## Sistemas Realimentados - Turma 2

## EP10 - Projeto do Controlador PI

## Nome: Gabriel Gatti da Silva e Thiago Felippe Neitzke Lahass

Seja o sistema de controle mostrado na Fig. 1, onde  $J=0.5\,$  e,  $b=2\,$ .

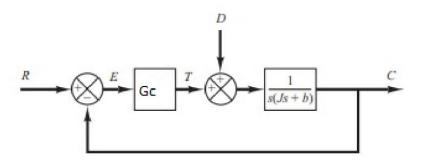


Figura 1

1) Projete um controlador Proporcional via método do Lugar das Raízes para que a resposta à entrada degrau possua sobressinal menor ou igual a 10%, com D=0, e possua o menor erro em regime ao degrau de distúrbio unitário, com R=0.

Para J = 0.5 e b = 2, temos que a FT da planta é:

$$G(s) = \frac{1}{s(0.5s+2)} = \frac{1}{0.5s^2+2s} = \frac{2}{s^2+4s}$$
, cujos polos são  $P_1 = 0$  e  $P_2 = -\frac{b}{J} = -4$ , e não possui

zeros. Importante ressaltar que G(s) é do tipo 1, logo o erro em regime para entrada degrau sempre será 0.

Fechando a malha temos que as FTs ficam:

$$\frac{C(s)}{R(s)} = \frac{G_c(s)G(s)}{1 + G_c(s)G(s)}$$
(1);

$$\frac{C(s)}{D(s)} = \frac{G(s)}{1 + G_s(s)G(s)}$$
(2).

Como nessa primeira questão temos um controlador proporcional, então temos  $G_c(s) = K$ , e as FTs ficam:

1

$$\frac{C\left(s\right)}{R\left(s\right)} = \frac{KG\left(s\right)}{1 + KG\left(s\right)}$$
(3);

$$\frac{C(s)}{D(s)} = \frac{G(s)}{1 + KG(s)}$$
(4).

Onde suas equações características são iguais: 1 + KG(s) = 0 (5).

Para ter um sobressinal menor ou igual a 10% à entrada degrau, é necessário que:

$$e^{\frac{-\pi\zeta}{\sqrt{1-\zeta^2}}} \le 0.1 \Rightarrow \zeta \ge 0.591 .$$

Fazendo a análise do Lugar da Raízes de G(s), temos:

• 
$$\phi = \pm \frac{180}{2} (2r + 1) = \begin{cases} r = 0 \Rightarrow \phi = 90^{\circ} \\ r = 1 \Rightarrow \phi = 270^{\circ} \end{cases}$$

$$\sigma_a = \frac{(0-4)-(0)}{2} = -2$$
.

• Pontos de Sela:  $N'(s)D(s) - N(s)D'(s) = 0 \Rightarrow 2(2s + 4) = 0 \Rightarrow s^* = -2$ .

Com essas informações podemos desenhar o LR de G(s) à mão, mas podemos também utilizar o *rlocus* ou o *rltool* para plotar isso de forma direta.

Utilizando o *rlocus* para visualizar os dados obtidos acima, temos:

```
J = 0.5;
b = 2;
s = tf('s');
G = 1 / (s* (J*s + b))
```

