



Seleccção de exercícios para as aulas práticas de

Controlo Digital

Fontes bibliográficas:

[Nunes] – Urbano Nunes, Controlo Digital: Exercícios resolvidos, 2003

[Franklin] – G. Franklin, J. Powell, M. Workman, “Digital Control of Dynamic Systems”, 3rd Ed., Addison Wesley, 1998

[Lathi] – B. P. Lathi, Signal Processing and Linear Systems, 2000



Ficha 1 - Equações de diferença e Transformada de Z

Exercícios retirados de: Lathi,

1. Dada a equação de diferença:

$$y[k] - 0.5y[k-1] = f[k]$$

em que a entrada é $f[k] = k^2 \quad k \geq 0$

e condição inicial $y[-1] = 16$

Obtenha os valores de $y[k]$ para $k < 4$

2. Implemente em **Matlab** a equação de diferença da questão anterior.
3. Encontre a transformada de Z pela definição e a região de convergência (ROC) para o sinal:

$$\gamma^k u[k]$$

4. Encontre a transformada de Z pela definição de:

a. $\delta[k]$

b. $u[k]$

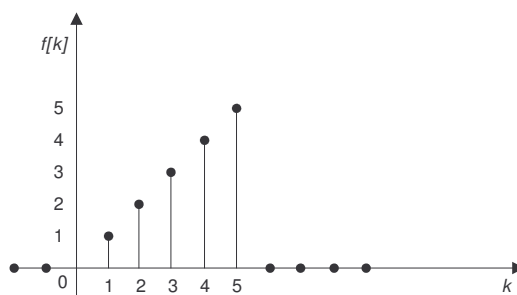
5. Utilizando as tabelas com os pares de transformada, obtenha a transformada inversa de Z de:

a. $F(z) = \frac{8z - 19}{(z - 2)(z - 3)}$

b. $F(z) = \frac{z(2z^2 - 11z + 12)}{(z - 1)(z - 2)^3}$



6. Resolva a questão anterior alínea a) com ajuda do **Matlab** (utilize o comando “residue”)
7. Utilizando as tabelas com os pares e propriedades da transformada de Z, encontre a transformada de Z do sinal $f[k]$



8. Dada a seguinte equação de diferença, obtenha a F.T. $\frac{Y(z)}{F(z)}$

$$y[k] - 5y[k-1] + 6y[k-2] = 3f[k-1] + 5f[k-2]$$

9. Diga se o sistema $F(z) = \frac{3z+5}{z^2-5z+6}$ é estável. Justifique.

10. Utilize o **Matlab** para observar a resposta a degrau do sistema $F(z) = \frac{3z+5}{z^2-5z+6}$

(h – período de amostragem).

```
>> sys=tf(num,den, h)
```

```
>> step(sys)
```



Ficha 2 - Equivalentes discretos e métodos de aproximação numérica

Exercícios retirados de [Franklin] e [Nunes]

1. Obtenha a o equivalente discreto de $G(s) = \frac{a}{s+a}$ precedido por um zero-order-hold (ZOH).
2. Obtenha a o equivalente discreto de $G(s) = \frac{1}{s^2}$ precedido por um zero-order-hold (ZOH).
3. Deduza as expressões de mapeamento discreto pelos métodos de integração numérica (diferenças para trás, diferenças para frente e trapezoidal).
4. (Problema 2.13 [Nunes]) Obtenha o filtro digital equivalente $G_d(z)$ do filtro analógico descrito pela equação
$$y'' + a_1 y' + a_2 y = x'$$
utilizando o método das diferenças para trás.
5. Obtenha o equivalente discreto de $H(s) = \frac{a}{s+a}$ através do método de mapeamento pólo-zero.
6. Utilizando o Matlab, obtenha o equivalente discreto de $G(s) = \frac{1}{s+1}$ para os métodos “zoh”, “foh”, “tustin”, “prewarp”, “matched”. Considere um período de amostragem $h=1$ seg. Compare a resposta a degrau para cada uma das aproximações.

```
>> sysd=c2d(sys,h,'método')
```



