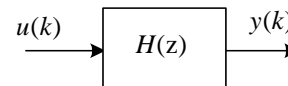
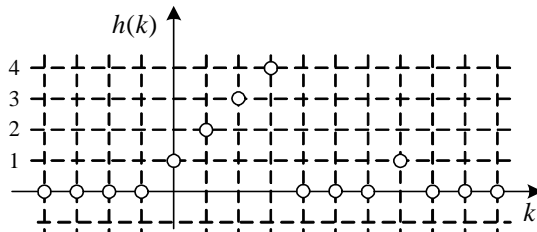




Nome: \_\_\_\_\_ Matrícula: \_\_\_\_\_

## GABARITO - 1ª PROVA

1ª Questão: Considere o seguinte sinal discreto, resposta de um sistema  $H(z)$  a um pulso unitário no instante 0 seg.



a) (0,5) Obtenha a função de transferência discreta correspondente  $H(z)$ .

b) (1,0) Calcule a resposta  $y(k)$  deste sistema ao sinal 
$$\begin{cases} u(1) = 1 \\ u(2) = 2 \\ u(k) = 0, \quad \forall k \neq 1, 2 \end{cases}$$

--

a)  $H(z) = 1 + 2z^{-1} + 3z^{-2} + 4z^{-3} + z^{-7}$

b) No domínio da frequência:  $u(k) = [0 \ 1 \ 4 \ 7 \ 10 \ 8 \ 0 \ 0 \ 1 \ 2 \ 0 \ 0 \ 0 \ \dots]$

$$Y(z) = U(z) * H(z) = (z^{-1} + 2z^{-2})(1 + 2z^{-1} + 3z^{-2} + 4z^{-3} + z^{-7})$$

$$\frac{z^{-1} + 2z^{-2} + 3z^{-3} + 4z^{-4} + z^{-8}}{2z^{-2} + 4z^{-3} + 6z^{-4} + 8z^{-5} + 2z^{-9}}$$


---

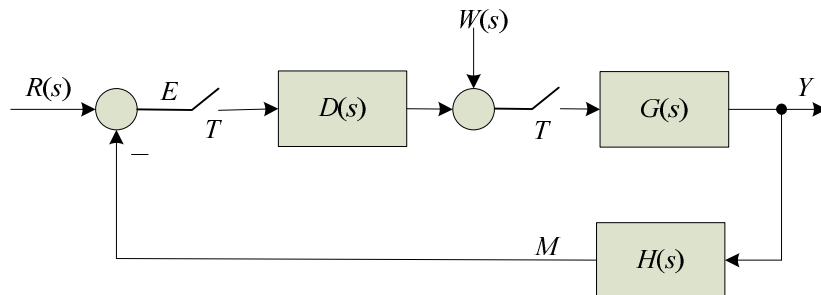

$$z^{-1} + 4z^{-2} + 7z^{-3} + 10z^{-4} + 8z^{-5} + z^{-8} + 2z^{-9}$$

Alternativamente, utilização a convolução discreta:  $u(k) = \sum_{n=0}^k u(n)h(k-n)$

$k$	$y(k)$
0	0
1	$h(1)u(1)$
2	$h(2)u(1) + h(1)u(2)$
3	$h(3)u(1) + h(2)u(2)$
4	$h(4)u(1) + h(3)u(2)$
5	0 + $h(4)u(2)$
6	0
7	0
8	$h(7)u(1)$
9	$h(7)u(2)$

**2ª Questão:** Para o sistema mostrado,  $D(s)$  é um controlador contínuo,  $H(s)$  é a função de transferência do sensor e  $G(s)$  é o processo controlado. A amostragem ocorre de forma síncrona.  $R$  é o sinal de referência e  $W$  é uma perturbação.

- (1,0) Calcule a saída discreta,  $Y^*$ , em função do sinal de referência e da perturbação.
- (0,5) Calcule a saída contínua,  $Y(s)$ , em função do sinal de referência e da perturbação.
- (0,5) Porque, mesmo considerando-se perturbações  $W$  genéricas, é possível nesta questão obter as funções de transferência para os itens a) e b)? Justifique.
- (0,5) Esta estrutura de controle é factível para o controle de sistemas físicos reais? Por quê?