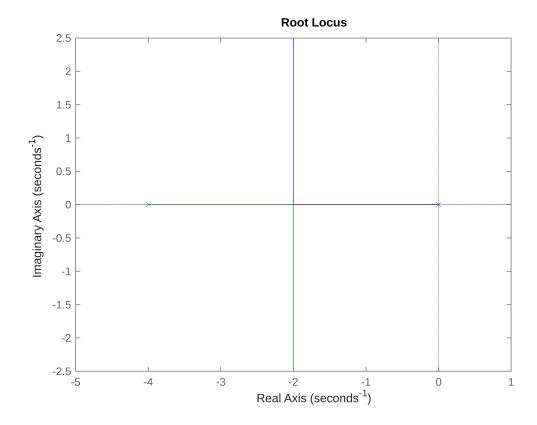
G =

1

0.5 s^2 + 2 s

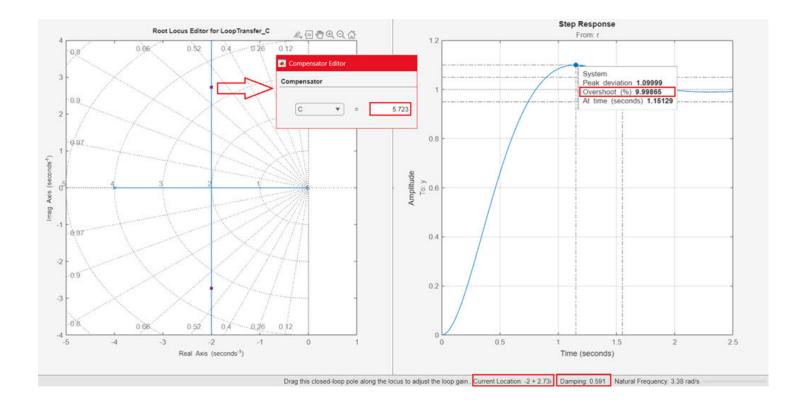
Continuous-time transfer function. Model Properties

```
rlocus(G)
hold off
```



Podemos agora utilizar também o *rltool* para analisar os valores de K que satifazem a exigência de sobressinal vista ( $\zeta \geq 0.591$ ):

```
% rltool(G)
```



Assim, podemos ver que para  $\zeta=0.591$  temos K=5.723, que é o valor máximo que K pode assumir para que tenhamos um sobressinal menor ou igual a 10%.

Logo  $K \leq 5.723$ .

Para atendermos à segunda exigência (possuir o menor erro em regime ao degrau de distúrbio unitário, com R=0), devemos analisar a resposta usando o TVF.

Por (4), temos:

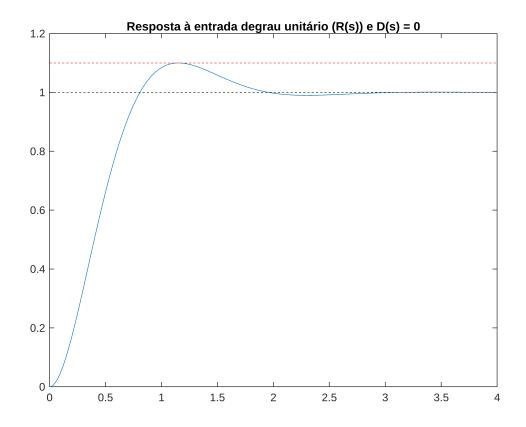
$$\frac{C\left(s\right)}{D\left(s\right)} = \frac{G\left(s\right)}{1 + KG\left(s\right)}$$
, logo para  $D\left(s\right) = \frac{1}{s}$ , temos que valor da saída  $C\left(s\right)$ , em regime, é:

$$C_{ss} = \lim_{s \to 0} s \frac{D(s)G(s)}{1 + KG(s)} = \lim_{s \to 0} s \frac{1}{s} \frac{\frac{2}{s^2 + 4s}}{1 + K \frac{2}{s^2 + 4s}} = \lim_{s \to 0} \frac{\frac{2}{s^2 + 4s}}{\frac{s^2 + 4s + 2K}{s^2 + 4s}} = \frac{2}{2K} = \frac{1}{K}.$$

Como o erro em regime ao distúrbio unitário é dado por  $C_{ss} - 0 = C_{ss} = \frac{1}{K}$ , para chegarmos ao menor valor para ele, devemos ter o maior Kpossível, que, como vimos anteriormente, é K = 5.723.

