

# Capítulo 13: Sistemas de Controle Digital

## 13.1 Introdução

O capítulo aborda que o uso de **computadores digitais** como controladores cresceu muito. Em um sistema de controle *digital* em malha fechada, o computador recebe o erro em forma *discreta*, calcula a ação de controle e envia uma saída que, após **DAC**, atua no processo contínuo. Assim, há conversões **ADC** (analógico→digital) e **DAC** (digital→analógico). Um **retentor de ordem zero** (ZOH) mantém a saída do DAC constante entre amostras.

## 13.2 Aplicações de Sistemas de Controle em Computadores Digitais

Um computador digital reúne **CPU**, **memórias** e **interfaces** de E/S. A capacidade de processamento segue (historicamente) a **Lei de Moore**.

- **Vantagens do controle digital:** flexibilidade (ajuste por *software*), imunidade a ruído (processamento digital), facilidade de implementação de lógicas avançadas e boa eficiência energética.

## 13.3 Sistemas de Dados Amostrados

Os sinais são amostrados a cada  $T_s$  (período de amostragem), gerando sequências  $r[k] = r(kT_s)$ . O **sinal amostrado**  $r^*(t)$  é uma versão “em escada” do contínuo, e o **ZOH** reconstrói um sinal contínuo mantido entre amostras para excitar a planta. A escolha de  $T_s$  influencia desempenho e estabilidade: regra prática,  $\omega_s = 2\pi T_s$  bem maior que a frequência de cruzamento do laço.

## 13.4 A Transformada Z

Definimos o mapeamento  $z = e^{sT_s}$ . Para a sequência  $r[k]$ , a transformada  $Z$  é

$$\mathcal{Z}\{r[k]\} = \sum_{k=0}^{\infty} r[k] z^{-k}.$$

A transformada  $Z$  converte equações em diferenças no domínio  $z$  de forma análoga ao papel de Laplace no contínuo.

## 13.5 Sistemas de Dados Amostrados de Feedback em Malha Fechada

Com **feedback unitário** no domínio  $z$ ,

$$T(z) = \frac{G(z)}{1 + G(z)}.$$

- **Exemplo (resposta a degrau):** dado  $G(z) = 0.3678z + 0.2644z^2 - z + 0.6322$  e  $R(z) = zz - 1$ , obtemos  $Y(z) = T(z)R(z)$ . A sequência  $y[k]$  vem por expansão em série (longa divisão em  $z^{-1}$ ) ou por  $Z^{-1}$ .
- **Estabilidade (discreto):** o sistema é estável se **todos os polos de  $T(z)$  estão dentro do círculo unitário** ( $|z| < 1$ ). O mapeamento  $s \mapsto z = e^{sT_s}$  leva o semiplano esquerdo no contínuo ao interior do círculo unitário.

## 13.6 Desempenho de um Sistema de Segunda Ordem com Dados Amostrados

Considere a planta contínua

$$G_p(s) = \frac{K}{s(\tau s + 1)}.$$

Com ZOH e período  $T_s$ , a versão discreta  $G(z)$  depende de  $E = e^{-T_s/\tau}$ . (Cuidado para não confundir  $T_s$  com  $\tau$ .) A equação característica de malha fechada assume a forma

$$q(z) = z^2 + a_1 z + a_0 = 0,$$

com coeficientes função de  $K$ ,  $E$  e  $T_s$ . A estabilidade exige as raízes de  $q(z)$  dentro do círculo unitário. *Observação:* diminuir  $T_s$  (amostrar mais rápido) aproxima o desempenho do sistema contínuo, mas aumenta esforço computacional.

## 13.7 Sistemas de Malha Fechada com Compensação por Computador Digital

Com um compensador digital  $D(z)$  no caminho direto,

$$T(z) = \frac{G(z)D(z)}{1 + G(z)D(z)}.$$

O projeto visa requisitos de  $y[k]$  (tempo de subida, sobressinal, erro estacionário) e robustez (margens, sensibilidade), respeitando saturações e atraso de processamento.

## 13.8 O Lugar das Raízes de Sistemas de Controle Digital

A equação característica é

$$1 + K G(z) D(z) = 0.$$

O **LGR no plano-z** mostra como os polos de malha fechada variam com  $K$ . As condições de fase/magnitude são análogas às do contínuo, mas agora em  $z$ .

- **Exemplo 13.8:** com  $G_p(s) = \frac{1}{s^2}$  (ZOH) e  $D(z) = 1$ , resulta  $K G(z) = K z + 1(z - 1)^2$ .

- **Exemplo 13.9:** dado  $D(z) = 1.359(z - 0.3678)z + 0.240$  e  $G(z) = 0.3678(z + 0.7189)(z - 1)(z - 0.3678)$  temos

$$T(z) = \frac{0.50(z + 0.7189)}{(z - 1)(z + 0.240)}.$$

## 13.9 Implementação de Controladores Digitais

No contínuo, um PID paralelo é

$$G_c(s) = K_p + \frac{K_i}{s} + K_d s.$$

Aproximações simples no domínio  $z$  (amostragem  $T_s$ ):

$$\text{derivada : } \frac{dx}{dt} \approx \frac{x[k] - x[k - 1]}{T_s} \Rightarrow \mathcal{Z}\{x'[k]\} = \frac{z - 1}{T_s z} X(z),$$

$$\text{integral : } \int x dt \approx T_s \sum x[k] \Rightarrow \mathcal{Z}\left\{\sum x\right\} = \frac{z}{z - 1} X(z).$$

Uma forma direta no  $z$ -domínio:

$$G_c(z) = K_p + \frac{K_i T_s z}{z - 1} + \frac{K_d(z - 1)}{T_s z}.$$

Duas implementações úteis (com  $e[k]$  o erro,  $u[k]$  a saída do controlador):

- **Forma posicional (clássica):**

$$u[k] = K_p e[k] + K_i T_s \sum_{i=0}^k e[i] + K_d \frac{e[k] - e[k - 1]}{T_s}.$$

- **Forma incremental (diferenças):**

$$\Delta u[k] = u[k] - u[k - 1] = K_p \Delta e[k] + K_i T_s e[k] + K_d \frac{\Delta e[k] - \Delta e[k - 1]}{T_s},$$

onde  $\Delta e[k] = e[k] - e[k - 1]$ .

*Prática:* use **filtro no derivativo**  $T_d s + N T_d s$  e **anti-windup** no integrador quando houver saturação do atuador.

### 13.10 Exemplo: Superfície de Controle Fly-by-Wire

Para  $G_p(s) = 1s(s + 1)$ , o efeito do ZOH com período  $T_s$  aparece como um ganho em  $1 - e^{-T_s s}$  no canal da referência. O bloco equivalente contínuo para a via ZOH-planta é

$$G(s) = \frac{1 - e^{-T_s s}}{s} \cdot \frac{1}{s(s + 1)} = \frac{1 - e^{-T_s s}}{s^2(s + 1)}.$$

A discretização (por Tustin ou exata via ZOH) deve preservar margens de fase/ganho; após discretizar e fechar a malha, verifique os polos em  $z$ ,  $M_g/M_f$  e requisitos de tempo.