# ECAC01A - MODELAGEM E ANÁLISE DE SISTEMAS DINÂMICOS

Universidade Federal de Itajubá - Campus Itajubá Instituto de Engenharia de Sistemas e Tecnologias da Informação

Aula 04

Resposta em Frequência

Prof. Jeremias B. Machado 12 de maio de 2020

- Como a função de transferência de um sistema é obtida para condições inciais nulas, o operador s pode ser substituído por  $j\omega$ , definindo o conceito da **resposta em frequência**.
- A resposta em frequência pode ser utilizada para descrever: (i)
  a saída de um sistema dinâmico quando é aplicado um sinal senoidal na sua entrada; (ii) o espectro de frequência de um sinal
  determinístico via a sua transformada de Fourier; (iii) o espectro de frequência de um sinal estocástico via a sua densidade
  espectral.
- A primeira abordagem será a utilizada na análise de sistemas, pois possui a vantagem de estar diretamente relacionada com a resposta temporal ao ponto que, para o caso monovariável, o conceito de resposta em frequência e o de função de transferência acabam se confundindo.

• Considere um sistema dinâmico linear e invariante no tempo descrito pela relação entre o sinal de entrada u(t) e o sinal de saída y(t).



• Uma vez que o sistema dinâmico é linear, então se na entrada u(t) for aplicado um sinal senoidal persistente (aplicado desde  $t=-\infty$ ) com amplitude A, frequência  $\omega$  e fase  $\alpha$ , a saída y(t) também será um sinal senoidal de mesma frequência  $\omega$ , mas com amplitude B e fase  $\beta$ .

$$u(t) = A\sin(\omega t + \alpha)$$

$$y(t) = B\sin(\omega t + \beta)$$

- A análise dos sinais senoidais de entrada e saída indica que há uma relação (razão) entre as amplitudes A e B e que há uma defasagem em eles de  $\beta-\alpha$ .
- De posse da função de transferência do sistema, a saída está relacionada a entrada por:

$$Y(s) = G(s)U(s) \Rightarrow Y(j\omega) = G(j\omega)U(j\omega)$$

Recordando as propriedades dos números complexos:

$$\mid Y(j\omega) \mid = \mid G(j\omega) \mid . \mid U(j\omega) \mid$$
  
 $\angle Y(j\omega) = \angle G(j\omega) + \angle U(j\omega)$ 

• Então:

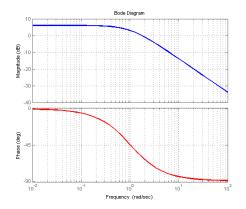
$$|G(j\omega)| = \frac{B}{A}$$
  $\angle G(j\omega) = \beta - \alpha$ 

- Fisicamente, um sinal senoidal que passa através de um sistema dinâmico linear tem a sua amplitude amplificada (ou atenuada) por um fator de  $\mid G(j\omega)\mid$  e a sua fase deslocada por um fator  $\angle G(j\omega)$ .
- Observe que a razão entre as amplitudes e a defasagem angular podem ser obtidas diretamente da função de transferência avaliando o seu módulo e a sua fase para cada frequência  $\omega$ . Assim, o conceito de resposta em frequência e o de função de transferência acabam se confundindo.

#### Diagrama de Bode

É uma forma de se expressar a resposta em frequência por um gráfico de módulo e de fase em função da frequência, no qual, geralmente, se emprega uma escala logarítmica para a frequência e o módulo e uma escala linear para a fase.

#### Diagrama de Bode



Módulo - dB =  $20log_{10}(x)$  Fase - medida em graus

#### Sistema de fase mínima ou não-mínima

Um sistema é dito de fase mínima se a sua relação entre módulo e fase é única para toda a resposta em frequência. Caso contrário, ele é dito de fase não-mínima.

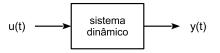
 A fase mínima se refere ao fato de um sistema possuir o mínimo atraso de fase possível para um dado módulo.

$$G_1(s) = 1$$
  $G_2(s) = \frac{s-a}{s+a}$   $G_3(s) = e^{-\tau s}$ 

 Oberve que os três sistemas acima apresentam o módulo igual unitário. Contudo, zeros no semi-plano à direita ou atrasos de transporte contribuem com um atraso de fase adicional para o sistema quando comparado à um sistema de fase-mínima com o mesmo módulo.

