ES710 – Controle de Sistemas Mecânicos

Camino, J. F.

DSI / Faculdade de Engenharia Mecânica UNICAMP, Campinas, SP, 13083-860, Brasil camino@fem.unicamp.br

Campinas, 10 de dezembro de 2021

Nota ao leitor

Estas notas são baseadas principalmente nas referências:

- K. Ogata, Engenharia de Controle Moderno, 4^a edição, Pearson Education do Brasil, 2003.
- G. F. Franklin and J. D. Powell and A. E.-Naeini, Feedback Control of Dynamic Systems, 6th Ed., P.-Hall, 2010.
- G. F. Franklin and J. D. Powell and A. E.-Naeini, *Digital Control of Dynamic Systems*, 2nd Ed., Add.-Wesley, 1994.
- Material suplementar:
 - K. Ogata, *Discrete-time control systems*, 2nd Edition, P.-Hall, 1995.
 - R. C. Dorf and R. H. Dorf, Sistemas de controle Modernos, 8^a edição, LTC Livros Técnicos e científicos, 2001.
 - J. R. Rowland, Linear Control Systems: Modeling, analysing, and design, John Wiley & Sons, Inc., 1986.
 - B. C. Kuo, Automatic Control Systems, 7th edition, Prentice Hall, 1994.

Sistemas de controle digital

Introdução

O sinal analógico (elétrico) de erro e(t) é convertido em um sinal digital (binário) pelo circuito "sample-and-hold" e o conversor "analógico/digital".



- Sample-and-hold: é um circuito que recebe um sinal analógico (elétrico) e o mantém constante por um período de tempo específico.
- Conversor Analógico/Digital (A/D): converte um sinal analógico em um sinal digital.



Conversor Digital/Analógico (D/A): converte um sinal digital em um sinal analógico.



Camino, J. F. (DSI/FEM/UNICAMP)

Transformada de funções básicas

A transformada \mathcal{Z} (unilateral) de um sinal discreto f(k) é dada por

$$F(z) := \mathcal{Z}[f(k)] = \sum_{k=0}^{\infty} f(k) z^{-k} = f(0) + \frac{f(1)}{z} + \frac{f(2)}{z^2} + \cdots$$

A seguir, será apresentada a sua aplicação em alguns sinais comuns:

1. Impulso unitário:
$$f(k) = \delta(k) = \begin{cases} 1 & \text{, se } k = 0 \\ 0 & \text{, se } k \neq 0 \end{cases}$$

$$F(z) = \mathcal{Z}[\delta(k)] = \sum_{k=0}^{\infty} \delta(k) z^{-k} = \sum_{k=0}^{0} z^{-k} = 1$$

2. Degrau unitário: $f(k) = \mu(k) = \begin{cases} 1 & , \text{se } k \ge 0 \\ 0 & , \text{se } k < 0 \end{cases}$

$$F(z) = \mathcal{Z}[\mu(k)] = \sum_{k=0}^{\infty} z^{-k} = 1 + z^{-1} + z^{-2} + \dots = \frac{1}{1 - z^{-1}} = \frac{z}{z - 1}$$

Note que essa série converge para |z| > 1 (região de convergência).

Camino, J. F. (DSI/FEM/UNICAMP)

Transformada de funções básicas

3. Função polinomial
$$f(k) = \begin{cases} a^k & \text{, se } k \ge 0 \\ 0 & \text{, se } k < 0 \end{cases}$$

$$F(z) = \mathcal{Z}[f(k)] = \mathcal{Z}[a^k \mu(k)] = \sum_{k=0}^{\infty} a^k z^{-k} = \sum_{k=0}^{\infty} (a^{-1}z)^{-k} = \frac{1}{1 - az^{-1}} = \frac{z}{z - a}$$

4. Função exponencial $f(kT) = \begin{cases} e^{-\alpha Tk} & , \text{se } k \geq 0 \\ 0 & , \text{se } k < 0 \end{cases}$

$$F(z) = \mathcal{Z}[f(kT)] = \sum_{k=0}^{\infty} e^{-\alpha Tk} z^{-k} = \frac{1}{1 - e^{-\alpha T} z^{-1}} = \frac{z}{z - e^{-\alpha T}}$$

Note que esse resultado é obtido do caso anterior fazendo-se $a = e^{-\alpha T}$.

5. Função senoidal $f(k) = \sin(\omega kT)\mu(k)$:

$$F(z) = \mathcal{Z}[\sin(\omega kT)] = \mathcal{Z}\left[\frac{\left(e^{j\omega kT} - e^{-j\omega kT}\right)}{2j}\right] = \frac{1}{2j}\left(\frac{1}{1 - e^{j\omega T}z^{-1}} - \frac{1}{1 - e^{-j\omega T}z^{-1}}\right)$$
$$= \frac{1}{2j}\left(\frac{\left(e^{j\omega T} - e^{-j\omega T}\right)z^{-1}}{1 - \left(e^{j\omega T} + e^{-j\omega T}\right)z^{-1} + z^{-2}}\right) = \frac{z\sin(\omega T)}{z^2 - 2z\cos(\omega T) + 1}$$

Camino, J. F. (DSI/FEM/UNICAMP)

Propriedades da transformada ${\mathcal Z}$

1. Multiplicação por uma constante.

$$\mathcal{Z}[af(k)] = a\mathcal{Z}[f(k)] = aF(z)$$

2. Linearidade.

$$f(k) = \alpha f_1(k) + \beta f_2(k) \implies F(z) = \alpha F_1(z) + \beta F_2(z)$$

3. Deslocamento em atraso. Se $F(z)=\mathcal{Z}[f(k)],$ então

$$\mathcal{Z}[f(k-n)] = z^{-n}F(z) + z^{-n+1}f(-1) + \dots + z^{-1}f(-n+1) + f(-n)$$

Prova:

$$\mathcal{Z}[f(k-n)] = \sum_{k=0}^{\infty} f(k-n) z^{-k} = z^{-n} \sum_{k=0}^{\infty} f(k-n) z^{-(k-n)}$$

Fazendo a substituição de variável k - n = h, tem-se

$$\mathcal{Z}[f(k-n)] = z^{-n} \sum_{h=-n}^{\infty} f(h) z^{-h} = z^{-n} \left(\sum_{h=0}^{\infty} f(h) z^{-h} + \sum_{h=-n}^{h=-1} f(h) z^{-h} \right)$$
$$= z^{-n} F(z) + z^{-n+1} f(-1) + \dots + z^{-1} f(-n+1) + f(-n)$$

Observe que para $f(k) = g(k)\mu(k)$, tem-se $\mathcal{Z}[g(k-n)\mu(k-n)] = z^{-n}G(z)$.