Ficha 3 - Projecto de controladores por emulação e por sintonização directa

1. Resolva o problema 2.5 do livro [Nunes].
2. (exercício 7.2 - [Franklin]) Pretende-se fazer o projecto de um controlador do servo de uma antena cuja F.T. é $G(s) = \frac{1}{s(10s + 1)}$ (o projecto é feito por emulação, ou seja, aproximação numérica do controlador contínuo). As especificações de projecto são:
 1. Overshoot a uma entrada em degrau menor que 16%;
 2. Tempo de estabelecimento (critério de 1%) menor que 10 seg;
 3. Erro de posição a uma entrada em rampa de declive 0.01 rad/seg inferior a 0.01 rad
 4. tempo de amostragem de forma a ter pelo menos 10 amostras no tempo de subida
 - a) Atendendo às especificações 1 e 2, desenhe a região do plano complexo s onde devem estar localizados os pólos.
 - b) Atendendo à especificação 3 e que o controlador utilizado é da forma $C(s) = K \frac{10s + 1}{s + 1}$, obtenha o valor de K .
 - c) Atendendo à especificação 4 obtenha o período de amostragem.
 - d) Obtenha a F.T. do equivalente discreto utilizando o método de aproximação de mapeamento pólo-zero.
 - e) Obtenha a equação de diferença a colocar no controlador.
 - f) Obtenha o equivalente discreto de $G(s)$ precedido por m ZOH.
 - g) Obtenha a F.T. $Y(z)/R(z)$ em Matlab e observe a resposta a degrau.
3. Resolva o exercício 3.3 do livro [Nunes]



Ficha 4 - Estabilidade (critério de Jury) e Lugar das raízes

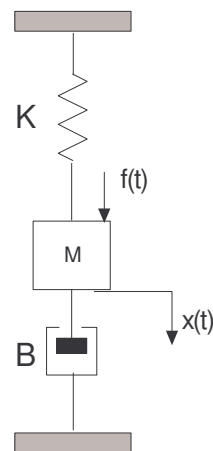
1. Resolução do exemplo 2 de [Nunes, pag. 101]
2. Resolução do exemplo [Nunes, pag. 103]



Ficha 5 – Modelação no espaço de estado contínuo, controlabilidade e observabilidade

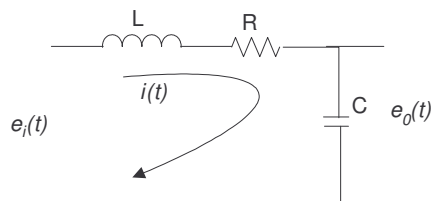
1. Para o sistema mecânico:

- Obtenha o modelo em espaço de estados.
- Obtenha o diagrama de blocos correspondente.



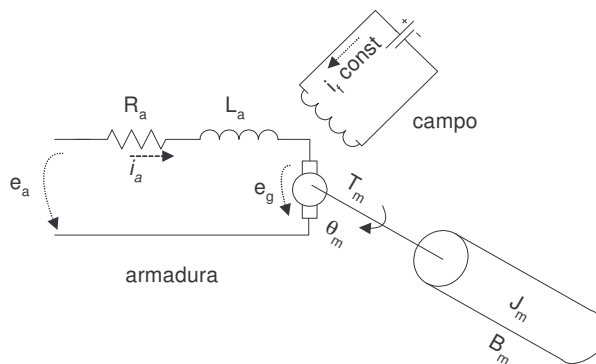
2. Dado o circuito eléctrico da figura obtenha o modelo em espaço de estados, considerando

- Variáveis de estado a tensão e variação de tensão de saída.
- Variáveis de estado: tensão de saída e corrente.



3. Obtenha o modelo em espaço de estados do motor DC controlado por tensão de armadura considerando:

- Variáveis de estado: velocidade e posição do veio do motor e corrente de armadura.
- Variáveis de estado: velocidade do veio motor e corrente.
- Variáveis de estado: velocidade e posição do veio do motor.





4. Obtenha a matriz de transição de estados do seguinte sistema linear:

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -2 & -3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix}$$

5. Para o sistema anterior determine a resposta a degrau unitário

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -2 & -3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} u$$

$$u(t)=1, t>0.$$

6. Obtenha a F.T. do seguinte sistema:

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -\frac{K}{M} & -\frac{B}{M} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ \frac{1}{M} \end{bmatrix} u$$
$$y = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix}$$

7. Obtenha a representação no espaço de estados sob a forma controlável, observável e diagonal do sistema dado por:

$$\frac{Y(s)}{U(s)} = \frac{s+3}{s^2+3s+2}$$

8. Obtenha a representação em espaço de estados do sistema anterior usando o **Matlab**.

`>> [A,B,C,D]=tf2ss(num,den)`

9. Obtenha os valores próprios do sistema $\frac{Y(s)}{U(s)} = \frac{s+3}{s^2+3s+2}$

.

