Trabalho 1

Sumário

- 1. Informações gerais
- 2. Descrição
- 3. Resposta em malha aberta
- 4. Método K_u
- 5. Método do relé
- 6. Conclusão
- 7. Anexos
 - 1. Tabela de Ziegler-Nichols
 - 2. Modelo 1
 - 3. Modelo 2
 - 4. Modelo 3
 - 5. Modelo 4
 - 6. Modelo 5

Informações gerais

- Disciplina: Laboratório de Controle Automático 2
- Professor: Fernando Passold
- Aluno: Homero Kemmerich
- Repositório: github.com/HomeroKemmerich/pid-syntonization.git

Descrição

1. Aplicar o método 1 para sintonia de um PID para a seguinte planta:

$$G_1(s) = \frac{5}{2} \frac{1}{s^2 + 5, 5s + 2, 5}$$

Suponha que o sistema sintonizado com PID deva tentar respeitar: OS < 20% e $t_s < 0.67$ segundos (para entrada degrau unitário).

Não é necessário realizar sintonia fina deste PID.

2. Aplicar os últimos 2 métodos de sintonia de um PID à seguinte planta:

$$G_{2\ 3}(s) = \frac{21}{(s+1)(s+3)(s+7)}$$

Suponha que se deseja um OS < 20 e um tempo de assentamento abaixo de 2,5 segundos (para entrada degrau unitário).

Esperada sintonia fina do PID inicialmente obtido.

Resposta em malha aberta

Considerando a planta:

$$G_1(s) = \frac{5}{2} \frac{1}{s^2 + 5.5s + 2.5}$$

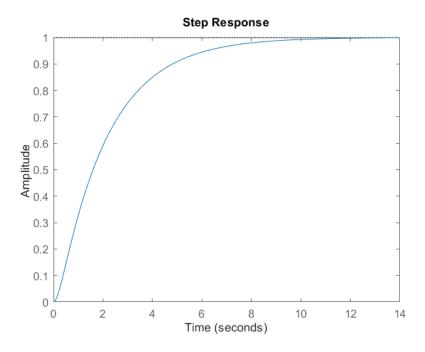


Figure 1: Resposta em degrau unitário

Primeiro transformamos a resposta em um vetor para poder utilizar a ferramente "Basic Fitting"

```
>> G_1 = tf(5/2, [1 5.5 2.5]);
>> t = 0:0.1:14;
>> [y, t] = step(G_1);
```

1. Utilizando a ferramenta Basic Fitting, propõe-se o seguinte polinômio de 8ª ordem, cuja curva sobrepõe a curva do controlador:

```
y = 1.7917 \cdot 10^{-7}x^8 - 9.7264 \cdot 10^{-6}x^7 + 0.00021777x^6 - 0.0025811x^5 + 0.017097x^4 - 0.058352x^3 + 0.04594x^2 + 0.34988x - 0.029187
```

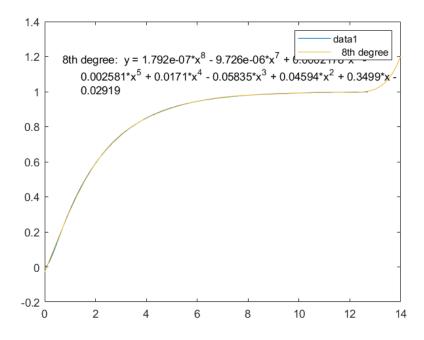


Figure 2: G_1

2. Obtemos os valores mínimos e máximos da curva derivando-a duas vezes

 Obtemos, então, as raízes da derivada segunda para encontrarmos o ponto de inflexão

```
>> roots(ddp)
```

4. Com isso, obtemos a reta tangente ao ponto de inflexão de \mathcal{G}_1

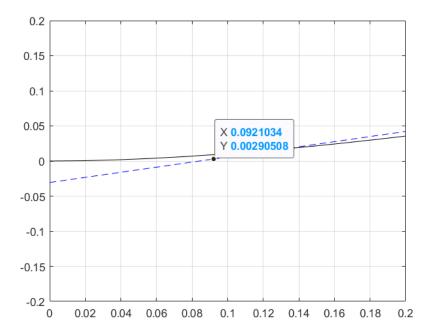


Figure 3: L

Considerando:

$$y=a\cdot t+b;\ 0=a\cdot t+b\ \therefore\ t=-\frac{b}{a}$$
e
$$y=a\cdot t+b;\ 10=a\cdot t_1+b\ \therefore\ t_1=\frac{(10-b)}{a}$$

```
>> L = -b/a;
>> t_1 = (10 - b) / a;
>> T = t_1 - L;
```

