

# 107484 – Controle de Processos

## Aula 15: Margem de Fase e Margem de Ganho

Prof. Eduardo Stockler Tognetti

Departamento de Engenharia Elétrica  
Universidade de Brasília – UnB



1º Semestre 2020

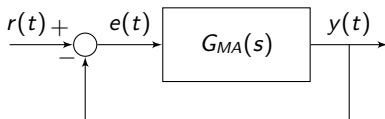
1 Critério de Estabilidade

2 Margem de Ganho

3 Margem de Fase

# Revisando o critério de estabilidade

- Seja um sistema em malha fechada na forma



- A frequência crítica ou frequência de cruzamento de fase ( $\omega_{co}$ ) é dada por:

$$\omega_{co} = \{\omega : \angle G_{MA}(j\omega) = -180^\circ\}$$

## Critério de estabilidade de Bode

O sistema em **malha fechada** é **estável** se a resposta em frequência do sistema em **malha aberta** atende a condição

$$RA_{MA}(\omega_{co}) = |G_{MA}(j\omega_{co})| < 1.$$

Caso contrário, o sistema é instável.

- Obs.: Condições para aplicar o critério de estabilidade de Bode: considere uma função de transferência de **malha aberta estritamente própria** ( $np > nz$ ) e de **fase mínima** (sem pólos e zeros no SPD e sem polos no eixo imaginário, exceção de polo simples na origem). A resposta em frequência de malha aberta tem apenas **um único  $\omega_{co}$**  e **um único  $\omega_g$** .

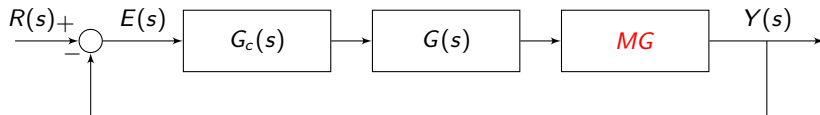
1 Critério de Estabilidade

2 Margem de Ganho

3 Margem de Fase

## Definição: Margem de Ganho (MG)

- Margem de Ganho:  $MG = \frac{1}{|G_{MA}(j\omega_{co})|}$ ,  $\omega_{co} \triangleq \{\omega : \angle G_{MA}(j\omega) = -180^\circ\}$
- Estabilidade:  $MG > 1$
- Interpretação: máxima variação permitida do ganho estático do sistema em malha aberta
- Medida de "distância" da instabilidade
- Ex.:  $MG = 1,7$  significa que RA pode aumentar 1,7 vezes do valor de projeto antes do sistema se tornar instável (MF)
- $\uparrow MG \Rightarrow \uparrow$  robustez (fator de segurança na sintonia)
- Robustez *versus* desempenho (trade off)
- Em termos práticos, adotar  $1,7 \leq MG \leq 4,0$   
→ Maior valor de  $MG$  que a malha pode suportar antes de instabilizar



1 Critério de Estabilidade

2 Margem de Ganho

**3 Margem de Fase**

## Definição: Margem de Fase (MF)

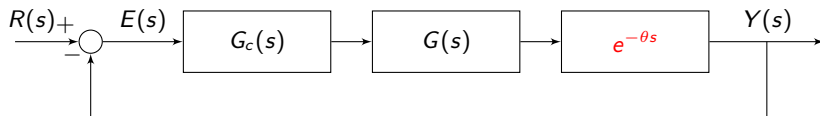
- Margem de Fase: *distância* da fase na frequência em que  $|G_{MA}(j\omega)| = 1$  a  $-180^\circ$ , ou seja,

$$MF = \angle G_{MA}(j\omega_g) + 180^\circ, \quad \omega_g \triangleq \{\omega : |G_{MA}(j\omega)| = 1\}$$

