

Trabalho Final - Vibrações Mecânicas

Sistema Massa-Mola Não Amortecido com 2 GDL's

Eduardo, Pablo, Samuel, Vinícius Carvalhaes e Vinicius Baptista

Professor: Prof. Luis Vidigal

Universidade Federal de Juiz de Fora

30 de setembro, 2024

Sumário

1. Introdução
2. Aplicações
3. Resolução Analítica
4. Resolução Analítica
5. Resolução Numérica
6. Considerações Finais

Sistema Massa-Mola

- As vibrações mecânicas estão presentes em uma ampla variedade de sistemas;
- Responsável pelo funcionamento de máquinas industriais e movimentos de estruturas civis;
- É essencial para o desenvolvimento de projetos que garantam a segurança e o desempenho;
- Evita falhas catastróficas devido à fadiga e desgaste;
- Modelos mais básicos e fundamentais no estudo das vibrações é o Sistema Massa-Mola.

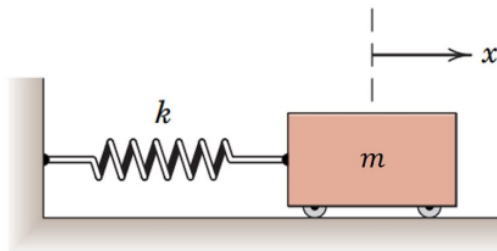


Figura 1 – Sistema Massa-Mola.

Sistema Massa-Mola

- Esse sistema consiste em uma massa (m) conectada a uma mola (k);
- Gera um comportamento oscilatório;
- O movimento deste sistema se inicia quando deslocado de sua posição de equilíbrio;
- Forças elásticas e inerciais interagem para produzir vibrações periódicas;
- O Sistema Massa-Mola é amplamente utilizado para modelar vibrações simples;
- Base para o entendimento de sistemas mecânicos mais complexos;
- Possui simplicidade matemática e a facilidade de visualização;
- Permite que engenheiros e cientistas analisem o comportamento dinâmico de sistemas reais;
- Equações que descrevem o movimento de sistemas massa-mola podem ser estendidas;
- Permite a análise de uma gama mais ampla de cenários vibratórios.

1 Grau de Liberdade

- Pode ser descrito por uma única coordenada que especifica a posição da massa no tempo.

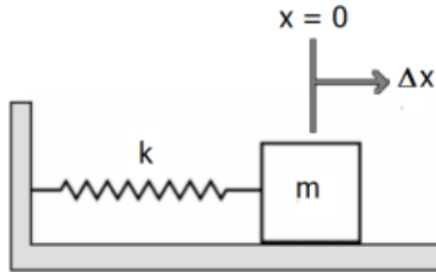


Figura 2 – Sistema Massa-Mola.

1 Grau de Liberdade

É possível elaborar o equacionamento para representar o sistema de 1 GDL de massa-mola. Uma força externa deslocando a massa e a retirando de sua condição inicial de equilíbrio leva o sistema a ter duas forças atuantes, sendo uma devido a mola e outra devido a massa.

$$F(t) = -kx$$

$$F(t) = m\ddot{x}$$

Ao considerar que a força externa no sistema serviu somente para gerar perturbação no sistema e igualando as forças propostas como atuantes no conjunto chega-se a:

$$m\ddot{x} + kx = 0$$

1 Grau de Liberdade

Para um sistema massa-mola, a solução geral é:

$$x(t) = Ce^{st}$$

Ao utilizar a equação característica na solução geral, há duas raízes possíveis para o sistema:

$$0 = ms^2 + k$$

$$s = \pm \left(-\frac{k}{m} \right)^{\frac{1}{2}} = \pm i\omega_n$$

1 Grau de Liberdade

A partir da manipulação da equação característica, obtêm-se a frequência natural. Esse dado indica a frequência em que um objeto vibra livremente sem a aplicação de forças externas, sendo calculado por:

$$\omega_n = \sqrt{\frac{k}{m}}$$

Como observado anteriormente, duas raízes são consideradas, de modo que ao aplicá-las na solução geral proposta e somando as duas situações obtém-se:

$$x(t) = C_1 e^{i\omega_n t} + C_2 e^{-i\omega_n t}$$

1 Grau de Liberdade

De maneira empírica, é possível concluir que o sistema oscilará devido a presença da mola no sistema. Assim, torna-se mais conveniente expressar a solução geral por uma combinação de senos e cossenos, de modo que é possível utilizar a identidade de Euler:

$$e^{j\alpha t} = \cos(\alpha t) \pm \text{sen}(\alpha t)$$

O que leva a seguinte solução geral, ao aplicar também as condições iniciais:

$$x(t) = A_1 \cos(\omega_n t) + A_2 \text{sen}(\omega_n t)$$

Condições iniciais são indicadas por:

$$x(t=0) = A_1 = x_0$$

$$\dot{x}(t=0) = \omega_n A_2 = \dot{x}_0$$

$$x(t) = x_0 \cos(\omega_n t) + \frac{\dot{x}_0}{\omega_n} \text{sen}(\omega_n t)$$

1 Grau de Liberdade

Outra possibilidade de um sistema de 1 GDL seria o sistema-massa-mola-amortecedor. Nesse sistema, também é possível elaborar o equacionamento para representar o sistema de 1 GDL de massa-mola-amortecedor. Iniciando-se pela Segunda Lei de Newton, tem-se:

$$\sum F = m\ddot{x} = -kx - c\dot{x} + F$$

Partindo desse ponto, é possível representar o movimento do sistema como:

$$F = m\ddot{x} + c\dot{x} + kx$$

1 Grau de Liberdade

Realizando algumas manipulações, como utilizar a equação característica e encontrar as suas raízes, é possível assumir que as soluções são funções exponenciais, sendo a solução geral a combinação das funções exponenciais citadas. Assim, as seguintes equações são válidas:

$$ms^2 + cs + k = 0$$

$$s = \frac{-c \pm \sqrt{c^2 - 4mk}}{2m}$$

$$x(t) = C_1 e^{s_1 t} \quad x(t) = C_2 e^{s_2 t}$$

$$x(t) = C_1 e^{-\frac{c}{2m} + \sqrt{(\frac{c}{2m})^2 - \frac{k}{m}} t} + C_2 e^{-\frac{c}{2m} - \sqrt{(\frac{c}{2m})^2 - \frac{k}{m}} t}$$

1 Grau de Liberdade

A partir da solução geral acima, é possível definir outros pontos importantes para a caracterização do sistema proposto. Ressalta-se que C_1 e C_2 são constantes determinadas a partir das condições iniciais propostas para o caso analisado.

A frequência natural do sistema, assim como no sistema não-amortecido, representa como o sistema oscila livremente na ausência de amornecimento e forças externas, é representada pela seguinte equação:

$$\omega_n = \sqrt{\frac{k}{m}}$$

1 Grau de Liberdade

O amortecimento critico representa um valor para qual o sistema retorna ao seu estado de equilíbrio no menor tempo sem oscilar.

$$c_c = 2m\sqrt{km} = 2m\sqrt{\frac{k}{m}} = 2m\omega_n$$

O fator de amortecimento determina a relação entre o amortecimento real do sistema e amortecimento critico, podendo ser interpretado como a energia de um sistema oscilatório é dissipada ao longo do tempo.

$$\zeta = \frac{c}{c_c}$$

Agora, é possível reescrever a solução geral em função desses dados dispostos, o que leva a essa nova formulação geral:

$$x(t) = C_1 e^{-\zeta + \sqrt{\zeta^2 - 1} \omega_n t} + C_2 e^{-\zeta + \sqrt{\zeta^2 - 1} \omega_n t}$$

2 Graus de Liberdade

- Sistemas sujeitos a vibrações não se limitam apenas a um grau de liberdade;
- Deve-se considerar a quantidade de corpos e tipos de movimentos possíveis de cada massa;
- Um sistema com 2 graus de liberdade se trata de um sistema com duas coordenadas independentes.