5. Agora, aplicamos os termos L e T na equação do PID:

```
\begin{split} &C(s) = \frac{0.6T(s + \frac{1}{L})^2}{s} \\ >> &\text{ s = tf('s');} \\ >> &\text{ C_PI = 0.6 * T * (s + 1/L)^2 / s;} \\ &C_{PI}(s) = \frac{16,508(s + 11,89)^2}{s} \end{split}
```

6. Por fim fechamos a malha do controlador, obtendo uma resposta com overshoot próximo de 20% e tempo de assentamento menor que 0,65s.

```
>> oloop_C_PI = C_PI * G_1;
>> cloop_C_PI = feedback(oloop_C_PI, 1);
```

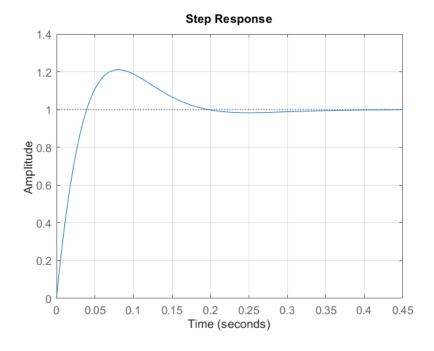


Figure 4: C_{PI} em malha fechada

RiseTime: 0.0299 TransientTime: 0.1776 SettlingTime: 0.1776 %! SettlingMin: 0.9298 SettlingMax: 1.2104 Overshoot: 21.0444 %!

Undershoot: 0

Peak: 1.2104 PeakTime: 0.0807

Método K_u

Considerando a planta:

$$\tfrac{21}{(s+1)(s+3)(s+7)}$$

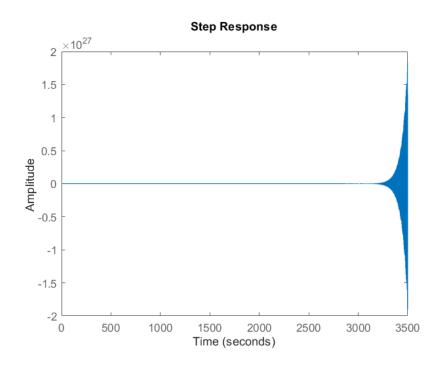


Figure 5: Resposta para degrau unitário

- 1. Encontramos seu ganho máximo através de seus polos, utilizanod o lugar geométrico das raízes.
 - a. Vamos assumir o ganho máximo como um valor entre 14.1 dBe 16.9 dB

```
>> K_u = 15.5; %(16.9 - 14.1)/2
```

- 2. Com isso, fechamos a malha aplicando o ganho máximo, de acordo com o Modelo 1. A resposta desse modelo será um sistema em oscilação constante.
- 3. Com base na oscilação, calculamos o período dessa oscilação para que possamos utilizar a Tabela de Ziegler-Nichols.

Step Response **Root Locus** 15 0.38 0.2 0.81 0.7 0.56 0.89 10 Amplitude Imaginary Axis (seconds⁻¹) 0.95 5 0.988 15 20 10 5 0.988 -5 0.95 -10 0.89 -15 ^L -25 0.38 0.2 0.81 0.7 0.56 -10 -5 Redimex(seeseshids-1) 0 5 10 -20 -15

Figure 6: Lugar geométrico das raízes de ${\cal G}$

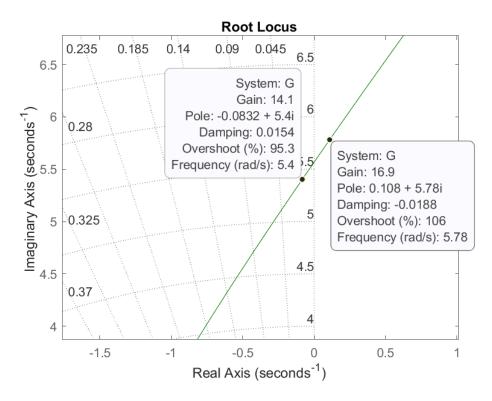


Figure 7: Ganho máximo

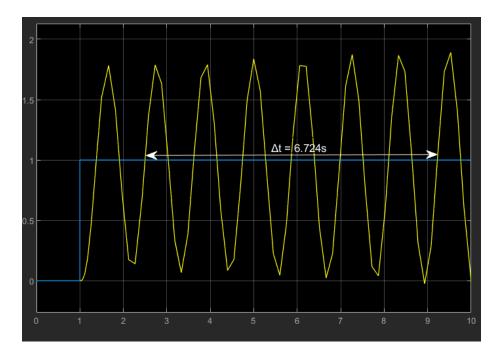


Figure 8: Sistema em oscilação constante

```
>> delta_t = 6.724;
>> cicle_count = 6;
>> T_u = delta_t / cicle_count;
```

