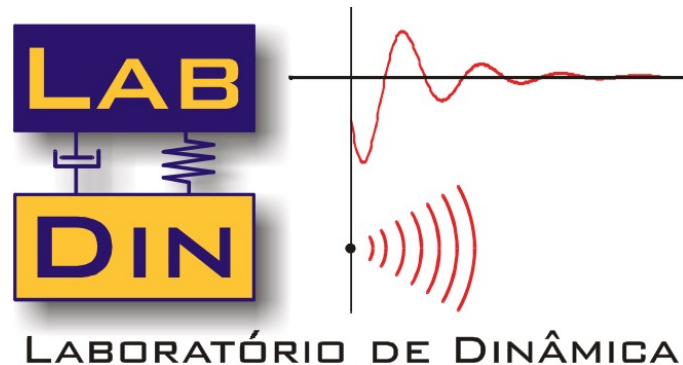


UNIVERSIDADE DE SÃO PAULO  
ESCOLA DE ENGENHARIA DE SÃO CARLOS  
DEPARTAMENTO DE ENGENHARIA MECÂNICA



## SEM 0232 – Modelos Dinâmicos

*Estudo da Resposta de Sistemas Dinâmicos*  
*Resposta em Frequência de*  
*Sistemas Dinâmicos*



# Objetivos

---

Objetivo da presente aula é apresentar e discutir o conceito de resposta em frequência de sistemas dinâmicos, com especial ênfase nos sistemas de primeira e segunda ordem.

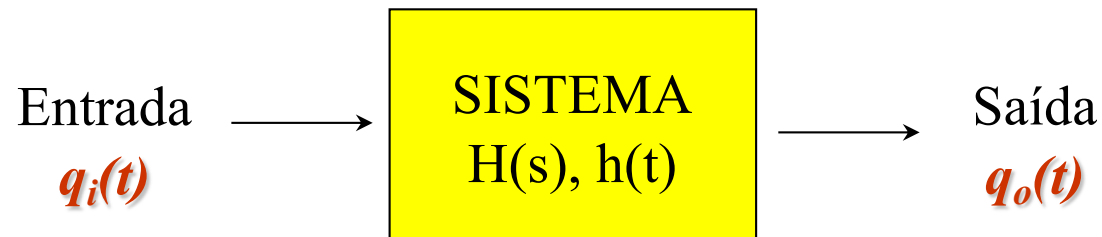
## Bibliografia:

- 1 Felício, L. C., Modelagem da Dinâmica de Sistemas e Estudo da Resposta, Rima, 2010
- 2 Doebelin, E. O., System Dynamics, Modeling, Analysis, Simulation, Design, M. Dekker, 1998



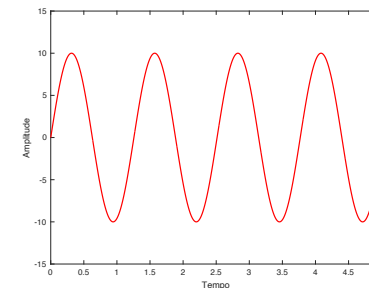
# Considerações Preliminares

A resposta em frequência de um sistema dinâmico linear é uma grandeza de fundamental importância no estudo das propriedades do sistema. Para iniciarmos o estudo consideramos o cenário abaixo



onde, para o presente estudo consideramos um tipo particular de entrada, a chamada entrada senoidal ou harmônica, ***considerando nulas as condições iniciais do sistema***

$$q_i(t) = q_{ih} \text{sen} \omega t$$



onde  $q_{ih}$  é a amplitude da entrada e  $\omega$  é a frequência da entrada senoidal

## Cont. ...

---

Observação: a entrada harmônica pode ser escrita de, pelo menos duas outras formas a saber

$$q_i(t) = q_{ih} \cos \omega t$$

$$q_i(t) = q_{ih} e^{i\omega t}$$

sendo esta última denominada entrada harmônica exponencial complexa. Como o sistema é linear, *a saída obrigatoriamente apresentará a mesma variação temporal da entrada*, e mais importante, *na mesma frequência*. Logo podemos expressar a saída de forma geral como

$$q_o(t) = q_{oh} \text{sen}(\omega t + \phi)$$

onde  $q_{oh}$  representa a *amplitude* da saída e  $\phi$  um *ângulo de fase*. Passaremos agora a estudar estas grandezas individualmente para os sistemas de primeira e segunda ordem.



# Resposta de um sistema de primeira ordem à entrada senoidal

Neste caso, lembremos a forma geral de um sistema de primeira ordem:

$$\tau \frac{dq_o}{dt} + q_o = \mathbb{K}q_i$$

Para uma entrada senoidal podemos escrever

$$\mathcal{L}\{\text{sen}(\omega t)\} = \frac{\omega}{s^2 + \omega^2}$$

$$\tau \frac{dq_o}{dt} + q_o = \mathbb{K}q_{ih}\text{sen}(\omega t)$$

Usando a T.L. considerando nulas as condições iniciais temos para a solução de regime permanente na variável de Laplace

$$\mathcal{L}^{-1}\left\{\frac{1}{(s+a)(s+b)(s+c)}\right\} = \frac{e^{-at}}{(b-a)(c-a)} + \frac{e^{-bt}}{(a-b)(c-b)} + \frac{e^{-ct}}{(a-c)(b-c)}$$

$$Q_o(s) = \mathbb{K}q_{ih} \frac{\omega}{(s^2 + \omega^2)(\tau s + 1)}$$

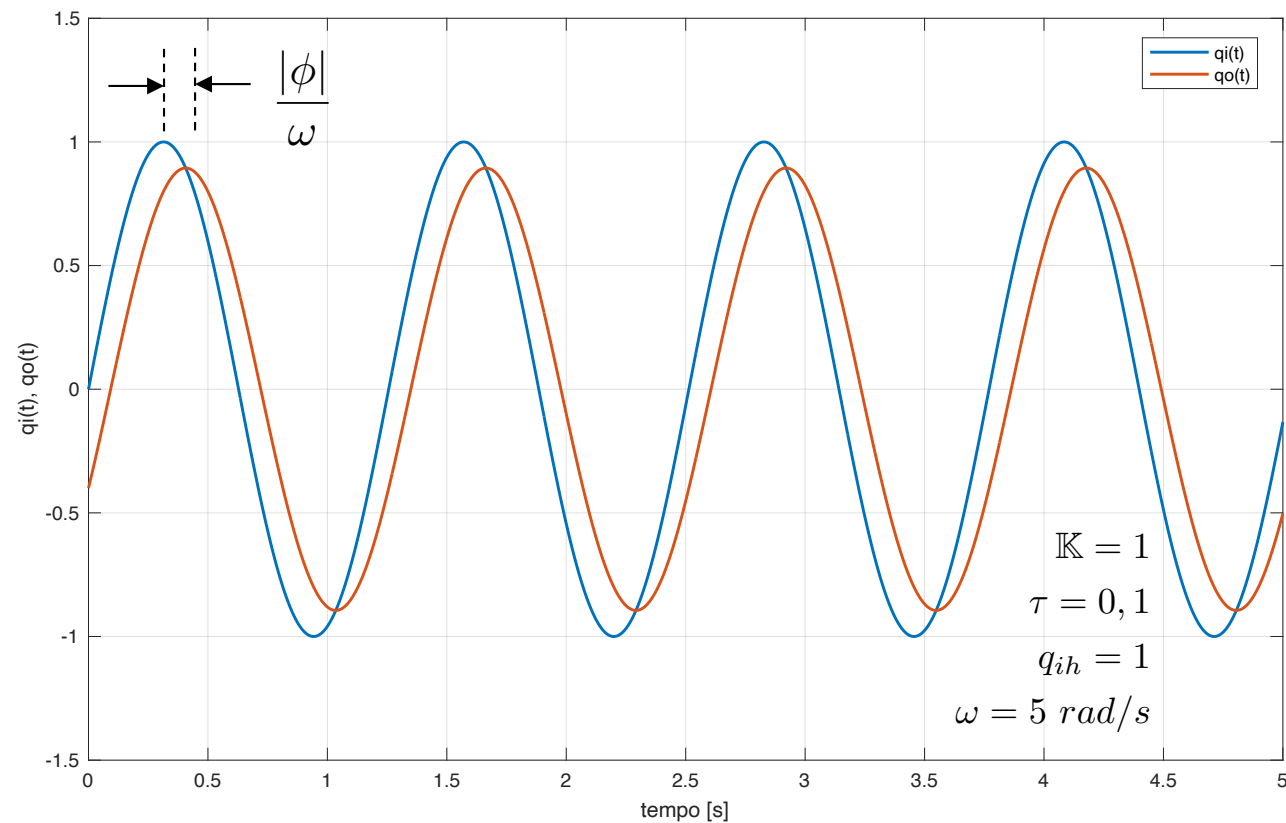
e a solução no domínio do tempo é obtida através da transformada inversa de Laplace

