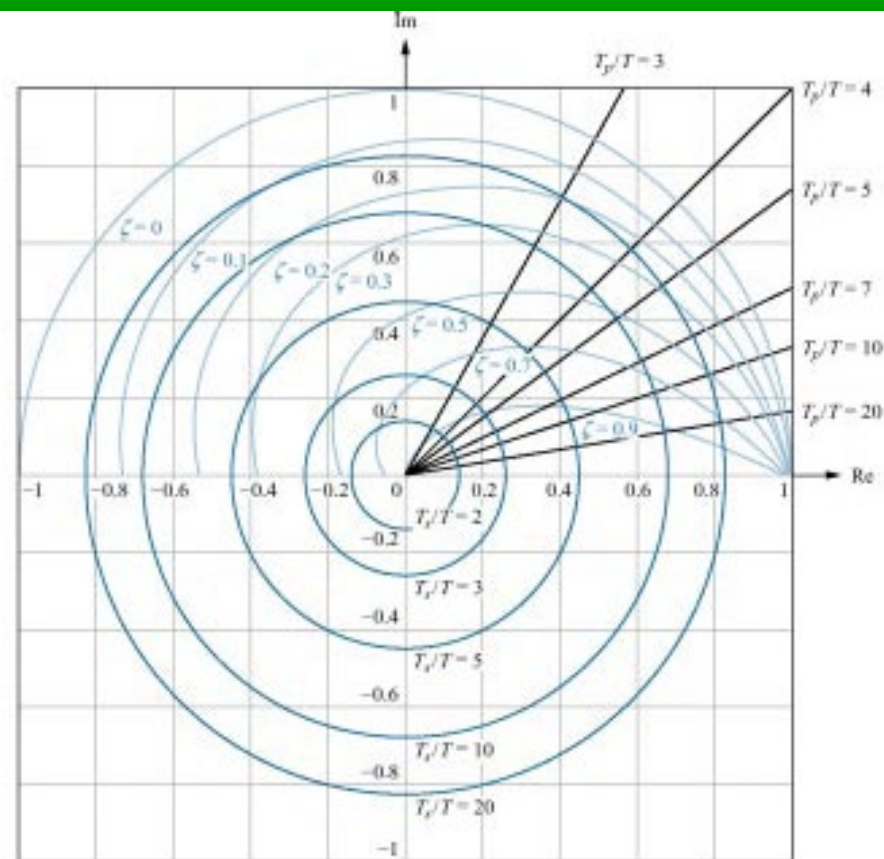
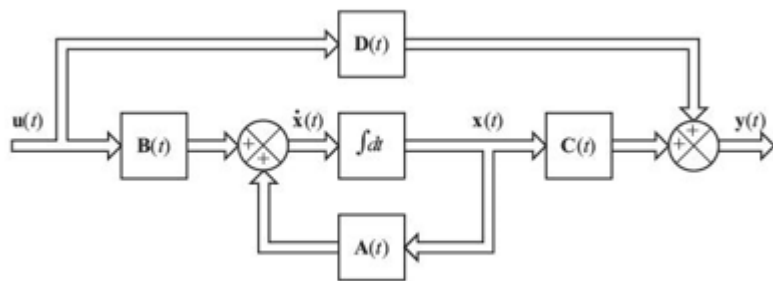
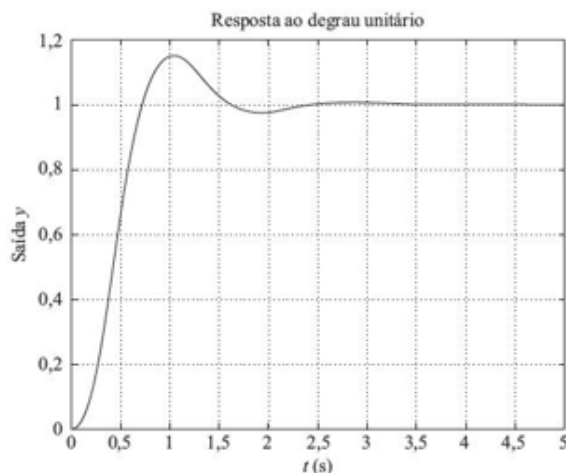


# Projeto de Controladores Digitais



## Projeto Baseado no Método do Lugar das Raízes

### Exemplo 4-9

Considere o sistema de controle digital mostrado na Fig. 1. No plano  $z$ , projete um controlador digital de maneira que os pólos de malha fechada dominantes tenham um coeficiente de amortecimento  $\zeta=0,5$  e um tempo de acomodação de 2s. O período de amostragem adotado é de  $T=0,2s$ . Obtenha a resposta do sistema de controle digital projetado para uma entrada degrau unitário. Obtenha também a constante de erro estático de velocidade  $K_v$  do sistema.

