

Considere o sistema de controle com realimentação negativa e unitária apresentado na Figura 1.

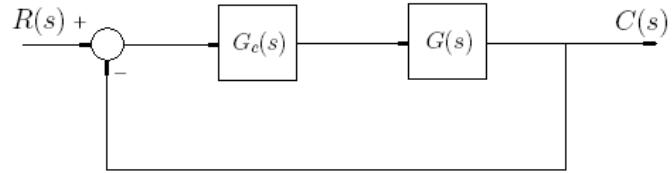


Figura 1: Sistema em malha fechada com realimentação negativa e unitária.

1- Considerando as seguintes funções de transferências  $G(s)$ , projete, de forma justificada e detalhada, um compensador por avanço de fase, associados aos seguintes índices de desempenho de transitório para uma entrada degrau unitário.

a)  $G(s) = \frac{1}{s(s+1)}$  ( $t_s = 2,0s$  e  $M_p = 20\%$ )

b)  $G(s) = \frac{10}{s(s+1)}$  ( $t_s = 2,67s$  e  $M_p = 16,3\%$ )

2- Considerando as seguintes funções de transferências  $G(s)$ , projete, de forma justificada e detalhada, um compensador por atraso de fase, associados às seguintes constantes de erro estático para uma entrada em rampa  $K_v$ , sem que haja uma modificação considerável na localização dos pólos originais de malha fechada.

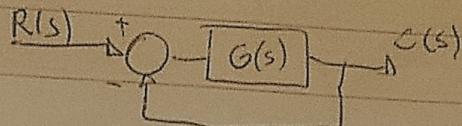
a)  $G(s) = \frac{10}{s(s+4)}$  ( $K_v = 50s^{-1}$ )

b)  $G(s) = \frac{16}{s(s+4)}$  ( $K_v = 20s^{-1}$ )

lista 7

①(a)  $G(s) = \frac{1}{s(s+1)}$

$T_h = 2,0 s$   $M_p = 20\%$



$$\frac{C(s)}{R(s)} = \frac{1}{s(s+1)} = \frac{1}{s}$$

$$\frac{1}{s} = \frac{s(s+1)}{s^2 + 2s + 1} = \frac{1}{s^2 + 2s + 1} = \frac{w_n^2}{s^2 + 2\xi w_n s + w_n^2}$$

$$w_n^2 = 1 \Rightarrow w_n = 1 \text{ rad/s}$$

$$M_p = \exp\left(\frac{-\xi\pi}{\sqrt{1-\xi^2}}\right) = 16,3\%$$

$$2\xi w_n = 1 \Rightarrow \xi = 0,5$$

$$T_h = \frac{2\pi}{\xi w_n} = \frac{4}{0,5} = 8 s$$

$$M_p = \exp\left(\frac{-\xi\pi}{\sqrt{1-\xi^2}}\right) \Rightarrow \xi = \sqrt{\frac{[\ln(M_p)]^2}{[\ln(M_p)]^2 + \pi^2}} \Rightarrow \xi = \sqrt{\frac{[\ln(0,2)]^2}{[\ln(0,2)]^2 + \pi^2}} = 0,456$$

$$T_h = \frac{2\pi}{\xi w_n} \Rightarrow w_n = \frac{4}{0,456} = 8,89 \text{ rad/s}$$

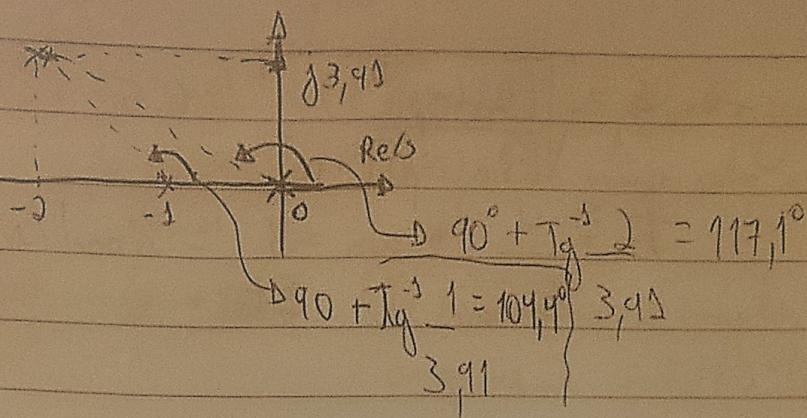
$$s = -\xi w_n \pm w_n \sqrt{1-\xi^2} \Rightarrow s = -0,456 \cdot 8,89 \pm 4,39 \sqrt{1-0,456^2}$$
$$= -2 \pm j3,91$$