Plotando as respostas ao degrau na entrada e no distúrbio, temos:

```
K = 5.723;
Gmf = feedback(K*G, 1);
t = 0:0.01:6;
                     % vetor de tempo
y1_t = lsim(Gmf, U_t, t);
% Plot da saida
plot(t, y1_t);
hold on;
% Plot da referencia (degrau unitario)
plot(t, U_t, 'k--');
line([0, t(end)], [1.1, 1.1], 'Color', 'r', 'LineStyle', '--',
'DisplayName', '+ 10%');
% Limitando o plot para até 4 segundos no eixo x
xlim([0, 4]);
title('Resposta à entrada degrau unitário (R(s)) e D(s) = 0');
hold off;
```



Vamos encontrar o tempo de acomodação para o intervalo de  $\pm 5\%$  que será usado no item 2:

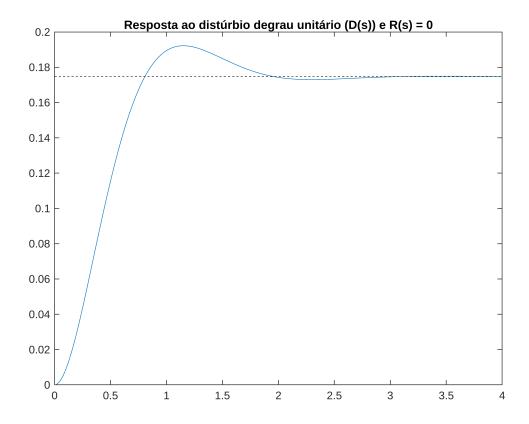
```
t_acomodacao = stepinfo(Gmf,SettlingTimeThreshold=0.05).SettlingTime

t_acomodacao = 1.5510

Gdf = feedback(G, K);
```

```
yd1_t = lsim(Gdf, U_t, t);

% Plot da saida
plot(t, yd1_t);
hold on;
% Plot da referencia (degrau unitario)
plot(t, U_t*(1/K), 'k--');
% Limitando o plot para até 4 segundos no eixo x
xlim([0, 4]);
title('Resposta ao distúrbio degrau unitário (D(s)) e R(s) = 0');
hold off;
```



2) Projete um controlador PI via método do Lugar das Raízes para que o sistema em malha fechada tenha sobressinal menor ou igual a 10% e possua tempo de acomodação menor ou igual ao do sistema de controle projetado no item 1.

Para um controlador PI, a configuração de  $G_c(s)$  passa a ser:

$$G_c(s) = K_p + \frac{K_i}{s} = \frac{K_p \left(s + \frac{K_i}{K_p}\right)}{s}, \text{ assim notamos que o novo controlador introduz um polo em 0, e um zero}$$
 em  $z = -\frac{K_i}{K_p}.$ 

Dessa forma, a nova equação característica do sistema em malha fechada utilizando o controlador PI passa a ser:

$$1 + K_p \left( \frac{s + \frac{K_i}{K_p}}{s} \right) G(s) = 0 \Rightarrow 1 + K_p \left( \frac{s + \frac{K_i}{K_p}}{s} \right) \frac{2}{s^2 + 4s} = 0.$$

É importante ressaltar que como o controlador PI introduz um polo na origem, o erro em regime à entrada degrau sempre será nulo (o que já era garantido por G(s) ser do tipo 1).

O primeiro passo do projeto é obter  $z=-\frac{K_i}{K_p}$  próximo à origem e maior que a parte real do polo mais

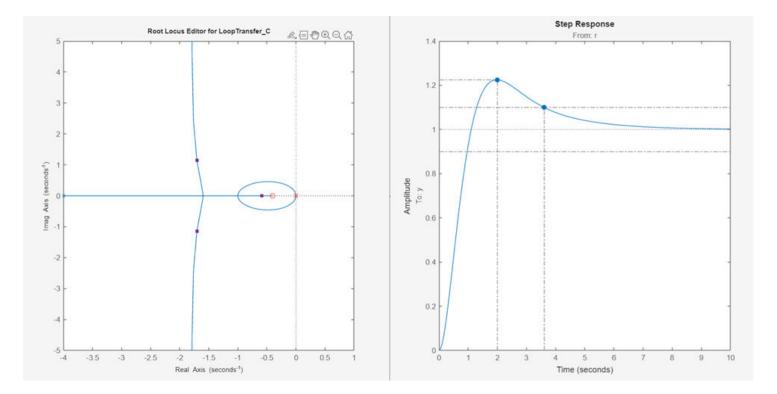
dominante da planta ( $p_2 = -4$ ) para garantirmos estabilidade, pórem nada impede que a parte real do zero seja menor que a do polo, caso tenhamos estabilidade. Por outro lado, um zero muito próximo à origem tende a deixar a resposta lenta, assim podemos querer afastá-lo para deixar a resposta mais rápida.

