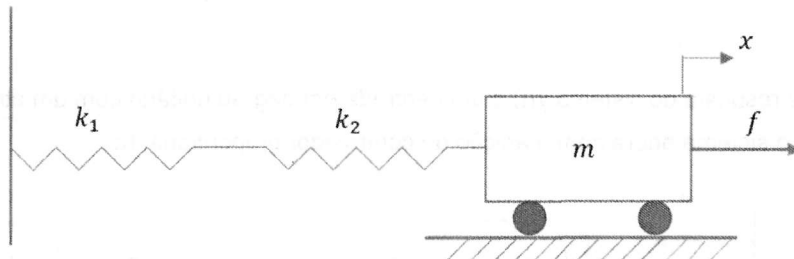


1. Considere o sistema apresentado na figura. Bloco com uma carga de 5Kg. A inércia das suas rodas é desprezável e este está sujeito a um atrito de 20Ns/m. O sistema está sujeito a uma força de 1N que "puxa" o bloco. O bloco está conectado a um sistema de dupla mola cuja cada mola possui uma constante elástica de $k_1 = 2\text{N/m}$ e $k_2 = 3\text{N/m}$.

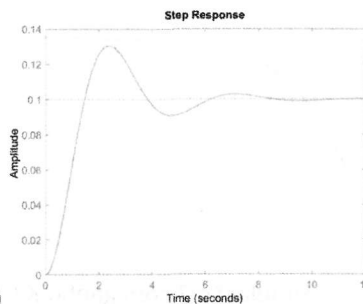


- 1.1. Deduza a equação que traduz a relação entre a posição de saída ($X(s)$) e a força de entrada ($F(s)$).
(Nota: considere as condições iniciais iguais a zero) (2 val.)

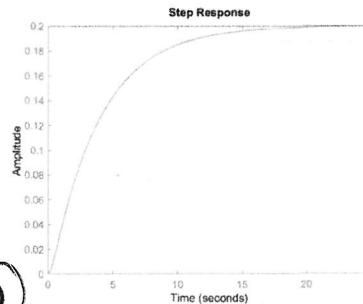
Nota: Caso não tenha conseguido efetuar a questão 1.1, considere para as restantes alíneas que

$$\frac{X(s)}{F(s)} = \frac{1}{5s^2 + 20s + 5}$$

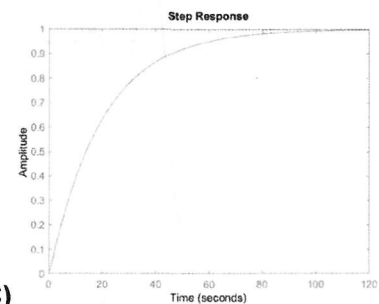
- 1.2. Considere que se aplica uma força em degrau unitário, calcule a posição do bloco após 10 segundos. (1 val.)
- 1.3. Calcule os polos do sistema, represente-os no plano s e classifique-o quanto a estabilidade. (1 val.)
- 1.4. Considere agora que a força aplicada ao sistema é de 3N. Calcule o erro em regime permanente. (1 val.)
- 1.5. Qual o gráfico que representa a resposta do sistema a uma entrada ao degrau unitário? (1 val.)



A)



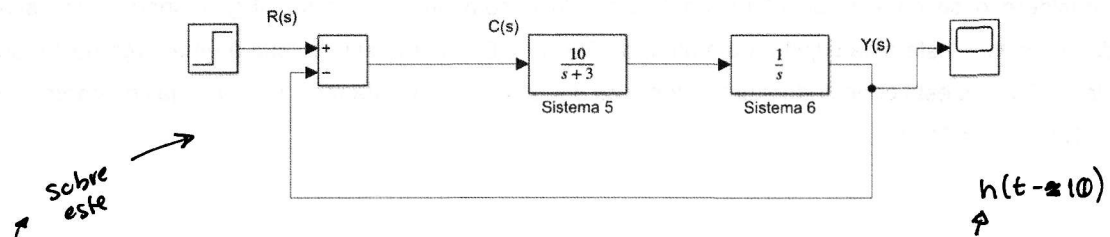
B)



C)