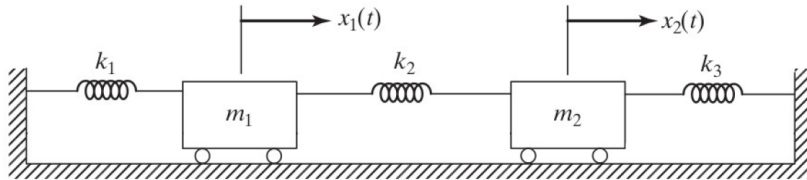


Figura 3 – Sistema Massa-Mola com 2 GDL's.

2 Graus de Liberdade

Adequando a equação de 1 GDL para 2 GDL's, é possível obter:

$$m_1 \ddot{x}_1(t) + (k_1 + k_2)x_1(t) - k_2 x_2(t) = 0$$

$$m_2 \ddot{x}_2(t) - k_2 x_1(t) + (k_2 + k_3)x_2(t) = 0$$

Representando também na forma matricial:

$$\begin{bmatrix} m_1 & 0 \\ 0 & m_2 \end{bmatrix} = [m]$$

$$\begin{bmatrix} k_1 + k_2 & -k_2 \\ -k_2 & k_2 + k_3 \end{bmatrix} = [k]$$

Pode-se admitir que as soluções para as equações apresentadas acima são da forma:

$$x_1(t) = X_1 \cos(\omega t + \phi)$$

$$x_2(t) = X_2 \cos(\omega t + \phi)$$

2 Graus de Liberdade

Aplicando a primeira e segunda derivada nas soluções propostas e substituindo-as:

$$[m_1\omega^2 + (k_1 + k_2)X_1 - k_2X_2]\cos(\omega t + \phi) = 0$$

$$[-k_2X_1 + m_2\omega^2 + (k_2 + k_3)X_2]\cos(\omega t + \phi) = 0$$

O sistema pode ser resolvido, havendo vibração, considerando:

$$\det = \begin{bmatrix} -m_1\omega^2 + (k_1 + k_2) & -k_2 \\ -k_2 & -m_2\omega^2 + (k_2 + k_3) \end{bmatrix} = 0$$

$$(m_1m_2)\omega^4 - [(k_1 + k_2)m_2 + (k_2 + k_3)m_1]\omega^2 + [(k_1 + k_2)(k_2 + k_3) - k_2^2] = 0$$

2 Graus de Liberdade

A equação acima representa a equação da frequência natural, na qual possui duas raízes.

$$\omega_1^2, \omega_2^2 = \frac{1}{2} \left\{ \frac{(k_1 + k_2)m_2 + (k_2 + k_3)m_1}{m_1 m_2} \right\} \mp \frac{1}{2} \left[\left(\frac{(k_1 + k_2)m_2 + (k_2 + k_3)m_1}{m_1 m_2} \right)^2 - 4 \left(\frac{(k_1 + k_2)(k_2 + k_3) - k_2^2}{m_1 m_2} \right) \right]^{1/2}$$

Obtida as frequências naturais (ω_1 e ω_2), calcula-se as razões entre as amplitudes:

$$r_1 = \frac{X_2^{(1)}}{X_1^{(1)}} = \frac{-m_1 \omega_1^2 + (k_1 + k_2)}{k_2} \quad ; \quad r_2 = \frac{X_2^{(2)}}{X_1^{(2)}} = \frac{-m_2 \omega_2^2 + (k_1 + k_2)}{k_2}$$

2 Graus de Liberdade

Ao obter as razões entre as amplitudes, calcula-se as amplitudes para cada massa, em m_1 :

$$X_1^{(1)} = \frac{1}{r_2 - r_1} \sqrt{\{r_2 \cdot x_1(0) - x_2(0)\}^2 + \frac{\{-r_2 \cdot \dot{x}_1(0) + \dot{x}_2(0)\}^2}{\omega_1^2}}$$

$$X_1^{(2)} = \frac{1}{r_2 - r_1} \sqrt{\{-r_1 \cdot x_1(0) + x_2(0)\}^2 + \frac{\{r_1 \cdot \dot{x}_1(0) - \dot{x}_2(0)\}^2}{\omega_2^2}}$$

