n^2 t e^{-\omega_n t} \right) \Big|_{t=0} \\ &= \left( \omega_n^2 t e^{-\omega_n t} \right) \Big|_{t=0} = 0\end{aligned}$$

→ O caso  $\zeta = 1$  é chamado criticamente amortecido pois qualquer diminuição no amortecimento ocasionará oscilações na saída.

### Caso 3: $\xi > 1$

Nesse caso,  $\xi^2 - 1 > 0$  e as raízes são reais e distintas:

$$s_1 = -\xi \omega_n - \sqrt{\xi^2 - 1} \cdot \omega_n \quad s_2 = -\xi \omega_n + \sqrt{\xi^2 - 1} \cdot \omega_n$$

Nota:  $s_2 > 0$  pois  $\xi > \sqrt{\xi^2 - 1} \nrightarrow \xi > 1$ . Logo, o sistema é sempre estável.

A resposta ao degrau unitário pode ser obtida como se segue:

$$C(s) = \frac{\omega_n^2}{s^2 + 2\xi\omega_n s + \omega_n^2} \quad R(s) = \frac{\omega_n^2}{(s + \xi\omega_n + \sqrt{\xi^2 - 1}\omega_n)(s + \xi\omega_n - \sqrt{\xi^2 - 1}\omega_n)}$$

Separando em frações parciais:

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

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

Com isso:

$$c(t) = \mathcal{L}^{-1}\{C(s)\} = 1 + \frac{1}{2\sqrt{\xi^2 - 1}(\xi + \sqrt{\xi^2 - 1})} e^{-(\xi + \sqrt{\xi^2 - 1})\omega_n t} - \frac{1}{2\sqrt{\xi^2 - 1}(\xi - \sqrt{\xi^2 - 1})} e^{-(\xi - \sqrt{\xi^2 - 1})\omega_n t}$$

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



Adicionalmente, note que:

$$\begin{aligned} \omega_n^2 &= s_1 \cdot s_2 \\ 2\sqrt{\xi^2 - 1} \omega_n &= s_2 - s_1 \end{aligned}$$

Então, podemos escrever:

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

$$c(t) = 1 + \frac{s_1 \cdot s_2}{s_2 - s_1} \left( -\frac{e^{s_1 t}}{s_1} + \frac{e^{s_2 t}}{s_2} \right)$$

Se  $|s_1| \gg \gg |s_2|$ , então:

$$\bullet \quad s_2 - s_1 \approx -s_1$$

$$\bullet \quad -\frac{e^{s_1 t}}{s_1} + \frac{e^{s_2 t}}{s_2} \approx \frac{e^{s_2 t}}{s_2}$$

Com isso:

$$c(t) \approx 1 + \frac{s_1 \cdot s_2}{(-s_1) \cdot s_2} \cdot e^{s_2 t}$$

$$c(t) \approx 1 - e^{s_2 t} = 1 - e^{-(\xi - \sqrt{\xi^2 - 1}) \omega_n t}$$

Que é a mesma resposta do sistema de primeira ordem:

$$G(s) = \frac{-s_2}{s - s_2} = \frac{\xi \omega_n - \sqrt{\xi^2 - 1} \omega_n}{s + \xi \omega_n - \sqrt{\xi^2 - 1} \omega_n}$$



Se  $|s_1| \gg |s_2|$ , então o polo  $s_1$  tem dinâmica muito rápida e pouca influência na resposta, podendo ser desprezado.

## Definição de Especificações de Regime Transitório

Usualmente, a especificação do regime transitório para um sistema de controle é feita através das seguintes variáveis: baseadas na resposta do sistema ao degrau unitário:

### • Tempo de atraso ( $t_d$ )

Tempo necessário para a saída alcançar pela primeira vez 50% do valor de regime.

### • Tempo de subida ( $t_r$ )

Tempo necessário para saída atingir 10% de

10% a 90%  $\rightarrow$  2ª ordem, superamortecidos

5% a 95%

0% a 100%  $\rightarrow$  2ª ordem, subamortecidos

do valor de regime.

### • Instante de pico ( $t_p$ )

Tempo necessário para que a resposta alcance o primeiro pico de ultrapassagem.