Propriedades da transformada ${\mathcal Z}$

4. Multiplicação de f(k) por a^k .

$$\mathcal{Z} = [a^k f(k)] = F(a^{-1}z)$$

Prova:

$$\mathcal{Z}[a^k f(k)] = \sum_{k=0}^{\infty} a^k f(k) z^{-k} = \sum_{k=0}^{\infty} f(k) (a^{-1} z)^{-k} = F(a^{-1} z)$$

5. Deslocamento em avanço. Se f(k)=0, k<0 e $F(z)=\mathcal{Z}[f(k)],$ então

$$\mathcal{Z}[f(k+n)] = z^n \left(F(z) - \sum_{k=0}^{n-1} f(k) z^{-k} \right)$$

Assim:

$$\begin{aligned} \mathcal{Z}[f(k+1)] &= zF(z) - zf(0) \\ \mathcal{Z}[f(k+2)] &= z\mathcal{Z}[f(k+1)] - zf(1) = z^2F(z) - z^2f(0) - zf(1) \\ &\vdots &\vdots \\ \tilde{z} &= \tilde{z} \\ \tilde{z} \\ \tilde{z} &= \tilde{z} \\ \tilde{z} \\$$

6. Convolução. Seja $F_1(z) = \mathcal{Z}[f_1(k)]$ e $F_2(z) = \mathcal{Z}[f_2(k)]$, então $\mathcal{Z}[f_1(k) * f_2(k)] = F_1(z)F_2(z)$

Camino, J. F. (DSI/FEM/UNICAMP)

Propriedades da transformada ${\mathcal Z}$

7. Teorema do valor inicial. Se $F(z) = \mathcal{Z}[f(k)]$ e $\lim_{z \to \infty} F(z)$ existe, então

$$f(0) = \lim_{z \to \infty} F(z)$$

Exemplo: Qual o valor de f(0) para

$$F(z) = \frac{(1 - e^{-T})z}{(z - 1)(z - e^{-T})} = \frac{1}{1 - z^{-1}} - \frac{1}{1 - e^{-T}z^{-1}}$$

Calculando o limite, tem-se

$$\lim_{z \to \infty} F(z) = 1 - 1 = 0 \qquad \Longrightarrow \qquad f(0) = 0$$

Note que $\mathcal{Z}^{-1}[F(z)]=f(k)=\mu(k)-e^{-kT}\mu(k).$

- 8. Teorema do valor final.
 - Suponha que f(k), com f(k) = 0, k < 0, tenha a transformada $F(z) = \mathcal{Z}[f(k)]$.
 - Suponha que os polos de F(z) estejam dentro do círculo unitário, com a possível exceção de um polo em |z| = 1 (essa é a condição para que {f(k)} seja finita).

Então,

$$\lim_{k \to \infty} f(k) = \lim_{z \to 1} (z - 1)F(z)$$

Camino, J. F. (DSI/FEM/UNICAMP)

Propriedades da transformada ${\mathcal Z}$

9. Multiplicação de f(k) por k.

$$\mathcal{Z}[kf(k)] = -z \frac{\mathrm{d}F(z)}{\mathrm{d}z}$$

Prova: Usando a definição da transformada \mathcal{Z} , tem-se

$$\begin{aligned} \mathcal{Z}[kf(k)] &= \sum_{k=0}^{\infty} kf(k) z^{-k} = z \sum_{k=0}^{\infty} kf(k) z^{-k-1} \\ &= -z \sum_{k=0}^{\infty} f(k) \left(-kz^{-k-1} \right) = -z \sum_{k=0}^{\infty} f(k) \frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}z} z^{-k} = -z \frac{\mathrm{d}F(z)}{\mathrm{d}z} \end{aligned}$$

Exemplo: A transformada Z da rampa unitária $g(k) = k\mu(k)$ é obtida como segue:

$$G(z) = \mathcal{Z}[g(k)] = \mathcal{Z}[kf(k)], \quad \text{com } f(k) = \mu(k)$$

Notando que $\mathcal{Z}[f(k)] = \mathcal{Z}[\mu(k)] = z/(z-1)$, tem-se

$$\frac{\mathrm{d}F(z)}{\mathrm{d}z} = \frac{-1}{(z-1)^2}$$

Assim, obtém-se finalmente: $G(z) = \mathcal{Z}[kf(k)] = -z \frac{\mathrm{d}F(z)}{\mathrm{d}z} = \frac{z}{(z-1)^2}$

Camino, J. F. (DSI/FEM/UNICAMP)

Inversa da transformada ${\mathcal Z}$

- A transformada \mathcal{Z} inversa de F(z) produz a correspondente sequência f(k).
- No entanto, não produz um único f(t), como demonstrado na figura abaixo.



Para uma função racional F(z) dada por

$$F(z) = \frac{b_0 z^m + b_1 z^{m-1} + \dots + b_{m-1} z + b_m}{z^n + a_1 z^{n-1} + \dots + a_{n-1} z + a_n}$$

os seguintes métodos podem ser usados para o cálculo da transformada ${\cal Z}$ inversa:

- 1. Método da decomposição em frações parciais;
- 2. Método da divisão direta;
- 3. Métodos computacionais.

Inversa da transformada ${\mathcal Z}$

Decomposição em frações parciais

▶ Seja a função F(z) com $n \ge m$ dada por

$$F(z) = K \frac{(z - z_1)(z - z_2) \dots (z - z_m)}{(z - p_1)(z - p_2) \dots (z - p_n)}$$

A decomposição em frações parciais para o caso discreto é similar ao caso contínuo.

$$F(z) = c_0 + \frac{c_1 z}{z - p_1} + \dots + \frac{c_{\ell} z}{(z - p_1)^{\ell}} + \frac{c_{\ell+1} z}{z - p_{\ell+1}} + \dots + \frac{c_n z}{z - p_n}$$

em que $z = p_1$ é um polo de multiplicidade ℓ .