## Cont. ...

E, então, a resposta de regime permanente, comumente denominada de resposta senoidal ou harmônica é dada por

$$q_o(t) = \frac{\mathbb{K}q_{ih}}{\sqrt{\omega^2\tau^2 + 1}} \text{sen}(\omega t + \phi) \quad \phi = -\tan^{-1}(\tau\omega)$$

Exemplo:



## Cont. ...

Vamos fazer uma análise mais detalhada da resposta do sistema. Para isto, vamos apresentar o conceito de Função Transferência Senoidal (F.T.S.) a partir da F.T. padrão do sistema

$$H(s) = \frac{Q_o(s)}{Q_i(s)} = \frac{\mathbb{K}}{\tau s + 1}$$

Para obtermos a F.T.S. fazemos  $s = i\omega$  onde  $i = (-1)^{1/2}$  e  $\omega$  a frequência da entrada senoidal. Então

$$H(i\omega) = \frac{Q_o(i\omega)}{Q_i(i\omega)} = \frac{\mathbb{K}}{\tau(i\omega) + 1}$$

Ou de forma simplificada

$$H(\omega) = \frac{Q_o(\omega)}{Q_i(\omega)} = \frac{\mathbb{K}}{i(\tau\omega) + 1}$$

Esta expressão representa a F.T. do sistema escrita para uma entrada harmônica senoidal sendo então denominada de **Função Transferência Senoidal**. Importante:  $H(\omega)$  é um número complexo

## Cont. ...

Logo, como  $H(\omega)$  é complexo e dependente de  $\omega$  temos

$$H(\omega) = \frac{Q_o(\omega)}{Q_i(\omega)} = \frac{\mathbb{K}}{i(\tau\omega) + 1} \quad \left\{ \begin{array}{l} |H(\omega)| = \frac{\mathbb{K}}{\sqrt{\tau^2\omega^2 + 1}} \\ \phi(\omega) = -\tan^{-1}(\tau\omega) \end{array} \right.$$

e, se compararmos as expressões acima com as anteriores

$$q_o(t) = \frac{\mathbb{K}q_{ih}}{\sqrt{\omega^2\tau^2 + 1}} \text{sen}(\omega t + \phi)$$

$$\phi = -\tan^{-1}(\tau\omega)$$

Logo

$$q_o(t) = |H(\omega)|q_{ih}\text{sen}(\omega t + \phi)$$

RELAÇÃO DE  
AMPLITUDES

ÂNGULO DE  
FASE



FUNÇÕES DE  
 $\omega$



## Cont. ...

De maneira ainda mais ampla, vamos resolver novamente a EDO do sistema agora adotando outra forma para a entrada harmônica

$$\tau \frac{dq_o}{dt} + q_o = \mathbb{K} q_{ih} e^{i\omega t}$$

Como o sistema é linear, ao invés de usarmos Laplace, assumimos a solução como

$$q_o(t) = q_{oh} e^{i\omega t}$$

que, quando substituída na primeira fornece o seguinte valor para a amplitude  $q_{oh}$

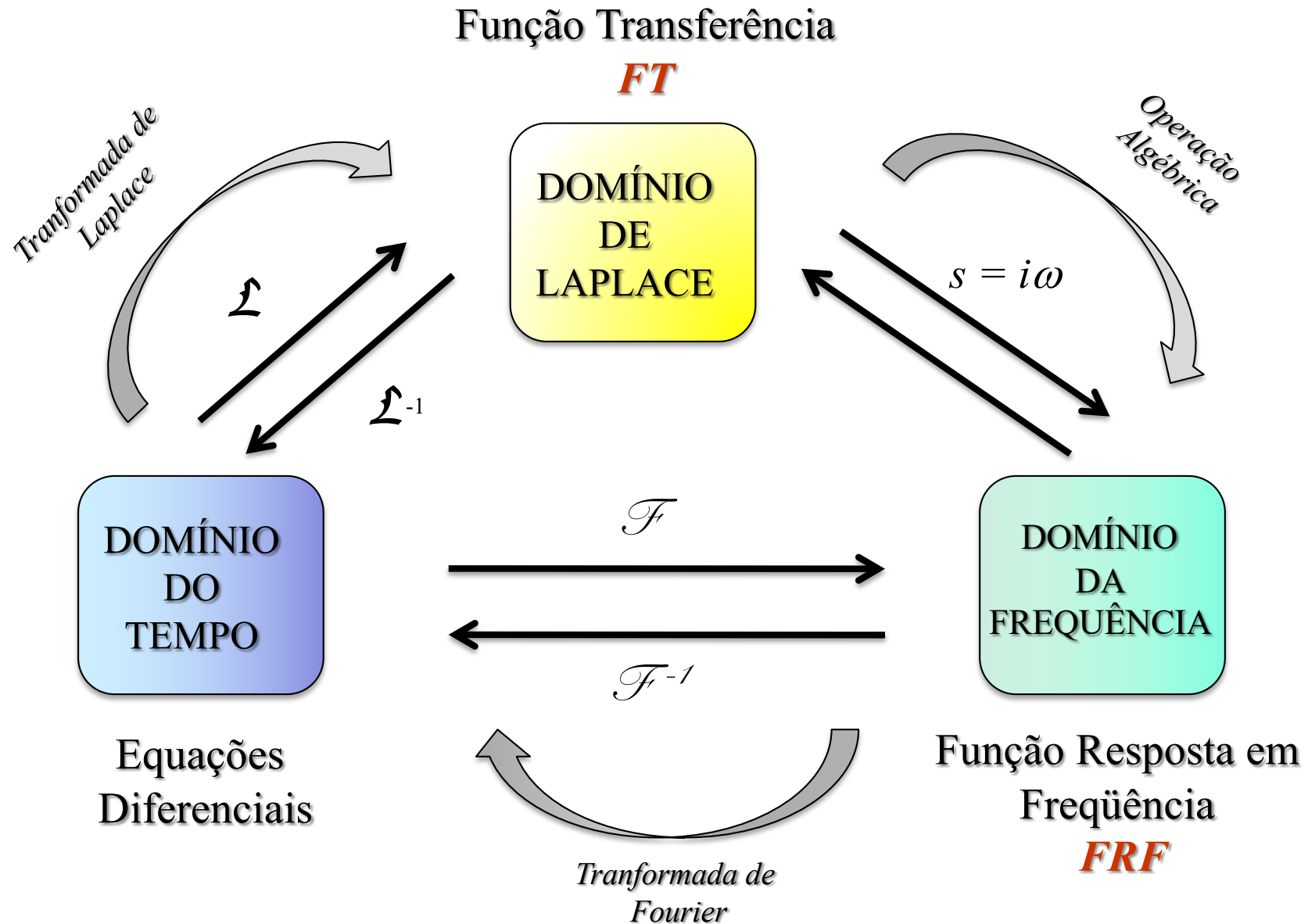
$$q_{oh} = \frac{\mathbb{K} q_{ih}}{i\tau\omega + 1}$$

e, desta última chegamos à relação de amplitudes que é a própria F.T.S.

$$H(\omega) = \frac{q_{oh}}{q_{ih}} = \frac{\mathbb{K}}{i\tau\omega + 1}$$

$$|H(\omega)| = \frac{\mathbb{K}}{\sqrt{\tau^2\omega^2 + 1}}$$
$$\phi(\omega) = -\tan^{-1}(\tau\omega)$$

# Interação entre Domínios



## Cont. ...

Portanto para a determinação de  $H(\omega)$  para um dado sistema dinâmico, temos pelo menos três maneiras:

1. Resolver a EDO do sistema para  $q_i(t) = q_{ih} \sin(\omega t)$  e dela extrair  $|H(\omega)|$  e  $\phi(\omega)$
2. Resolver a EDO do sistema para  $q_i(t) = q_{ih} e^{i\omega t}$  e dela extrair  $H(\omega)$
3. A partir da F.T. do sistema para  $q_i(t)$  e  $q_o(t)$  fazer  $s = i\omega$  e em seguida obter  $H(\omega)$  e  $|H(\omega)|$  e  $\phi(\omega)$

