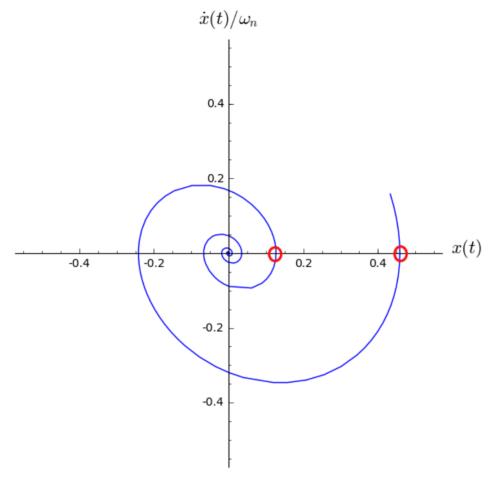
Questão 1

A figura é um gráfico da velocidade adimensionalizada contra o deslocamento, parametrizados em função do tempo. Claramente, é um plano de fase.



Estamos procurando a razão de amortecimento. O amortecimento é uma grandeza que afeta primordialmente o decaimento da amplitude em um sistema em vibração livre amortecida, e, particularmente, sabemos que a razão de amortecimento está ligada ao decremento logaritimico pela fórmula dada no formulário

$$\delta = \frac{2\pi\zeta}{\sqrt{1-\zeta^2}},$$

com o decremento logaritmico dado por (também no formulário) $\delta = \frac{1}{n} {\rm ln} \, \frac{x_n}{x_{n+1}}.$

$$\delta = rac{1}{n} \ln rac{x_n}{x_{n+1}}.$$

Podemos usar $n=1\,\mathrm{na}$ fórmula acima, para ter a razão de amplitudes em pontos $\mathit{correspondentes}$ de ciclos consecutivos, dada por

$$\delta = \ln \frac{x_1}{x_2}.$$

Esta razão aplica-se a qualquer dois pontos correspondentes, conforme comentado em sala de aula, mas, em particular e para facilitar, podemos tomá-la entre dois pontos onde o deslocamento é um máximo positivo, que corresponde a dois pontos com derivada nula, isto é, velocidade nula. Temos dois pontos como estes marcados na figura acima.

Podemos tirar do gráfico rapidamente que $x_1=0.451$ e $x_2=0.125$, aproximadamente, e com isto podemos calcular δ e ζ . Explicitando ζ em função de δ ficamos com

$$\zeta = rac{\delta}{\sqrt{4\pi^2 + \delta^2}}.$$

(0.200090383199088, 1.28315360220038)

A razão de amortecimento é portanto 20%, aproximadamente. Note que se calcularmos com a fórmula aproximada $\zeta=\delta/(2\pi)$, obtemos

que é uma aproximação *extremamente* razoável em termos de engenharia. Novamente, vale apenas observar como a amplitude de vibração cai muito rapidamente, para um valor aparentemente baixo, da ordem de 20% do amortecimento crítico.

Sabemos que um ciclo completo do movimento ocorre em $au_d=1.013$ segundos. Entenda que este é o período de vibração livre *amortecida*. A frequência de vibração livre amortecida e a frequência natural do sistema estão relacionadas por $\omega_d=\omega_n\sqrt{1-\zeta^2}$.

No caso então,

```
In [3]:  \begin{array}{l} \text{taud=1.013} \\ \text{wd} &= \text{N(2*pi)/taud} \\ \text{wn} &= \text{wd/sqrt(1-zeta**2)} \\ \text{show((wn, wd))} \\ \\ & (6.33057249013100, 6.20255212949614) \\ \end{array}
```

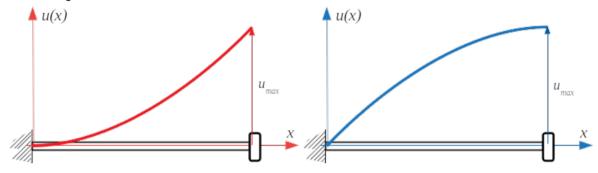
Vale notar que a diferença entre as frequência é bem pequena.