#### Considerações iniciais

• Sendo assim, um sinal senoidal que passa através de um sistema dinâmico linear e invariante no tempo é amplificado (ou atenuado) pelo ganho  $|G(j\omega)|$  e deslocado pela fase  $\angle G(j\omega)$ , permanecendo com a mesma frequência.



• O ganho e a fase são obtidos da função de transferência pela troca de s por  $j\omega$ , definindo a **resposta em frequência**.

$$G(s) \Rightarrow G(j\omega) = |G(j\omega)| \angle G(j\omega)$$

 Dessa maneira, a resposta em frequência representa o comportamento de um sistema dinâmico quando a frequência do sinal senoidal de entrada varia de zero a infinito.

- Uma vez que a função de transferência passa a ser expressa por um número complexo, a resposta em frequência pode ser representada pelo módulo e fase como uma função explícita da frequência em uma escala logarítmica na base 10 (décadas de frequência); a representação é conhecida como diagrama de Bode, na qual o módulo é expresso na escala em decibel. A principal vantagem de se utilizar a escala em decibel é que a multiplicação dos módulos é convertida em uma adição, o que já ocorre com as fases.
- Os fatores que mais ocorrem em uma função de transferência arbitrária são:
  - Ganhos.
  - Pólos e zeros na origem.
  - Pólos e zeros reais no semi-plano à esquerda.
  - Pólos e zeros complexo-conjugados no semi-plano à esquerda.

• Para um ganho *K*, tem-se:

$$G(s) = K$$
 
$$|G(j\omega)| = K \qquad \angle G(j\omega) = 0^{\circ}$$

- O módulo é constante (o valor do ganho) e a fase permanece inalterada com o aumento da frequência.
- Caso o ganho K seja proveniente da multiplicação de funções de transferências, a representação do módulo total em decibéis é dada pela adição de cada módulo individualmente, simplificando a composição do diagrama de Bode.

$$G(s) = K_1 K_2$$
$$|G(j\omega)| = 20 \log(K_1 K_2) = 20 \log K_1 + 20 \log K_2$$

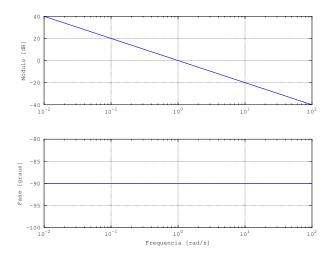
Para um pólo na origem, tem-se:

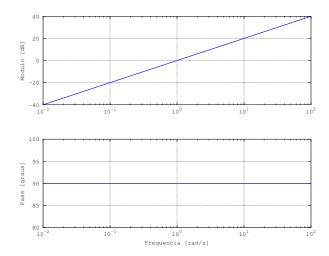
$$G(s) = \frac{1}{s}$$
 
$$|G(j\omega)| = \omega^{-1} \qquad \angle G(j\omega) = -90^{\circ}$$

- O módulo é atenuado de  $20~\mathrm{dB}$  por década e a fase atrasada de  $90^\circ$  com o aumento da frequência.
- Para um zero na origem, tem-se:

$$G(s) = s$$
 
$$|G(j\omega)| = \omega \qquad \angle G(j\omega) = +90^{\circ}$$

• O módulo é amplificado de  $20~\mathrm{dB}$  por década e a fase adiantada de  $90^\circ$  com o aumento da frequência.





• Para um pólo real no semi-plano à esquerda, tem-se:

fase

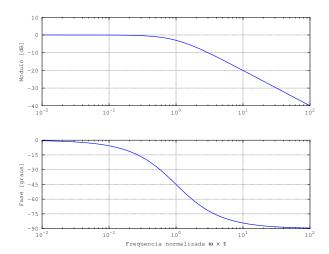
$$G(s) = \frac{1}{\tau s + 1}$$
 
$$|G(j\omega)| = \left(\omega^2 \tau^2 + 1\right)^{-1/2} \qquad \angle G(j\omega) = -\tan^{-1} \omega \tau$$
 