• A inversa para $k \ge 0$ é dada por

$$f(k) = c_0 \delta(k) + c_1 p_1^k + \dots + \frac{c_\ell}{(\ell-1)!} \prod_{i=0}^{\ell-2} (k-i) p_1^{k-\ell+1} + c_{\ell+1} p_{\ell+1}^k + \dots + c_n p_n^k$$

Exemplo: Seja a função F(z) dada por

$$F(z) = \frac{(1 - e^{-aT})z}{(z - 1)(z - e^{-aT})} = \frac{z}{z - 1} - \frac{z}{z - e^{-aT}} = \frac{1}{1 - z^{-1}} - \frac{1}{1 - e^{-aT}z^{-1}}$$

Sua transforma inversa fornece: $f(k) = \mu(k) - e^{-aTk}\mu(k)$

Camino, J. F. (DSI/FEM/UNICAMP)

Inversa da transformada ${\mathcal Z}$

Decomposição em frações parciais

Exemplo: Considere a seguinte função racional

$$F(z) = \frac{(1 - e^{-aT})z}{(z - 1)^2(z - e^{-aT})}$$

Sua decomposição em frações parciais tem a forma

$$\frac{F(z)}{z} = \frac{c_1}{(z-1)^2} + \frac{c_2}{(z-1)} + \frac{c_3}{(z-e^{-aT})}$$

Os coeficientes c_i são dados por

$$c_{1} = \left[(z-1)^{2} \frac{F(z)}{z} \right]_{z=1} \frac{(1-e^{-aT})}{(1-e^{-aT})} = 1$$

$$c_{2} = \left[\frac{d}{dz} (z-1)^{2} \frac{F(z)}{z} \right]_{z=1} = \left[\frac{d}{dz} (1-e^{-aT})(z-e^{-aT})^{-1} \right]_{z=1} = -(1-e^{-aT})^{-1}$$

$$c_{3} = \left[(z-e^{-aT}) \frac{F(z)}{z} \right]_{z=e^{-aT}} = \frac{(1-e^{-aT})}{(e^{-aT}-1)^{2}} = -(e^{-aT}-1)^{-1}$$

Assim,

$$F(z) = \frac{z}{(z-1)^2} - \frac{(1-e^{-aT})^{-1}z}{(z-1)} - \frac{(e^{-aT}-1)^{-1}z}{(z-e^{-aT})}$$

Portanto, a transformada inversa é dada por

$$f(k) = k \,\mu(k) - (1 - e^{-aT})^{-1} \,\mu(k) - (e^{-aT} - 1)^{-1} e^{-aTk} \mu(k)$$

Camino, J. F. (DSI/FEM/UNICAMP)

Conceitos básicos

Considere a seguinte equação de diferenças:

$$y(k+n) + a_1 y(k+n-1) + \dots + a_n y(k)$$

= $b_0 x(k+m) + b_1 x(k+m-1) + \dots + b_m x(k)$

 Aplicando a transformada Z, com condições iniciais nulas, obtém-se a função de transferência discreta

$$H(z) = \frac{Y(z)}{X(z)} = \frac{b_0 z^m + b_1 z^{m-1} + \dots + b_m}{z^n + a_1 z^{n-1} + \dots + a_n}$$

Note que também é possível reescrever H(z) como

$$H(z) = \frac{b_0 z^{-(n-m)} + b_1 z^{-(n-m+1)} + \dots + b_m z^{-n}}{1 + a_1 z^{-1} + \dots + a_n z^{-n}}$$

• A função de transferência H(z) pode ainda ser reescrita como

$$H(z) = K \frac{(z - z_1)(z - z_2) \dots (z - z_m)}{(z - p_1)(z - p_2) \dots (z - p_n)}$$

▶ Para que o sistema seja realizável, não antecipativo, é preciso que $n \ge m$.

Camino, J. F. (DSI/FEM/UNICAMP)

Polos e zeros no plano z

Seja a seguinte função de transferência com $n \ge m$:

$$H(z) = \frac{b_0 z^m + b_1 z^{m-1} + \dots + b_m}{z^n + a_1 z^{n-1} + \dots + a_n}$$

ou, equivalentemente,

$$H(z) = K \frac{(z - z_1)(z - z_2) \cdots (z - z_m)}{(z - p_1)(z - p_2) \cdots (z - p_n)}$$

em que p_i e z_j são, respectivamente, os polos e os zeros de H(z).

Exemplo: Suponha que se deseje saber quais são os polos e zeros de

$$H(z) = \frac{1+0.5z^{-1}}{1+3z^{-1}+2z^{-2}} = \frac{1+0.5z^{-1}}{(1+z^{-1})(1+2z^{-1})}$$

Aparentemente, essa função tem:

dois polos, $z_1 = -1$ e $z_2 = -2$, e um zero em $z_1 = -0.5$.

No entanto, existe um outro zero em z=0, já que

$$H(z) = \frac{z(z+0.5)}{(z+1)(z+2)}$$

Camino, J. F. (DSI/FEM/UNICAMP)

Estabilidade assintótica

Considere a seguinte função de transferência

$$H(z) = K \frac{(z - z_1)(z - z_2) \cdots (z - z_m)}{(z - p_1)(z - p_2) \cdots (z - p_n)}, \qquad n > m$$

Decompondo H(z) em frações parciais, tem-se

$$H(z) = \frac{c_1 z}{z - p_1} + \dots + \frac{c_\ell z}{(z - p_1)^\ell} + \frac{c_{\ell+1} z}{z - p_{\ell+1}} + \dots + \frac{c_n z}{z - p_n}$$

Aplicando a inversa da transformada Z, obtém-se

$$h(k) = c_1 p_1^k + \dots + \frac{c_\ell}{(\ell-1)!} \prod_{i=0}^{\ell-2} (k-i) p_1^{k-\ell+1} + c_{\ell+1} p_{\ell+1}^k + \dots + c_n p_n^k$$

 \blacktriangleright Para que $\lim_{k \to \infty} h(k)$ convirja a zero, é necessário que

 $|p_i| < 1$

► Assim, conclui-se que todos os polos de *H*(*z*) devem pertencer ao interior do círculo unitário.

Camino, J. F. (DSI/FEM/UNICAMP)



 $\operatorname{Im}(z)$

Diagrama de blocos

Representação de funções de transferência: caso discreto

O caso discreto é análogo ao contínuo.

Considere a equação de diferenças de segunda ordem dada por

$$y(k+2) + a_1y(k+1) + a_2y(k) = x(k)$$

que pode ser escrita de forma equivalente como

$$y(k+2) = x(k) - a_1 y(k+1) - a_2 y(k)$$

Sua representação por diagrama de blocos é dada por



Note que esse sistema corresponde à função de transferência

$$H(z) = \frac{Y(z)}{X(z)} = \frac{1}{z^2 + a_1 z + a_2}$$

Camino, J. F. (DSI/FEM/UNICAMP)

Segurador de ordem zero (SOZ)

- Um dispositivo conhecido como segurador de ordem zero (SOZ) é frequentemente utilizado na entrada de conversores A/D e na saída dos conversores D/A.
- ▶ O SOZ executa basicamente duas operações: amostrar e segurar.
- A amostragem x(kT) recebida em t = kT é mantida constante até o instante t = (k + 1)T.
- Um exemplo dessa operação é apresentado abaixo, em que x_s(t) é a saída do SOZ para uma entrada senoidal x(t) amostrada a cada instante T de tempo.



Segurador de ordem zero (SOZ)

- Uma idealização matemática desse processo está apresentada nas figuras abaixo.
- O sinal x(t) é primeiramente amostrado, usando-se um amostrador ideal δ_T , de período T, e em seguida é mantido constante pelo segurador de ordem zero, fornecendo o sinal $x_s(t)$.