Questão 2

O enunciado diz que podemos aproximar a vibração longitudinal de uma barra engastada livre por uma função quadrática (vimos que isto não é verdade, os modos de vibração são senoidais, mas isto não é importante agora.)

Uma função quadrática tem a forma $u(x)=ax^2+bx+c$, e precisamos calcular estes coeficientes em função do deslocamento máximo na extremidade da barra.

Obviamente, com um pouco de bom senso, podemos determinar duas condições de contorno óbvias, o deslocamento é nulo na extremidade engastada e máximo na extremidade livre, mas isto ainda deixa duas configurações possíveis, como mostrado na figura abaixo.



Como vimos muito mais à frente no curso, é claro que a configuração em vermelho não é possível, pois a derivada nula na origem implicaria uma força nula ali, o que não faz sentido. De qualquer forma, vamos considerar qualquer uma das escolhas como aceitável, mas vamos fazer aqui considerando a configuração em azul, que é mais consistente com a realidade.

Neste caso, as condições de contorno são u(0)=0 e $u(l)=u_{\rm max}$. Com a primeira condição, obtemos c=0, e com a segunda, $al^2+bl=u_{\rm max}$. Claramente temos duas incógnitas e uma única equação, mas podemos eliminar b considerando o fato da derivada ser nula na extremidade. Como du/dx=2ax+b, du/dx(l)=2al+b=0, portanto, b=-2al.

Introduzindo b na expressão anterior para o deslocamento na extremidade, ficamos com $al^2-2al^2=u_{\max}$, portanto $a=-u_{\max}/l^2$. Colocando a e b na expressão para o deslocamento, ficamos com

$$u(x) = -rac{u_{ ext{max}}}{l^2}x^2 + 2rac{u_{ ext{max}}}{l}x = rac{u_{ ext{max}}}{l^2}ig(2xl-x^2ig)\,.$$

Podemos verificar rapidamente que u(0) = 0 e $u(l) = u_{\text{max}}$.

Como queremos calcular a frequência natural, e o sistema parece ser mais ou menos complicado, e foi mencionada energira potencial no enunciado da questão, suspeitamos que este seja um problema no qual é conveniente aplicarmos o método re Rayleigh, no qual determinamo sa frequência natural como a frequência na qual a energia cinética máxima é igual à energia potencial do sistema.

Precisamos calcular então as energias cinética e potencial do sistema, considerando que a massa na extremidade tenha movimento harmônico, e que todos os pontos da barra também tenham movimento harmônico. Em primeiro lugar vamos calcular a energia potencial, que está, obviamente, toda armazenada na deformação elástica da barra. É dito no enunciado que a energia de deformação é dada por

$$U=rac{A}{2}\int_{0}^{l}\sigma\epsilon\,dx,$$

onde ϵ é a deformação específica du/dx e σ é a tensão axial dada por $E\epsilon$. No caso,

$$\epsilon = rac{du}{dx} = rac{2u_{ ext{max}}}{l^2}(l-x)\,,$$

que varia linearmente do valor máximo $2u_{
m max}/l$ em 0 até 0 em l. A energia potencial pode ser escrita como

$$U=rac{AE}{2}\int_{0}^{l}\epsilon^{2}\,dx,$$

ou, desenvolvendo,

$$U = rac{AE}{2} \int_0^l \left[rac{2u_{
m max}}{l^2}(l-x)
ight]^2 dx, \ U = rac{2AEu_{
m max}^2}{l^4} \int_0^l (l-x)^2 \, dx, \ U = rac{2AEu_{
m max}^2}{l^4} \int_0^l l^2 - 2lx + x^2 \, dx, \ U = rac{2AEu_{
m max}^2}{l^4} \left[l^2x - lx^2 + rac{x^3}{3}
ight]_0^l = rac{2AEu_{
m max}^2}{l^4} \left[l^3 - l^3 + rac{l^3}{3}
ight] = rac{2}{3} rac{AEu_{
m max}^2}{l}.$$

Para calcular a energica cinética do sistema, vamos considerar que a massa na extremidade da barra se move com movimento harmônico, $u(t)=u_{\max}\sin\omega t$. A energia cinética total do sistema será a energia cinética da massa concentrada na extremidade, mais a energia cinética armazenada na própria barra.