### • Máxima ultrapassagem ( $M_p$ )

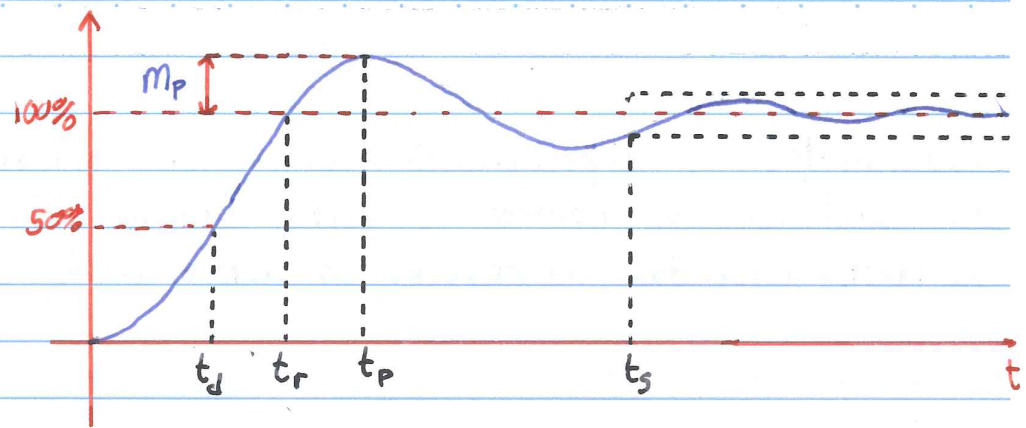
Máximo valor de pico da curva medido a partir de sua resposta em regime:

$$M_p = \frac{c(t_p) - c(\infty)}{c(\infty)} \times 100\%$$

### • Tempo de acomodação ( $t_s$ )

Tempo necessário para que a curva fique sempre dentro de uma faixa em torno do valor de regime.

$\hookrightarrow$  Normalmente, 2% ou 5%.





## Sistemas de Segunda Ordem e Especificações de Resposta Transitória

Dado um sistema de segunda ordem padrão, veremos como os parâmetros mostrados podem ser calculados.

Iremos supor que o sistema é subamortecido ( $0 < \zeta < 1$ ).

Tempo de Subida ( $t_r$ )

$$c(t_r) = 1$$

$$1 - e^{-\zeta \omega_n t_r} \left( \cos(\omega_d t_r) + \frac{\zeta}{\sqrt{1-\zeta^2}} \sin(\omega_d t_r) \right) = 1$$

$$e^{-\zeta \omega_n t_r} \left( \cos(\omega_d t_r) + \frac{\zeta}{\sqrt{1-\zeta^2}} \sin(\omega_d t_r) \right) = 0$$

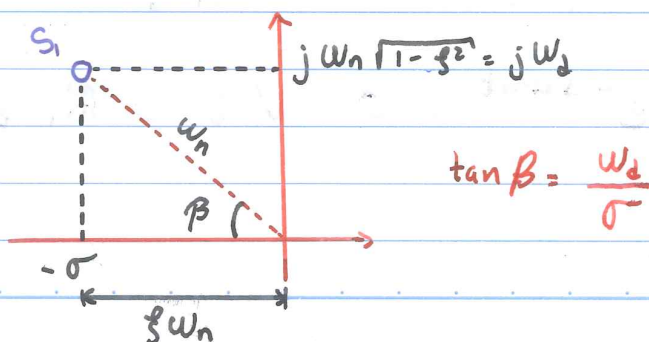
$\neq \forall t_r \in \mathbb{R}$

$$\therefore \cos(\omega_d t_r) + \frac{\zeta}{\sqrt{1-\zeta^2}} \sin(\omega_d t_r) = 0$$

$$\frac{\sin(\omega_d t_r)}{\cos(\omega_d t_r)} = - \frac{\sqrt{1-\zeta^2}}{\zeta}$$

$$\tan(\omega_d t_r) = - \frac{\sqrt{1-\zeta^2}}{\zeta} = - \frac{\sqrt{1-\zeta^2}}{\zeta} \cdot \frac{\omega_n}{\omega_n} \Rightarrow \omega_d \Rightarrow \sigma$$

Note que:



$$\tan(\omega_d t_r) = -\frac{\omega_d}{\sigma}$$

$$t_r = \frac{1}{\omega_d} \operatorname{atan}\left(\frac{\omega_d}{-\sigma}\right) = \frac{\pi - \beta}{\omega_d}$$

$$t_r = \frac{\pi - \beta}{\omega_d} = \frac{\pi - \beta}{\sqrt{1 - \xi^2} \omega_n}$$

Instante de pico ( $t_p$ )

O instante de pico  $t_p$  pode ser encontrado maximizando buscando o instante  $t$  que maximiza  $c(t)$ .