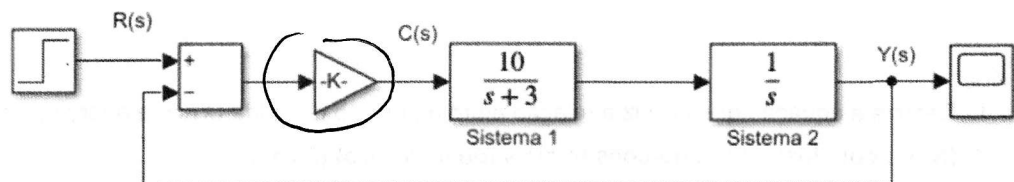
- 1.6. Considere que o sistema sofre uma perturbação, que resulta na inclusão de um integrador na função de transferência do sistema (multiplicação por $1/s$). Aplique a 2ª regra de Ziegler- Nichols para sintonizar corretamente um controlador PID a aplicar no sistema. (3 val.)
- 1.7. Obtenha a expressão do controlador PID e represente em diagrama de blocos o sistema realimentado com o controlador PID. (1 val.)
- 1.8. Represente o sistema sob a forma matricial, utilizando espaço de estados. Considere a velocidade como saída. (2 val.)

2. Considere o sistema da figura:

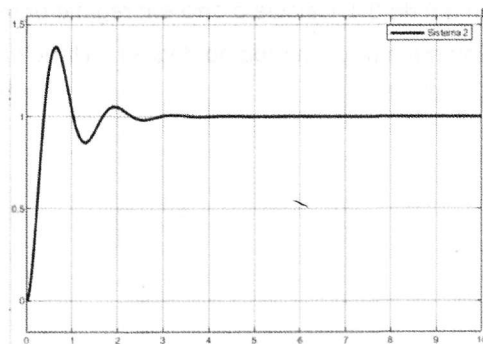


2.1. Obtenha a resposta do sistema $y(t)$ a uma entrada em degrau unitário com um atraso de 10s. (2 val.)

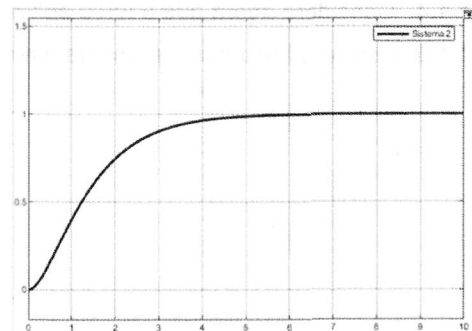
2.2. Considere o sistema agora com a adição do controlador proporcional K:



- a) Qual o valor do ganho Proporcional que utilizaria de modo que o sistema de controlo em malha fechada tenha pólos reais? Justifique. (2 val.)
- b) Nas figuras em baixo estão representadas duas respostas do sistema em malha fechada a entrada em degrau unitário utilizando dois valores de ganho Proporcional, K_1 e K_2 . Dê uma gama de valores possíveis para K_1 e K_2 . Justifique. (2 val.)



Simulação 1 com ganho K_1



Simulação 2 com ganho K_2

3. Para as afirmações abaixo deve responder simplesmente verdadeiro ou falso (V/F) (2 val.)

✓ 3.1. No controlador PID o ganho proporcional diminui o tempo de subida (rise time).

✓ 3.2. No controlador PID a parte integral aumenta o overshoot.

✓ 3.3. O controlo por antecipação identifica perturbações e prepara o sistema para não sentir o efeito das perturbações, mas não consegue impedir instabilidade na resposta.

✓ 3.4. A ação integral produz respostas lentas e oscilatórias. Tende a instabilizar a malha.

✓ 3.5. Na ação derivativa, a resposta é proporcional a derivada do erro.

F 3.6. A ação derivativa é indicada para processos com ruído.

✓ 3.7. Servo controlo refere-se aos sistemas projetados para compensar os desvios das variáveis controladas ao set point, causados pelas perturbações.

F 3.8. A ação integral aumenta o tempo de subida.