Para m_2 , faz-se valer da definição da razão entre amplitudes apresentada acima:

$$r_1 = \frac{X_2^{(1)}}{X_1^{(1)}} \quad ; \quad r_2 = \frac{X_2^{(2)}}{X_1^{(2)}}$$

$$X_2^{(1)} = r_1 \cdot X_1^{(1)} \quad ; \quad X_2^{(2)} = r_2 \cdot X_1^{(2)}$$

2 Graus de Liberdade

Os ângulos de fase determinam se há defasagem e qual o valor dela durante a oscilação, sendo:

$$\phi_1 = \arctan \left(\frac{-r_2 \cdot \dot{x}_1(0) + \dot{x}_2(0)}{\omega_1[r_2 \cdot x_1(0) + x_2(0)]} \right) ; \quad \phi_2 = \arctan \left(\frac{r_1 \cdot \dot{x}_1(0) - \dot{x}_2(0)}{\omega_2[-r_1 \cdot x_1(0) + x_2(0)]} \right)$$

Define-se as soluções para os modos de vibração para ambas as massas:

Primeiro modo:

$$x^{(1)}(t) = \begin{Bmatrix} x_1^1(t) \\ x_2^1(t) \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} X_1^1 \cdot \cos(\omega_1 t + \phi_1) \\ X_2^1 \cdot \cos(\omega_1 t + \phi_1) \end{Bmatrix}$$

Segundo modo:

$$x^{(2)}(t) = \begin{Bmatrix} x_1^2(t) \\ x_2^2(t) \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} X_1^2 \cdot \cos(\omega_2 t + \phi_2) \\ X_2^2 \cdot \cos(\omega_2 t + \phi_2) \end{Bmatrix}$$

2 Graus de Liberdade

Por fim, determina-se a equação que rege a posição em função do tempo para cada massa, sendo isso feito através da superposição de efeito do primeiro e segundo modo de vibração:

$$x_1(t) = x_1^1(t) + x_1^2(t)$$

$$x_2(t) = x_2^1(t) + x_2^2(t)$$

Aplicações

Engenharia Civil e Estrutural

- Análise de vibrações em pontes, edifícios e outras estruturas;
- Prevenção de falhas estruturais causadas por ressonância;
- Uso de dispositivos como amortecedores de massa sintonizada para mitigar vibrações;

Engenharia Mecânica e Automotiva

- Controle de vibrações em motores, transmissões e sistemas de suspensão;
- Aumenta a durabilidade e eficiência dos componentes;
- Otimização do conforto e estabilidade em sistemas automotivos.

Aplicações

Engenharia Aeroespacial

- Controle de vibrações em aeronaves e espaçonaves para proteger sistemas delicados;
- Prevenção de falhas estruturais devido a forças aerodinâmicas e turbulências;
- Análise de turbinas e componentes críticos durante o voo.

Eletrodomésticos e Eletrônicos

- Redução de vibrações em geladeiras, máquinas de lavar e outros dispositivos;
- Garantia de operação silenciosa e prolongamento da vida útil dos produtos.

Dispositivos Eletrônicos

- Controle de vibrações em dispositivos sensíveis, como discos rígidos e smartphones;
- Prevenção de danos e melhorias na precisão de componentes eletrônicos.

Resolução Analítica

Dados:

- $m_1 = 5\text{kg}$
- $m_2 = 10\text{kg}$
- $k_1 = 50\text{N/m}$
- $k_2 = 10\text{N/m}$
- $k_3 = 5\text{N/m}$

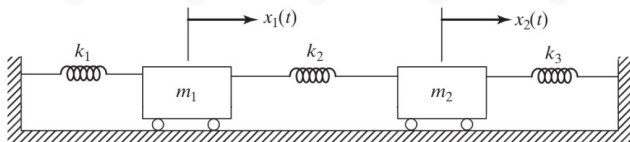


Figura 4 – Sistema Massa-Mola com 2 GDL's.