Para isso, tem-se:

$$\frac{dc(t)}{dt} = + \xi \omega_n \left( \cos(\omega_d t) + \frac{\xi}{\sqrt{1 - \xi^2}} \operatorname{sen}(\omega_d t) \right) e^{-\xi \omega_n t} - \left( -\omega_d \operatorname{sen}(\omega_d t) + \frac{\xi \omega_d}{\sqrt{1 - \xi^2}} \cos(\omega_d t) \right) e^{-\xi \omega_n t}$$

$$\frac{dc(t)}{dt} = + \xi \omega_n \left( \cos(\omega_d t) + \frac{\xi}{\sqrt{1 - \xi^2}} \operatorname{sen}(\omega_d t) \right) e^{-\xi \omega_n t} + \left( \omega_d \operatorname{sen}(\omega_d t) - \frac{\xi \omega_d}{\sqrt{1 - \xi^2}} \cos(\omega_d t) \right) e^{-\xi \omega_n t}$$

Como  $e^{-\xi \omega_n t} > 0 \quad \forall t \in \mathbb{R}$ , então:

$$\frac{d}{dt} c(t) = 0 \Leftrightarrow$$

$$\xi \omega_n \left( \cos(\omega_d t) + \frac{\xi}{\sqrt{1-\xi^2}} \sin(\omega_d t) \right) + \left( \omega_d \sin(\omega_d t) - \frac{\xi \omega_d}{\sqrt{1-\xi^2}} \cos(\omega_d t) \right) = 0$$

Nota:  $\frac{\xi \omega_d}{\sqrt{1-\xi^2}} = \frac{\xi \omega_n \sqrt{1-\xi^2}}{\sqrt{1-\xi^2}} = \xi \omega_n$

Portanto:

$$\left( \frac{\xi^2 \omega_n}{\sqrt{1-\xi^2}} + \sqrt{1-\xi^2} \omega_n \right) \sin(\omega_d t) = 0$$

$$\left( \frac{\xi^2 \omega_n + (1-\xi^2) \omega_n}{\sqrt{1-\xi^2}} \right) \sin(\omega_d t) = 0$$

$$\frac{\omega_n}{\sqrt{1-\xi^2}} \sin(\omega_d t) = 0 \Rightarrow \sin(\omega_d t) = 0$$

$> 0$

Então, os pontos críticos de  $c(t)$  serão:

$$t_{\text{CRITICOS}} = \left[ t \mid \sin(\omega_d t) = 0, t \geq 0 \right]$$

$$t_{\text{CRITICOS}} = \left[ 0, \frac{\pi}{\omega_d}, \frac{2\pi}{\omega_d}, \frac{3\pi}{\omega_d}, \dots \right]$$

$$t_{\text{CRITICOS}} = \left[ n \cdot \frac{\pi}{\omega_d}, n \in \mathbb{N} \right]$$

Pelo formato da curva  $c(t)$ , fica claro que o instante de pico  $t_p$  equivale ao segundo ponto crítico.  
Por isso:

$$t_p = \frac{\pi}{\omega_d} = \frac{\pi}{\omega_n \sqrt{1-\xi^2}}$$

### Máximo Valor de Ultrapassagem ( $M_p$ )

Por definição, é o valor da resposta no instante de pico  $t_p$  relativo ao valor de regime  $c(\infty)$ .