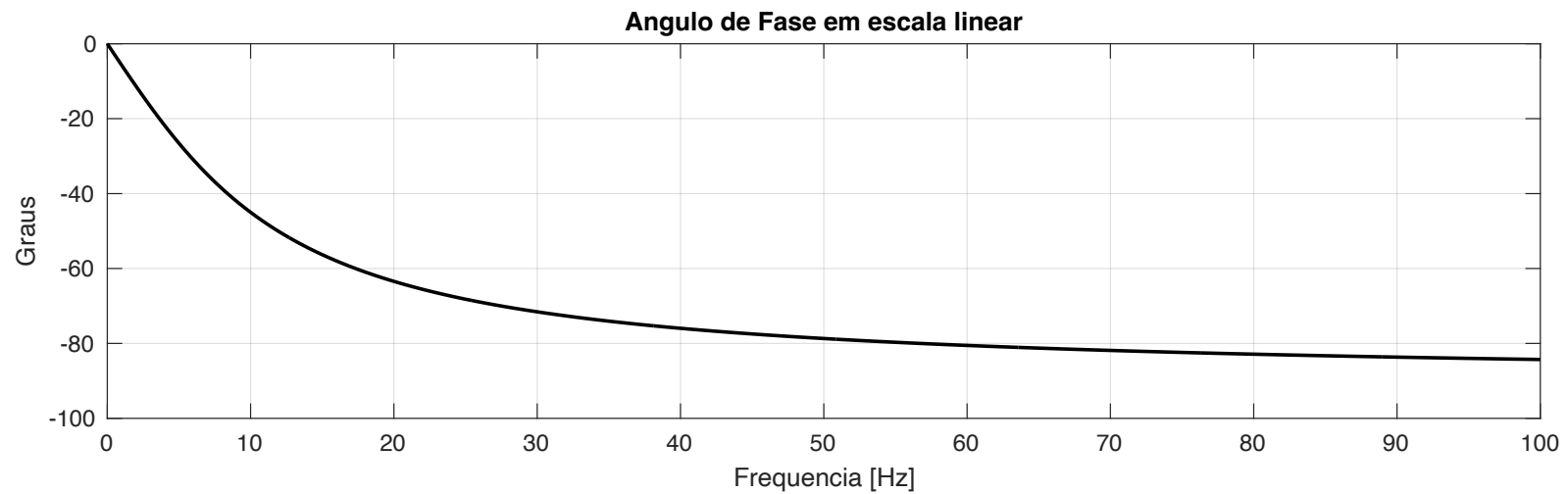
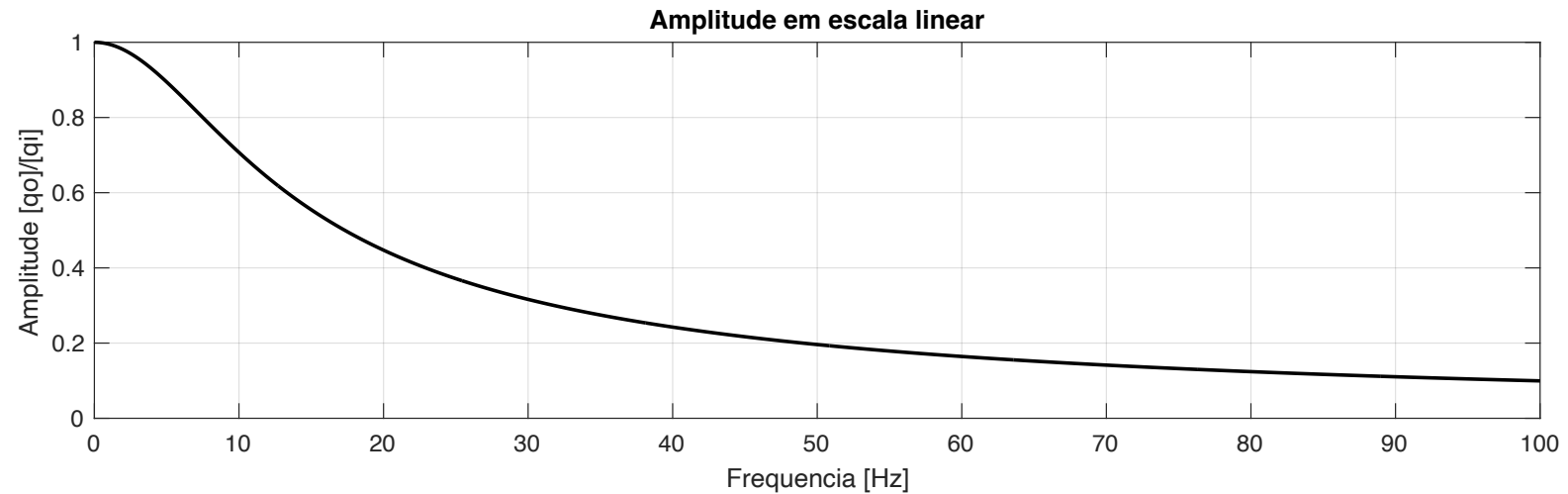
Sumarizando: A função de resposta em frequência de um sistema dinâmico é dada pela relação de amplitudes  $|H(\omega)|$  e pelo ângulo de fase  $\phi(\omega)$  da F.T.S. correspondente.

VAMOS INSPECIONAR AGORA  $|H(\omega)|$  E  $\phi(\omega)$  GRÁFICAMENTE, EM FUNÇÃO DE  $\omega$  VARIÁVEL

$$|H(\omega)| = \frac{\mathbb{K}}{\sqrt{\tau^2 \omega^2 + 1}}$$
$$\phi(\omega) = -\tan^{-1}(\tau\omega)$$

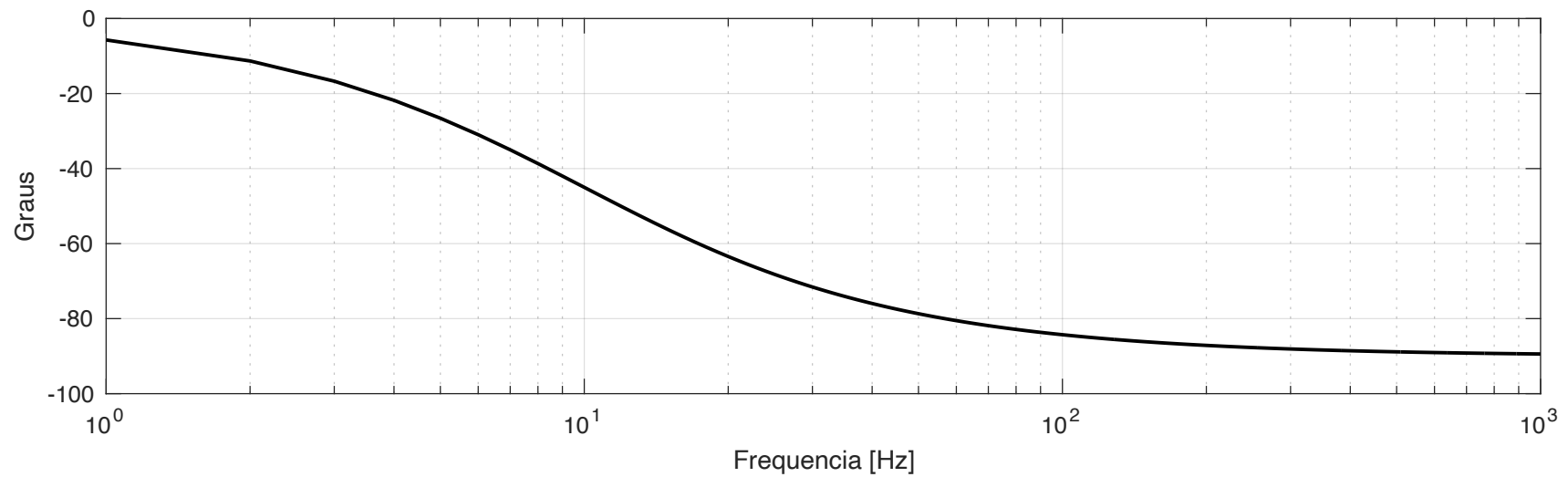
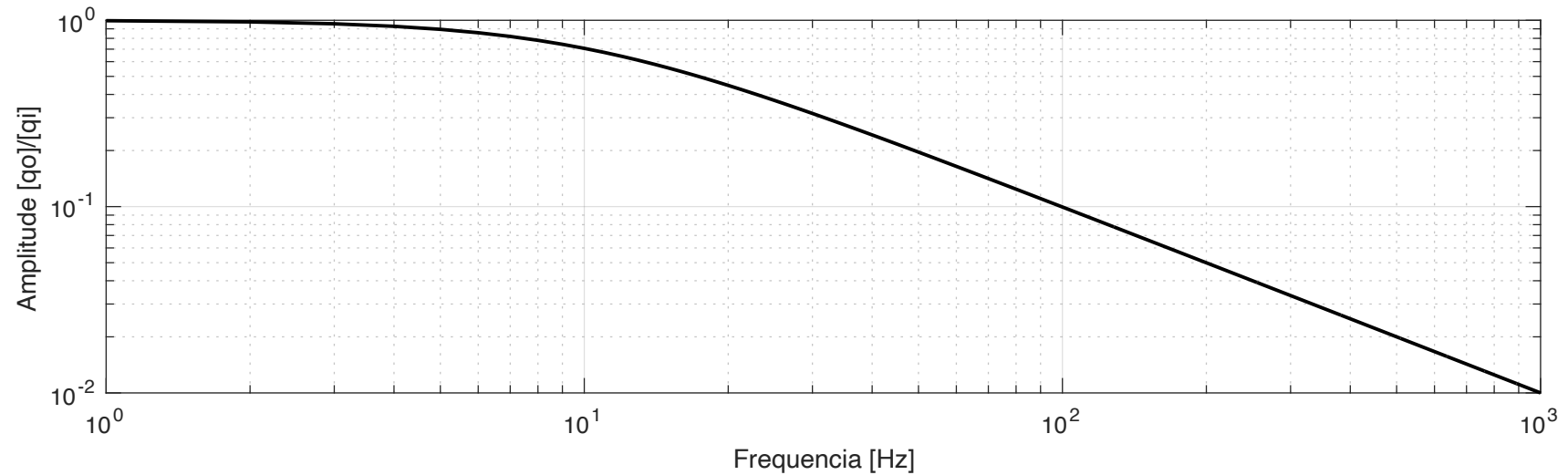
# Gráficos da Resposta em Frequência Sistema de Primeira Ordem