> O modulador ideal δ_T pode ser representado por um trem de impulsos

$$\delta_T(t) = \sum_{k=-\infty}^{\infty} \delta(t - kT)$$

• O sinal amostrado
$$x^*(t)$$
 é dado por $x^*(t) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} x(t)\delta(t-nT)$

Camino, J. F. (DSI/FEM/UNICAMP)

Função de transferência Segurador de ordem zero (SOZ)

Pela característica do segurador, o sinal segurado $x_s(t)$ é dado por

 $x_s(t) = x(kT), \qquad kT \le t < (k+1)T$

Assim, percebe-se que para uma entrada impulso unitário



Portanto, a resposta ao impulso unitário do SOZ é

$$h(t) = \mu(t) - \mu(t - T)$$

A respectiva função de transferência será

$$H(s) = \mathcal{L}[h(t)] = \frac{1}{s} - \frac{e^{-Ts}}{s} = \frac{1 - e^{-Ts}}{s}$$

Segurador de ordem zero (SOZ)

- É interessante observar que a função de transferência do exemplo acima não é racional, devido ao termo e^{-sT}, que representa um atraso (*delay*) puro.
- Uma aproximação racional que é frequentemente utilizada para a função e^{-sT} é obtida pela fórmula de Padé de ordem N dada por

$$e^{-Ts} \approx \frac{R_N(-Ts)}{R_N(Ts)}$$

com

$$R_N(x) = \sum_{k=0}^{N} x^k \frac{(2N-k)!N!}{(2N)!k!(N-k)!}$$

Resposta ao degrau de e^{-sT} para as aproximações R_2 , R_5 e R_{30} , com T = 1.



Camino, J. F. (DSI/FEM/UNICAMP)

Função de transferência Segurador de ordem zero (SOZ)

N	Aproximação para e^{-Ts}
1	$\frac{2-sT}{2+sT}$
2	$\frac{12 - 6sT + (sT)^2}{12 + 6sT + (sT)^2}$
3	$\frac{120 - 60sT + 12(sT)^2 - (sT)^3}{120 + 60sT + 12(sT)^2 + (sT)^3}$
4	$\frac{1680 - 840sT + 180(sT)^2 - 20(sT)^3 + (sT)^4}{1680 + 840sT + 180(sT)^2 + 20(sT)^3 + (sT)^4}$
5	$\frac{30240 - 15120sT + 3360(sT)^2 - 420(sT)^3 + 30(sT)^4 - (sT)^5}{30240 + 15120sT + 3360(sT)^2 + 420(sT)^3 + 30(sT)^4 + (sT)^5}$

▶ A tabela abaixo apresenta a aproximação de e^{-sT} para alguns valores de N.

Equivalente discreto: impulso invariante

Equivalente discreto H(z) usando o método do impulso invariante:

$$H(s) \xrightarrow{\mathcal{L}^{-1}} h(k) = Th(t)\Big|_{t=kT} \xrightarrow{\mathcal{Z}} H(z)$$

Exemplo: Considere a função de transferência

$$H(s) = \frac{a}{s(s+a)}$$

• Perceba que H(s) tem a seguinte decomposição:

$$H(s) = \frac{1}{s} - \frac{1}{s+a}$$

Aplicando a transformada de Laplace inversa, tem-se

$$h(t) = 1 - e^{-at}, \quad t \ge 0$$

▶ Aplicando agora a transformada Z no sinal Th(kT), tem-se

$$\begin{split} H(z) &= \mathcal{Z}[H(s)] = \mathcal{Z}\left[Th(kT)\right] = \mathcal{Z}\left[T\left(1 - e^{-akT}\right)\right]\\ &= \frac{T}{1 - z^{-1}} - \frac{T}{1 - e^{-aT}z^{-1}} = \frac{zT(1 - e^{-aT})}{(z - 1)(z - e^{-aT})} \end{split}$$

Camino, J. F. (DSI/FEM/UNICAMP)

Equivalente discreto usando o SOZ

Equivalente discreto usando o método do segurador de ordem zero (SOZ).

É preciso determinar a função de transferência discreta H(z), entre a entrada amostrada x(k) e a saída y(k) do sistema abaixo.

$$x(k) \longrightarrow \text{SOZ} \xrightarrow{u(t)} H(s) \xrightarrow{y(t)} \delta_T \longrightarrow y(k)$$

 $\blacktriangleright\,$ Note que a função de transferência do ${\rm SOZ}$ foi determinada como sendo ${\rm SOZ}(s) = (1-e^{-Ts})/s$

A função de transferência entre a saída y(t) e a entrada impulsiva no SOZ será

$$Y(s) = \frac{1 - e^{-Ts}}{s}H(s)$$

• A função de transferência desejada H(z) nada mais é que

$$H(z) = \mathcal{Z}[y(kT)] = \mathcal{Z}[y(t)|_{t=kT}] = \mathcal{Z}[\mathcal{L}^{-1}[Y(s)]_{t=kT}]$$

Note que

$$\mathcal{Z}[Y(s)] = \mathcal{Z}\left[(1 - e^{-Ts})\frac{H(s)}{s}\right] = \mathcal{Z}\left[\frac{H(s)}{s}\right] - \mathcal{Z}\left[e^{-Ts}\frac{H(s)}{s}\right]$$

Camino, J. F. (DSI/FEM/UNICAMP)

Equivalente discreto usando o SOZ

Como o termo e^{-Ts} representa um puro atraso (*delay*) de um período T, tem-se

$$\mathcal{Z}[e^{-Ts}H(s)/s] = z^{-1}\mathcal{Z}[H(s)/s]$$

Obtendo assim o equivalente discreto

$$H(z) = (1 - z^{-1})\mathcal{Z}\left[\frac{H(s)}{s}\right] = \frac{z - 1}{z}\mathcal{Z}\left[\frac{H(s)}{s}\right]$$

Exemplo: Considerando a planta $H(s) = \frac{a}{s+a}$, tem-se: $\frac{H(s)}{s} = \frac{1}{s} - \frac{1}{s+a}$

Portanto,

$$\mathcal{L}^{-1}[H(s)/s] = 1 - e^{-at}, \quad t \ge 0$$

▶ Aplicando a transformada Z nesse sinal, com t = kT, tem-se

$$\mathcal{Z}\left[\frac{H(s)}{s}\right] := \mathcal{Z}\left[1 - e^{-akT}\right] = \frac{z}{z-1} - \frac{z}{z-e^{-aT}} = \frac{z}{(z-1)}\frac{(1 - e^{-aT})}{(z-e^{-aT})}$$

Portanto, a função de transferência desejada H(z) fica sendo

$$H(z) = \frac{z-1}{z} \mathcal{Z}\left[\frac{H(s)}{s}\right] = \frac{1-e^{-aT}}{z-e^{-aT}}$$

Camino, J. F. (DSI/FEM/UNICAMP)

Sistemas amostrados

Conceitos básicos

Foi visto que a representação matemática do sinal amostrado $x^*(t)$ é dado por

$$x^*(t) = x(t) \left(\sum_{k=-\infty}^{\infty} \delta(t - kT) \right) \quad \text{ou} \quad x^*(t) = x(t) \left(\frac{1}{T} \sum_{k=-\infty}^{\infty} e^{jk2\pi t/T} \right)$$

em que a última expressão é a série de Fourier do trem de impulsos.