10. Diga se o sistema seguinte é de estados completamente controláveis:



Instituto Politécnico de Tomar – D.E.E.
Controlo Digital/ Controlo Inteligente
Eng. Electrotécnica e Computadores / Engenharia Informática
(2005/06)

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 2 & -1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} u$$

11. Comente a observabilidade do sistema:

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 2 & -1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} u$$
$$y = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix}$$

12. Resolva o problema 5.1 [Nunes].



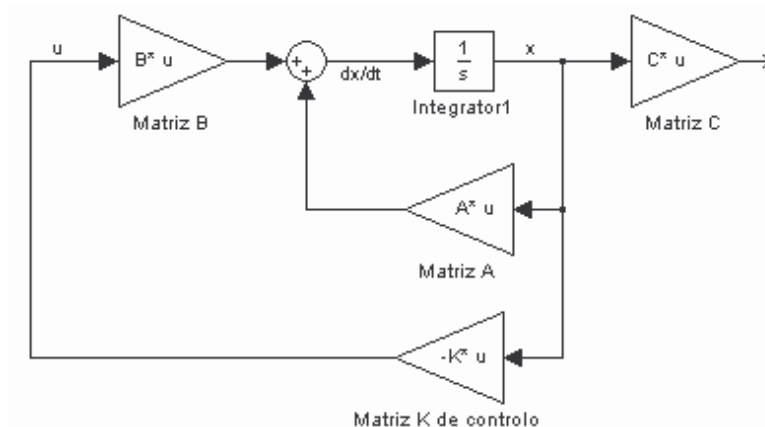
Ficha 6 – Controlo por realimentação das variáveis de estado: colocação de pólos

1. Considere o sistema definido por:

$$\dot{x} = Ax + Bu$$

onde

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ -1 & -5 & -6 \end{bmatrix} \quad \text{e} \quad B = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}$$



Deseja-se através do controlo de realimentação de estado $u = -Kx$, ter pólos em malha fechada em $s = -2 \pm j4$ e $s = -10$. Determine a matriz de ganho de realimentação K , através de

- Método de colocação de pólos.
- Método de colocação de pólos simplificado (geralmente utilizado para $n < 4$).
- Colocação de pólos pela fórmula de Ackermann.
- Utilize no **Matlab** o comando *place* e *acker* para obter a matriz de realimentação K .



2. Pretende-se controlar um sistema composto por um pêndulo invertido montado num carrinho que pode ter deslocamentos lineares.

O objectivo consiste em manter o pêndulo na posição vertical e o carrinho na posição de referência $x=0$, quando sujeitos a perturbações (no pêndulo ou no carrinho).

Projecte o controlador de forma que, quando sujeito a perturbações, o pêndulo possa ser trazido de volta à posição vertical e o carrinho à posição de referência (regulação) com um tempo de estabelecimento de 2 seg. e com amortecimento de $\xi=0.5$.

As equações diferenciais que descrevem o comportamento dinâmico do sistema são:

$$\begin{cases} Ml\ddot{\theta} = (M + m)g\theta - u \\ M\ddot{x} = u - mg\theta \end{cases}$$

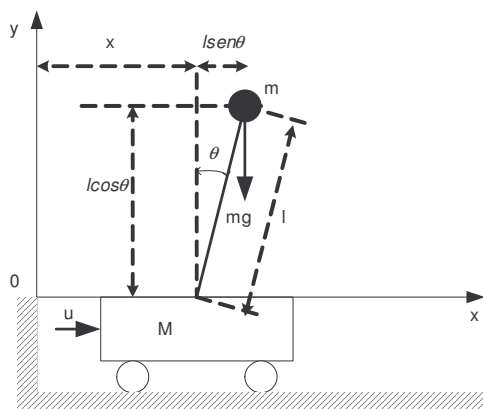
Com $M=2\text{Kg}$; $m=0.1\text{ Kg}$; $l=0.5\text{m}$; $g=9.81\text{ m/s}^2$;

As variáveis de saída são:

θ - posição angular do pêndulo

x – posição linear do carrinho

entrada: u





- Obtenha o modelo do sistema no espaço de estados.
- Obtenha com ajuda do **Matlab** a matriz de realimentação de estados K e observe a resposta a condições iniciais não nulas ($\theta=0.1$) (codigo1).
- Implemente o sistema no **Simulink** (Fig.1). Inclua de alguma forma uma perturbação e visualize a saída.

