

USANDO ROOT LOCUS

Objetivo: Iniciar com primeiros comandos do Matlab e aprender a usar o `rlocus` para entender/prever comportamento de um sistema em MF.

Seja a planta:

$$G(s) = \frac{1}{(s+1)(s+4)(s+10)}$$

um sistema de 3a-ordem (tipo 0 $\Rightarrow e(\infty) > 0$ sem uso de integrador), contendo apenas pólos simples reais.

Para ingressar este sistema no Matlab usamos a função `tf()`:

```
>> G=tf( 1, poly( [-10 -1 -4] ) )
```

```
G =
```

$$\frac{1}{s^3 + 15s^2 + 54s + 40}$$

Continuous-time transfer function.

Podemos comprovar que foi ingressada da forma correta usando a função `zpk()`:

```
>> zpk(G)
```

```
ans =
```

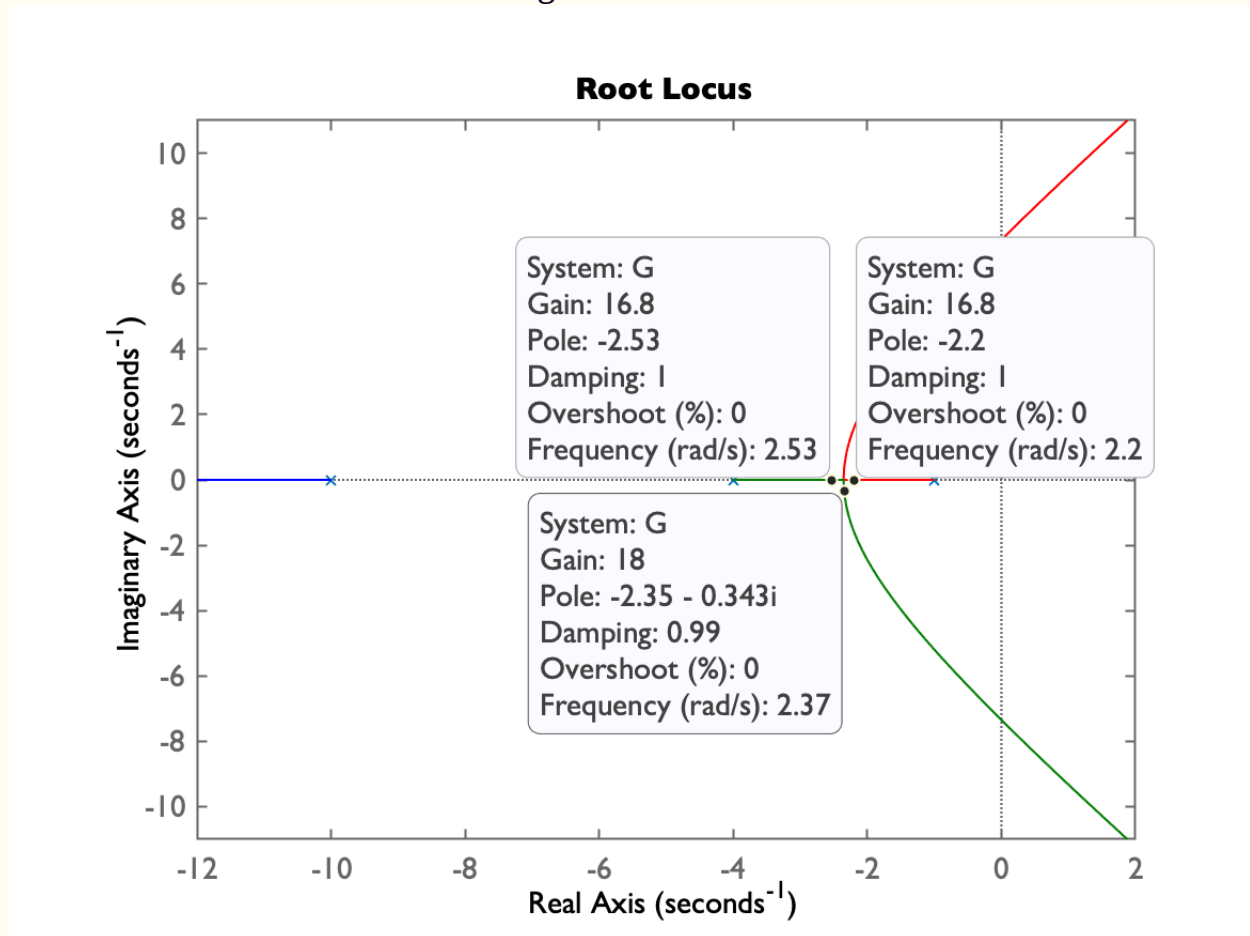
$$\frac{1}{(s+10)(s+4)(s+1)}$$

Continuous-time zero/pole/gain model.