Condições iniciais:

- $x_1(0) = 1$
- $x_2(0) = 0$
- $\dot{x}_1(0) = \dot{x}_2(0) = 0$

Desse sistema, objetiva-se obter as frequências naturais (ω_1 e ω_2) assim como a resposta da posição em relação ao tempo para cada massa ($x_1(t)$ e $x_2(t)$).

Resolução Analítica

Partindo do equacionamento apresentado na seção anterior para Sistemas Massa-Molas de 2 GDL's é possível obter as frequências naturais resolvendo o determinante abaixo.

$$\begin{vmatrix} -5\omega^2 + (k_1 + k_2) & -k_2 \\ -k_2 & -10\omega^2 + (k_2 + k_3) \end{vmatrix} = 0$$

$$(5 \cdot 10)\omega^4 - \{(50 + 10) \cdot 10 + (10 + 5) \cdot 5\}\omega^2 + \{(50 + 10)(10 + 5) - 10^2\} = 0$$

$$50\omega^4 - 675\omega^2 + 800 = 0$$

Resolução Analítica

Para facilitar a resolução do polinômio é possível adotar $s = \omega^2$, obtendo:

$$50s^2 - 675s + 800 = 0$$

A solução da equação do segundo grau acima possui como solução:

$$s_1 = 12,19 \quad ; \quad s_2 = 1,31$$

Sendo possível então obter as frequências naturais:

$$\omega_1 = 3,49 \text{ rad/s} \quad ; \quad \omega_2 = 1,14 \text{ rad/s}$$

Resolução Analítica

Obtida as frequências naturais, calcula-se as razões de amplitudes, sendo:

$$r_1 = \frac{-m_1\omega_1^2 + (k_1 + k_2)}{k_2} = \frac{-5 \cdot 3,49^2 + (50 + 10)}{10} = -0,09$$

$$r_2 = \frac{-m_2\omega_2^2 + (k_1 + k_2)}{k_2} = \frac{10 \cdot 1,14^2 + (50 + 10)}{10} = 4,70$$

Conhecendo as razões de amplitudes e as condições iniciais, é possível então obter as amplitudes para cada modo de vibração.

Resolução Analítica

As amplitudes de m_1 para o primeiro e segundo modo de vibração são:

$$X_1^{(1)} = \frac{1}{r_2 - r_1} \sqrt{\{r_2 \cdot x_1(0) - x_2(0)\}^2 + \frac{\{-r_2 \cdot \dot{x}_1(0) + \dot{x}_2(0)\}^2}{\omega_1^2}} = \frac{1}{4,79} \cdot \sqrt{(4,70 \cdot 1)^2} = 0,98$$

$$X_1^{(2)} = \frac{1}{r_2 - r_1} \sqrt{\{-r_1 \cdot x_1(0) + x_2(0)\}^2 + \frac{\{r_1 \cdot \dot{x}_1(0) - \dot{x}_2(0)\}^2}{\omega_2^2}} = \frac{1}{4,79} \cdot \sqrt{(0,09 \cdot 1)^2} = 0,019$$

Resolução Analítica

Já as amplitudes de m_2 para os dois primeiros modos de vibração são:

$$X_2^{(1)} = r_1 \cdot X_1^1 = -0,088$$

$$X_2^{(2)} = r_2 \cdot X_1^2 = 0,089$$

Os ângulos de fase podem ser obtidos por:

$$\phi_1 = \arctan \left(\frac{-r_2 \cdot \dot{x}_1(0) + \dot{x}_2(0)}{\omega_1 [r_2 \cdot x_1(0) + x_2(0)]} \right) = \arctan \left(\frac{0}{3,49 \cdot (4,70 \cdot 1)} \right) = 0 \text{ rad}$$

$$\phi_2 = \arctan \left(\frac{r_1 \cdot \dot{x}_1(0) - \dot{x}_2(0)}{\omega_2 [-r_1 \cdot x_1(0) + x_2(0)]} \right) = \arctan \left(\frac{0}{1,14 \cdot (0,09 \cdot 1)} \right) = 0 \text{ rad}$$