$$M_p = \frac{c(t_p) - c(\infty)}{c(\infty)} = 1$$

$$M_p = 1 \cdot e^{-\xi \omega_n t_p} \left( \cos\left(\frac{\omega_d t_p}{\pi}\right) + \frac{\xi}{\sqrt{1-\xi^2}} \sin\left(\frac{\omega_d t_p}{\pi}\right) \right) = 1$$

$$M_p = e^{-\xi \omega_n \frac{\pi}{\omega_d}} \cdot 1 = e^{-\frac{\pi \xi}{\omega_d}}$$

$$M_p = \exp\left(-\frac{\xi \omega_n \pi}{\omega_n \sqrt{1-\xi^2}}\right)$$

$$M_p = e^{-\frac{\xi \pi}{\sqrt{1-\xi^2}}} = e^{-\frac{\xi}{\omega_d} \cdot \pi}$$



Tempo de acomodação

Por conveniência, define-se:

$$t_s = 4T = \frac{4}{\sigma} = \frac{4}{\xi \omega_n} \quad (\text{critério de } 2\%)$$

$$t_s = 3T = \frac{3}{\sigma} = \frac{3}{\xi \omega_n} \quad (\text{critério de } 5\%)$$

Essas aproximações são válidas para  $0 < \xi < 0,9$ .

## Resposta ao Impulso Unitário

Nesse caso temos:

$$C(s) = \frac{\omega_n^2}{s^2 + 2\zeta\omega_n s + \omega_n^2} \quad R(s) = \frac{\omega_n^2}{s^2 + 2\zeta\omega_n s + \omega_n^2}$$

Caso 1:  $0 < \zeta < 1$

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

$$C(s) = \frac{\omega_n^2}{(-j2\sqrt{1-\zeta^2}\omega_n)(s + \zeta\omega_n + j\sqrt{1-\zeta^2}\omega_n)} + \frac{\omega_n^2}{(+j2\sqrt{1-\zeta^2}\omega_n)(s + \zeta\omega_n - j\sqrt{1-\zeta^2}\omega_n)}$$

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

$$C(s) = \frac{\omega_n}{2\sqrt{1-\zeta^2}} \left[ \frac{j}{s + \zeta\omega_n + j\sqrt{1-\zeta^2}\omega_n} - \frac{j}{s + \zeta\omega_n - j\sqrt{1-\zeta^2}\omega_n} \right]$$

Então:

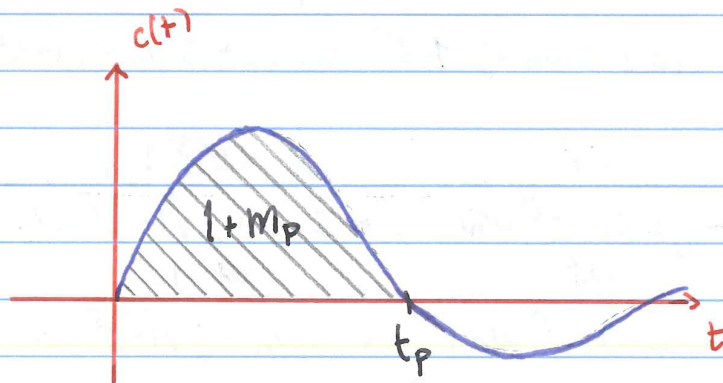
$$c(t) = \mathcal{L}^{-1}\{C(s)\}$$

$$\frac{\omega_n}{2\sqrt{1-\zeta^2}} \left[ j e^{-(\zeta\omega_n + j\sqrt{1-\zeta^2}\omega_n)t} - j e^{-(\zeta\omega_n - j\sqrt{1-\zeta^2}\omega_n)t} \right]$$

$$c(t) = \frac{\omega_n}{z\sqrt{1-\xi^2}} \left[ j \left( \cos(\sqrt{1-\xi^2}\omega_n t) - j \sin(\sqrt{1-\xi^2}\omega_n t) \right) - j \left( \cos(\sqrt{1-\xi^2}\omega_n t) + j \sin(\sqrt{1-\xi^2}\omega_n t) \right) \right] e^{-\xi\omega_n t}$$

$$c(t) = \frac{\omega_n}{z\sqrt{1-\xi^2}} \left[ 2 \sin(\sqrt{1-\xi^2}\omega_n t) \right] e^{-\xi\omega_n t}$$

$$c(t) = \frac{\omega_n}{\sqrt{1-\xi^2}} e^{-\xi\omega_n t} \sin(\sqrt{1-\xi^2}\omega_n t)$$



Nota: Como essa ~~curva~~ curva é a derivada de resposta do sistema a uma entrada degrau unitária, podemos obter:

$t_p$ : primeiro cruzamento  $c(t) = 0$ .