## DIAGRAMA DE BODE



# Gráficos da Resposta em Frequência Sistema de Primeira Ordem

## DIAGRAMA DE BODE



## Conceitos Adicionais

---

Em dinâmica de sistemas é muito comum o uso das escalas logarítmicas bem como da unidade decibel (dB) para a relação de amplitudes. Por definição

$$\text{Valor Decibel de } N = dB = 20 \log_{10} N$$

E, para a *relação de amplitudes* da resposta em frequência temos

$$H(\omega)_{dB} = 20 \log_{10} \frac{1}{\sqrt{(\tau\omega)^2 + 1}} = -20 \log_{10} \sqrt{(\tau\omega)^2 + 1}$$

Dois conceitos adicionais (em relação ao eixo  $\omega$ ) :

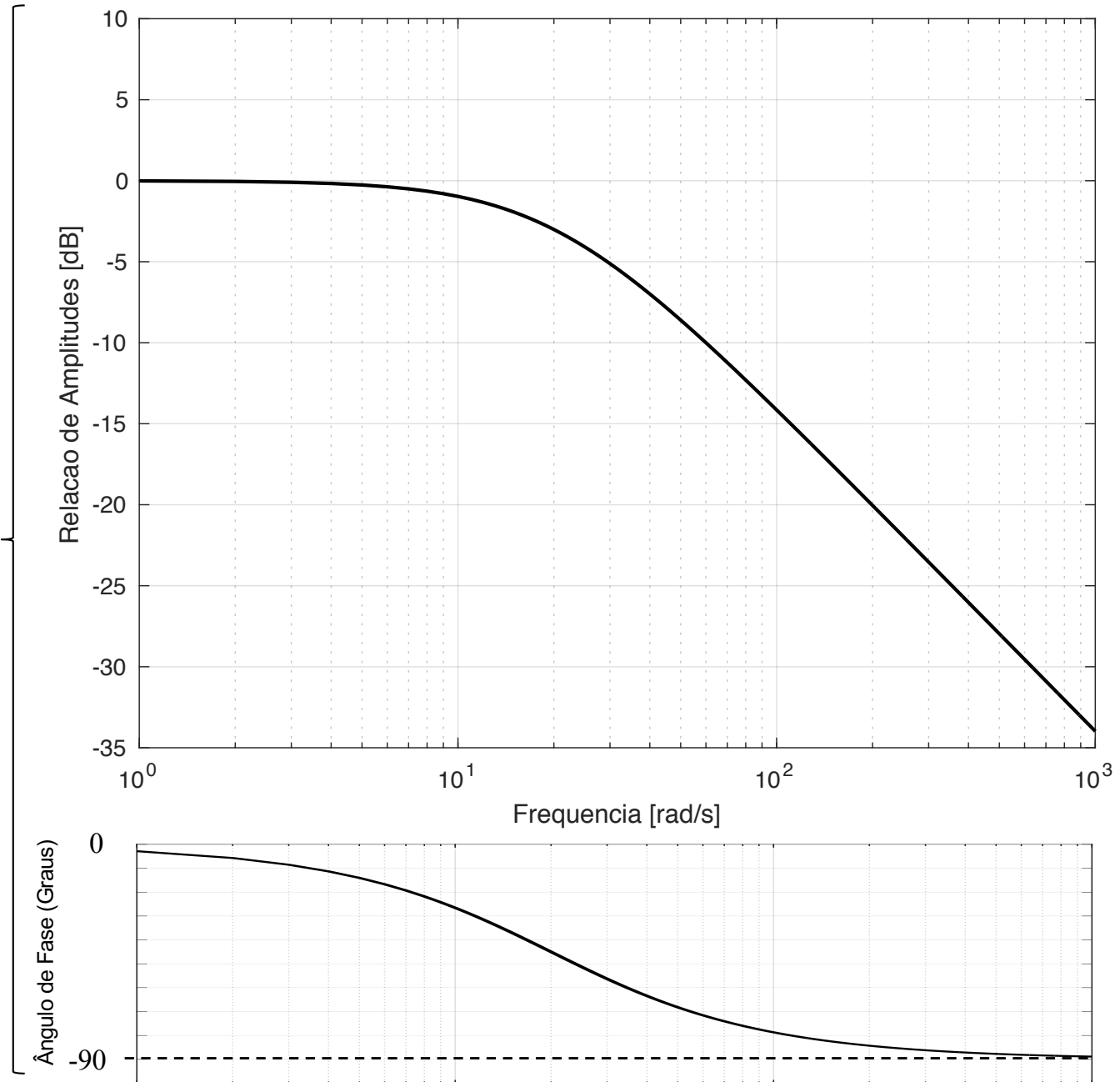
- **Década** : Corresponde à uma mudança com um fator de 10 vezes
- **Oitava** : Corresponde à uma mudança com fator de 2 vezes

Ex.: 1000 rad/s é uma década acima de 100 rad/s  
1000 rad/s é uma oitava acima de 500 rad/s



# Gráfico em dB

## DIAGRAMA DE BODE



Retomando a relação de amplitudes em dB

$$H(\omega)_{dB} = 20 \log_{10} \frac{1}{\sqrt{(\tau\omega)^2 + 1}} = -20 \log_{10} \sqrt{(\tau\omega)^2 + 1}$$

Vamos considerar dois casos limites

- Frequências muito baixas tal que  $(\tau\omega)^2 \ll 1,0$

$$H(\omega)_{dB} \cong -20 \log_{10} 1 = 0$$

---

- Frequências muito altas tal que  $(\tau\omega)^2 \gg 1,0$

$$H(\omega)_{dB} \cong -20 \log_{10}(\tau\omega) = -20 \log_{10} \tau - 20 \log_{10} \omega$$