Podemos pedir para o Matlab traçar o gráfico do **lugar geométrico das raízes** ou *root-locus*, usando a função `rlocus()`:

```
>> rlocus(G)
>> axis([-12 2 -11 11]) % este comando faz um "zoom" dentro
de certa região
```

O comando anterior rende um gráfico como o mostrado abaixo:



A figura anterior está acompanhada de "data-tips" mostrando pontos do RL (*root locus*), com correspondente ganho, fator de amortecimento (ζ) e estimativas para o sobressinal (*overshoot*).

Realizando alguns testes

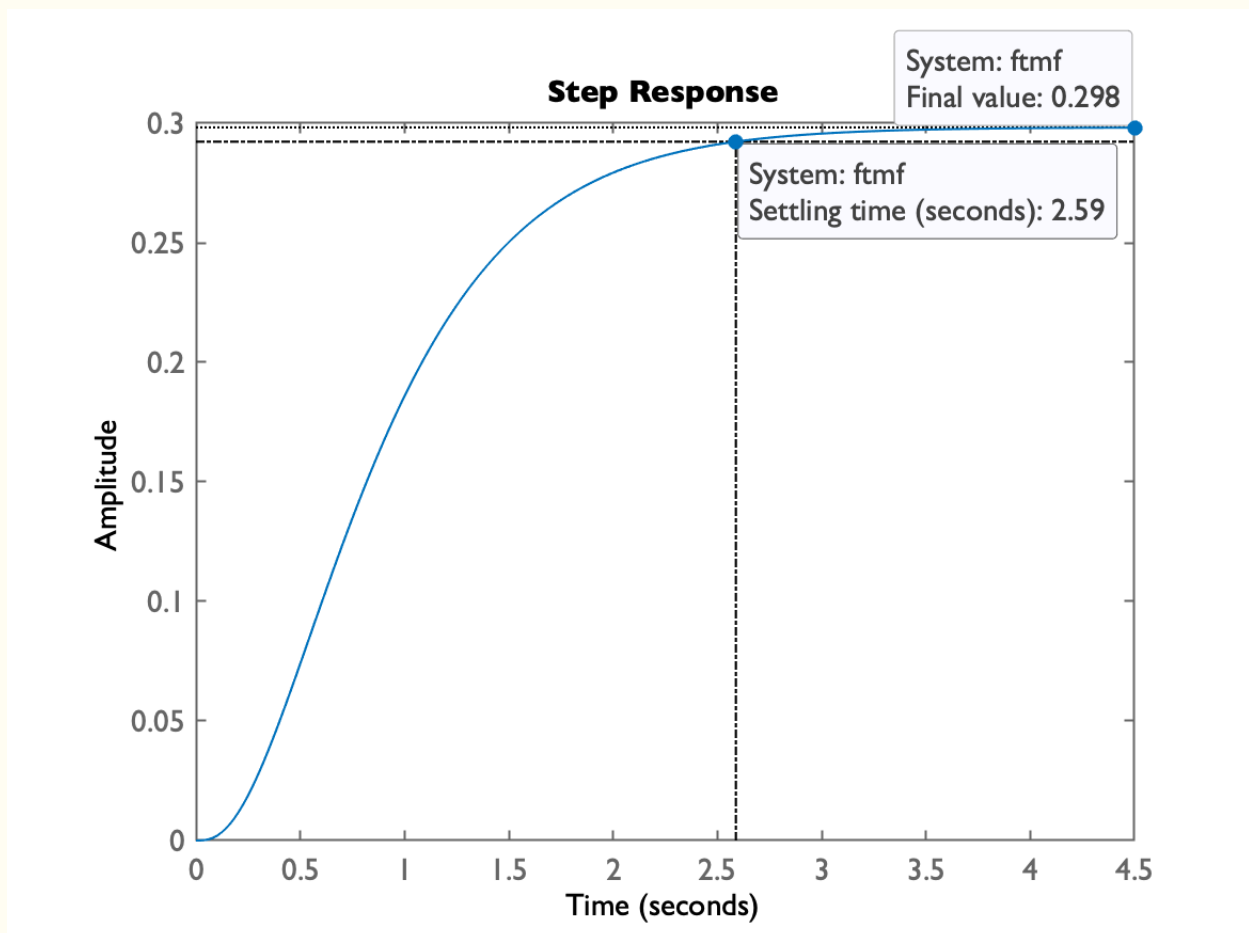
A idéia agora é fechar a malha para a planta anterior (realimentação unitária) e variar o ganho, comparando o RL, dados do RL com a resposta temporal obtida para referência (em MF) sendo um degrau unitário.