Supondo que a massa na extremidade seja M, e sabendo que a sua velocidade é $\dot{u}(t)=\omega u_{\max}\cos\omega t$, vemos que a energia máxima é

$$T_M = rac{1}{2} M \omega^2 u_{
m max}^2.$$

Para calcular a energia cinética da barra (isto equivale a calcular a massa equivalente) vamos considerar que todos os pontos se movem com a mesma frequência e em fase que a extremidade, isto é,

$$u(x,t) = rac{u_{ ext{max}}}{l^2} ig(2xl - x^2 ig) \sin \omega t.$$

A velocidade em cada ponto é

$$\dot{u}(x,t) = \omega rac{u_{ ext{max}}}{l^2} ig(2xl - x^2 ig) \cos \omega t$$

e a velocidade máxima em cada ponto é

$$\dot{u}(x)_m = \omega rac{u_{
m max}}{l^2} ig(2xl - x^2 ig) \,.$$

A energia cinética de um elemento infinitesimal de barra é

$$dT_b=rac{1}{2}\dot{u}(x)_m^2\,dm,$$

com o $dm=
ho\,dx$, onde $ho=m_b/l$, sendo m_b a massa total da barra. Assim,

$$dT_b=rac{1}{2}\dot{u}(x)_m^2\,rac{m_b}{l}\,dx,$$

A energia cinética total da barra é

$$T_b = \int_0^l dT_b = \int_0^L rac{1}{2} \dot{u}(x)_m^2 \, rac{m_b}{l} \, dx,$$

isto é

$$T_b = \int_0^l dT_b = \int_0^L rac{1}{2} \Big[\omega rac{u_{
m max}}{l^2} ig(2xl - x^2 ig) \Big]^2 rac{m_b}{l} \, dx,$$

e desenvolvendo, obtemos,

$$T_b = rac{1}{2}\omega^2rac{u_{
m max}^2}{l^4}rac{m_b}{l}\int_0^L ig(2xl-x^2ig)^2\,dx, \ T_b = rac{1}{2}rac{\omega^2m_bu_{
m max}^2}{l^5}\int_0^L ig(2xl-x^2ig)^2\,dx, \ T_b = rac{1}{2}rac{\omega^2m_bu_{
m max}^2}{l^5}\int_0^L 4x^2l^2-4x^3l+x^4\,dx, \ T_b = rac{1}{2}rac{\omega^2m_bu_{
m max}^2}{l^5}igg[rac{4x^3l^2}{3}-x^4l+rac{x^5}{5}igg]_0^l = rac{1}{2}rac{\omega^2m_bu_{
m max}^2}{l^5}igg[rac{4l^5}{3}-l^5+rac{l^5}{5}igg] = rac{1}{2}rac{\omega^2m_bu_{
m max}^2}{l^5}rac{8l^5}{15}, \ T_b = rac{1}{2}rac{8}{15}m_b\omega^2u_{
m max}^2.$$

Podemos ver que a massa equivalente da barra, para o deslocamento considerado é 8/15, ou praticamente metade, da massa total da barra.

A energia cinética total do sistema é então $T=T_b+T_M$, ou

$$T = rac{1}{2}rac{8}{15}m_b\omega^2u_{
m max}^2 + rac{1}{2}M\omega^2u_{
m max}^2 = rac{1}{2}igg[rac{8}{15}m_b + Migg]\,\omega^2u_{
m max}^2 = rac{1}{2}m_{
m eq}\omega^2u_{
m max}^2,$$

onde definimos

$$m_{
m eq}=rac{8}{15}m_b+M$$

para encurtar a expressão.