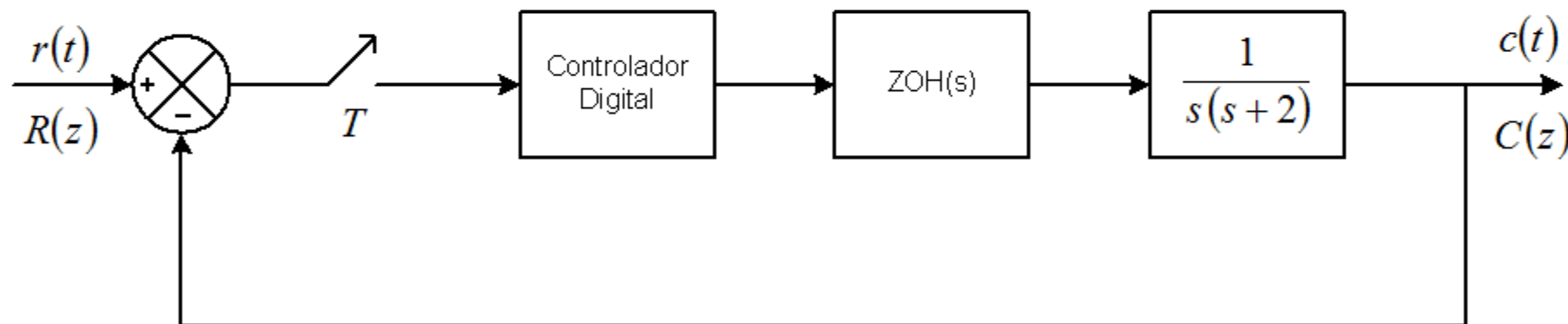


Fig. 1 – Sistema de controle digital.



## Solução:

Para um sistema de segunda-ordem que possua um par de pólos dominantes de malha fechada, um tempo de acomodação de 2s significa que:

$$t_s = \frac{4}{\zeta \omega_n} = \frac{4}{0,5 \omega_n} = 2$$

que nos fornece a frequência natural não-amortecida  $\omega_n$  dos pólos dominantes de malha fechada como:

$$\omega_n = 4 \text{ rad/s}$$

A frequência natural amortecida  $\omega_d$  é calculada então:

$$\omega_d = \omega_n \sqrt{1 - \zeta^2} = 4 \sqrt{1 - 0,5^2} = 3,464$$

# Projeto de Controladores Digitais



INSTITUTO FEDERAL  
SANTA CATARINA

Como o período de amostragem  $T=0,2s$ , temos:

$$\omega_s = \frac{2\pi}{T} = \frac{2\pi}{0,2} = 10\pi = 31,42$$

Como  $\frac{\omega_s}{\omega_d} = \frac{31,42}{3,464} = 9,07$ , temos, aproximadamente, nove amostras por ciclo da oscilação

amortecida. Portanto, um período de amostragem de  $0,2s$  é satisfatório.

Agora vamos localizar os pólos dominantes de malha fechada no plano  $z$ . Referindo-se às equações abaixo:

$$|z| = e^{-T\zeta\omega_n}$$

$$\angle z = T\omega_n\sqrt{1-\zeta^2} = T\omega_d = \theta \text{ (rad)}$$

E considerando um coeficiente de amortecimento constante temos:

$$|z| = e^{-T\zeta\omega_n} = \exp\left(-\frac{2\pi\zeta}{\sqrt{1-\zeta^2}} \frac{\omega_d}{\omega_s}\right)$$

e

$$\angle z = T\omega_d = 2\pi \frac{\omega_d}{\omega_s}$$



Para as especificações fornecidas ( $\zeta=0,5$  e  $\omega_d = 3,464$ ), o módulo e o ângulo do pólo dominante de malha fechada no semiplano superior do plano  $z$  são determinados da seguinte maneira:

$$|z| = \exp\left(-\frac{2\pi \cdot 0,5}{\sqrt{1-0,5^2}} \frac{3,464}{31,42}\right) = e^{-0,4} = 0,6703$$

E

$$\angle z = 2\pi \frac{3,464}{31,42} = 0,6927 \text{ rad} = 39,69^\circ$$

Agora podemos localizar o pólo dominante de malha fechada desejado no semiplano superior do plano  $z$ , que chamaremos de ponto  $z1$ .

$$z1 = 0,6703 \angle 39,69^\circ = 0,5158 + j0,4281$$

# Projeto pelo Lugar das Raízes



INSTITUTO FEDERAL  
SANTA CATARINA

Polo desejado:

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

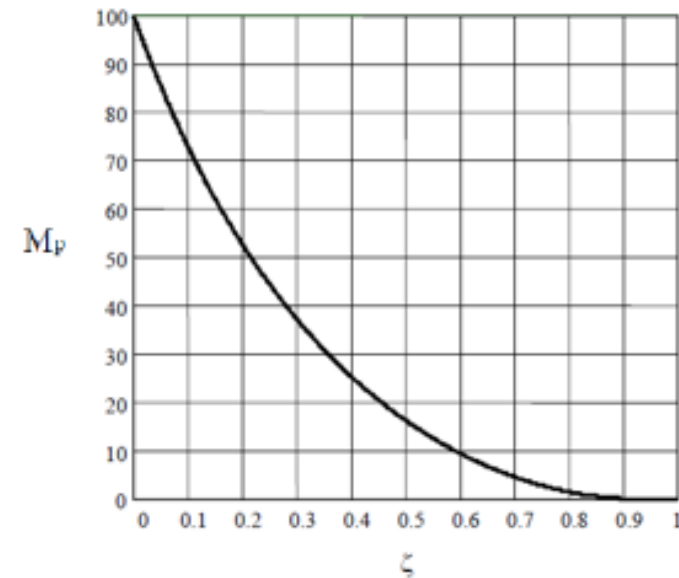
$$M_p = e^{-\frac{\pi \cdot \zeta}{\sqrt{1 - \zeta^2}}}$$