Vamos supor que é desejado uma **resposta super-amortecida** ou até mesmo **criticamente amortecida** (par de pólos no mesmo local no plano-s). Isto implica pólos de MF (malha-fechada) apenas reais. Pelo gráfico do RL percebemos que ganhos abaixo de $K = 17$ vão render apenas pólos reais, com 2 pólos dominantes (mais próximos do eixo $j\omega$) quase sobre o mesmo ponto (o

ponto de partida do RL anterior). Acima deste valor de ganho, estes pólos dominantes começam a ter partes imaginárias, o que caracteriza uma resposta sub-amortecida, com certo sobre-sinal.

```
>> % Fechando malha com ganho = 17
>> K=17;
>> ftmf=feedback(K*G, 1);
>> pole(ftmf)
ans =
    -10.291
     -2.426
     -2.2831
>> % Observando a resposta temporal para entrada degrau
unitário
>> figure; step(ftmf)
```

Obtemos o gráfico:



Conforme esperado, temos uma resposta super-amortecida.

O problema com respostas deste tipo é que seu tempo de assentamento pode ser meio elevado. Além do que, como o ganho é baixo, a **teoria do erro** ([erros.pdf](#)) prevê erro de regime permanente elevado.

No caso:

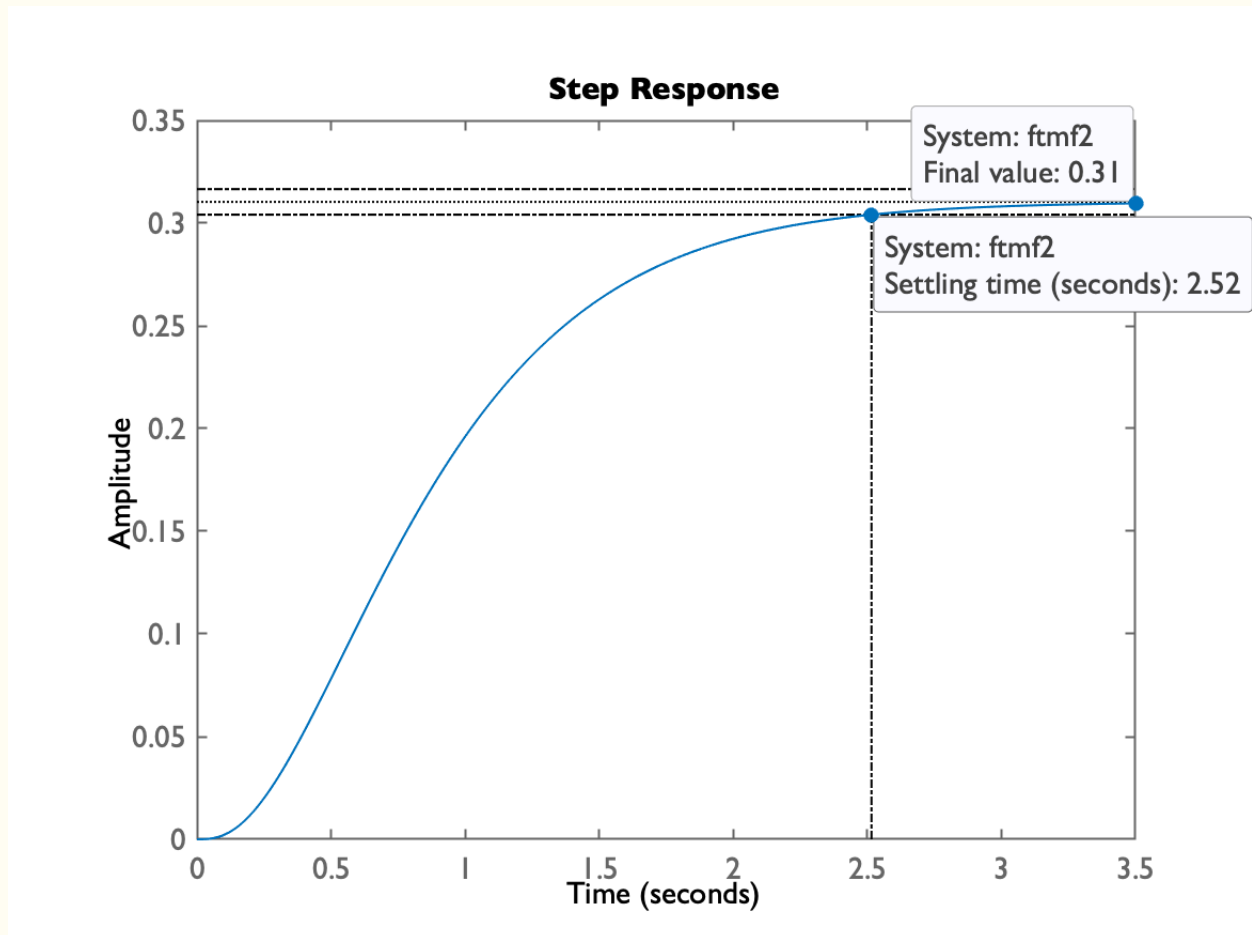
$$e(\infty) = \frac{1 - y(\infty)}{1} \times 100\% = \frac{1 - 0,298}{1} \times 100\% = 70,2\%, \text{ o que é elevado.}$$