Código 1: controlo do pêndulo em Matlab

```
% CONTROLO DO PENDULO INVERTIDO SOBRE UM CARRINHO

%modelo do pendulo
M=2;
m=0.1;
g=9.81;
l=0.5;
A=[0 1 0 0; (M+m)*g/(M*l) 0 0 0; 0 0 0 1; -m*g/M 0 0 0];
B=[0 -1/(M*l) 0 1/M]';
C=[1 0 0 0; 0 0 1 0];
D=[0 0]';

%matriz de controlabilidade
M=[B A*B A^2*B A^3*B]
%teste de controlabilidade (duas formas)
rank(M)
det(M)

%coeficientes do polinomio caracteristico de A |sI-A|
coef_A=poly(A)

%polinomio caracteristico desejado
%pretende-se zeta=0.5 e Ts=2 seg (Ts=4/(zeta*wn))
zeta=0.5
wn=2/zeta

p1=-zeta*wn-wn*sqrt(zeta^2-1)
p2=-zeta*wn+wn*sqrt(zeta^2-1)
p3=-5*zeta*wn
p4=-5*zeta*wn

%matriz na forma diagonal
MF=[p1 0 0 0; 0 p2 0 0; 0 0 p3 0; 0 0 0 p4]
coef_MF=poly(MF)

%Determinar a matriz de transformacao T
W=[coef_A(4) coef_A(3) coef_A(2) coef_A(1);
    coef_A(3) coef_A(2) coef_A(1) 0;
    coef_A(2) coef_A(1) 0 0;
    1 0 0 0]
T=M*W

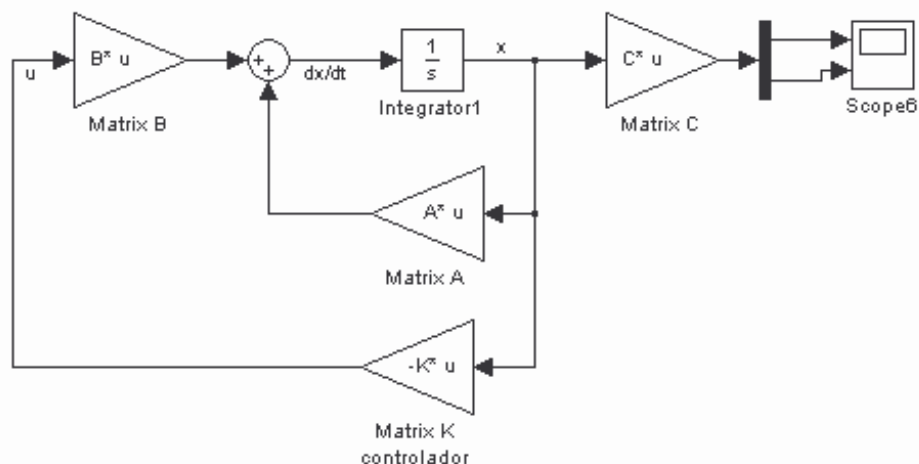
K=[coef_MF(5)-coef_A(5) coef_MF(4)-coef_A(4) coef_MF(3)-coef_A(3)
    coef_MF(2)-coef_A(2)]*inv(T)
```



```
%utilizando o comando acker (formula de ackerman)
K=acker(A,B,[p1 p2 p3 p4])

%RESPOSTA do sistema a condicoes iniciais nao nulas

%sistema com o ganho de realimentação
AA=A-B*K
BB=[0 0 0 0]';
T=0:0.01:3;
[y x t]=initial(AA,B,C,D,BB,T);
subplot(2,2,1);
plot(t,x(:,1));grid
title('posicao angular,teta')
xlabel('tempo,seg')
subplot(2,2,2);
plot(t,x(:,2));grid
title('velocidade angular,w')
xlabel('tempo,seg')
subplot(2,2,3);
plot(t,x(:,3));grid
title('posicao linear,x')
xlabel('tempo,seg')
subplot(2,2,4);
plot(t,x(:,4));grid
title('velocidade linear,v')
xlabel('tempo,seg')
```



(Fig.1: Controlo do pêndulo - implementação em Simulink)



3. Projecte o controlador de realimentação de estados para o pêndulo rotacional existente no laboratório. Siga as especificações de projecto fornecidas pelo Professor.
4. Considere-se o projecto de um servo-mecanismo do tipo 1, ou seja, quando a F.T. do processo a controlar possui um integrador. Seja a F.T. dada por:

$$\frac{Y(s)}{U(s)} = \frac{1}{s(s+1)(s+2)}$$

Deseja-se projectar um controlador tal que os pólos em malha fechada estejam localizados em: $-2 \pm j2\sqrt{3}$ e -10. A entrada de referência é uma função degrau.