O ângulo de  $G(s)$  no polo da malha fechada desejada é dado por:

$$\begin{array}{c|c|c|c} \angle 1 & = -\angle s & = -\angle(s+j) & \\ \hline s(s+1) & s = -2 \pm j3,91 & s = -2 \pm j3,91 & s = \dots \end{array}$$

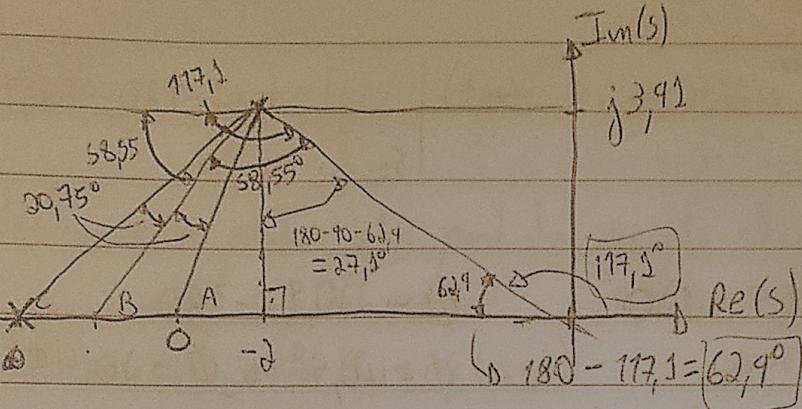
$$-117,1^\circ - 104,4^\circ = -221,5^\circ$$

$\text{Im}(s)$

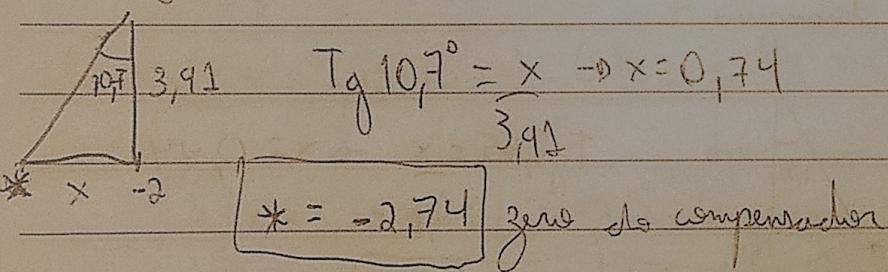


Portanto para que  $s = -j \pm j3.91$  satisfaga a condição de ângulo, é necessário que  $\phi - 22.15^\circ = -180^\circ \Rightarrow \phi = 47.5^\circ$

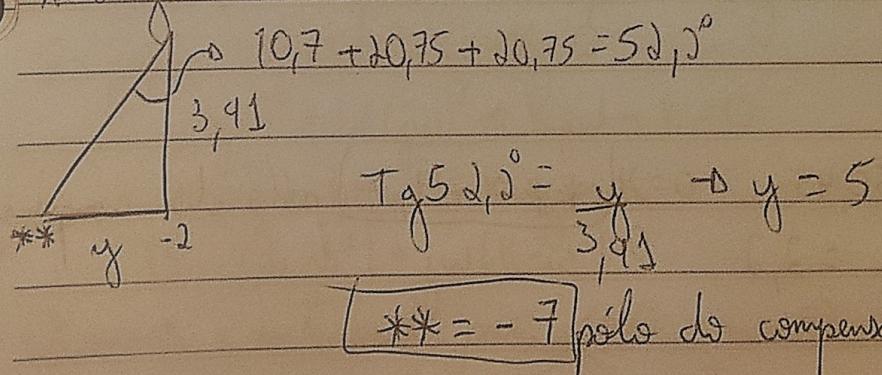
$$\phi = 30.75^\circ$$



Triângulo A



Triângulo ABC



$$G_e(s)G(s) = K_0 \frac{s+2.74}{s+7} \cdot \frac{1}{s(s+1)}$$

pela condição de módulo, temos que

$K_0(s+2.74)$	$= 1$	$\sqrt{(-2+2.74)^2 + (3.91)^2} = 5.98$
$s(s+1)(s+7)$	$s = -2 \pm j3.91$	$(-2+2.74)(-2+7) = 4.04$