Resolução Analítica

Dessa forma, a solução para cada modo de vibração pode ser determinada. Sendo elas:

$$x_1(t) = \begin{Bmatrix} x_1^1(t) \\ x_2^1(t) \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0,98 \cdot \cos(3,49t) \\ 0,089 \cdot \cos(3,49t) \end{Bmatrix}$$

$$x_2(t) = \begin{Bmatrix} x_1^2(t) \\ x_2^2(t) \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0,019 \cdot \cos(1,14t) \\ 0,089 \cdot \cos(1,14t) \end{Bmatrix}$$

Por fim, as funções que determinam a posição de cada massa em função do tempo são obtidas pela superposição de efeitos dos dois primeiros modos de vibração:

$$x_1(t) = 0,98 \cdot \cos(3,49t) + 0,019 \cdot \cos(1,14t)$$

$$x_2(t) = 0,089 \cdot \cos(3,49t) + 0,089 \cdot \cos(1,14t)$$

Resolução Numérica

Antes de se iniciar o programa, é necessário importar as bibliotecas que serão utilizadas

```
1 # Importando bibliotecas
2 import numpy as np
3 from scipy.integrate import odeint
4 import matplotlib.pyplot as plt
```

Resolução Numérica

Foram definidos os parâmetros do sistema, ou seja, m_1 , m_2 , k_1 , k_2 e k_3 , x_1 , x_2 , v_1 e v_2

```
1  # Parametros do sistema
2  m1 = 5.0 # massa 1 (kg)
3  m2 = 10.0 # massa 2 (kg)
4  k1 = 50.0 # constante da mola 1 (N/m)
5  k2 = 10.0 # constante da mola 2 (N/m)
6  k3 = 5.0 # constante da mola 3 (N/m)
7  x1 = 1.00 # posicao inicial da massa 1 (m)
8  x2 = 0.00 # posicao inicial da massa 2 (m)
9  v1 = 0.00 # velocidade inicial da massa 1 (m/s)
10 v2 = 0.00 # velocidade inicial da massa 2 (m/s)
```

Resolução Numérica

$$\mathbf{M} = \begin{bmatrix} m_1 & 0 \\ 0 & m_2 \end{bmatrix}, \quad \mathbf{K} = \begin{bmatrix} k_1 + k_2 & -k_2 \\ -k_2 & k_2 + k_3 \end{bmatrix}$$

```
1  # Matriz de massa
2  M = np.array([[m1, 0],
3                [0, m2]])
4
5  # Matriz de rigidez
6  K = np.array([[k1 + k2, -k2],
7                [-k2, k2 + k3]])
```


Resolução Numérica

$$(\mathbf{M}^{-1}\mathbf{K} - \omega^2\mathbf{I}) = 0$$

```
1 # Calculando as frequencias atraves de autovalores e autovetores
2 eigvals, eigvecs = np.linalg.eig(np.dot(np.linalg.inv(M), K))
3
4 # As frequencias naturais sao a raiz quadrada dos autovalores
5 omega_natural = np.sqrt(eigvals)
6
7 # Exibir frequencias naturais
8 print("w1 =", omega_natural[0])
9 print("w2 =", omega_natural[1])
```

Output:

$\omega_1 = 3.491008563829783$

$\omega_2 = 1.1458006839180686$

Resolução Numérica

```
1 # Amplitudes para os dois primeiros modos de vibracao (autovetores)
2 modos_vibracao = eigvecs
3
4 # Exibir amplitudes para cada modo de vibracao
5 print("A1 =", modos_vibracao[0])
6 print("A2 =", modos_vibracao[1])
```

Output:

A1 = [0.99565083 0.18394744]

A2 = [-0.09316344 0.98293608]

Resolução Numérica

$$\phi_i = \arctan \left(-\frac{v_i(0)}{\omega_i \cdot x_i(0)} \right)$$

```
1  # Condições iniciais para determinar os ângulos de fase
2  X0 = np.array([x1, x2])
3  V0 = np.array([v1, v2])
4
5  # Ângulos de fase (derivada da solução, velocidades)
6  fases = np.arctan2(np.dot(modos_vibacao.T, V0), np.dot(omega_natural *
7  modos_vibacao.T, X0))
8
9  # Exibir ângulos de fase
10 print("o1 =", fases[0])
    print("o2 =", fases[1])
```