$$t_{s5\%} = 3\tau = \frac{3}{\zeta \cdot \omega_n}$$

$$t_{s2\%} = 3,9\tau = \frac{3,9}{\zeta \cdot \omega_n}$$

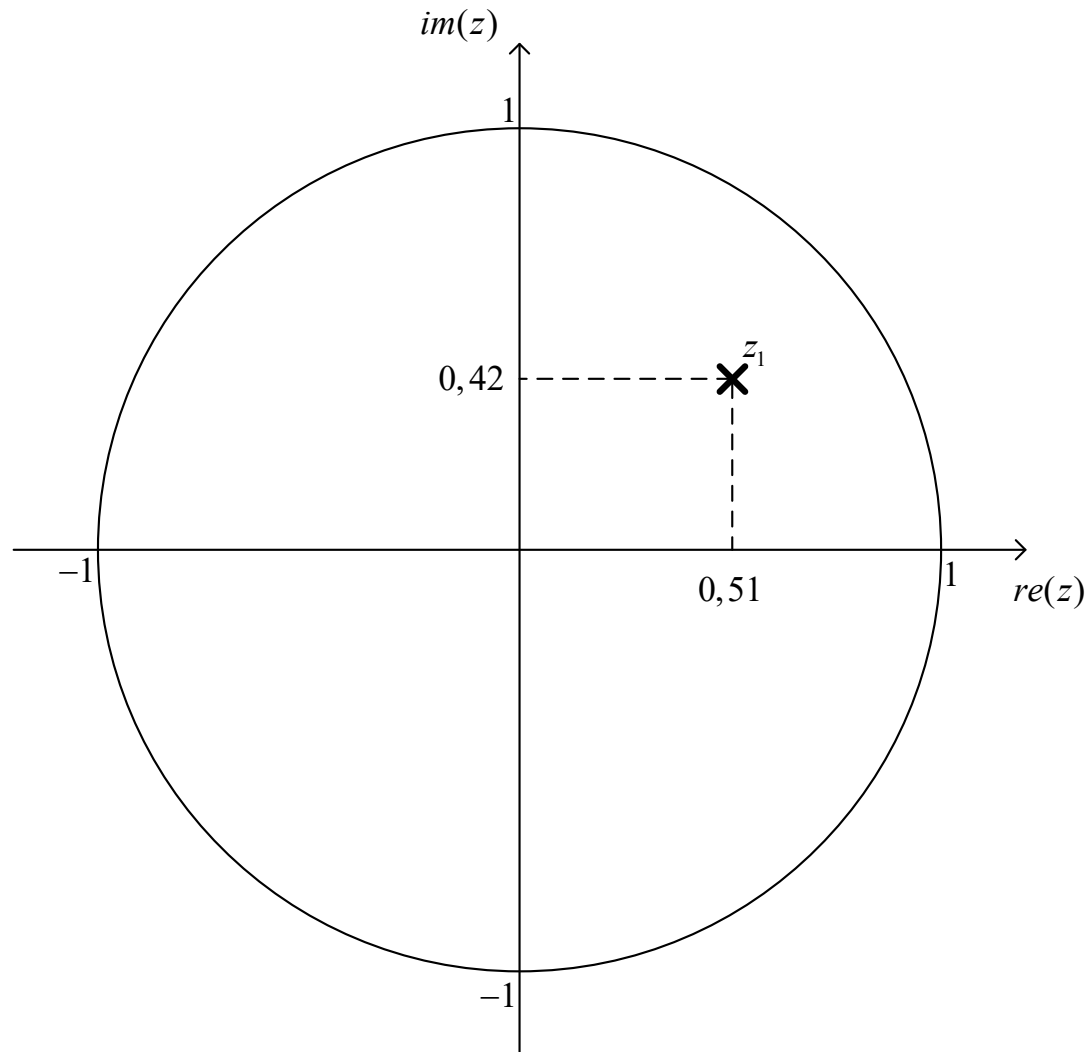
$$t_{s1\%} = 4,6\tau = \frac{4,6}{\zeta \cdot \omega_n}$$

$$z = e^{T_s}$$



Pólo desejado:

Plano  $z$



Já que o período de amostragem é  $T = 0,2$  s, a função de transferência pulsada  $G(z)$  da planta precedida pelo segurador de ordem zero (ZOH) pode ser obtida:

$$G(z) = \mathcal{Z} \left[ \frac{1 - e^{-0,2s}}{s} \cdot \frac{1}{s(s+2)} \right] = (1 - z^{-1}) \mathcal{Z} \left[ \frac{1}{s^2(s+2)} \right]$$

Aplicando a transformada  $\mathcal{Z}$ , temos:

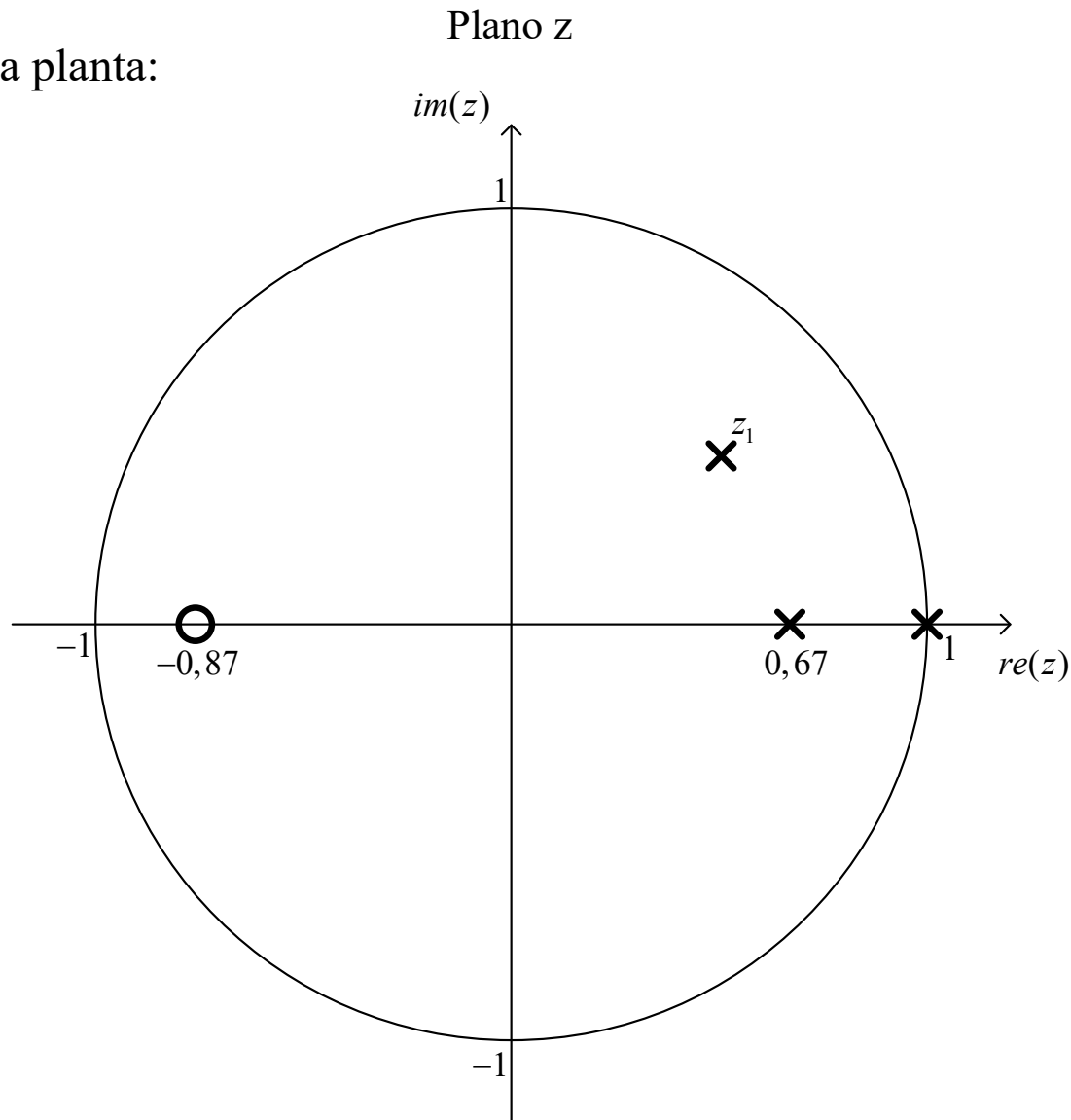
$$G(z) = \frac{0,01758(z + 0,8760)}{(z - 1)(z - 0,6703)}$$

Agora vamos localizar os pólos ( $z = 1$  e  $z = 0,6703$ ) e o zero ( $z = -0,8760$ ) de  $G(z)$  no plano  $z$ .



# Projeto de Controladores Digitais

Pólos e zeros da planta:



# Projeto pelo Lugar das Raízes



INSTITUTO FEDERAL  
SANTA CATARINA

Para a função de transferência de laço aberto,  $F(z) = FTMA(z)$

CONDIÇÃO DE ÂNGULO:

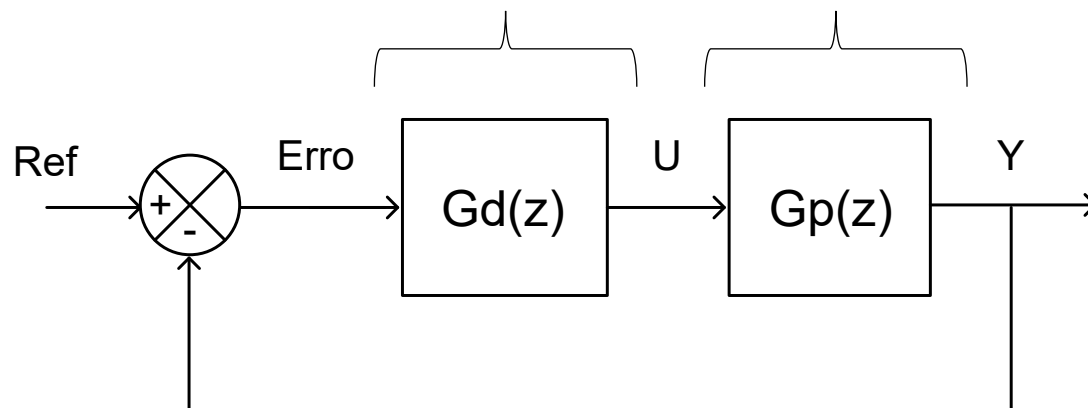
$$\angle F(z) = \pm 180^\circ (2k + 1), \quad k = 0, 1, 2, \dots$$

CONDIÇÃO DE MÓDULO:

$$|F(z)| = 1$$

O polo desejado  $z_1$  depende das especificações

$$\angle G_d(z_1) + \angle G_p(z_1) = \pm 180^\circ$$



$$FTMA(z) = G_d(z) \cdot G_p(z)$$



Se o ponto  $z_1$  é o local escolhido para o pólo dominante de malha fechada, então a soma dos ângulos no ponto  $z_1$  deve ser igual a  $\pm 180^\circ$ . Porém, a soma das contribuições do ângulo no ponto  $z_1$  é:

$$17,10^\circ - 138,52^\circ - 109,84^\circ = -231,26^\circ$$

Portanto, o ângulo resultante é:

$$-231,26^\circ + 180^\circ = -51,26^\circ$$

Assim, a função de transferência pulsada do controlador deve fornecer  $51,26^\circ$ . Podemos adotar a função de transferência do controlador como:

$$G_D(z) = K \frac{z + \alpha}{z + \beta}$$

onde  $K$  é o ganho do controlador.

# Projeto pelo Lugar das Raízes

$$\angle G_p(z_1) = ?$$

$$17,10^\circ - 138,52^\circ - 109,84^\circ = -231,26^\circ$$

$$z_1 = 0,5158 + j 0,4281$$

$$G_p(z) = \frac{0,01758(z+0,8760)}{(z-1)(z-0,6703)}$$

$$\angle(z_1 + 0,8760) = 17,10^\circ$$

$$\angle(z_1 - 1) = 138,52^\circ$$

$$\angle(z_1 - 0,6703) = 109,84^\circ$$

No matlab:

$$z_1 = 0.5158 + 0.4281i;$$
$$180/\pi * \text{angle}(z_1 + 0.8760)$$

Ou

$$[n_2, d_2] = \text{tfdata}(G_pz, 'v');$$
$$\% \text{ fi2 é o ângulo de } G_pz \text{ quando } z = z_1$$
$$\text{fi2} = 180/\pi * \text{angle}(\text{polyval}(n_2, z_1) / \text{polyval}(d_2, z_1));$$



Se decidirmos cancelar o pólo em  $z = 0,6703$  pelo zero do controlador em  $z = -\alpha$ , então o pólo do controlador pode ser determinado (a partir da condição de que o controlador deve fornecer  $+51,26^\circ$ ) como um ponto em  $z = 0,2543$  ( $\beta = -0,2543$ ). Assim, a função de transferência pulsada para o controlador pode ser determinada por:

$$G_D(z) = K \frac{z - 0,6703}{z - 0,2543}$$

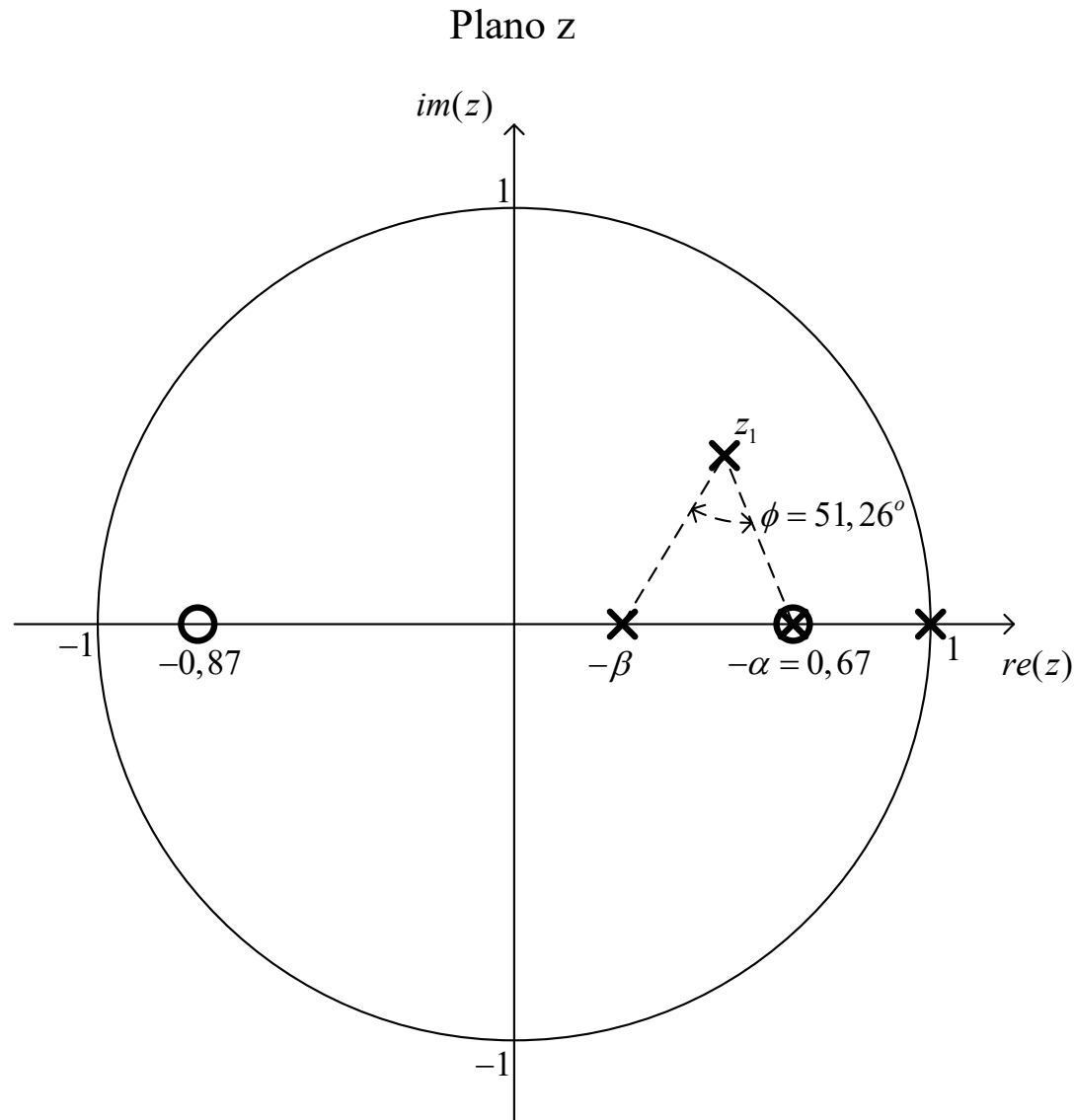
Assim, a função de transferência de malha aberta torna-se:

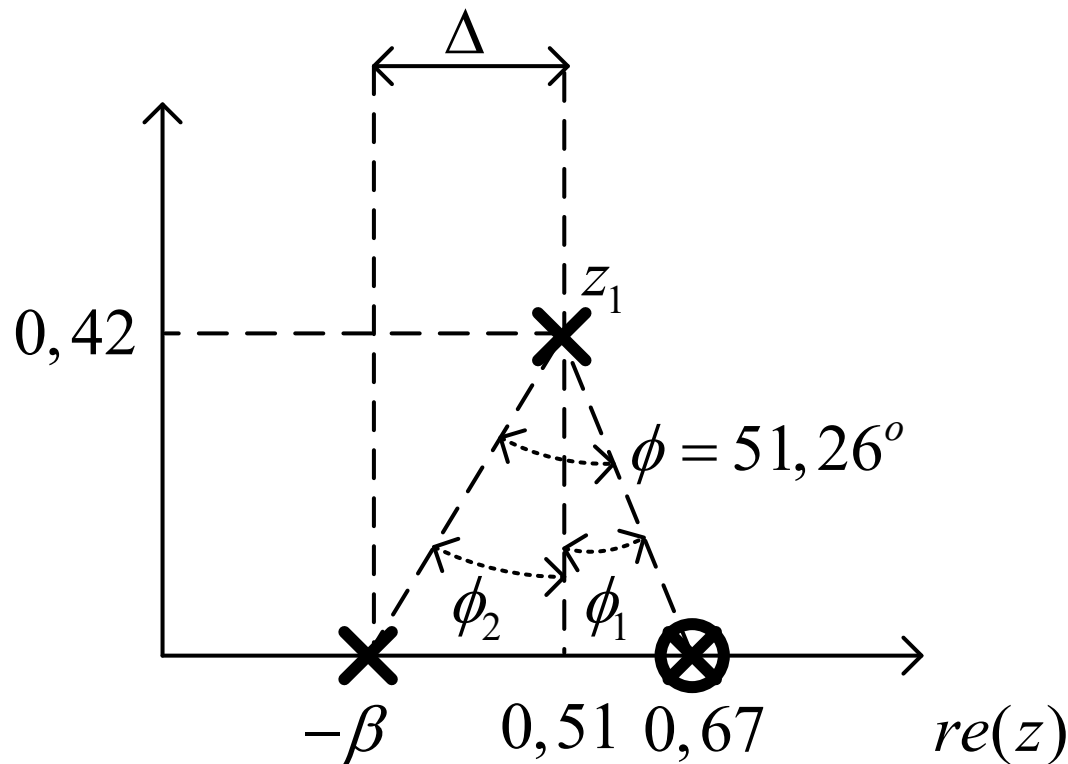
$$G_D(z) \cdot G(z) = K \frac{z - 0,6703}{z - 0,2543} \cdot \frac{0,01758(z + 0,8760)}{(z - 1) \cdot (z - 0,6703)} = K \frac{0,01758(z + 0,8760)}{(z - 1) \cdot (z - 0,2543)}$$