 \blacktriangleright A transformada de Laplace do sinal amostrado $x^*(t)$ fornece

$$X^*(s) = \sum_{k=-\infty}^{\infty} x(kT)e^{-skT} \qquad \longleftrightarrow \qquad X(z) = \sum_{k=-\infty}^{\infty} x(k)z^{-k}$$

► Percebe-se que $X^*(s) = X(z)$ (bilateral) em que $e^{sT} = z$ ou $Ts = \ln z \pmod{j2\pi/T}$

▶ Note que $X^*(s)$, Laplace de $x^*(t)$, está relacionada com X(s), Laplace de x(t), por

$$X^*(s) = \frac{1}{T} \sum_{k=-\infty}^{\infty} X(s - jk\omega_s), \qquad \omega_s = 2\pi/T$$

em que ω_s é a frequência de amostragem.

Camino, J. F. (DSI/FEM/UNICAMP)

Sistemas amostrados

Conceitos básicos

O processo que representa a saída do segurador

$$x_h(t) = x(kT), \qquad kT \le t < (k+1)T,$$

está apresentado no diagrama abaixo.

$$x(t) \xrightarrow{\qquad \delta_T \qquad } SOZ \xrightarrow{\qquad } x_h(t)$$

Foi visto que a função de transferência (idealizada) do SOZ é dada por

$$\mathrm{SOZ}(s) = \frac{1 - e^{-Ts}}{s}$$

Assim, o equivalente discreto H(z) usando o processo descrito abaixo



Camino, J. F. (DSI/FEM/UNICAMP)

Efeitos do segurador de ordem zero

Foi visto que o SOZ possui a seguinte função de transferência

$$SOZ(s) = \frac{1 - e^{-Ts}}{s}$$

Portanto, sua função de resposta em frequência (FRF) é dada por

$$SOZ(j\omega) = \frac{1 - e^{-j\omega T}}{j\omega} = e^{-j\omega T/2} \frac{e^{j\omega T/2} - e^{-j\omega T/2}}{2j} \frac{2j}{j\omega}$$
$$= Te^{-j\omega T/2} \frac{\sin(\omega T/2)}{\omega T/2} = T\operatorname{sinc}(\omega T/2)e^{-j\omega T/2}$$

Assim, a magnitude é dada por

$$|SOZ(j\omega)| = T |sinc(\omega T/2)|$$

e a fase por

$$\angle \text{SOZ}(j\omega) = -\omega T/2$$

que representa saltos de 180°, ou seja, π radianos, no ponto em que a função seno muda de sinal, ou seja, em $2\pi\ell/T$, com $\ell = 1, 2, \ldots$

Efeitos do segurador de ordem zero

A figura abaixo apresenta $|SOZ(j\omega)| \in \angle SOZ(j\omega)$.



Observe que o SOZ produz os seguintes efeitos:

- 1. Introduz uma defasagem de $\omega T/2$, correspondente a um atraso de T/2 segundos;
- 2. Multiplica o ganho por uma função de amplitude $T \operatorname{sinc}(\omega T/2)$.

Efeitos do segurador de ordem zero

> Para uma entrada senoidal, a saída $x_h(t)$ é claramente não senoidal.



- Portanto, não é possível representar o processo de amostragem e retenção por uma função de transferência;
- A saída do processo (periódica) pode ser decomposta em sinais senoidais de frequências ω_o (fundamental) e suas harmônicas 2ω_o, 3ω_o,...
- Se a planta tiver característica passa-baixa, então as componentes harmônicas do sinal $x_h(t)$ em $2\omega_o$, $3\omega_o$,... serão atenuadas.
- Notando que apenas a primeira frequência é relevante, o efeito líquido do processo de amostragem e retenção é atrasar o sinal de entrada de T/2 segundos.
- Com cautela, esse efeito pode ser aproximado por uma função de transferência contínua correspondente a um atraso puro de T/2 segundos.

Equivalente discreto Método I: integração numérica

- Objetivo: Determinar H(z) discreta, a partir de um H(s) contínua, fornecendo aproximadamente as mesmas características.
- Modelo de integração: Suponha que se deseje aproximar a integral de um sinal

$$v(t) = \int_0^t f(\tau) \mathrm{d}\tau$$

a partir de amostras de f(t), ou seja, $f(t_0)$, $f(t_1)$, ..., $f(t_k)$.

Pode-se escolher diferentes aproximações para v(t), que dependerá da forma como a área sob a curva f(t) é selecionada.



Equivalente discreto Método I: integração numérica

- A aproximação da integral v(t) depende de como a área sob f(t) é aproximada.
- Assume-se que o intervalo $T = t_k t_{k-1}$ é constante.
- Seja v(k-1) a aproximação da integral no intervalo de 0 até t_{k-1} .
- Pode-se calcular a área v(k) através de uma das três formas abaixo:
 - 1. Aproximação retangular (Euler) direta:

$$v(k) = v(k-1) + Tf(k-1)$$

2. Aproximação retangular (Euler) reversa:

$$v(k) = v(k-1) + Tf(k)$$

3. Aproximação trapezoidal (bilinear de Tustin):

$$v(k) = v(k-1) + \frac{T}{2} \left(f(k) + f(k-1) \right)$$

Camino, J. F. (DSI/FEM/UNICAMP)

Método I: integração numérica

Para exemplificar o método, considere a seguinte função de transferência contínua

$$H(s) = \frac{U(s)}{E(s)} = \frac{a}{s+a}$$

e a respectiva equação diferencial

$$\dot{u}(t) = -au(t) + ae(t), \qquad u(0) = 0$$

Nesse caso,

$$u(t) = \int_0^t \left[-au(\tau) + ae(\tau)\right] \mathrm{d}\tau$$

Fazendo t = kT, tem-se

$$u(kT) = \int_0^{kT} [-au(\tau) + ae(\tau)] d\tau$$

= $\int_0^{kT-T} [-au(\tau) + ae(\tau)] d\tau + \int_{kT-T}^{kT} [-au(\tau) + ae(\tau)] d\tau$
= $u(kT - T) + \int_{kT-T}^{kT} [-au(\tau) + ae(\tau)] d\tau$

Note que o valor de u(kT) depende de como a área sob a curva −au(t) + ae(t), no intervalo (k − 1)T ≤ τ ≤ kT, é aproximada.