É possível analisar o LR e as respostas no tempo variando o valor do zero inserido, analisando os valores de  $K_p$  que atendam ao sobressinal, assim como os tempos de estabelecimento, para, então, ver se estão de acordo com a especificação de menor ou igual ao do sistema projetado no item 1, ou seja,  $t_{\rm estabelecimento} \leq 1.55 \ s$ .

Um bom valor inicial para testes é fazer o valor de zero sendo 10% da parte real do polo mais próximo à origem  $(p_2 = -4)$ , isto é, z = -0.4, e a partir disso aumentar o valor em módulo do zero inserido e verificar os resultados obtidos. Usando o *rltool*, temos:

• Para z = -0.4:

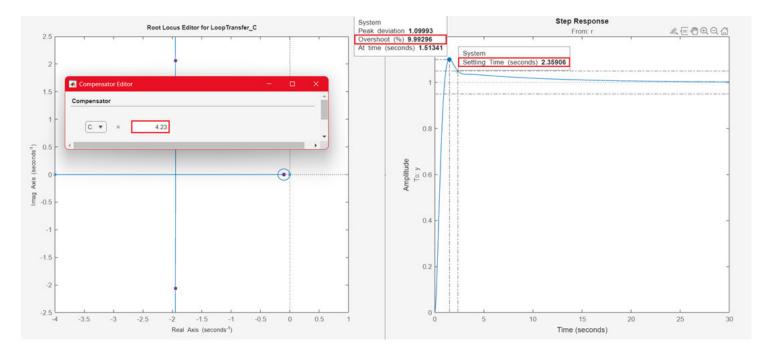
```
s = tf('s');
z = -0.4;
gma_PI = ( (s - z) / s ) * G;
%rltool(gma_PI)
```



Analisando a nova FT de malha aberta pelo *rltool*, para esse valor de z, não foi possível encontrar algum valor para  $K_p$  tal que o sobressinal fosse menor do que 10%. Nesse caso, devemos aproximar o zero da origem, para aumentar seu efeito. Nesse caso, podemos escolher, por exemplo, z = -0.1:

```
• Para z = -0.1:
```

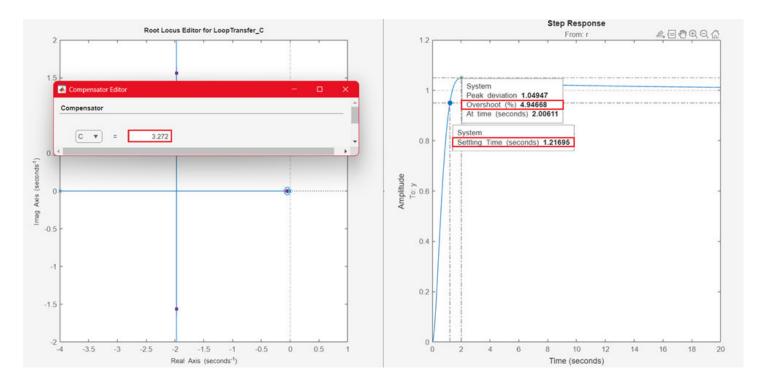
```
s = tf('s');
z = -0.1;
gma_PI = ( (s - z) / s ) * G;
%rltool(gma_PI)
```



Dessa vez foi possível encontrar valores para  $K_p$  tal que o sobressinal fosse menor do que 10%. Para esse caso, o menor tempo de estabelecimento possível respeitando o sobressinal foi  $t_s=2.36\,$  s, obtido para  $K_p=4.23\,$ , que é maior que o tempo de estabelecimento encontrado no item 1. Podemos diminuir ainda mais o valor de z e analisar o que acontece. Por exemplo, podemos verificar o que acontece para  $z=-0.05\,$ :

• Para z = -0.05:

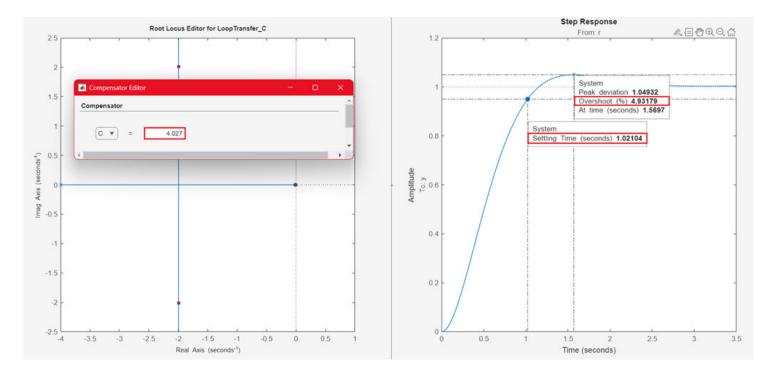
```
s = tf('s');
z = -0.05;
gma_PI = ( (s - z) / s ) * G;
%rltool(gma_PI)
```



Dessa vez também foi possível encontrar valores para  $K_p$  tal que o sobressinal fosse menor do que 10%. Para esse caso, o menor tempo de estabelecimento possível foi  $t_s=1.22\,$  s, obtido para  $K_p=3.272\,$ , que já atende a especificação, visto que  $1.22\,$  s  $< 1.55\,$  s. Podemos diminuir ainda mais o valor de z e analisar o que acontece. Por exemplo, podemos verificar o que acontece para  $z=-0.01\,$ :

• Para z = -0.01:

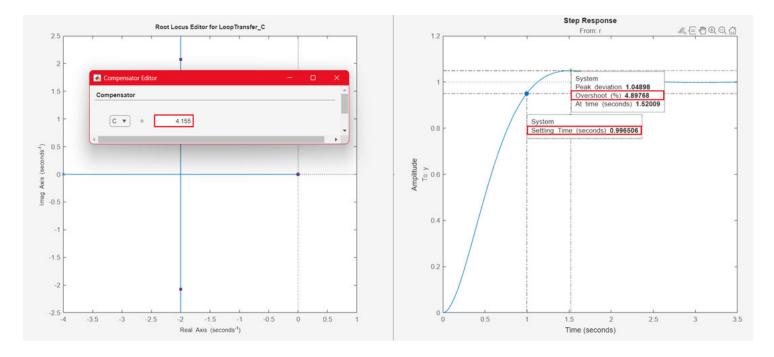
```
s = tf('s');
z = -0.01;
gma_PI = ( (s - z) / s ) * G;
%rltool(gma_PI)
```



Dessa vez também foi possível encontrar valores para  $K_p$  tal que o sobressinal fosse menor do que 10%. Para esse caso, o menor tempo de estabelecimento possível foi  $t_s=1.02\,$  s, obtido para  $K_p=4.027\,$ . Podemos diminuir ainda mais o valor de z e analisar o que acontece. Por exemplo, podemos verificar o que acontece para  $z=-0.001\,$ :

• Para z = -0.001:

```
s = tf('s');
z = -0.001;
gma_PI = ( (s - z) / s ) * G;
%rltool(gma_PI)
```



Nesse caso, também foi possível encontrar valores para  $K_p$  tal que o sobressinal fosse menor do que 10%. Para esse caso, o menor tempo de estabelecimento possível foi aproximadamente  $t_s=1.00\,$  s, obtido para  $K_p=4.155\,$ .