---



## Análise de Assíntotas

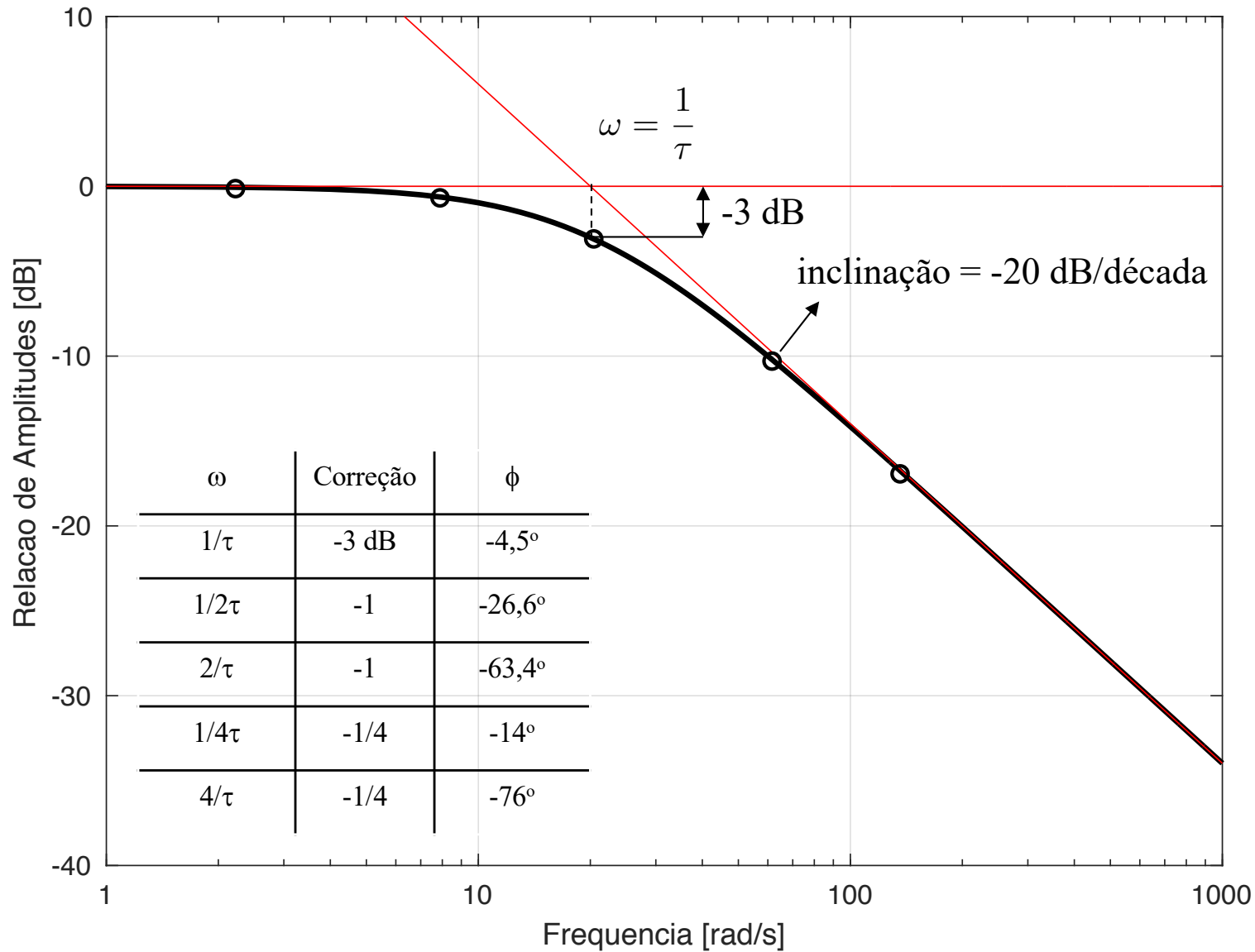
---

Essas assíntotas se cruzam na chamada *breakpoint frequency*

$$\omega = \frac{1}{T}$$

Importante: Quando o ganho de regime permanente K for diferente de 1,0 a assíntota de baixa frequência continua horizontal cruzando o eixo vertical no valor  $20 \log_{10} K$  dB ao invés de 0 dB

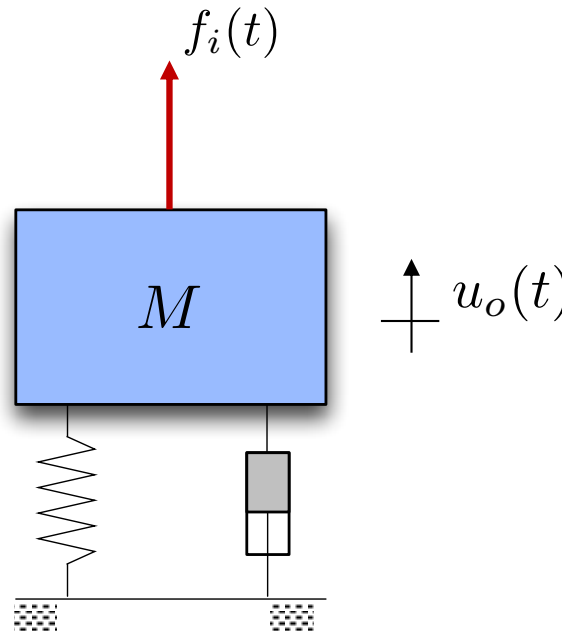
# Análise de Assíntotas



# Resposta de um sistema de segunda ordem à entrada senoidal

Seguindo procedimento análogo, nos interessa agora investigar as características da resposta à uma entrada senoidal e conseqüentemente a resposta em frequência de um sistema de segunda ordem.

Como motivação, usaremos o sistema massa-mola-amortecedor para o caso subamortecido ( $0 < \zeta < 1$ ). Logo



$$\frac{1}{\omega_n^2} \ddot{u}_o + \frac{2\zeta}{\omega_n} \dot{u}_o + u_o = \mathbb{K} f_i(t)$$

## Cont. ...

Podemos obter a resposta de regime permanente à entrada harmônica de três formas:

$$\frac{1}{\omega_n^2} \ddot{u}_o + \frac{2\zeta}{\omega_n} \dot{u}_o + u_o = \mathbb{K} f_{ih} \text{sen}(\omega t)$$

ou

$$\frac{1}{\omega_n^2} \ddot{u}_o + \frac{2\zeta}{\omega_n} \dot{u}_o + u_o = \mathbb{K} f_{ih} e^{i\omega t}$$

ou ainda através da F.T. relacionando as variáveis de entrada e saída do modelo

$$H(s) = \frac{U_o(s)}{F_i(s)} = \frac{\mathbb{K}}{\frac{1}{\omega_n^2} s^2 + \frac{2\zeta}{\omega_n} s + 1} \quad \xrightarrow{s = i\omega} \quad H(\omega) = \frac{\mathbb{K}}{1 - \left(\frac{\omega}{\omega_n}\right)^2 + i 2\zeta \frac{\omega}{\omega_n}}$$

## Cont. ...

Seguindo a primeira opção, inicialmente aplicamos a T.L. à equação considerando CIs nulas. E a solução algébrica da EDO é dada por

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

$$U_o(s) = \frac{\mathbb{K} f_{ih} \omega}{(s^2 + \omega^2)(s - s_1)(s - s_2)}$$

Tomando a Transformada Inversa de Laplace desta última temos

$$u_o(t) = \frac{\mathbb{K}}{\sqrt{\left[1 - \left(\frac{\omega}{\omega_n}\right)^2\right]^2 + \frac{4\zeta^2\omega^2}{\omega_n^2}}} f_{ih} \text{sen}(\omega t + \phi)$$

$$\phi = \tan^{-1} \frac{2\zeta}{\frac{\omega}{\omega_n} - \frac{\omega_n}{\omega}}$$

## Cont. ...

Se seguirmos a segunda opção, escrevemos a resposta de regime permanente como

$$u_o(t) = U_{ih} e^{i\omega t}$$

E, ao substituírmos na equação do modelo obtemos a expressão para  $U_{ih}$

$$U_{ih} = \frac{\mathbb{K} f_{ih}}{1 - \left(\frac{\omega}{\omega_n}\right)^2 + i 2 \frac{\omega}{\omega_n}}$$

E a resposta fica

$$u_o(t) = \frac{\mathbb{K}}{1 - \left(\frac{\omega}{\omega_n}\right)^2 + i 2 \frac{\omega}{\omega_n}} f_{ih} e^{i\omega t}$$

# Cont. ...

Fazendo agora uma análise conjunta das três soluções

$$u_o(t) = \frac{\mathbb{K}}{\sqrt{\left[1 - \left(\frac{\omega}{\omega_n}\right)^2\right]^2 + \frac{4\zeta^2\omega^2}{\omega_n^2}}} f_{ih} \text{sen}(\omega t + \phi)$$

$$\phi = \tan^{-1} \frac{2\zeta}{\frac{\omega}{\omega_n} - \frac{\omega_n}{\omega}}$$

$$u_o(t) = \frac{\mathbb{K}}{1 - \left(\frac{\omega}{\omega_n}\right)^2 + i 2\frac{\omega}{\omega_n}} f_{ih} e^{i\omega t}$$

$$H(s) = \frac{U_o(s)}{F_i(s)} = \frac{\mathbb{K}}{\frac{1}{\omega_n^2} s^2 + \frac{2\zeta}{\omega_n} s + 1}$$

$$s = i\omega$$

$$H(\omega) = \frac{\mathbb{K}}{1 - \left(\frac{\omega}{\omega_n}\right)^2 + i 2\zeta \frac{\omega}{\omega_n}}$$

$$|H(\omega)| = \frac{\mathbb{K}}{\sqrt{\left[1 - \left(\frac{\omega}{\omega_n}\right)^2\right]^2 + \frac{4\zeta^2\omega^2}{\omega_n^2}}}$$

$$\phi = \tan^{-1} \frac{2\zeta}{\frac{\omega}{\omega_n} - \frac{\omega_n}{\omega}}$$