$$\omega \to 0 \quad \omega = \tau^{-1} \quad \omega \to \infty$$
 
$$\omega \to 0 \quad \omega = \tau^{-1} \quad \omega \to \infty$$
 
$$\omega \to 0 \quad \omega = \tau^{-1} \quad \omega \to \infty$$
 
$$\omega \to 0 \quad \omega = \tau^{-1} \quad \omega \to \infty$$

 $-45^{\circ}$ 

 $-90^{\circ}$ 

• Assim, o módulo é atenuado de  $20~\mathrm{dB}$  por década a partir da frequência de corte (o inverso da constante de tempo) e a fase atrasada de até  $90^\circ$  com aumento da frequência.

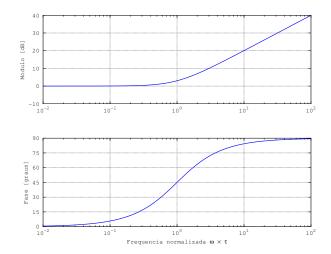
00



• Para um zero real no semi-plano à esquerda, tem-se:

$$G(s) = \tau s + 1$$
 
$$|G(j\omega)| = \left(\omega^2 \tau^2 + 1\right)^{1/2} \qquad \angle G(j\omega) = +\tan^{-1}\omega\tau$$
 
$$\boxed{ \qquad \qquad \omega \to 0 \quad \omega = \tau^{-1} \quad \omega \to \infty}$$
 
$$\boxed{ \qquad \qquad \text{módulo} \qquad 1 \qquad 1.414 \qquad \omega\tau}$$
 
$$\boxed{ \qquad \qquad \text{fase} \qquad 0^\circ \qquad +45^\circ \qquad +90^\circ}$$

• Assim, o módulo é amplificado de  $20~\mathrm{dB}$  por década a partir da frequência de corte (o inverso da constante de tempo) e a fase adiantada de até  $90^\circ$  com aumento da frequência.



- O módulo possui dois comportamentos assintóticos distintos para um pólo real: é constante até a frequência de corte e atenuado de  $20~\mathrm{dB}$  por década a partir dessa frequência. Por sua vez, a fase de um pólo real no semi-plano a esquerda é atrasada de  $45^\circ$  na frequência de corte, sendo praticamente  $0^\circ$  a uma década abaixo e praticamente  $-90^\circ$  a uma década acima da frequência de corte.
- O módulo possui dois comportamentos assintóticos distintos para um zero real: é constante até a frequência de corte e amplificado de  $20~\mathrm{dB}$  por década a partir dessa frequência. Por sua vez, a fase de um zero real no semi-plano a esquerda é adiantada de  $45^\circ$  na frequência de corte, sendo praticamente  $0^\circ$  a uma década abaixo e praticamente  $+90^\circ$  a uma década acima da frequência de corte.

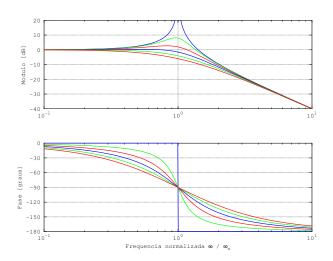
 Para um par de polos complexo-conjugados no semi-plano à esquerda, tem-se:

$$G(s) = \frac{\omega_n^2}{s^2 + 2\zeta\omega_n s + \omega_n^2} = \frac{1}{\left(\frac{s}{\omega_n}\right)^2 + 2\zeta\frac{s}{\omega_n} + 1}$$
$$|G(j\omega)| = \left[\left(2\zeta\frac{\omega}{\omega_n}\right)^2 + \left(1 - \frac{\omega^2}{\omega_n^2}\right)^2\right]^{-1/2}$$
$$\angle G(j\omega) = -\tan^{-1}\frac{2\zeta\frac{\omega}{\omega_n}}{1 - \frac{\omega^2}{\omega_n^2}}$$

Dessa maneira:

	$\omega \to 0$	$\omega = \omega_n$	$\omega  o \infty$
módulo	1	$(2\zeta)^{-1}$	$(\omega/\omega_n)^{-2}$
fase	0°	-90°	-180°

• Em torno da frequência de corte (a frequência natural), há o efeito da ressonância, o qual amplifica o módulo. Para  $0.3 \le \zeta \le 1$ , o módulo possui dois comportamentos assintóticos distintos: é constante até a frequência de corte e atenuado de  $40~\mathrm{dB}$  por década a partir dessa frequência. Já a fase é atrasada de  $90^\circ$  na frequência de corte, sendo praticamente  $0^\circ$  a uma década abaixo e praticamente  $-180^\circ$  a uma década acima da frequência de corte.