Para valores ainda menores de z não foram obtidas mudanças significativas no tempo de estabelecimento. Dessa forma, o menor tempo de estabelecimento obedecendo o sobressinal foi  $t_s=1.00\,$  s, obtido para  $z=-0.001\,$  e  $K_p=4.155\,$ . Como quanto mais próximo da origem o zero estiver, mais lenta fica a resposta, vamos utilizar o zero mais à esquerda que atendeu à especificação de tempo de estabelecimento, que foi  $z=-0.05\,$ . Portanto, podemos obter o valor de  $K_i$  a partir da relação:

$$z = -\frac{K_i}{K_p} \Rightarrow K_i = -z * K_p \Rightarrow K_i = 0.1636.$$

Tendo os parâmetros do controlador PI, podemos fechar a malha e plotar sua a resposta ao degrau:

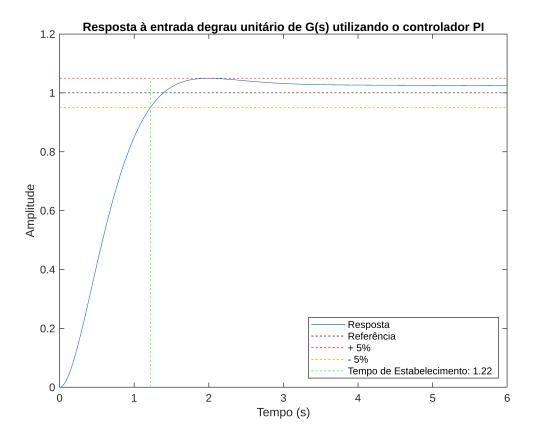
```
z = -0.05;
Kp = 3.272;
Ki = Kp * (-z)
```

Ki = 0.1636

$$Gc = Kp + Ki / s$$

Gc =
3.272 s + 0.1636
-----s

```
Gmf_PI = feedback(Gc*G, 1);
t = 0:0.01:6;
                        % vetor de tempo
y2_t = lsim(Gmf_PI, U_t, t);
% Plot da saída e da referência (degrau unitário)
plot(t, y2_t, 'DisplayName', 'Resposta');
plot(t, U_t, 'k--', 'DisplayName', 'Referência');
title('Resposta à entrada degrau unitário de G(s) utilizando o controlador
xlabel('Tempo (s)');
ylabel('Amplitude');
% Encontrando o valor final ou de regime da resposta
final_value = 1;
% Calculando 5% do valor final
tolerance = 0.05 * final_value;
% Encontrando o tempo de estabelecimento à 5%
settling_time_PI = stepinfo(Gmf_PI,SettlingTimeThreshold=0.05).SettlingTime;
% Adicionando linha com informações
line([0, t(end)], [1.05, 1.05], 'Color', 'r', 'LineStyle', '--',
'DisplayName', '+ 5%');
line([0, t(end)], [0.95, 0.95], 'Color', '#F38F00', 'LineStyle', '--',
'DisplayName', '- 5%');
line([settling_time_PI, settling_time_PI], [0, 1.05], 'Color', 'g',
'LineStyle', '--', 'DisplayName', ['Tempo de Estabelecimento: '
num2str(settling_time_PI, '%.2f')]);
legend('Location', 'southeast');
hold off;
```