Note que o tempo de assentamento com este valor de ganho foi de $t_s = 2,59$ segundos.

A **teoria do erro** indica que aumentando o ganho o erro deve baixar, mas temos que reparar onde vão ficar localizados os pólos de MF. Eventualmente a parte imaginária alcança valores elevados e o sistema além de ser tornar sub-amortecido (pólos com partes imaginárias não nulas), pode se tornar muito oscilatório, elevando o tempo de resposta do sistema.

```
>> % Testando ganho = 18
>> K2=18;
>> ftfmf2=feedback(K2*G,1);
>> pole(ftmf2)
ans =
    -10.307 + 0i
    -2.3467 + 0.34727i
    -2.3467 - 0.34727i
>> figure; step(ftmf2)
```

Notamos partes imaginárias pequenas e o gráfico da resposta ao degrau permite verificar o resultado final deste caso:



Neste caso, o gráfico ainda resultou numa resposta do tipo super-amortecida. Ocorre que temos que considerar que esta resposta é resultado de 3 pólos em MF. O pólo real, algo próximo dos pólos complexos, reduziu o efeito sub-amortecido que seria causado apenas pelos pólos complexos. Mas note que conforme previsto, o erro baixou: $y(\infty) = 0,31$ e o tempo de assentamento se reduziu um pouco para $t_s = 2,52$ segundos.