- Estabilidade:  $MF > 0$
- Atraso de fase necessário para instabilizar o sistema em MF
- Interpretação: maior valor de tempo morto ( $\theta$ ) ou dinâmica que a malha pode suportar antes de instabilizar
- Cálculo do máximo tempo morto:  $\angle e^{-j\omega_g\theta} = -\omega_g\theta\left(\frac{180^\circ}{\pi}\right) = -MF$

$$\theta = \frac{MF}{\omega_g} \cdot \frac{\pi}{180^\circ}$$

- Em termos práticos, para uma boa robustez  $45^\circ \geq MF \geq 30^\circ$



# Exemplo: margem de ganho e de fase

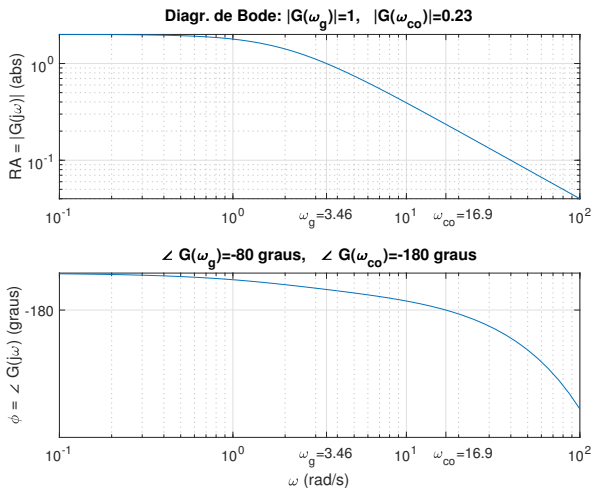


Figura: Sistema estável pois  $MG = 1/|G_{MA}(j\omega_{co})| = 1/0.23 > 1$  e  $MF = 100^\circ > 0$ .



# Exemplo: margem de ganho e de fase

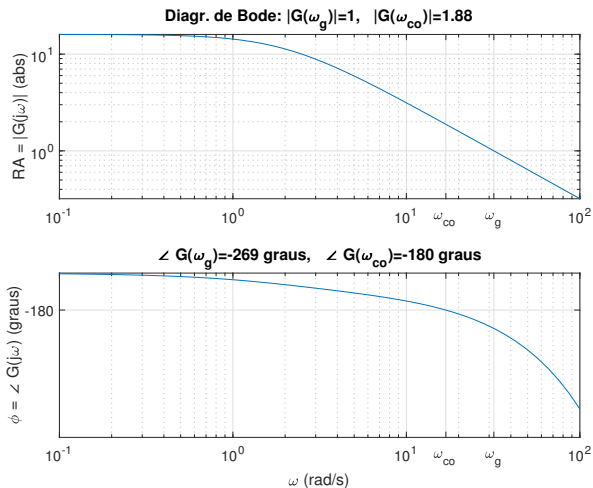


Figura: Sistema instável pois  $MG = 1/|G_{MA}(j\omega_{co})| = 1/1.88 < 1$  e  $MF = -89^\circ < 0$ .

# Exemplo 1

- Seja o sistema

$$G_{ma}(s) = \frac{K_c e^{-0,1s}}{0,5s + 1}$$

$$\omega_{co} : \angle G_{ma}(j\omega_{co}) = -180^\circ$$

$$\angle e^{-j0,1\omega_{co}} - \angle(j0,5\omega_{co} + 1) = -\pi$$

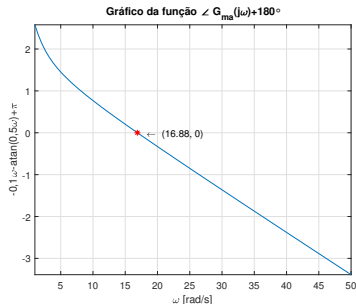
$$-0,1\omega_{co} - \text{tg}^{-1}(0,5\omega_{co}) = -\pi$$

$$\omega_{co} = 16,887 \text{ rad/s} \approx 17 \text{ rad/s}$$

$$\frac{RA}{K_c} = \frac{|G_{ma}(j\omega_{co})|}{K_c} = \frac{1}{\sqrt{(0,5\omega_{co})^2 + 1}} = 0,1176 \approx 0,12$$

$$\therefore |G_{ma}(j\omega_{co})| = 0,12K_c, \quad MG = \frac{1}{0,12K_c}$$

- O limite de estabilidade ocorre com  $K_c = \frac{1}{0,12} = 8,5025$  ( $MG = 1$ ).