# Projeto de Controladores Digitais



INSTITUTO FEDERAL  
SANTA CATARINA





$$\phi = \phi_1 + \phi_2$$

$$\phi_1 = \tan^{-1} \left( \frac{0,67 - 0,51}{0,42} \right)$$

$$\phi_2 = \tan^{-1} \left( \frac{\Delta}{0,42} \right)$$

O ganho  $K$  pode ser determinado a partir da seguinte condição de módulo:

$$|G_D(z)G(z)|_{z=0,5158+j0,4281} = 1$$

Assim:

$$K \left| \frac{0,01758(z + 0,8760)}{(z - 1)(z - 0,2543)} \right|_{z=0,5158+j0,4281} = 1$$

que nos fornece:  $K = 12,6653$

Portanto, o controlador digital projetado fica:

$$G_D(z) = 12,6653 \frac{z - 0,6703}{z - 0,2543}$$



A função de transferência de malha aberta fica:

$$G_D(z) \cdot G(z) = \frac{12,6653 \cdot 0,01758 \cdot (z + 0,8760)}{(z - 1) \cdot (z - 0,2543)}$$

A função de transferência de malha fechada fica:

$$\frac{C(z)}{R(z)} = \frac{G_D(z) \cdot G(z)}{1 + G_D(z) \cdot G(z)} = \frac{0,222(z + 0,8753)}{z^2 - 1,032z + 0,4492}$$

Cujos pólos são:  $0,5160 + 0,4277i$  e  $0,5160 - 0,4277i$ .



# *Projeto pelo Lugar das Raízes*

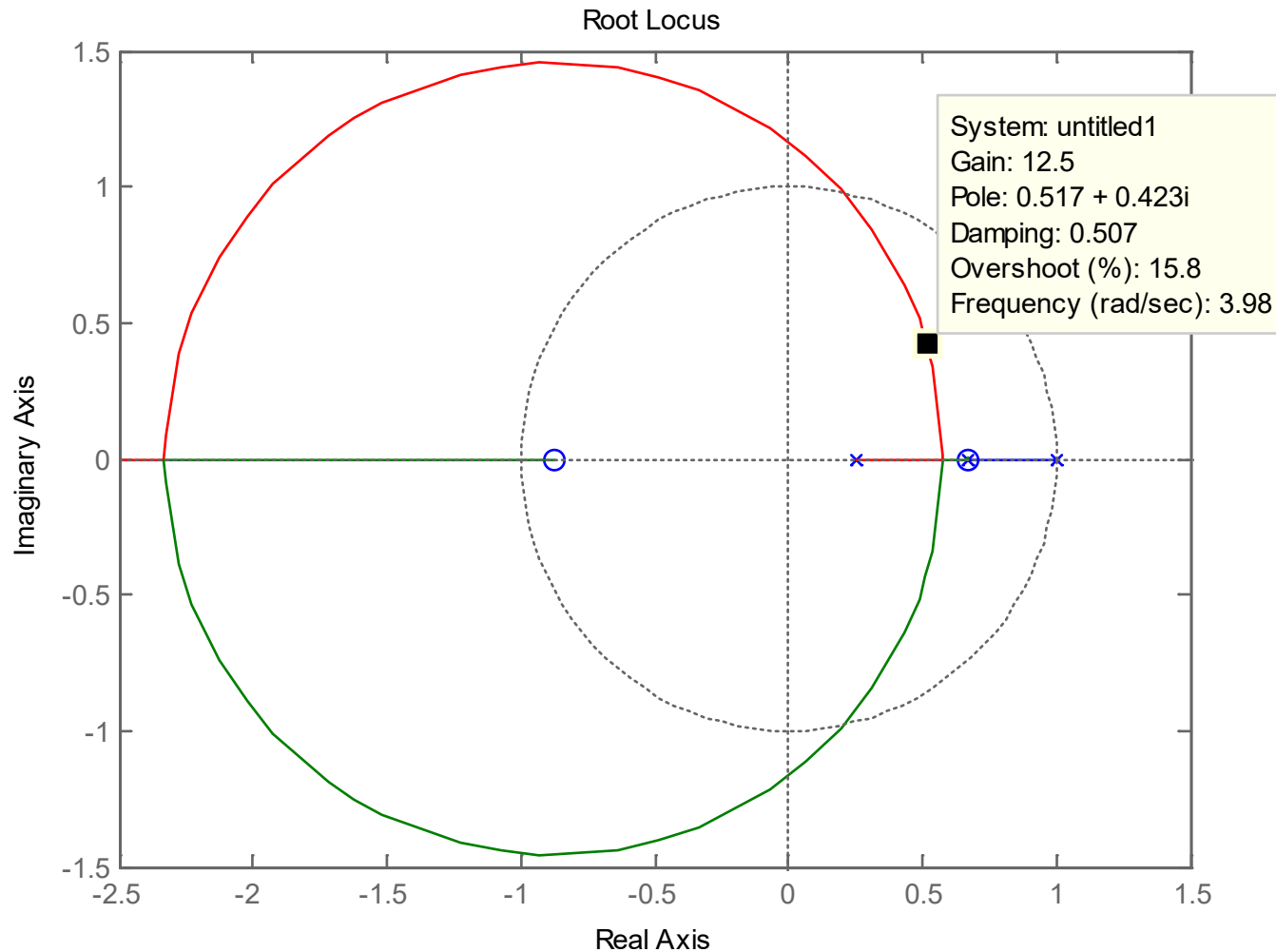
## Verificações:

- Condição de ângulo:  
 $z1 = \dots$  ;  
 $[n,d] = \text{tfdata}(\text{FTMA}, 'v')$ ;  
 $180/\pi * \text{angle}(\text{polyval}(n,z1)/\text{polyval}(d,z1))$
- Condição de Módulo:  
 $\text{abs}(\text{polyval}(n,z1)/\text{polyval}(d,z1))$
- Pólos de malha fechada;  
 $\text{pole}(\text{FTMF})$

# Projeto de Controladores Digitais



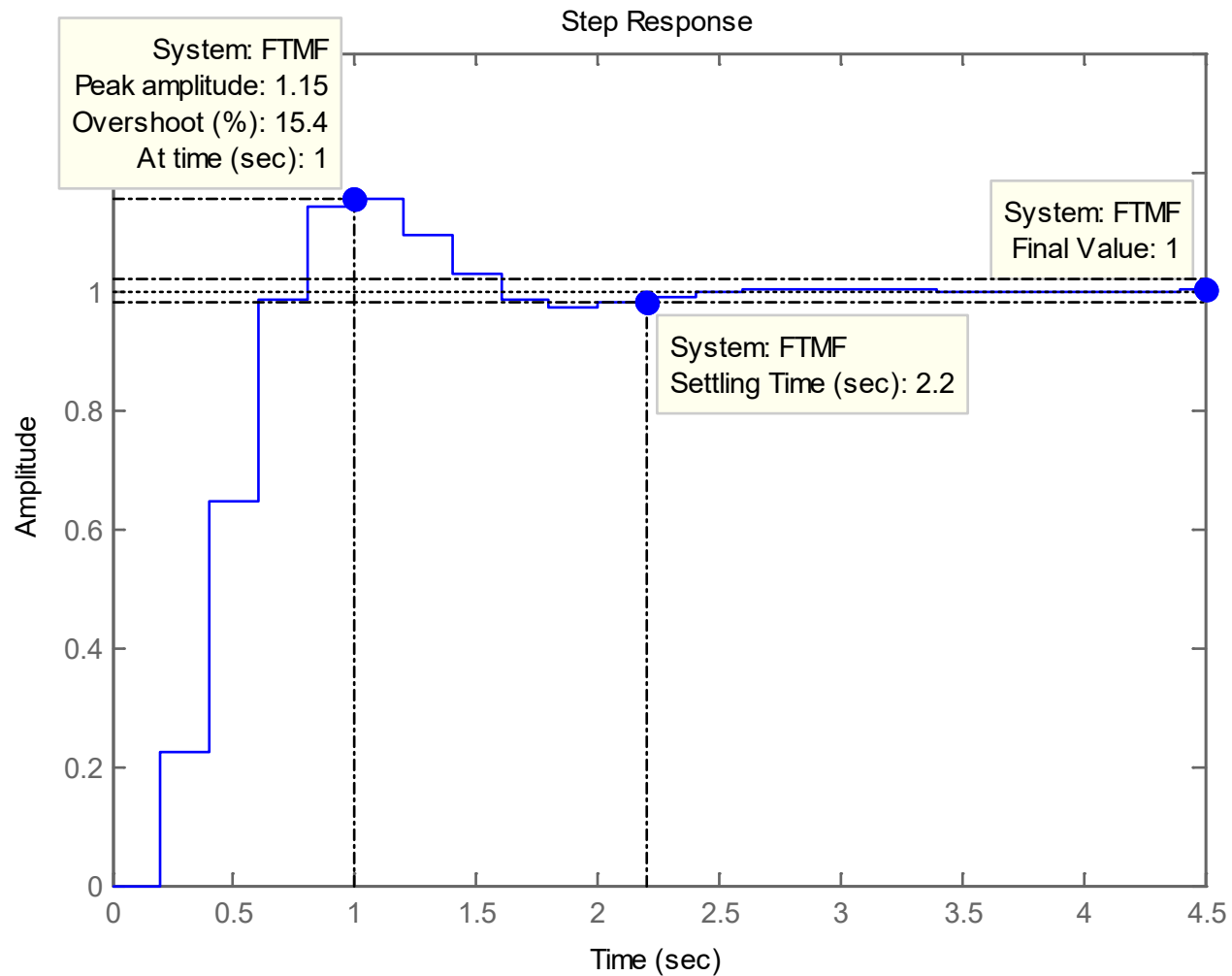
INSTITUTO FEDERAL  
SANTA CATARINA



# Projeto de Controladores Digitais



INSTITUTO FEDERAL  
SANTA CATARINA





Próximos passos:

- Verificar a amplitude da ação de controle em simulação com simulink;
- Realizar simulação com equações recursivas (controlador e planta);
- Calcular erro para entrada tipo rampa e verificar por simulação.