4. Aplicando os valores de PID para encontrarmos o os ganhos proporcional, integrativo e derivativo, temos:

- a. Aplicando à planta do Simulink obtemos o Modelo 2:
- 5. É possível observar um overshoot maior que 50, portanto vamos otimizar utlizando novamente a tabela de Ziegler-Nichols:

Assim, obtemos o Modelo 3 como resposta final, com uma resposta otimizada:

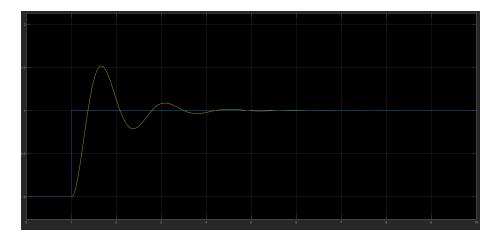


Figure 9: PID

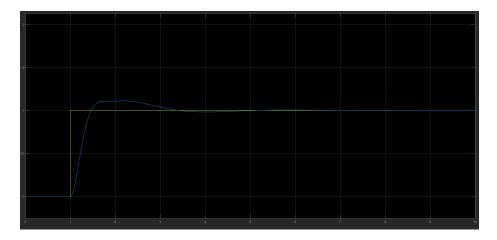


Figure 10: PID otimizado

Método do relé

Considerando a planta:

$$G_1(s) = \frac{5}{2} \frac{1}{s^2 + 5.5s + 2.5}$$

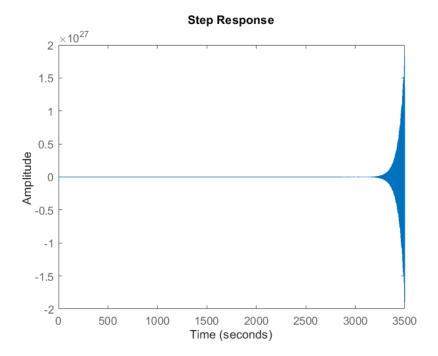


Figure 11: Resposta em degrau unitário

- 1. É criada uma planta de ajuste do relé, como é mostrado no Modelo 4.
- $2.\,$ É calculado o ganho de baixa frequência da planta. esse ganho será utilizado na própria planta (Modelo 4);

```
>> T = dcgain(G);  % 1 dB
```

3. Obtém-se o período e a amplitude da resposta, para calcular os valores de T_u e $\boldsymbol{a}.$

```
>> a = 14.94;
>> T_u = 2.001;
```

4. Com base na saída do relé, calcula-se também a sua amplitude:

$$>> d = 60;$$

5. Com esses valores, encontra-se o ganho máximo do sistema (K_u)

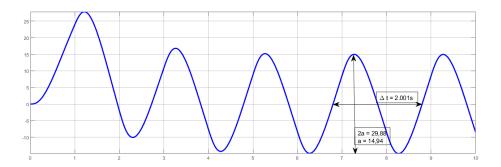


Figure 12: Saída do sistema

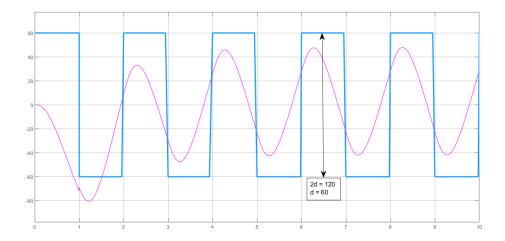


Figure 13: Saída do relé

6. Calcula-se os ganhos do PID a partir das informações obtidas. O exemplo pode ser ilustrado pelo Modelo 5.

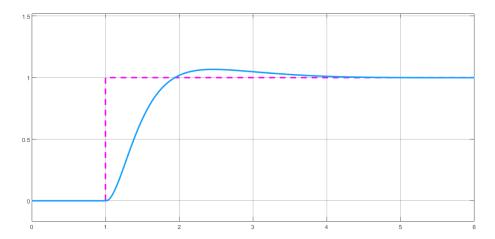


Figure 14: Saída do PID

O controlador não precisa ser otimizado pois já atende aos requisitos de tempo e overshoot

Conclusão

É possível observar que, para as plantas apresentadas e de acordo com o método utilizado para cada uma delas, a que mais se adequa é a segunda planta com o método do relé, pois apresenta uma resposta que atende aos requisitos sem a necessidade de uma otimização.