Camino, J. F. (DSI/FEM/UNICAMP)

Aproximação retangular direta

Usando a aproximação retangular (Euler) direta:

$$u(k) = u(k-1) + Tf(k-1)$$

 $\operatorname{com}\,f(t)=-au(t)+ae(t)$



A área é aproximada pela área do retângulo de lados

$$-au(kT-T) + ae(kT-T)$$
 e T

fornecendo

$$u(kT) = u(kT - T) + T \left[-au(kT - T) + ae(kT - T)\right]$$
$$= (1 - aT)u(kT - T) + aTe(kT - T)$$

Nesse caso, a função de transferência discreta $H_F(z)$ fica sendo

$$H_F(z) = \frac{aTz^{-1}}{1 - (1 - aT)z^{-1}} = \frac{aT}{z - (1 - aT)} = \frac{a}{\frac{z - 1}{T} + a}$$

Perceba a seguinte equivalência:

$$H_F(z) = H(s),$$
 para $s = \frac{z-1}{T}$ ou $z = 1+Ts$

Camino, J. F. (DSI/FEM/UNICAMP)

Aproximação retangular reversa

Usando a aproximação retangular (Euler) reversa:

u(k) = u(k-1) + Tf(k)

 $\operatorname{com}\,f(t)=-au(t)+ae(t)$



A área é aproximada pela área do retângulo de lados

$$-au(kT) + ae(kT)$$
 e T

fornecendo

$$u(kT) = u(kT - T) + T \left[-au(kT) + ae(kT)\right]$$
$$= \frac{u(kT - T)}{1 + aT} + \frac{Ta}{1 + aT}e(kT)$$

Nesse caso, a função de transferência discreta $H_B(z)$ fica sendo

$$H_B(z) = \frac{\frac{aT}{1+aT}}{1 - \frac{z^{-1}}{1+aT}} = \frac{aTz}{(1+aT)z - 1} = \frac{a}{\frac{z-1}{Tz} + a}$$

Perceba a equivalência: $H_B(z) = H(s)$, para $s = \frac{z-1}{Tz}$ ou $z = \frac{1}{1-Ts}$

Camino, J. F. (DSI/FEM/UNICAMP)

Aproximação trapezoidal

► Usando a aproximação trapezoidal (Tustin): u(k) = u(k - 1) + T f(k)

 $\operatorname{com} f(t) = -au(t) + ae(t)$



A área é aproximada pela área do trapézio de lados

$$-au(kT-T) + ae(kT-T), \quad -au(kT) + ae(kT) \quad {\rm e} \quad T$$

fornecendo

$$u(kT) = u(kT - T) + \frac{T}{2} \left[-au(kT - T) + ae(kT - T) - au(kT) + ae(kT) \right]$$
$$= \frac{(1 - aT/2)u(kT - T)}{1 + aT/2} + \frac{Ta/2}{1 + aT/2} \left[e(kT - T) + e(kT) \right]$$

Nesse caso, a função de transferência fica sendo

$$H_T(z) = \frac{aT(z+1)}{(2+aT)z + aT - 2} = \frac{a}{\frac{2}{T}\frac{z-1}{z+1} + a}$$

▶ Perceba a equivalência: $H_T(z) = H(s)$, para $s = \frac{2}{T} \frac{z-1}{z+1}$ ou $z = \frac{2+Ts}{2-Ts}$

Camino, J. F. (DSI/FEM/UNICAMP)

Análise de estabilidade

- As aproximações podem ser vistas como mapeamentos do plano s no plano z:
 - Retangular direta: z = 1 + Ts
 - Retangular reversa: $z = \frac{1}{1 Ts}$

Trapezoidal (Tustin):
$$z = \frac{1+Ts/2}{1-Ts/2}$$

- As funções de transferência H(z) são obtidas de H(s) usando as relações acima.
- ▶ Mapeamento do plano *s* estável ($\operatorname{Re}\{s\} < 0$) no plano *z*.



Análise de estabilidade

- É importante verificar se o equivalente discreto H(z) preserva as mesmas propriedades de estabilidade da correspondente planta contínua H(s).
- Analisando cada um dos mapeamentos, observa-se que:
 - \blacktriangleright na aproximação retangular (Euler) direta, funções H(s) estáveis podem ser mapeadas em funções H(z) instáveis;
 - na aproximação retangular (Euler) reversa, funções H(s) estáveis são mapeadas em funções H(z) estáveis; porém funções H(s) instáveis podem ser mapeadas em funções H(z) estáveis.
 - > na aproximação Trapezoidal (Tustin), funções H(s) estáveis (resp. instáveis) são mapeadas em funções H(z) estáveis (resp. instáveis).

Exercício: Para verificar o mapeamento dado pela aproximação reversa, note que

$$z = \frac{1}{1 - Ts} = \frac{1}{2} + \frac{1}{1 - Ts} - \frac{1}{2} = \frac{1}{2} + \frac{1}{2}\frac{1 + Ts}{1 - Ts}$$

que, em $s = j\omega$, fornece a equação de um circulo de raio 0.5 centrado em 0.5:

$$\left|z - \frac{1}{2}\right| = \frac{1}{2}$$

Exercício: Verifique o mapeamento para as aproximações Euler direta e Tustin.

Análise de estabilidade

Exemplo: Verifique a estabilidade de H(z) usando as transformações Euler direta, Euler reversa e Tustin para a seguinte planta

$$H(s) = \frac{a}{s+a}, \qquad a > 0 \quad \leftarrow \quad \text{estável}$$

A aproximação de Euler direta fornece:

$$H_F(z) = H(s)|_{s=(z-1)/T} = \frac{A}{(z-1)/T+a} = \frac{Ta}{z-1+aT}$$

cujo polo está em z = 1 - Ta. Assim, se T > 2/a, a planta $H_F(z)$ será instável.

A aproximação de Euler reversa fornece:

$$H_B(z) = H(s)|_{s=(z-1)/(Tz)} = \frac{a}{(z-1)/(Tz) + a} = \frac{aTz}{z-1 + aTz}$$

cujo polo está localizado em z = 1/(1 + Ta), que é sempre estável para a > 0.

A aproximação de Tustin fornece:

$$H_T(z) = H(s)|_{s=\frac{2}{T}\frac{z-1}{z+1}} = \frac{a}{\frac{2}{T}\frac{z-1}{z+1} + a} = \frac{aT(z+1)}{2(z-1) + aT(z+1)}$$

cujo polo z=(2-Ta)/(2+Ta), que é sempre estável para a>0.