Podemos aumentar mais o ganho explorando outros valores mas a partir de certo ponto, o sistema sendo sub-amortecido, vai passar a oscilar tanto, que vai atrasar (aumentar) o tempo de assentamento do mesmo.

Neste caso, note que estamos num impasse: se amentamos o ganho, a teoria do erro nos garante redução do erro, porém o sistema pode passar a ser tão oscilatório (com altos valores de %OS) que implica em tempos de assentamento maiores que os obtidos com ganhos menores mas sem sobre-sinal na resposta. Testando alguns valores:

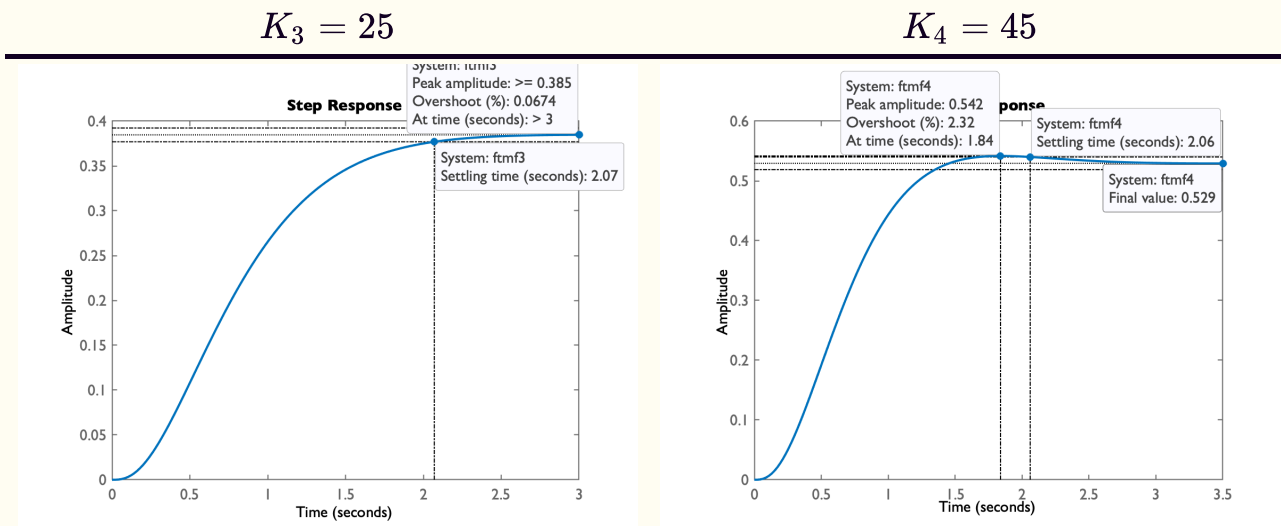
```

>> K3=25;
>> ftmf3=feedback(K3*G,1);
>> pole(ftmf3)
ans =
    -10.414 + 0i
    -2.293 + 0.99187i
    -2.293 - 0.99187i

>> figure; step(ftmf3)
>> K4=45;
>> ftmf4=feedback(K4*G,1);
>> figure; step(ftmf4)

```

Temos agora 2 gráficos, um para $K_3 = 25$ e outro para $K_4 = 45$:



Notamos que as respostas são semelhantes, mas:

- quando $K = 25$, ainda temos uma resposta praticamente super-amortecida, com $t_s = 2,07$ e $e(\infty) = 61,5\%$;
- quando $K = 45$, a resposta fica sub-amortecida (com oscilação, $\%OS = 2,32\%$), com $t_s = 2,06$ e $e(\infty) = 50,47\%$.

Notamos que com ganho $K = 45$ o sistema passa a oscilar, mas muito pouco. Mais interessante que isto é o fato de que o erro se reduziu sensivelmente além do tempo de assentamento ainda estar caindo.