# Exemplo I

- Seja a especificação de projeto  $MG = 1,7$ , então  $K_c = 4,9$ .
- Cálculo da margem de fase:  $MF = \angle G_{MA}(j\omega_g) + 180^\circ$ ,  $\omega_g = \{\omega : |G_{MA}(j\omega)| = 1\}$ :

$$\begin{aligned}\omega_g : |G_{ma}(j\omega_g)| &= 1 \\ \frac{4,9}{\sqrt{(0,5\omega_g)^2 + 1}} &= 1 \quad \Rightarrow \quad \omega_g = 9.59 \text{ rad/s} \\ \therefore MF &= \angle G_{ma}(j\omega_g) + 180^\circ \\ &= -0,1\omega_g - \text{tg}^{-1}(0,5\omega_g) + \pi \\ &= -133.2^\circ + 180^\circ = 46.8^\circ\end{aligned}$$

- Com  $K_c = 4,9$ , considere que o atraso mudou do valor atual 0,1s para 0,15s (aumento de 50%). Houve mudança no gráfico da fase mas não no ganho.

$$-0,15\omega_{co} - \text{tg}^{-1}(0,5\omega_{co}) = -\pi \quad \Rightarrow \quad \omega_{co} = 11,6 \text{ rad/s}$$

e

$$|G_{ma}(j\omega_{co})| = \frac{4,9}{\sqrt{(0,5 \cdot 11,6)^2 + 1}} = 0,83 \quad (\text{sist. MF estável})$$

# Exemplo I

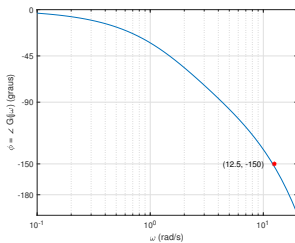
- Com o atraso de 0.1s, considere agora a especificação de projeto de  $MF = 30^\circ$ :

$$30^\circ = 180^\circ + (-0,1\omega - \text{tg}^{-1}(0,5\omega))$$

$$\omega \approx 12,5 \text{ rad/s}$$

Nesta frequência, achando o ganho tal que  $|G_{ma}(j12,5)| = 1$ , tem-se

$$|G_{ma}(j\omega)| = \frac{|K_c|}{\sqrt{(0,5\omega)^2 + 1}} = 1 \quad \Rightarrow \quad K_c = \sqrt{(0,5 \cdot 12,5)^2 + 1} = 6,23$$



- Calculando o atraso adicional máximo permitido com  $MF = 30^\circ$ :

$$\theta_{\text{adicional}} = \frac{MF}{\omega_g} \cdot \frac{\pi}{180^\circ} = \frac{30}{12,5} \frac{\pi}{180} = 0.042\text{s}$$

$$\rightsquigarrow \theta_{\text{max}} = \theta_{\text{atual}} + \theta_{\text{adicional}} = 0.1 + 0.042 = 0.142\text{s}$$

- Considere a mudança do atraso  $0,1 \rightarrow 0,15\text{s}$  com  $K_c = 6,23$ .

$$\rightsquigarrow \text{Valor da fase em } \omega = 12,5 \text{ rad/s em que } |G_{ma}(j\omega)| = 1:$$

$$\phi = -\text{tg}^{-1}(0,5\omega) - 0,15\omega = -188^\circ \quad \therefore MF = -8^\circ < 0 \quad (\text{sist. MF instável})$$

● Considere agora o projeto com  $MF = 45^\circ$  ( $K_c = 5,05$ ). O sistema seria estável com  $\uparrow 50\%$  no atraso ( $0,1 \rightarrow 0,15$ ). Contudo, o sistema não seria estável para  $\downarrow 50\%$  em  $\tau$  ( $0,5 \rightarrow 0,25$ )

$$\tau = 0,25 \quad \Rightarrow \quad \omega_{co} = 17,9 \text{ rad/s} \quad \text{e}$$

$$RA(\omega_{co} = 17,9, K_c = 5,05) = 1,1 > 1$$

$\therefore$  instável

→ Verifique!