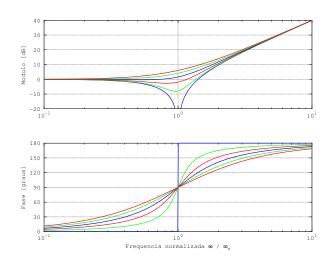
 Para um par de zeros complexo-conjugados no semi-plano à esquerda, tem-se:

$$G(s) = \left(\frac{s}{\omega_n}\right)^2 + 2\zeta \frac{s}{\omega_n} + 1$$
$$|G(j\omega)| = \left[\left(2\zeta \frac{\omega}{\omega_n}\right)^2 + \left(1 - \frac{\omega^2}{\omega_n^2}\right)^2\right]^{1/2}$$
$$\angle G(j\omega) = +\tan^{-1}\frac{2\zeta \frac{\omega}{\omega_n}}{1 - \frac{\omega^2}{\omega_n^2}}$$

Dessa maneira:

	$\omega \to 0$	$\omega = \omega_n$	$\omega  o \infty$
módulo	1	$2\zeta$	$(\omega/\omega_n)^2$
fase	0°	+90°	+180°

• Em torno da frequência de corte (a frequência natural), há o efeito da ressonância, o qual atenua o módulo. Para  $0.3 \le \zeta \le 1$ , o módulo possui dois comportamentos assintóticos distintos: é constante até a frequência de corte e amplificado de  $40~\mathrm{dB}$  por década a partir dessa frequência. Já a fase é adiantada de  $90^\circ$  na frequência de corte, sendo praticamente  $0^\circ$  a uma década abaixo e praticamente  $+180^\circ$  a uma década acima da frequência de corte.



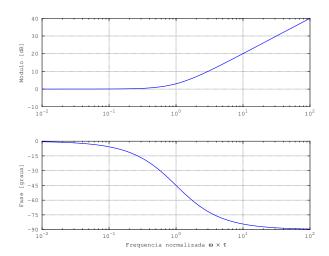
- Para um sistema dinâmico de fase não-mínima, os zeros no semi-plano à direita ou os atrasos de transporte contribuem com um atraso de fase adicional quando comparado à um sistema dinâmico de fase-mínima com o mesmo módulo.
- Para um zero real no semi-plano à direita, tem-se:

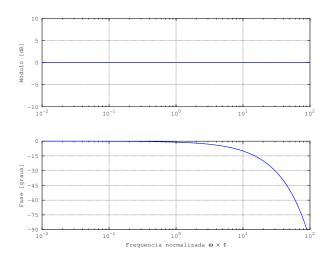
$$G(s) = \tau s - 1$$

$$|G(j\omega)| = (\omega^2 \tau^2 + 1)^{1/2} \qquad \angle G(j\omega) = -\tan^{-1} \omega \tau$$

• Para um atraso de transporte, tem-se:

$$G(s) = e^{-\tau s}$$
 
$$|G(j\omega)| = 1 \qquad \angle G(j\omega) = -\omega \tau$$





 Como exemplo, faça o esboço da resposta em frequência das seguintes funções de transferência:

$$G_1(s) = 100 \frac{1}{s(s+10)} = 10 \frac{1}{s(s/10+1)}$$

$$G_2(s) = 10000 \frac{s+1}{(s+10)(s+100)} = 10 \frac{s+1}{(s/10+1)(s/100+1)}$$

$$G_3(s) = 1000 \frac{s+1}{s^2+4s+100} = 10 \frac{s+1}{(s/10)^2+2(0.2)(s/10)+1}$$

$$G_4(s) = 1000 \frac{s-1}{(s+10)^2} = 10 \frac{s-1}{(s/10+1)^2}$$