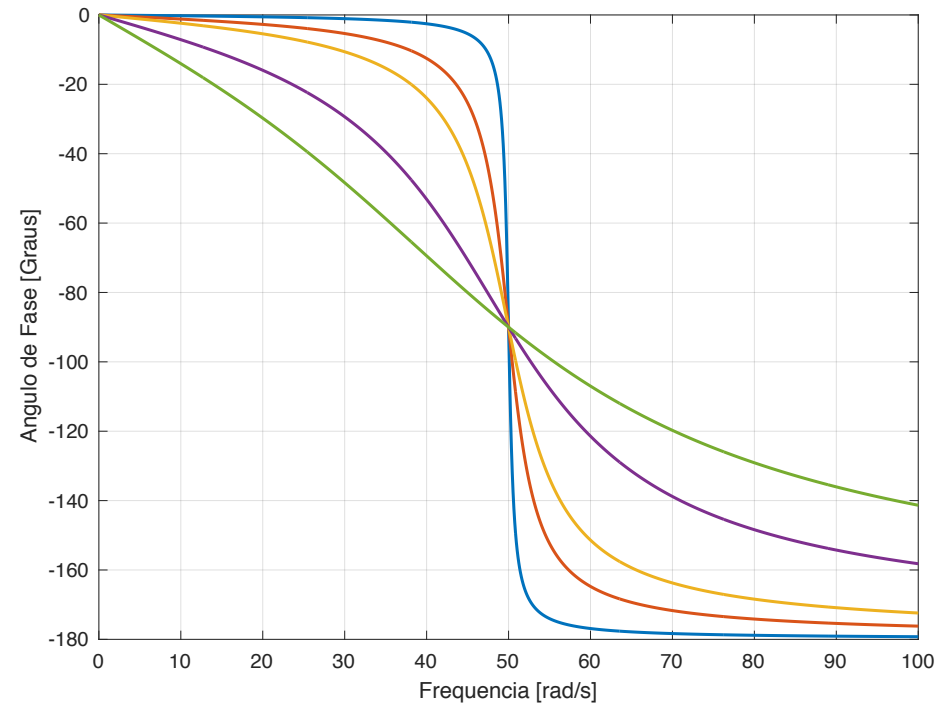
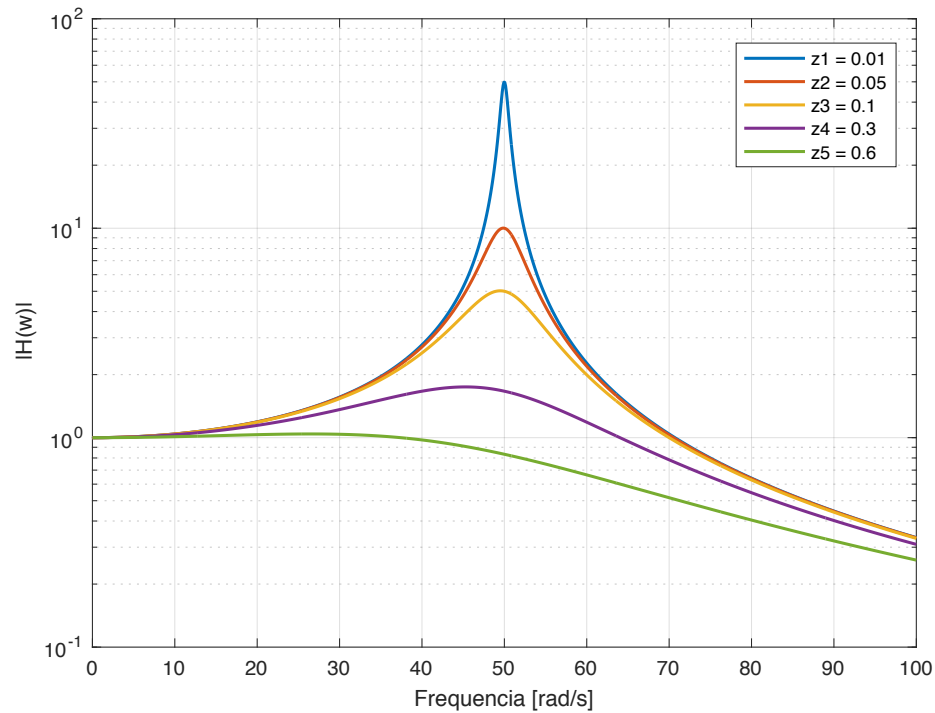
## Cont. ...

Portanto, para um sistema massa-mola-amortecedor viscoso, sub-amortecido e com entrada força harmônica, a F.T.S. é um número complexo e dependente da frequência da força de entrada, dado por

$$H(\omega) = \frac{\mathbb{K}\omega_n^2}{\omega_n^2 - \omega^2 + i 2\zeta\omega_n\omega} \left\{ \begin{array}{l} |H(\omega)| = \frac{\mathbb{K}\omega_n^2}{\sqrt{(\omega_n^2 - \omega^2)^2 + 4\zeta^2\omega_n^2\omega^2}} \\ \phi = \tan^{-1} \left( \frac{2\zeta\omega_n\omega}{\omega_n^2 - \omega^2} \right) \end{array} \right.$$



# Cont. ...

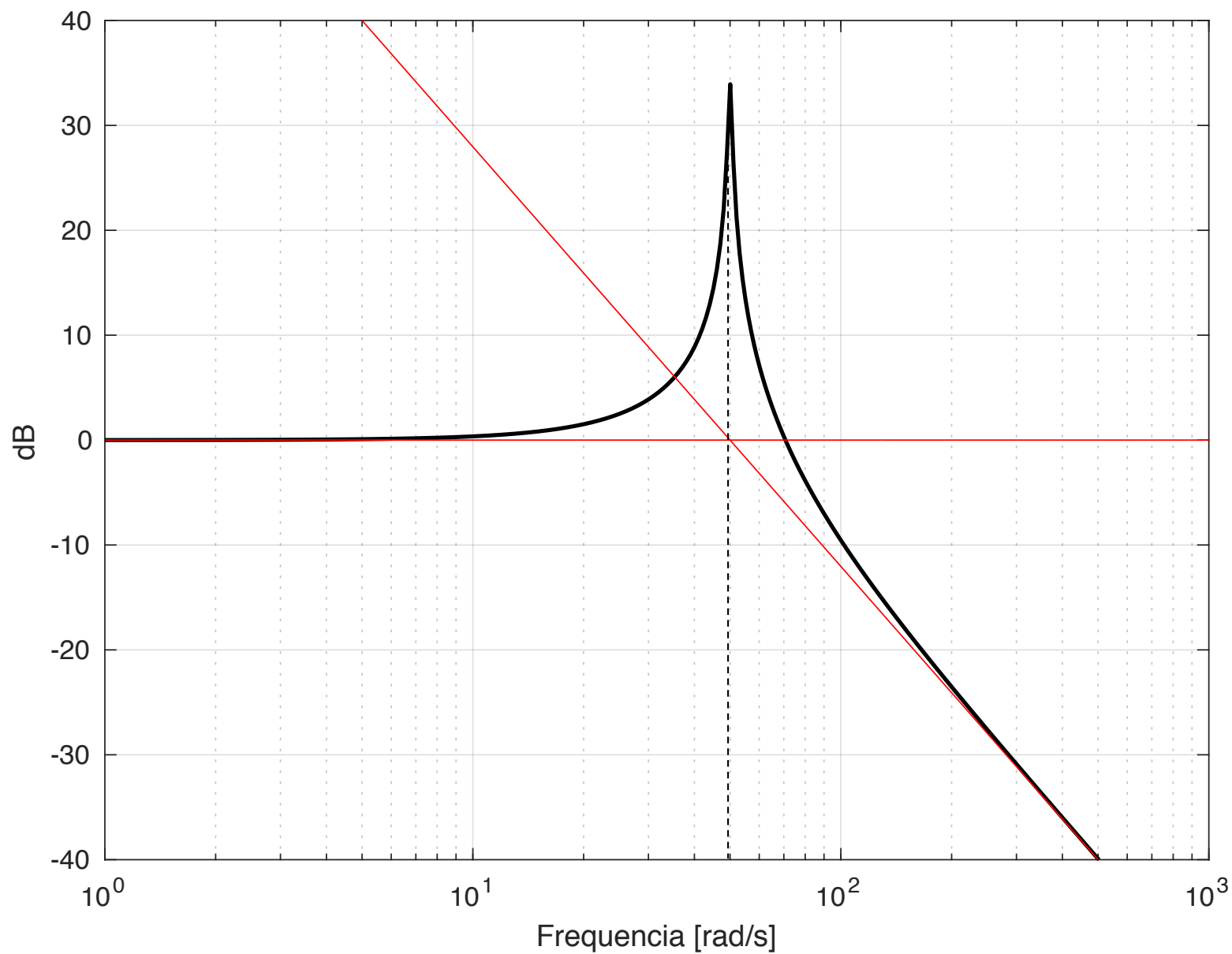


## Assíntotas

$$|H(\omega)|_{dB} = \begin{cases} 0 \text{ dB} & \omega \ll \omega_n \\ -20 \log_{10} \omega^2 & \omega \gg \omega_n \end{cases}$$



# COMPORTAMENTO DAS ASSÍNTOTAS



# Considerações Adicionais

---

Vimos que a F.T. de um sistema dinâmico linear pode ser escrita como o quociente entre dois polinômios em  $s$

$$H(s) = \frac{N(s)}{D(s)} = k \frac{s^p + B_{p-1}s^{p-1} + \dots + B_1s + B_0}{s^n + A_{n-1}s^{n-1} + \dots + A_1s + A_0}$$

onde  $k$  é uma constante e  $p$  e  $n$  é a ordem dos polinômios do numerador e denominador, respectivamente, sendo que em geral  $p < n$ . A expressão acima pode ser escrita como

$$H(s) = \frac{N(s)}{D(s)} = k \frac{(s - z_1)(s - z_2) \dots (s - z_p)}{(s - p_1)(s - p_2) \dots (s - p_n)}$$