Poderíamos ficar apostando em outros valores de ganho, para prever até que ponto o sistema fica oscilatório mas com um tempo de assentamento ainda desejável. Mas seria mais eficiente buscar alguma metodologia para isto. No caso, vamos recordar de Controle 1 > 5) **Respostas Transitórias de Sistemas Lineares**. O slide No. 37 que trata de respostas de sistemas de 2ª-ordem com $0 < \zeta < 1$, prevê:

$$\%OS = \exp\left(\frac{-\zeta\pi}{\sqrt{1-\zeta^2}}\right) \times 100\%$$

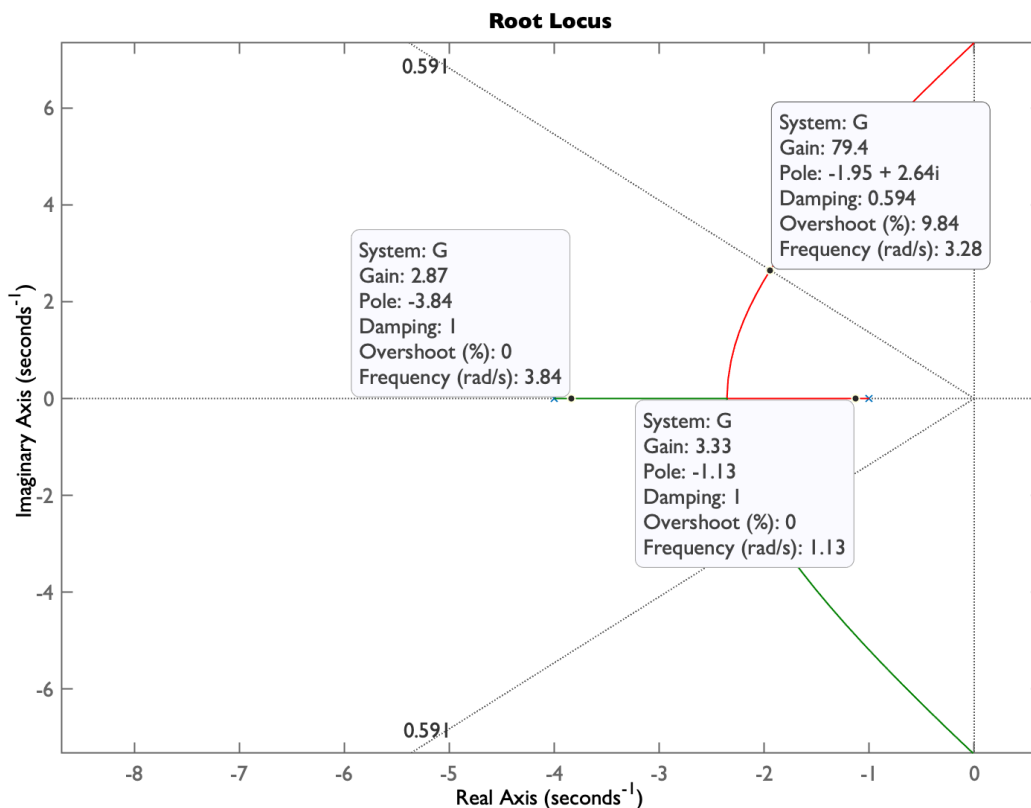
Ou a inversa da equação anterior, que nos interessa mais:

$$\zeta = \frac{-\ln(\%OS/100)}{\sqrt{\pi^2 + \ln(\%OS/100)^2}}$$

Vamos supor que para este sistema em MF seja tolerado um sobre-sinal máximo de 10%, isto é: $\%OS = 10\%$. Podemos então calcular o fator de amortecimento, ζ , correspondente, e calcular o ângulo α da linha radial que parte da origem do plano-s e que corresponde à respostas com o ζ calculado. Esta linha radial (uma reta) pode ser traçada pelo próprio Matlab usando-se a função `sgrid()`. Fazendo os cálculos:

```
>> OS=10; % 10% de overshoot
>> zeta=(-log(OS/100))/(sqrt(pi^2+(log(OS/100)^2)))
zeta =
    0.59116
>> alpha=acos(zeta)
alpha =
    0.93831
>> alpha_deg=alpha*180/pi
alpha_deg =
    53.761
>> figure(1) % voltando o foco para o primeiro gráfico,
o do RL
>> hold on
>> sgrid(zeta,0)
```