## Exemplo II - Ganho estático do sistema negativo

- Seja o controlador proporcional  $G_c(s) = K_c$  e o processo

$$G(s) = \frac{-2(3s + 1)}{5s^2 + 2s + 1}, \text{ ganho estático: } G(0) = -2; \text{ polos: } -0.2 \pm j0.4; \text{ zero: } -1/3$$

- Eq. característica do sist. em MF:  $p(s) = (5s^2 + 2s + 1) + (-K_c)(6s + 2)$
- Aplicando o critério de estabilidade de Routh em  $p(s) = 0$  tem-se  $K_c < 1/2$  e  $K_c < 1/3$ , ou seja, o sistema em malha fechada é estável para  $-\infty < K_c < 1/3$ .

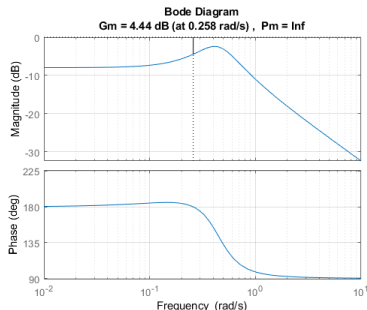
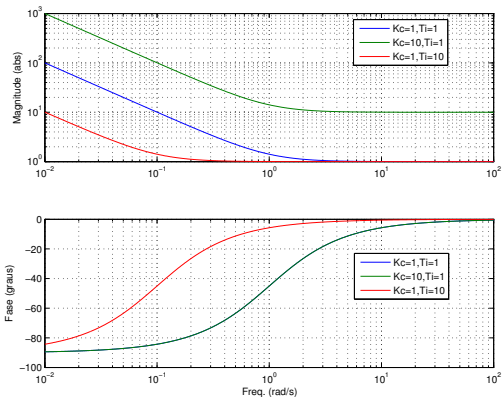


Diagrama de Bode e margens de ganho ( $Gm = 20\log_{10}(MG)$ ) e de fase ( $Pm = MF$ ) para  $K_c = 0.2$ .

Obs.:  $[dB] = 20\log_{10}([Absoluto])$ ;  $[Absoluto] = 10^{[dB]/20}$ .

# Diagrama de Bode de um compensador PI

- Seja o controlador PI: 
$$G_c(s) = K_c \left( 1 + \frac{1}{T_i s} \right) = \frac{K_c}{s} \left( s + \frac{1}{T_i} \right)$$



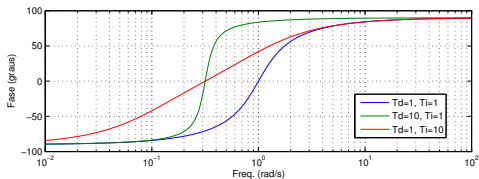
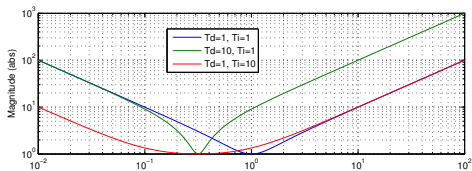
- Menor erro de regime permanente à custo diminuição de fase em  $\omega < \frac{1}{T_i}$   
 $\therefore \omega = \frac{1}{T_i} < \omega_c$  (freq. corte da FTMA) para que a margem de fase não seja alterada significativamente.



# Diagrama de Bode de um compensador PID

● Seja o controlador PID:  $G_c(s) = K_c \left( 1 + \frac{1}{T_i s} + T_d s \right) = \frac{K_c}{T_i s} (T_i T_d s^2 + T_i s + 1)$

↪ Um pólo na origem e dois zeros:  $z_{1,2} = \frac{-1 \pm \sqrt{1 - 4T_d/T_i}}{2T_d}$



Resposta em frequência de um PID com  $(K_c, T_i, T_d) = (1, 1, 1)$  (zeros em  $-0.5000 \pm j0.8660$ ),  $(K_c, T_i, T_d) = (1, 1, 10)$  (zeros em  $-0.0500 \pm j0.3122$ ) e  $(K_c, T_i, T_d) = (1, 10, 1)$  (zeros em  $-0.8873; -0.1127$ ).