- $z_1, z_2, \dots, z_p$  são os **zeros** da F.T. (raízes do polinômio do numerador)
- $p_1, p_2, \dots, p_n$  são os **pólos** da F.T. (raízes do polinômio do denominador)

***Zeros e pólos podem ser positivos, negativos ou complexos !***



## Cont. ...

---

Na maioria dos casos trabalharemos com frações próprias ( $n > p$ ), e nestes casos assumindo (pelo menos por enquanto) que não existam pólos repetidos, a F.T. é escrita como

$$\frac{N(s)}{D(s)} = \frac{K_1}{(s - p_1)} + \frac{K_2}{(s - p_2)} + \dots + \frac{K_k}{(s - p_k)} + \dots + \frac{K_n}{(s - p_n)}$$

Esta forma é conhecida como expansão em frações parciais. E vale também quando os pólos do sistema são complexos. Como exemplo tomemos um sistema de 2ª ordem

$$H(s) = \frac{\mathbb{K}\omega_n^2}{s^2 + 2\zeta\omega_n s + \omega_n^2}$$

E, vamos assumir o caso sub-amortecido ( $\zeta < 1$ ). Logo os pólos do sistema são

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

## Cont. ...

---

E agora escrevemos a F.T. como

$$H(s) = \frac{\mathbb{K}\omega_n^2}{s^2 + 2\zeta\omega_n s + \omega_n^2} = \frac{\mathbb{K}\omega_n^2}{(s - s_1)(s - s_2)} = \frac{k_1}{s - s_1} + \frac{k_2}{s - s_2}$$

Juntando as frações parciais novamente temos

$$H(s) = \frac{\mathbb{K}\omega_n^2}{(s - s_1)(s - s_2)} = \frac{k_1}{s - s_1} + \frac{k_2}{s - s_2} = \frac{(k_1 + k_2)s - k_1 s_2 - k_2 s_1}{(s - s_1)(s - s_2)}$$

Igualando os coeficientes dos polinômios do numerador aos da fração original

$$\begin{cases} k_1 + k_2 = 0 \\ -k_1 s_2 - k_2 s_1 = \mathbb{K}\omega_n^2 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} k_1 = \frac{\mathbb{K}\omega_n^2}{i 2\omega_d} \\ k_2 = -\frac{\mathbb{K}\omega_n^2}{i 2\omega_d} \end{cases}$$

# Identificação de Características a partir de Dados Experimentais

---

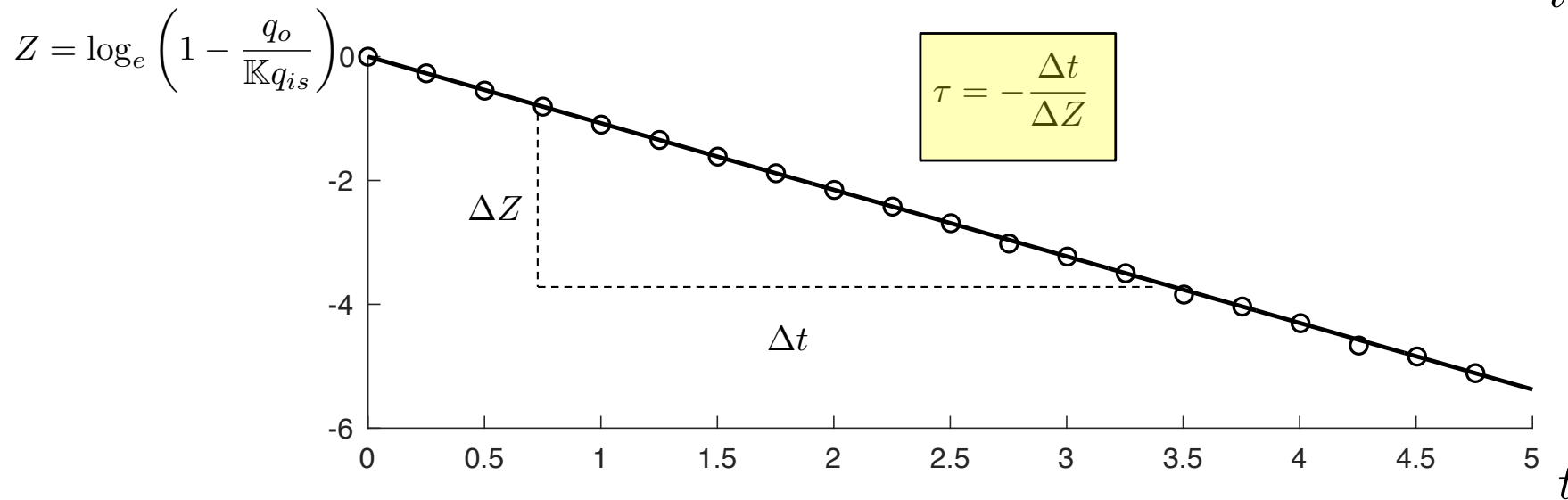
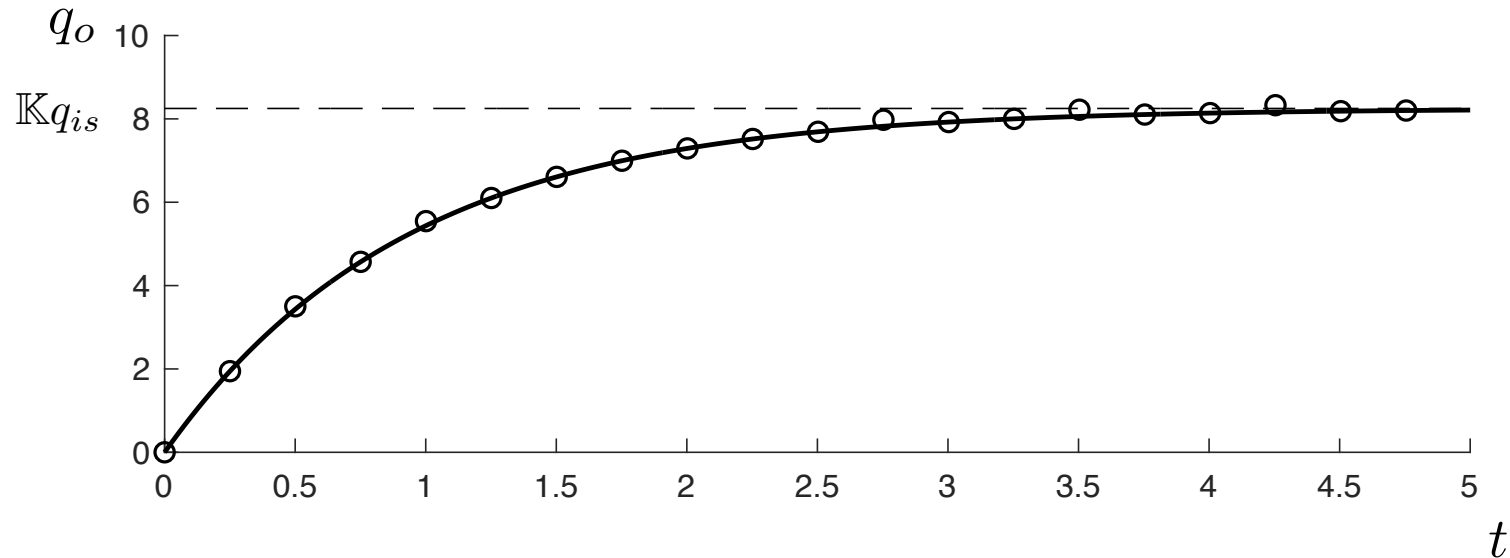
Inicialmente para um sistema de primeira ordem, recordemos que sua resposta de regime permanente à uma entrada degrau é dada por

$$q_o(t) = \mathbb{K}q_{is} \left(1 - e^{-\frac{1}{\tau}t}\right)$$

Agora vamos assumir que para um sistema de primeira ordem é realizado um experimento onde uma entrada degrau de amplitude  $q_{is}$  conhecida é aplicada ao sistema. O objetivo é obtermos os valores de  $\mathbb{K}$  e  $\tau$  a partir deste dados. Criemos então uma nova função a partir da expressão acima escrevendo

$$Z = \log_e \left(1 - \frac{q_o}{\mathbb{K}q_{is}}\right) = \log_e \left(e^{-\frac{t}{\tau}}\right) = -\frac{t}{\tau}$$

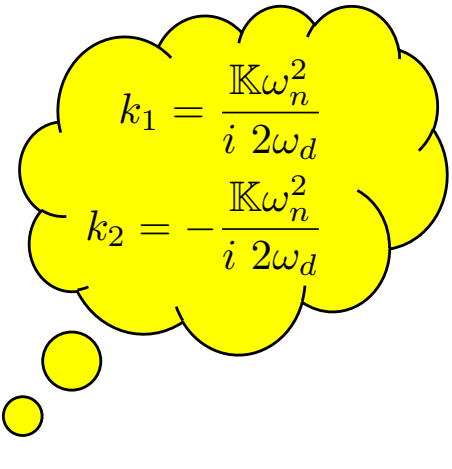
# Cont. ...