Output:

$$\phi_1 = 0.0$$

$$\phi_2 = 0.0$$

Resolução Numérica

$$\frac{d^2x_1}{dt^2} = -\frac{k_1 + k_2}{m_1}x_1 + \frac{k_2}{m_1}x_2 \quad ; \quad \frac{d^2x_2}{dt^2} = \frac{k_2}{m_2}x_1 - \frac{k_2 + k_3}{m_2}x_2$$

```
# Funcao para resolver as equacoes de movimento usando odeint
def equations(Y, t, m1, m2, k1, k2, k3):
    x1, x2, v1, v2 = Y

    # Equacoes diferenciais
    dx1dt = v1
    dx2dt = v2

    dv1dt = -(k1 + k2) / m1 * x1 + (k2 / m1 * x2)
    dv2dt = -(k2 + k3) / m2 * x2 + (k2 / m2 * x1)

    return [dx1dt, dx2dt, dv1dt, dv2dt]
```

Resolução Numérica

Foi definido um intervalo de tempo de 0 a 10 segundos.

As equações foram resolvidas utilizando o método de Runge-Kutta através da função 'odeint'

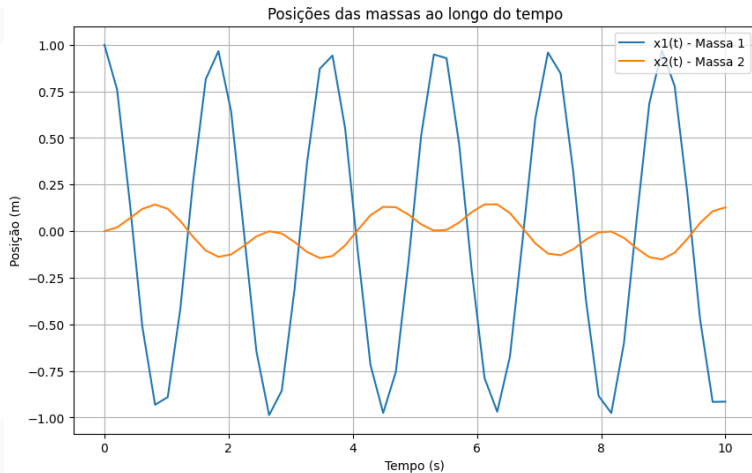
```
1  # Condições iniciais
2  Y0 = [x1, x2, v1, v2]
3
4  # Tempo para a simulação
5  t = np.linspace(0, 10)
6
7  # Resolver as equações diferenciais
8  sol = odeint(equations, Y0, t, args=(m1, m2, k1, k2, k3))
9
10 # Extrair as posições x1(t) e x2(t)
11 x1_t = sol[:, 0]
12 x2_t = sol[:, 1]
```

Resolução Numérica

Por fim, foram gerados os gráficos através da biblioteca 'matplotlib'

```
1  # Plotar os resultados
2  plt.figure(figsize=(10, 6))
3  plt.plot(t, x1_t, label='x1(t) - Massa 1')
4  plt.plot(t, x2_t, label='x2(t) - Massa 2')
5  plt.title('Posicoes das massas ao longo do tempo')
6  plt.xlabel('Tempo (s)')
7  plt.ylabel('Posicao (m)')
8  plt.legend()
9  plt.grid(True)
10 plt.show()
```

Resolução Numérica



Considerações Finais

- Analisou-se um sistema massa-mola com dois graus de liberdade, sem amortecimento;
- Dois métodos para resolver o problema: uma solução analítica e uma solução numérica;
- Implementação numérica por álgebra linear, integração numérica e matemática simbólica;
- Foi possível determinar através do cálculo de autovalores, autovetores e equações diferenciais;
- Tais valores se aproximaram dos obtidos analiticamente, divergindo pouco;
- Esse procedimento pode ser aplicado a sistemas com diferentes valores de massa e rigidez;
- O gráfico mostra que ambas as massas oscilam de maneira periódica;