--

a) Com amostradores o sistema é variante no tempo!

$$Y = (E * D * + W *) G$$

$$M = H(E * D * + W *) G$$

$$E = R - H(E * D * + W *) G = R - GH(E * D *) - GHW *$$

Obtendo o sinal  $E^*$ :

$$E^* = R^* - (GH)^* E^* D^* - (GH)^* W^*$$

$$E^* = \frac{R^* - (GH)^* W^*}{1 + (GH)^* D^*}$$

Saída amostrada:

$$Y^* = E^* D^* G^* + W^* G^*$$

$$Y^* = \frac{R^* D^* G^* - (GH)^* W^* D^* G^*}{1 + (GH)^* D^*} + (WG)^*$$

$$Y^* = \frac{D^* G^*}{1 + (GH)^* D^*} R^* + \frac{G^*}{1 + (GH)^* D^*} W^*$$

b)  $Y = (E * D * + W *) G$

$$Y = \frac{D^* G}{1 + (GH)^* D^*} R^* + \frac{G}{1 + (GH)^* D^*} W^*$$

Existe a função de transferência  $\frac{Y^*}{R^*}$  e também a função de transferência da perturbação:  $\frac{Y^*}{W^*}$

c) A perturbação entra no processo através de um amostrador de tal forma que não há aliasing. O que acontece fora dos instantes de amostragem não é processado.

d) Perturbações, em geral, não são determinísticas e podem agir em qualquer ponto do processo.

3ª Questão: Considere o seguinte sistema, com taxa de amostragem  $T = 0,5 \text{ seg}$ :



- a) (1,0) Obtenha a função de transferência discreta correspondente a  $G(z) = Y(z)/U(z)$ .  
 b) (1,0) Obtenha  $y(k)$  em regime permanente para  $u(t) = \cos(0,2\pi[t + 2]) * 1(t) - 3(t - 2000)$ .

Obs:  $G_{ZOH}(z) = (1 - z^{-1})Z\left\{\frac{G(s)}{s}\right\}$

Tabela de Transformadas -Z

$\frac{1}{s}$	$1(kT)$	$\frac{z}{z-1}$
$\frac{1}{s+a}$	$e^{-akT}$	$\frac{z}{z-e^{-aT}}$

--

a)  $G(z) = (1 - z^{-1})Z\left\{\frac{G(s)}{s}\right\}$

$$G_1(s) = \frac{1}{s(s+1)} = \frac{1}{s} - \frac{1}{s+1}$$

$$Z\left\{\frac{1}{s} - \frac{1}{s+1}\right\} = \frac{z}{z-1} - \frac{z}{z-e^{-0,5}}$$

$$G'(z) = 1 - \frac{(z-1)}{z-e^{-0,5}} = \frac{1-e^{-0,5}}{z-e^{-0,5}}$$

$$G(z) = \frac{1-e^{-0,5}}{z^5 - e^{-0,5}z^4}$$

$$G(z) = \frac{0,3935}{z^4(z-0,6065)}$$

b) Considerando  $t \leftarrow kT = 0,5k \rightarrow$

$$u(k) = \cos(0,2\pi[0,5k + 2]) * 1(t) - 3(0,5k - 2000) = \cos(0,1\pi[k + 4]) * 1(t) - 3(0,5k - 2000)$$

O sinal senoidal corresponde a  $z = \cos(0,1\pi) + i \sin(0,1\pi) = 0,9511 + 0,3090i$

$$G(j\omega) = \frac{1-e^{-0,5}}{z^5 - e^{-0,5}z^4} \Big|_{z=0,9511+0,3090i} = -0,3443 - 0,7773i = 0,8502 \angle -1,9878$$

$$y_{sen-ss}(k) = 0,8502 \cos(0,1k\pi + 0,4\pi - 1,9878) = 0,8502 \cos(0,1k\pi - 0,7312)$$

Para o degrau de referência  $-3(t-2)$  a resposta em regime permanente é (Teorema do valor final,  $z \rightarrow 1$ )  $y(k) = -3$

$$y_{ss}(k) = 0,8502 \cos(0,1k\pi - 0,7312) - 3$$

**4ª Questão:** Considere a implementação de um sistema de controle de temperatura com o microcontrolador ATmega8. A faixa de temperaturas admissíveis está entre 10°C e 90°C. O sensor de temperatura LM35 fornece 10 mV/°C. Utiliza-se 5 V como referência para o conversor A/D.