$M_p$ : Integral da curva entre 0 e  $t_p$  é  $1+M_p$ .

Exercício: calcular o instante de pico e máximo valor de ultrapassagem para uma entrada impulso unitário.

Caso 2:  $\xi = 1$

Nesse caso:

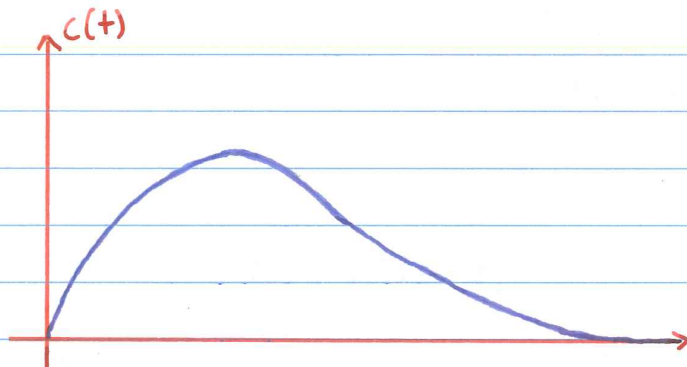
$$C(s) = \frac{\omega_n^2}{(s + \omega_n)^2} \quad R(s) = \frac{\omega_n^2}{(s + \omega_n)^2}$$

Então:

$$C(s) = \frac{\omega_n^2}{(s + \omega_n)^2} \Rightarrow c(t) = \omega_n^2 \cdot \mathcal{L}^{-1} \left\{ \frac{1}{(s + \omega_n)^2} \right\}$$

Portanto:

$$c(t) = \omega_n^2 \cdot t \cdot e^{-\omega_n t}$$



Caso 3:  $\xi > 1$

Nesse caso:

$$C(s) = \frac{\omega_n^2}{(s - s_1)(s - s_2)} \quad R(s) = \frac{\omega_n^2}{(s - s_1)(s - s_2)}$$



Então:

$$C(s) = \frac{W_n^2}{s_1 - s_2} \frac{1}{s - s_1} + \frac{W_n^2}{s_2 - s_1} \frac{1}{s - s_2}$$

Logo:

$$c(t) = \mathcal{L}^{-1}\{C(s)\} = \frac{W_n^2}{s_1 - s_2} e^{s_1 t} + \frac{W_n^2}{s_2 - s_1} e^{s_2 t}$$

Como:

$$s_1 = -\xi W_n - \sqrt{\xi^2 - 1} W_n$$

$$s_2 = -\xi W_n + \sqrt{\xi^2 - 1} W_n$$

⇓

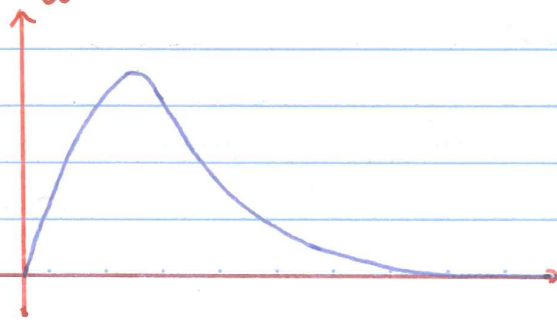
$$s_1 - s_2 = -2\sqrt{\xi^2 - 1} W_n$$

$$s_2 - s_1 = +2\sqrt{\xi^2 - 1} W_n$$

Finalmente:

$$c(t) = \frac{W_n^2}{2\sqrt{\xi^2 - 1}} e^{-(\xi - \sqrt{\xi^2 - 1}) W_n t} - \frac{W_n^2}{2\sqrt{\xi^2 - 1}} e^{-(\xi + \sqrt{\xi^2 - 1}) W_n t}$$

Como  $e^{-(\xi - \sqrt{\xi^2 - 1}) W_n t} > e^{-(\xi + \sqrt{\xi^2 - 1}) W_n t}$ , então  
 $c(t) > 0 \quad \forall t \in \mathbb{R}$ .



Nota: observe que, se a resposta ao impulso unitário for sempre positiva então o sistema é necessariamente criticamente amortecido ou super amortecido. Caso contrário, o sistema será subamortecido.