FORMULÁRIO

<p><u>Teorema da Linearidade</u></p> $L\{af(t)\} = aL\{f(t)\} = aF(s)$ $L\{af(t) + bg(t)\} = aF(s) + bG(s)$	<p><u>Teorema da Translação Complexa:</u></p> $L\{e^{at}f(t)\} = F(s-a)$ <p><u>Teorema do Valor Inicial:</u></p> $\lim_{t \rightarrow 0} f(t) = \lim_{s \rightarrow \infty} sF(s)$												
<p><u>Teorema da Derivação</u></p> $L\left\{\frac{d^n f(t)}{dt^n}\right\} = s^n F(s) - s^{n-1}f(0) - \dots - \frac{d^{n-1}}{dt^{n-1}}\Big _{t=0}$ <p><u>Teorema do Valor final</u></p> $\lim_{t \rightarrow \infty} f(t) = \lim_{s \rightarrow 0} sF(s)$ <p><u>Teorema da Integração Real:</u></p> $L\left\{\int_0^t f(t)dt\right\} = \frac{1}{s}F(s)$ <p>Cálculo dos coeficientes se r1 for repetido:</p> $A_k = \lim_{s \rightarrow r_1} \frac{1}{(k-1)!} \frac{d^{k-1}}{ds^{k-1}} [(s-r_1)^m Y(s)]$	<table> <tr> <th>$f(t)$</th><th>$F(s)$</th></tr> <tr> <td>$\delta(t)$</td><td>1</td></tr> <tr> <td>$h(t)$</td><td>$1/s$</td></tr> <tr> <td>$v(t)$</td><td>$1/s^2$</td></tr> <tr> <td>e^{at}</td><td>$\frac{1}{(s-a)}$</td></tr> <tr> <td>$\frac{t^{n-1}}{(n-1)!} e^{at}$</td><td>$\frac{1}{(s-a)^n}$</td></tr> </table>	$f(t)$	$F(s)$	$\delta(t)$	1	$h(t)$	$1/s$	$v(t)$	$1/s^2$	e^{at}	$\frac{1}{(s-a)}$	$\frac{t^{n-1}}{(n-1)!} e^{at}$	$\frac{1}{(s-a)^n}$
$f(t)$	$F(s)$												
$\delta(t)$	1												
$h(t)$	$1/s$												
$v(t)$	$1/s^2$												
e^{at}	$\frac{1}{(s-a)}$												
$\frac{t^{n-1}}{(n-1)!} e^{at}$	$\frac{1}{(s-a)^n}$												

$$\mathcal{L}[f(t-t_0)] = e^{-s \cdot t_0} F(s)$$

Sistemas de 2ª ordem sub-amortecidos:

<p><u>Tempo de subida:</u></p> $t_s = \frac{\pi - \beta}{\omega_a}$ <p>Onde $\beta = \tan^{-1} \frac{\omega_a}{\sigma}$, $\sigma = \zeta \omega_n$ e $\omega_a = \omega_n \sqrt{1 - \zeta^2}$</p>
<p><u>Tempo de pico:</u></p> $t_p = \frac{\pi}{\omega_a}$ <p><u>Tempo de estabelecimento a 2%:</u></p> $t_{ss} = \frac{4}{\zeta \omega_n}$ <p><u>Mp – sobre-elongação normalizada:</u></p> $M_p = \frac{y_p}{y(\infty)} = 1 + e^{-\frac{\zeta \pi}{\sqrt{1-\zeta^2}}}$ <p><u>PO – sobre-elongação percentual ('percent overshoot'):</u></p> $\text{overshoot} = \frac{y_p - y(\infty)}{y(\infty)} \times 100\% = e^{-\frac{\zeta \pi}{\sqrt{1-\zeta^2}}} \times 100$

Regras de Ziegler-Nichols:

Malha fechada

	K_p	τ_i	τ_d
P	$0,5K_{cr}$	-	-
PI	$0,45K_{cr}$	$\frac{1}{1,2}P_{cr}$	-
PID	$0,6K_{cr}$	$0,5P_{cr}$	$0,125P_{cr}$

Malha aberta

	K_p	τ_i	τ_d
P	$\frac{\tau}{L}$	-	-
PI	$0,9 \frac{\tau}{L}$	$\frac{L}{0,3}$	-
PID	$1,2 \frac{\tau}{L}$	$2L$	$0,5L$

Malha aberta: $G_c(s) = K_p \left(1 + \frac{1}{T_{is}} + T_d s\right) = 1,2 \frac{\tau}{L} \left(1 + \frac{1}{2Ls} + 0,5Ls\right) = 0,6\tau \frac{\left(s + \frac{1}{L}\right)^2}{s}$

Malha fechada: $G_c(s) = K_p \left(1 + \frac{1}{T_{is}} + T_d s\right) = 0,6K_{cr} \left(1 + \frac{1}{0,5P_{cr}s} + 0,125P_{cr}s\right) = 0,075K_{cr}P_{cr} \frac{\left(s + \frac{4}{P_{cr}}\right)^2}{s}$