- a) (1,0) Considere uma conexão direta do LM35 ao ATmega8. Qual o número de bits necessário do conversor A/D, para que se tenha uma resolução de 0,5°C ?
- b) (1,5) Projete um circuito (AmpOp + Resistores) de tal forma a maximizar a resolução da temperatura medida pelo conversor A/D – observando a faixa de interesse entre 10°C e 90°C. Note que o conversor A/D do microcontrolador é de 10 bits. Com este circuito, qual a resolução da temperatura disponível para o controlador digital (corresponde à variação de 1 LSB, *Less Significant Bit*)?
- c) (1,5) Considere os seguintes valores para a operação em ponto flutuante (avr-libc-user-manual-1.6.4):

- Uma operação de soma consome 113 períodos de clock.

- Uma multiplicação consome 375 períodos de clock.

- Uma divisão consome 466 períodos de clock.

- Um conversão A/D consome 4160 períodos de clock.

- Assuma que a atualização do PWM consome 200 períodos de clock.

- Um algoritmo de controle de primeira ordem tem a forma genérica  $D(z) = K \frac{z-b}{z-a}$ .

- A constante de tempo dominante do processo em malha fechada deve ser de  $T_p = 20$  seg. A taxa de amostragem do controlador deve utilizar cinco amostras em  $T_p$ . Ou seja  $T_a = 4$  seg.

- Em uma implementação AFAC (*as fast as can*), não há interrupção do timer e nem comunicação serial. A referência é fixa e o processador executa apenas o laço infinito:

```
while (1) { lê (temperatura) via A/D;
            calcula lei de controle de 1ª ordem;
            escreve sinal do atuador (PWM); }
```

Qual a menor frequência do cristal que permite realizar este projeto?

---

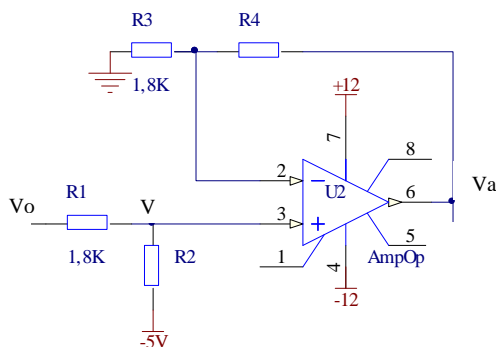
a) 0,5°C → 5mV; Resolução do conversor A/D =  $\frac{5V}{2^N - 1} = 0,005$ ;  $2^N - 1 = 1000$ ; N inteiro = 10bits.

b) Faixa medida: 10°C-90°C ↔ LM35 (100mV-900mV) Divisor Resistivo  $V = (V_o + 5) * R_2 / (R_1 + R_2) - 5$

$0 = (0,1 + 5) * R_2 / (1,8K + R_2) - 5 \rightarrow R_2 = 90K\Omega$  (utilizando, por exemplo, uma fonte de -5V e  $R_1 = R_3 = 1,8K$ )

$V_{max} = (0,9 + 5) * R_2 / (R_1 + R_2) - 5 = 0,7843 \rightarrow V_a = 5V \rightarrow G = 5 / 0,7843 = 6,375$

Ganho do AmpOp  $1 + R_4 / 1,8 = 6,375 \rightarrow R_4 = 9,675 K\Omega$  Resolução =  $80^\circ C / 1023 = 0,0782^\circ C$



c)  $D(z) = K \frac{z-b}{z-a} \rightarrow \frac{U(z)}{E(z)} = K \frac{z-b}{z-a} \Rightarrow u(k) = au(k-1) + K[e(k) - be(k-1)] \rightarrow$  (3 mult. + 2 somas)

Ciclos<sub>total</sub> = 4160 + 3\*375 + 2\*113 + 200 = 5711;  $F_{min} = 5711 / 4 \text{seg} \rightarrow F_{min} = 1,4278 \text{ KHz}$

Obs:  $\frac{U(z)}{E(z)} = K \frac{z-b}{z-a} \Rightarrow u(k) = au(k-1) + K[e(k) - be(k-1)] \rightarrow$  não há divisão no domínio do tempo!