Igualando as energias cinética e potencial,

$$rac{1}{2}m_{
m eq}\omega^2u_{
m max}^2=rac{2}{3}rac{AEu_{
m max}^2}{l},$$

de onde tiramos

$$\omega^2 = \omega_n^2 = rac{4}{3}rac{AE}{m_{
m eq}l}.$$

$$\omega_n = \left(rac{4}{3}rac{AE}{m_{
m eq}l}
ight)^{rac{1}{2}}.$$

É curioso notar aqui que EA/l é a rigidez de uma barra em tração, então terminamos, como sempre, com uma forma de $\sqrt{k/m}$.

Podemos então calcular o valor numérico.

(0.302378292908018, 0.0000392699081698724, 0.0000785398163397448)

```
In [5]: Meq = 8.0*mb/15.0 + M
show(Meq)
```

0.461268422884276

```
In [6]: E = 210.0e9

wn = sqrt((4.0*A*E)/(3*Meq*l))

show(wn)
```

9764.77164824208

```
In [7]:  f = wn/(2.0*pi) 
show(N(f)) 
1554.11167598132
```

A frequência natural do sistema é então mais ou menos 1550 Hertz.

Questão 3

Em primeiro lugar vamos calcular a energia potencial total da massa, pois esta é a energia que irá ser absorvida pela deformação elástica da mola na base do elevador. A massa total é igual a 100 kg, e cai de uma altura de 10m, portanto

```
In [8]: 

m = 100

h = 10

g = 9.8

U = m*g*h

show(U)
```

9800.00000000000

É dito no enunciado que podemos ignorar o amortecimento durante oa primeira compressão, portanto, a energia total armazenada na mola é igual à energia potencial do sistema.

Temos então

$$rac{1}{2}kx_{ ext{max}}^2=U,\quad k=rac{2U}{x_{ ext{max}}^2}$$

```
In [9]: xmax = 0.50

k = 2*U/0.50**2

show(k)
```

78400.00000000000

Como estamos desconsiderando qualquer outra massa associada ao sistema de freios, a frequência natural do sistema pode ser calculada diretamente por

```
In [10]: wn = sqrt(k/m)
show(wn)
```

28.0000000000000

Lembramos que, para a vibração livre amortecida por atrito seco, ou atrito de Coulomb, a frequência de vibração é a mesma que a frequência natural, assim, podemos calcular o período de vibração livre amortecida diretamente

```
In [11]: tau = 2*N(pi)/wn show(tau) 0.224399475256414
```

Como queremos que a vibração cesse em 2 segundos no máximo, teremos como o máximo número de ciclos

8.91267681314614

Como queremos no máximo 2 segundos, vamos arredondar para baixo, limitando a 8 ciclos.

No formulário temos o número de semiciclos até a parada, dado por

$$r \geq rac{x_0 - rac{\mu N}{k}}{rac{2\mu N}{k}}.$$

Vamos reescrever para explicitar a força normal, que é a forca de acionamento do freio.

$$egin{split} rrac{2\mu N}{k} &\geq x_0 - rac{\mu N}{k}, \ rrac{2\mu N}{k} + rac{\mu N}{k} &\geq x_0, \ N\left(rac{2\mu r}{k} + rac{\mu}{k}
ight) &\geq x_0, \ Nrac{\mu}{k}(2r+1) &\geq x_0, \ N &\geq rac{kx_0}{\mu(2r+1)}. \end{split}$$

É importante perceber que o deslocamento inicial x_0 é o deslocamento máximo admitido no sistema de frenagem.

1246.42289348172

A força normal deve então ser maior de 1246.4 N, vamos arredondar para 1250 N, sem grandes preocupações com fatores de segurança e outras coisas que devem ser consideradas no mundo real.