Camino, J. F. (DSI/FEM/UNICAMP)

Método II: mapeamento de polos e zeros

- Os polos, os zeros e o ganho de H(s) são tratados de forma independentes.
- Os polos de H(s) são mapeados através da relação $z = e^{sT}$. Assim:

▶ se s = -a, então H(z) terá um polo em $z = e^{-aT}$;

▶ se s = -a + jb, então H(z) terá um polo em $z = re^{j\theta}$ com $r = e^{-aT}$ e $\theta = bT$.

- Para o caso do zero, aplica-se a seguinte regra:
 - E Zeros finitos: os zeros finitos de H(s) são mapeados em zeros de H(z) através da relação $z = e^{sT}$. Aplicam-se as mesmas regras utilizadas para os polos.
 - ▶ Zeros no infinito: Os zeros de H(s) em $s = \infty$ são mapeados em zeros de H(z) no ponto z = -1.
- O ganho de H(z) deve ser ajustado para ter o mesmo ganho que o de H(s) numa frequência específica de interesse, geralmente em s = 0, como segue:

$$H(z)\Big|_{z=1} = H(s)\Big|_{s=0}$$

Camino, J. F. (DSI/FEM/UNICAMP)

Método II: mapeamento de polos e zeros

Exemplo: Considere o sistema de primeira ordem dado abaixo

$$H(s) = \frac{a}{s+a}$$

- O polo em s = -a fornece um polo em $z = e^{-aT}$.
- O zero em $s = \infty$ fornece um zero em z = -1.
- Assim, com os polos e zeros calculados, tem-se até o momento:

$$H(z) = K \frac{z+1}{z - e^{-aT}}$$

▶ Para ajustar o ganho de H(z), prossegui-se como segue

$$H(z)\Big|_{z=1} = H(s)\Big|_{s=0} = 1 \qquad \Rightarrow \quad K \frac{z+1}{z-e^{-aT}}\Big|_{z=1} = \frac{2K}{1-e^{-aT}} = 1$$

fornecendo

$$K = (1 - e^{-aT})/2$$

Portanto, a função de transferência discreta H(z) fica sendo

$$H(z) = \frac{1 - e^{-aT}}{2} \frac{z + 1}{z - e^{-aT}}$$

Camino, J. F. (DSI/FEM/UNICAMP)

Método II: mapeamento de polos e zeros

Observação: A transformada inversa de

$$H(z) = \frac{1 - e^{-aT}}{2} \frac{1 + z^{-1}}{1 - e^{-aT} z^{-1}}$$

fornece

$$u(kT) = e^{-aT}u(kT - T) + \frac{1 - e^{-aT}}{2} \left[e(kT) - e(kT - T)\right]$$

Note que o valor de u(kT) depende de e(kT).

- Portanto, se o computador não for capaz de calcular u(kT) numa fração do período de amostragem, a ação de controle ficará prejudicada.
- **PZ** modificado: Mapeando o zero em $s = \infty$ no zero em $z = \infty$, obtém-se

$$H(z) = \frac{1 - e^{-aT}}{z - e^{-aT}}$$

cuja equação a diferenças é dada por

$$u(kT) = e^{-aT}u(kT - T) + (1 - e^{-aT})e(kT - T)$$

Agora, u(kT) depende apenas de valores passados de e(k).

Camino, J. F. (DSI/FEM/UNICAMP)

Método III: impulso invariante

▶ Nesse método, deseja-se que h(k) seja equivalente a h(t) para t = kT.



Portanto

$$H(z) = \mathcal{Z}[h(k)] = \mathcal{Z}\left[Th(t)\Big|_{t=kT}\right] = T\mathcal{Z}\left[\mathcal{L}^{-1}\left[H(s)\right]\Big|_{t=kT}\right]$$

Exemplo: Considere a mesma planta do exemplo anterior, dada por

$$H(s) = \frac{a}{s+a}$$

tem-se que

$$h(t) = T\mathcal{L}^{-1}[H(s)] = Tae^{-at}\mu(t)$$

Assim

$$h(k) = Tae^{-akT}\mu(k)$$

Fornecendo

$$H(z) = T\mathcal{Z}\left[ae^{-aTk}\mathbf{1}(k)\right] = \frac{aTz}{z - e^{-aTk}}$$

Camino, J. F. (DSI/FEM/UNICAMP)

Método IV: segurador de ordem zero



Foi visto que o equivalente discreto H(z) usando o SOZ é dado por

$$H(z) = \frac{(z-1)}{z} \mathcal{Z}\left[\frac{H(s)}{s}\right]$$

Esse equivalente causa um atraso de T/2;

 O segurador de primeira ordem (FOH), também conhecido como aproximação triangular, usa a seguinte interpolação linear entre as amostra:

$$u(t) = u_k + \frac{t - kT}{T} (u_{k+1} - u_k), \qquad kT \le t \le (k+1)T$$

Embora o sistema contínuo seja não causal, o equivalente discreto é causal:

$$H(z) = \frac{(z-1)^2}{Tz} \mathcal{Z}\left[\frac{H(s)}{s^2}\right]$$

Camino, J. F. (DSI/FEM/UNICAMP)

Resumo

Exemplo: Considere a planta dada por

$$H(s) = \frac{a}{s+a}$$

Euler direto:

$$H(z) = \frac{aT}{z - 1 + aT}$$

Euler reverso:

$$H(z) = \frac{aTz}{(1+aT)z - 1}$$

$$H(z) = \frac{aT(z+1)}{(2+aT)z + aT - 2}$$

Mapeamento de polos e zeros (PZ):

$$H(z) = \frac{(z+1)(1-e^{-aT})}{2(z-e^{-aT})}$$

Camino, J. F. (DSI/FEM/UNICAMP)

Resumo

Mapeamento PZ modificado - c2d(sys,T,'matched'):

$$H(z) = \frac{1 - e^{-aT}}{z - e^{-aT}}$$

Impulso invariante - c2d(sys,T,'imp'):

$$H(z) = \frac{aTz}{z - e^{-aT}}$$

Segurador de ordem zero - c2d(sys,T,'zoh'):

$$H(z) = (1 - z^{-1})\mathcal{Z}\left[\frac{H(s)}{s}\right]$$

Sabendo que

$$\mathcal{Z}\left[\frac{a}{s(s+a)}\right] = \frac{z(1-e^{-aT})}{(z-1)(z-e^{-aT})}$$

obtém-se

$$H(z) = \frac{1 - e^{-aT}}{z - e^{-aT}}$$

Camino, J. F. (DSI/FEM/UNICAMP)