## Cont. ...

Agora vamos analisar um sistema de 2ª ordem

$$H(s) = \frac{\mathbb{K}\omega_n^2}{s^2 + 2\zeta\omega_n s + \omega_n^2}$$



A yellow thought bubble containing the partial fraction coefficients  $k_1$  and  $k_2$ .

$$k_1 = \frac{\mathbb{K}\omega_n^2}{i 2\omega_d}$$
$$k_2 = -\frac{\mathbb{K}\omega_n^2}{i 2\omega_d}$$

E como vimos

$$H(s) = \frac{\mathbb{K}\omega_n^2}{s^2 + 2\zeta\omega_n s + \omega_n^2} = \frac{\mathbb{K}\omega_n^2}{(s - s_1)(s - s_2)} = \frac{k_1}{s - s_1} + \frac{k_2}{s - s_2}$$

E tomando a transformada inversa de Laplace de  $H(s)$  temos

$$h(t) = \mathcal{L}^{-1} \left\{ \frac{k_1}{s - s_1} + \frac{k_2}{s - s_2} \right\} = k_1 e^{s_1 t} + k_2 e^{s_2 t}$$



## Cont. ...

---

Simplificando esta última expressão (usando as Relações de Euler) temos

$$h(t) = \frac{\mathbb{K}\omega_n}{\sqrt{1 - \zeta^2}} e^{-\zeta\omega_n t} \text{sen}(\omega_d t)$$

Recordando o resultado para a resposta ao impulso de área  $A_i$

$$u_o(t) = \frac{\mathbb{K}A_i\omega_n}{\sqrt{1 - \zeta^2}} e^{-\zeta\omega_n t} \text{sen}(\omega_n \sqrt{1 - \zeta^2} t)$$

Se assumirmos  $A_i = 1$  (impulso unitário) as expressões são idênticas e chegamos a uma conclusão muito importante

***A resposta ao impulso unitário de um sistema de segunda ordem é igual a transformada inversa de Laplace de sua F.T.***

## Cont. ...

---

Algébricamente

$$h(t) = \mathcal{L}^{-1} \{H(s)\}$$

Prosseguindo com a análise, recordemos agora a resposta transiente do 2ª ordem quando  $u_o(0) = 0$  e  $du_o/dt(t=0) = v_0$

$$u_o(t) = \frac{v_0}{\omega_n \sqrt{1 - \zeta^2}} e^{-\zeta \omega_n t} \text{sen}(\omega_d t)$$

e comparando com  $h(t)$

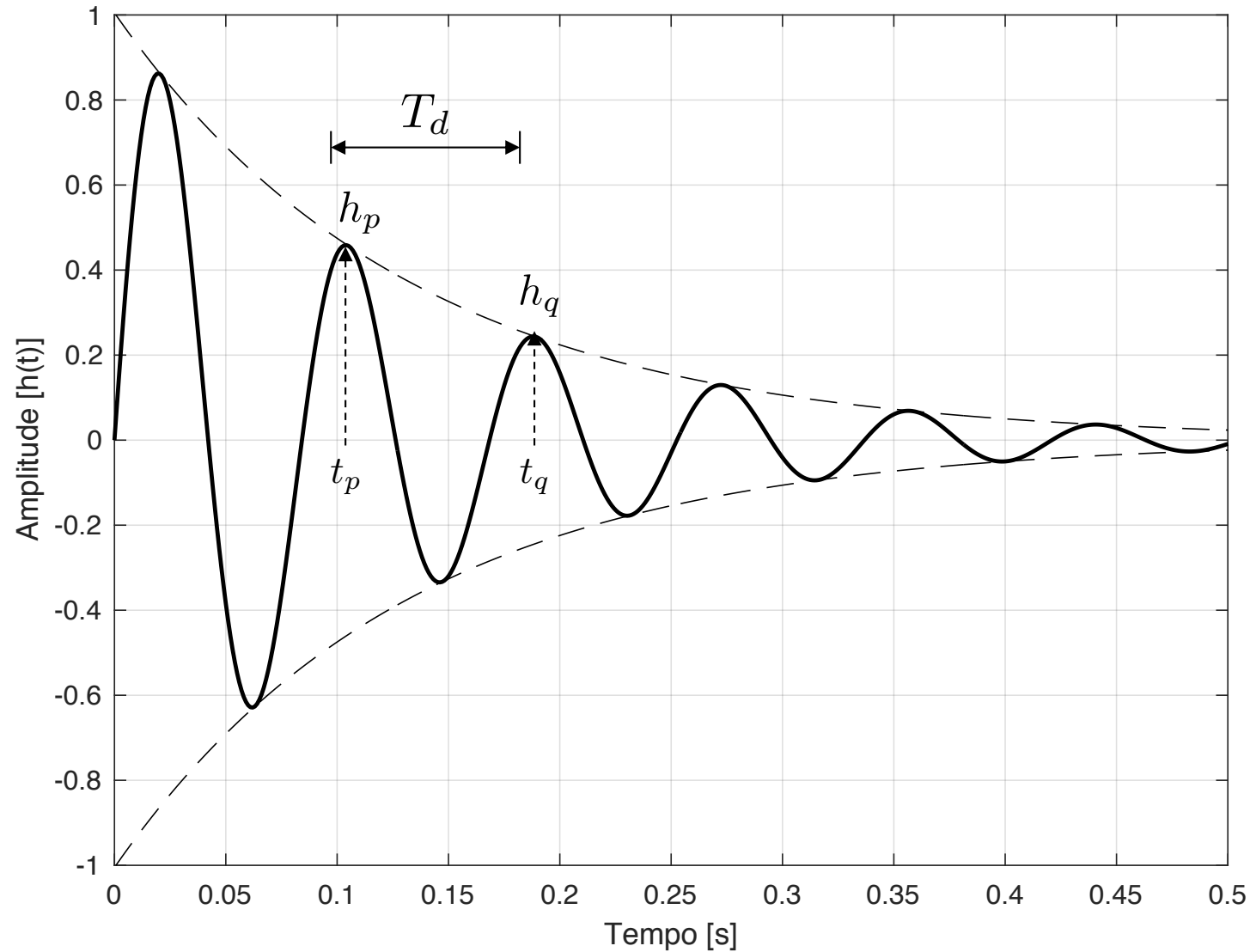
$$h(t) = \frac{K \omega_n}{\sqrt{1 - \zeta^2}} e^{-\zeta \omega_n t} \text{sen}(\omega_d t)$$

***A resposta ao impulso unitário que é a transformada inversa de Laplace da F.T. também corresponde à resposta transiente com  $u_o(0) = 0$  e  $v_0 = K \omega_n^2$***



# Cont. ...

Suponha que o gráfico abaixo seja a resposta experimental ao impulso



## Cont. ...

---

Escrevemos a resposta ao impulso para estes dois instantes

$$h(t) = \frac{\mathbb{K}\omega_n}{\sqrt{1-\zeta^2}} e^{-\zeta\omega_n t} \text{sen}(\omega_d t) = \begin{cases} \frac{\mathbb{K}\omega_n}{\sqrt{1-\zeta^2}} e^{-\zeta\omega_n t_p} \text{sen}(\omega_d t_p) & t = t_p \\ \frac{\mathbb{K}\omega_n}{\sqrt{1-\zeta^2}} e^{-\zeta\omega_n t_q} \text{sen}(\omega_d t_q) & t = t_q \end{cases}$$

E agora tomamos a razão entre elas

$$\frac{h_p}{h_q} = \frac{\frac{\mathbb{K}\omega_n}{\sqrt{1-\zeta^2}} e^{-\zeta\omega_n t_p} \text{sen}(\omega_d t_p)}{\frac{\mathbb{K}\omega_n}{\sqrt{1-\zeta^2}} e^{-\zeta\omega_n t_q} \text{sen}(\omega_d t_q)} = \frac{e^{-\zeta\omega_n t_p}}{e^{-\zeta\omega_n t_q}} = e^{\zeta\omega_n T_d}$$

## Cont. ...

em seguida definimos a grandeza  $\delta$ , denominada ***decremento logarítmico***

$$\delta = \log_e \left( \frac{h_p}{h_q} \right) = \log_e \left( e^{\zeta \omega_n T_d} \right) = \zeta \omega_n T_d$$

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

$$\zeta = \frac{\delta}{\sqrt{\delta^2 + 4\pi^2}}$$

Para valores pequenos de  $\zeta$

$$\zeta \cong \frac{\delta}{2\pi}$$

---

# FINIM

## Bom Estudo !