$$G_e(s) = 28.3 \frac{s+2.74}{s+7}$$

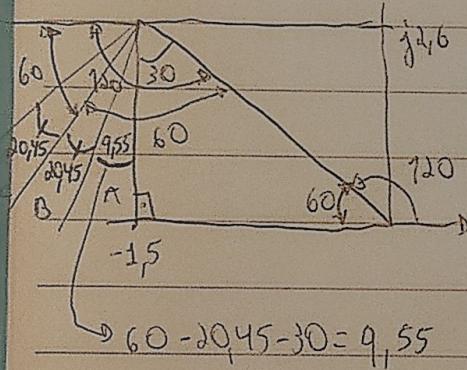
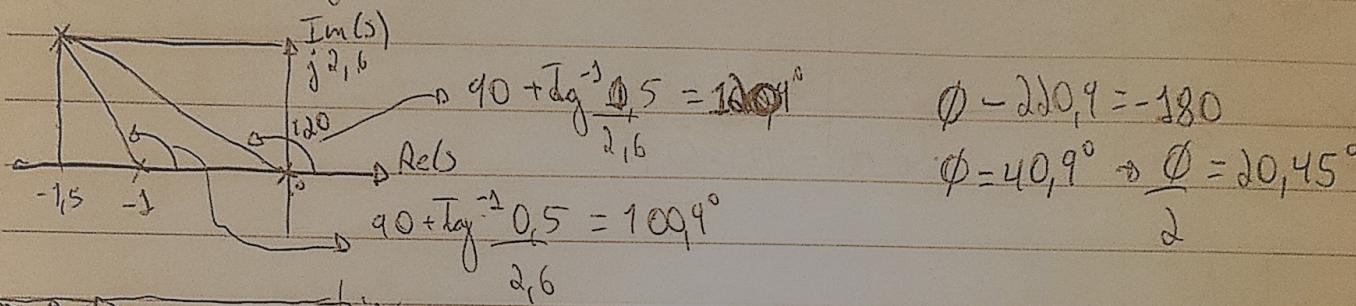
$$(b) G(s) = \frac{10}{s(s+1)}, M_p = 16,3\% \rightarrow \xi = \sqrt{\frac{[\ln(M_p)]^2}{[\ln(M_p)]^2 + \pi^2}} = 0,5$$

$$S = -\xi \omega_n \pm j \omega_n \sqrt{1-\xi^2}$$

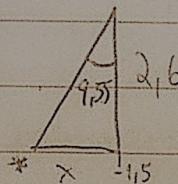
$$S = -1,5 \pm j 2,6$$

$$\tau_s = \frac{4}{\xi \omega_n} \rightarrow \omega_n = \frac{4}{\xi \tau_s} = 3 \text{ rad/s}$$

$$\begin{array}{c|c|c|c} < 10 & = -< s & - < (s+1) & -120 - 109^\circ = -220,9^\circ \\ \hline S(S+1) & S = -1,5 \pm j 2,6 & S = \dots & S = \dots \end{array}$$



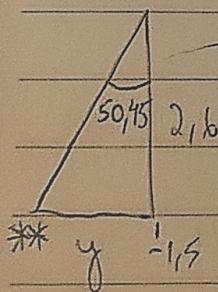
Triângulo A



$$\operatorname{Tg} 9,55 = \frac{x}{2,6} \rightarrow x = 0,44$$

$* = -1,94$  zero do compensador

triângulo ABC



$$\Rightarrow 20,45 + 20,45 + 9,55 = 50,45$$

$$\operatorname{Tg} 50,45 = \frac{y}{2,6} = 3,2$$

$** = -4,7$  polo do compensador

$$G_e(s) \cdot G(s) = K_e \frac{s + 1,94}{s + 4,7} \cdot \frac{10}{s(s+1)} \rightarrow \left| \frac{K_e 10 (s+1,94)}{s(s+4,7)(s+1)} \right|_{s=-1,5-j2,6} = 1$$

$$\sqrt{(-1,5+1,94)^2 + (2,6)^2} = 2,64$$

$$10 K_e \cdot 2,64 = 1$$

$$3 \cdot 4,10 \cdot 2,65$$

$$K_e = 1,24$$

$$G_e(s) = 1,24 \cdot \frac{s+1,94}{s+4,7}$$