Note no gráfico inicial, que existe uma linha guia radial, com ângulo de $53,76^\circ$:



A idéia agora é descobrir no gráfico do RL, que valor de ganho corresponde ao ζ desejado (ponto no qual a linha guia cruza com o traçado do RL). Notamos (no gráfico) que isto ocorre com ganho aproximado de $K \cong 80$. Fechando a malha com este ganho e comprovando a resposta obtida:

```
>> K5=80;
>> ftmf5=feedback(K5*G,1);
>> figure; step(ftmf5)
>> stepinfo(ftmf5)
```

ans =

struct with fields:

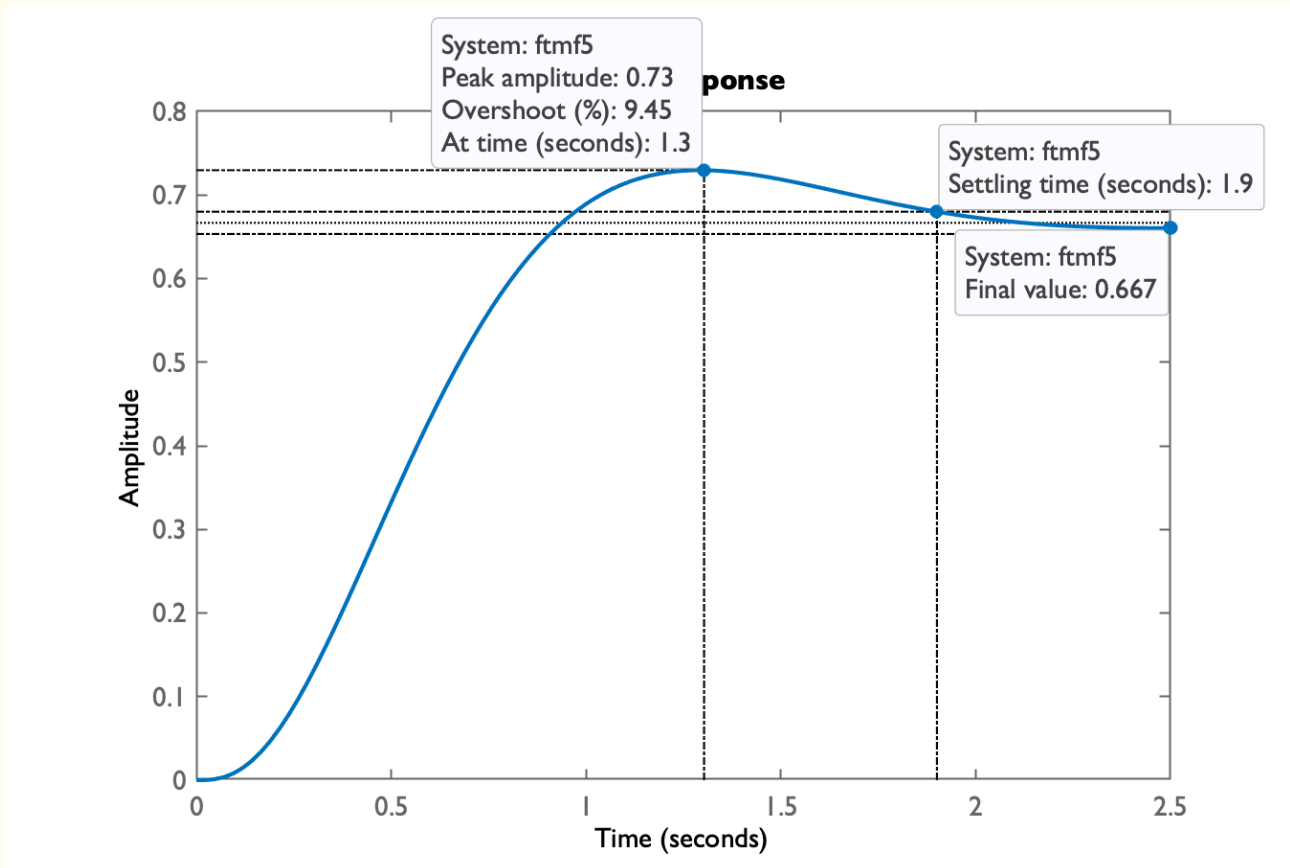
```
RiseTime: 0.58913
SettlingTime: 1.9007
SettlingMin: 0.61209
SettlingMax: 0.72963
Overshoot: 9.4451
Undershoot: 0
Peak: 0.72963
PeakTime: 1.303
```

```
>> % Podemos aproveitar o calcular o erro de regime
permanente:
>> dcgain(ftmf5)
```



```
ans =
    0.66667
>> erro=((1-dcgain(ftmf5)/1)*100)
erro =
    33.333
```