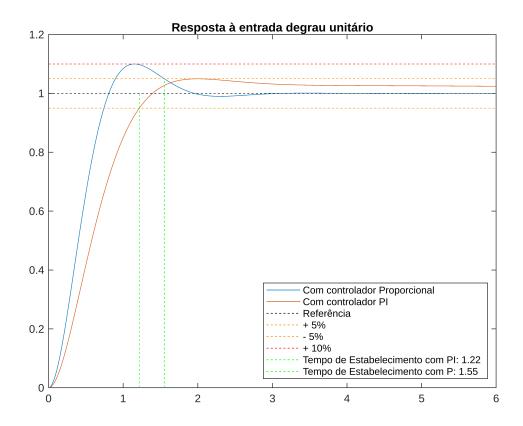


3) Compare as resposta transitórias e em regime à entrada degrau, com D=0, e as respostas em regime à entrada distúrbio, com R=0, de ambos controladores projetados nos itens 1 e 2. Justifique a sua resposta.

```
% Encontrando o tempo de estabelecimento à 5% do P
settling_time_P = stepinfo(Gmf,SettlingTimeThreshold=0.05).SettlingTime;
% Plot da saida
plot(t, y1_t, 'DisplayName', 'Com controlador Proporcional');
hold on;
% Plot da referencia (degrau unitario)
plot(t, y2_t, 'DisplayName', 'Com controlador PI');
plot(t, U_t, 'k--', 'DisplayName', 'Referência');
% Adicionando linha com informações
line([0, t(end)], [1.05, 1.05], 'Color', '#F38F00', 'LineStyle', '--',
'DisplayName', '+ 5%');
line([0, t(end)], [0.95, 0.95], 'Color', '#F38F00', 'LineStyle', '--',
'DisplayName', '- 5%');
line([0, t(end)], [1.1, 1.1], 'Color', 'r', 'LineStyle', '--',
'DisplayName', '+ 10%');
line([settling_time_PI, settling_time_PI], [0, 1], 'Color', 'g',
'LineStyle', '--', 'DisplayName', ['Tempo de Estabelecimento com PI: '
num2str(settling_time_PI, '%.2f')]);
```

```
line([settling_time_P, settling_time_P], [0, 1.05], 'Color', 'g',
   'LineStyle', '--', 'DisplayName', ['Tempo de Estabelecimento com P: '
   num2str(settling_time_P, '%.2f')]);

title('Resposta à entrada degrau unitário');
legend('Location', 'southeast');
hold off;
```



Analisando as respostas transitórias à entrada ao degrau com D = 0, percebe-se que a do sistema com controlador PI possui um menor sobressinal e um menor tempo de estabelecimento em relação ao sistema com controlador proporcional, seguindo assim a especificação do projeto do PI, porém demora mais para chegar ao valor estacionário (zero próximo à origem introduzido pelo PI torna a resposta mais lenta). Quanto à resposta em regime, nota-se que nenhuma apresenta erro estacionário, o que é esperado, pois a função de transferência da malha fechada do sistema do item 1 é do tipo 1, e a do item 2 é do tipo 2, visto que o controlador PI introduz um polo na origem.

Para comparar as duas respostas em regime à entrada degrau de distúrbio unitário com R = 0, vamos fazer a análise do erro estacionário para o sistema do item 2, assim como já foi feito para o sistema do item 1. Partindo da equação (2), temos:

$$\frac{C(s)}{D(s)} = \frac{G_p(s)}{1 + G_c(s)G_p(s)} = \frac{\frac{2}{s(s+4)}}{1 + \frac{K_p\left(s + \frac{K_i}{K_p}\right)}{s} \cdot \frac{2}{s(s+4)}} = \frac{2s}{s^3 + 4s^2 + 2K_ps + 2K_i}.$$

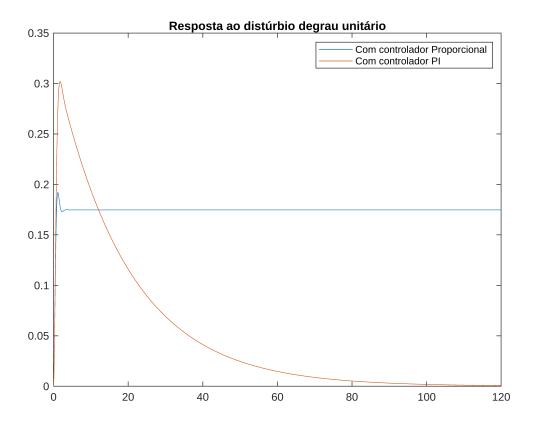
A entrada é um degrau unitário, portanto  $D(s) = \frac{1}{s}$ . Logo,  $C(s) = \frac{2s}{s^3 + 4s^2 + 2K_p s + 2K_i} \cdot \frac{1}{s}$ 

Agora, usamos o teorema do valor final para encontrar o valor de C(s) em regime :

$$c_{ss} = \lim_{s \to 0} sC(s) = \lim_{s \to 0} s \cdot \frac{2s}{s^3 + 4s^2 + 2K_p s + 2K_i} \cdot \frac{1}{s} = 0$$

Dessa forma, é esperado que o controlador PI rejeite o distúrbio com entrada degrau.

Plotando as respostas, obtemos o seguinte gráfico:



Percebe-se que a resposta com controlador PI vai para zero, como esperado, e leva um tempo muito maior para chegar a esse valor final em comparação ao tempo que o sistema com controlador proporcional leva para se estabilizar.