Resumo

Segurador de primeira ordem - c2d(sys,T,'foh'):

$$H(z) = \frac{(z-1)^2}{Tz} \mathcal{Z}\left[\frac{H(s)}{s^2}\right]$$

Sabendo que

$$\mathcal{Z}\left[\frac{a}{s^{2}(s+a)}\right] = \frac{z}{(z-1)^{2}} \frac{\left(aT - 1 + e^{-aT}\right)z + \left(1 - e^{-aT} - aTe^{-aT}\right)}{a(z - e^{-aT})}$$

obtém-se finalmente

$$H(z) = \frac{(aT - 1 + e^{-aT})z + (1 - e^{-aT} - aTe^{-aT})}{aT(z - e^{-aT})}$$

Exercício: Usando o SOZ, mostre que o equivalente discreto da planta

$$G(s) = \frac{a}{s(s+a)}$$

é dado por

$$G(z) = \frac{Az + B}{a(z - 1)(z - e^{-aT})}$$

com

$$A = e^{-aT} + aT - 1$$
 e $B = 1 - e^{-aT} - aTe^{-aT}$

Camino, J. F. (DSI/FEM/UNICAMP)

Ilustração do método

Projeta-se um controlador contínuo K(s) e, em seguida, obtém-se o controlador discreto K(z) correspondente através de um método de discretização apropriado.

• Considere que a planta P(s) seja dada por

$$P(s) = \frac{1}{s(10s+1)}$$

Os polos de malha aberta são:

$$s = 0$$
 e $s = -0.1$

Suponha que se deseje obter polos de malha fechada, raízes de

$$s^{2} + s + 1 = s^{2} + 2\xi\omega_{n}s + \omega_{n}^{2} = 0$$

tais que $\xi = 0.5$ e $\omega_n = 1$ rad/s.

Essa localização de polos fornece:

$$M_p = 16.30\%$$
 e $t_s = 10$ [s]

Os passos necessários ao projeto são descritos a seguir.

Cálculo do compensador ${\cal K}(s)$

- Calcular o compensador K(s), usando qualquer método de projeto de compensador contínuo, por exemplo, usando o método do Lugar das Raízes.
- > Suponha que o compensador projetado K(s) seja

$$K(s) = \frac{10s+1}{s+1} = 10\frac{s+0.1}{s+1}$$

• O ramo direto L(s) fica sendo

$$L(s) = K(s)P(s) = \frac{1}{s(s+1)} = \frac{\omega_n^2}{s(s+2\xi\omega_n)}$$

- ▶ Como desejado, as raízes de 1 + K(s)P(s) = 0 serão as raízes de $s^2 + s + 1 = 0$.
- O diagrama de controle contínuo está apresentado na figura abaixo.



Equivalente discreto K(z)

Para a escolha de T, utiliza-se a regra

 $\omega_s = 2\pi/T \gg \omega_B$

em que $\omega_B \approx \omega_n$ é a largura de banda do sistema.

Para o exemplo em questão, $\omega_B \approx \omega_n = 1$ e consequentemente:

$$\omega_s = 2\pi/T \gg 1 \quad \Rightarrow \quad T \ll 2\pi$$

▶ Por exemplo, pode-se escolher, T = 0.5 [s].

• A forma geral de K(z) obtida pelo método do mapeamento de polos e zeros é

$$K(z) = K\frac{z - z_1}{z - p_2}$$

• Usando a relação $z = e^{sT}$, mapeá-se:

• o zero em
$$s = -0.1$$
 em $z_1 = e^{-0.1T} = 0.9512$

• o polo em
$$s = -1$$
 em $p_2 = e^{-T} = 0.6065$

Equivalente discreto K(z)

O ganho K é calculado de tal forma que

$$\lim_{z \to 1} K(z) = \lim_{s \to 0} K(s) = 1$$

🕨 Ou seja

$$K\frac{1-0.9512}{1-0.6065} = 1 \qquad \Rightarrow \qquad K = 8.0678$$

O controlador discretizado fica sendo portanto:

$$K(z) = \frac{U(z)}{E(z)} = 8.0678 \frac{z - 0.9512}{z - 0.6065} = 8.0678 \frac{1 - 0.9512z^{-1}}{1 - 0.6065z^{-1}}$$

No domínio do tempo, tem-se

$$u(k) = 0.6065u(k-1) + 8.0678 [e(k) - 0.9512e(k-1)]$$

que seria a equação a diferenças a ser implementada no computador.

Observe que u(k) depende de e(k) e, portanto, a instrução acima não é rigorosamente implementável. Porém, a instrução pode ser utilizada se o tempo de processamento de u(k) for pequeno comparado a T.

Análise no plano z

- Como o controlador discreto é obtido por aproximação é necessário verificar se as especificações foram de fato atendidas.
- A função de transferência P(z), usando o SOZ é dada por

$$P(z) = (1 - z^{-1})\mathcal{Z}\left[\frac{P(s)}{s}\right] = (1 - z^{-1})\mathcal{Z}\left[\frac{1}{s^2(10s + 1)}\right]$$
$$= 0.012294 \frac{z + 0.9835}{(z - 1)(z - 0.9512)}$$



Camino, J. F. (DSI/FEM/UNICAMP)

Análise no plano z

> Os valores de ξ e ω_n podem ser calculados no plano s, através da relação

$$s = \frac{1}{T}\ln(z)$$

- ► Assim, $z_{1,2} = 0.75 \pm j0.37$ implica $s_{1,2} = -0.35 \pm j0.91$, que corresponde a $\xi = 0.36$ e $\omega_n = 0.97$ rad/s, aproximadamente.
- ▶ Essa localização de polos fornece $M_p = 29.75\%$ e $t_s = 11.38$ s, contra $M_p = 16\%$ e $t_s = 10$ s especificados originalmente.
- Se o período de amostragem fosse maior, por exemplo, T = 1 seg, então $M_p = 52\%$ e $t_s = 23.7 \text{ seg}$.
- A perda de desempenho, vista nesse exemplo, está no fato de que, mesmo se K(z) fornecer os mesmo valores amostrados que K(s), a reconstrução de u(t) pelo SOZ é apenas uma aproximação do valor contínuo u(t) assumido no projeto.
- Nos melhores dos casos, u(t) é gerado com um atraso de T/2 segundos. É importante salientar que atrasos levam, em geral, a sistemas menos estáveis.

Análise no plano z

• Considere P(s) anterior e D(z), com T = 1 seg, dados por

$$P(s) = \frac{1}{s(10s+1)} \qquad {\rm e} \qquad K(z) = 15 \frac{z-0.80}{z+0.95}$$

Figura à esquerda, apresenta "hidden oscillations" ("intersample ripple").



Figura à direita. Geralmente, u(k) não está disponível instantaneamente e ocorre um delay de uma amosta, cujo efeito pode ser visualizado usando-se K
 = z⁻¹K(z).

Camino, J. F. (DSI/FEM/UNICAMP)