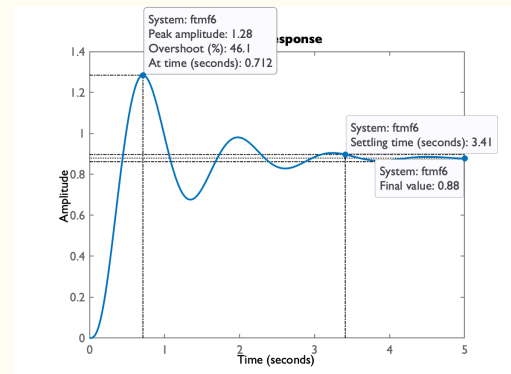
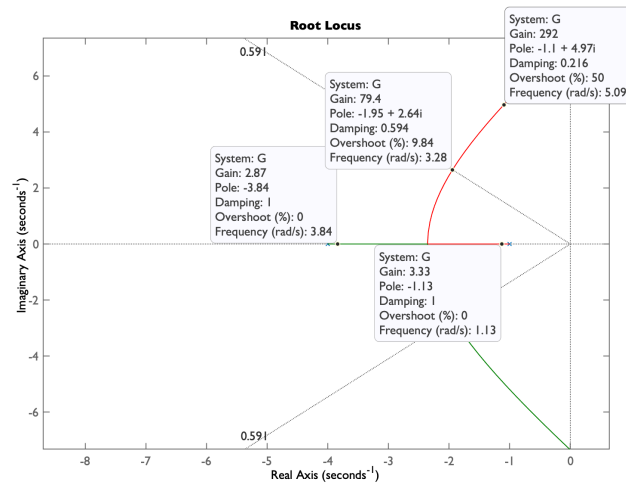
A resposta ao degrau unitário fica:



Percebemos que além do %OS ficar abaixo do 10%, ainda conseguimos reduzir ainda mais o tempo de assentamento, para $t_s = 1,9$ segundos.

Você poderia agora testar outros valores de ganho para comprovar até que ponto ainda conseguimos reduzir o tempo de assentamento antes que as oscilações da resposta, voltem a aumentar este valor.

Por exemplo, aumentando o ganho para $\%OS \cong 50\%$:



$$t_s = 3,41 \text{ e } e(\infty) = 12,05\%$$

Neste caso, aqui percebemos que este valor de ganho é exagerado, o sistema oscila bastante e portanto, demora para estabilizar, aumentando o t_s . Porém, como o valor do ganho foi elevado, o erro diminuiu consideravelmente.

Note que existe uma relação custo \times benefício quando se aumenta o valor do ganho. E note que apenas usando controle proporcional, não é possível controlar melhor este processo.

///// Fernando Passold, em 02/09/2024.