- a) Obtenha o modelo no espaço de estados na forma controlável.
- b) Obtenha a matriz de controlo no **Matlab**, implemente no **Simulink** e visualize a saída.



**Ficha 7 – Discretização em espaço de estados, Controlo por realimentação das
variáveis de estado em discreto**

1. Resolva o problema 6.2 [Nunes].
2. Resolva o problema 6.3 [Nunes].
3. Resolva o problema 7.2 [Nunes].



Ficha 8 – Projecto de estimadores

1. Pretende-se controlar um motor em posição. Projecte em Matlab os ganhos do controlador e de um estimador predictor de ordem plena em discreto ($h=0.05$ seg.). Implemente em Simulink o controlador e o estimador. As especificações de projecto são:

$$\xi = 0.7$$

$$w_n = 5 \text{ rad / s}$$

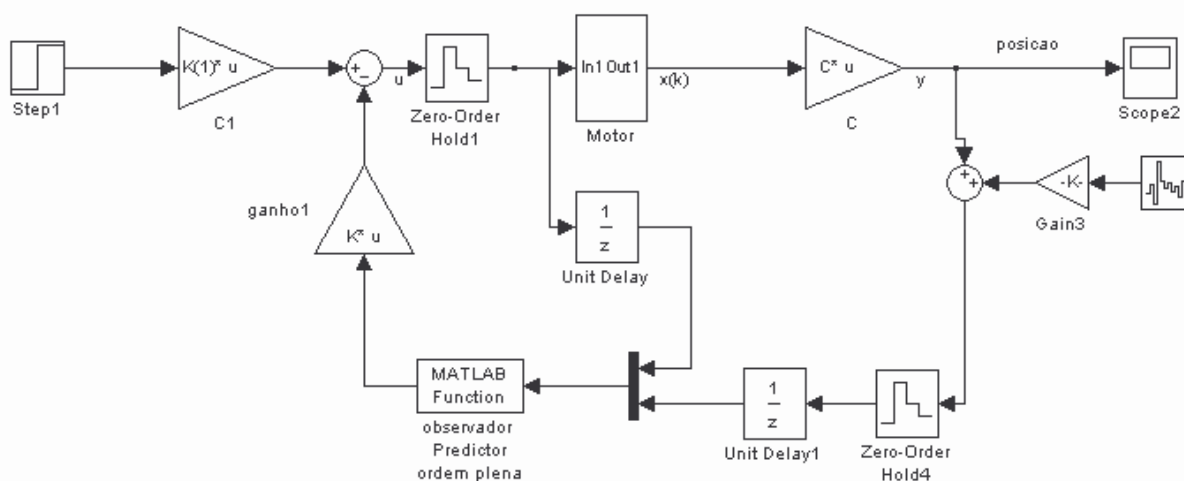
O modelo contínuo do motor em espaço de estados é dado por:

$$A=[0 \ 1; 0 \ -3.7]$$

$$B=[0 \ 2.67]'$$

$$C=[1 \ 0]$$

$$D=0$$





O observador (estimador)

$$\bar{x}(k+1) = \phi \bar{x}(k) + \Gamma u(k) + L_p [y(k) - C \bar{x}(k)]$$

é implementado numa função de Matlab

:

```
function estim=obs_pred(in)
global PHI GAMMA C x_ob Lp;
uk=in(1);      %valor de comando anterior u[k-1]
yk=in(2);      %saida real medida y[k-1] - neste caso posicao

x_ob=PHI*x_ob + GAMMA*uk + Lp*(yk-C*x_ob);
estim=x_ob;
```

2. Repita a questão anterior, implementando um estimador corrente de ordem plena:

$$\hat{x}(k) = \phi \hat{x}(k-1) + \Gamma u(k-1) + L_c [y(k) - C(\phi \hat{x}(k-1) + \Gamma u(k-1))]$$