

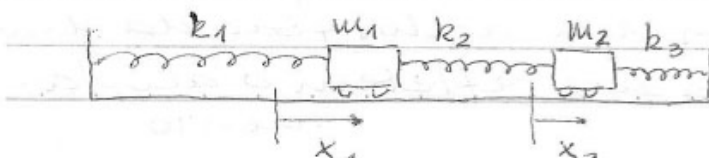
## Cap. 11: Osciladores acoplados e modos normais.

Nosso foco aqui é um sistema de massas conectadas de alguma forma e que podem oscilar, como os átomos de uma molécula como o  $\text{CO}_2$ : um sistema de osciladores acoplados. Veremos que 2 ou mais osciladores acoplados têm várias frequências naturais (normais) e seu movimento + geral é uma combinação de vibrações em todas as suas frequências naturais diferentes.

Usaremos a matemática das matrizes lembrada no capítulo anterior. As aplicações + óbvias das ideias aqui discutidas, além do estudo das moléculas, inclui a acústica, as vibrações de estruturas como pontes e edifícios e circuitos elétricos acoplados.

Vamos supor aqui que as forças envolvidas obedecem à lei de Hooke, o que resulta em equações lineares. Este caso, com muitas aplicações, é, no entanto, particular, e o comportamento de osciladores não lineares é muito + rico e complexo.

### 11.1 Duas massas e três molas



Os carrinhos se movem sem atrito sobre um piso horizontal, e as coordenadas  $x_1$  e  $x_2$  medidas a partir das posições de equilíbrio - vamos supor que, nesta posição, as molas estejam completamente relaxadas (hipótese desnecessária mas simplificadora neste estágio).

Vamos usar a formulação newtoniana para chegar às eqs. de movimento. Na situação da figura:

mola 1: esticada de  $x_1$ , faz força  $k_1 x_1$  sobre  $m_1$  (para a esquerda)

mola 2: esticada de  $x_2 - x_1$ , faz força  $k_2(x_2 - x_1)$  para a direita sobre  $m_1$ .

Força resultante sobre  $m_1$ :

$$-k_1 x_1 + k_2(x_2 - x_1) = -(k_1 + k_2)x_1 + k_2 x_2$$

Sobre  $m_2$ :

$$-k_2(x_2 - x_1) - k_3 x_2 = k_2 x_1 - (k_2 + k_3)x_2$$

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

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

Sistema que pode ser escrito em forma matricial

$$\vec{M} \ddot{\vec{x}} = -\vec{K} \vec{x}, \quad \vec{x} = \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix}$$

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

A "matriz de massa" é, neste caso, diagonal. A "matriz constante de mola" tem elementos não nulos fora da diagonal - são eles que refletem o acoplamento

entre as coordenadas  $x_1$  e  $x_2$ . Esta equação matricial é uma generalização natural da equação para o sistema massa-mola: com apenas 1 grau de liberdade, as matrizes  $\vec{x}$ ,  $\vec{M}$  e  $\vec{K}$  são  $1 \times 1$ , isto é, números. Note também que as matrizes  $\vec{M}$  e  $\vec{K}$  são simétricas, o que será verdade para todas as matrizes neste capítulo.

Para resolver a eq. movimento, podemos procurar soluções nas quais os 2 carrinhos oscilam com a mesma frequência  $\omega$ :

$$x_1(t) = \alpha_1 \cos(\omega t - \delta_1)$$

$$x_2(t) = \alpha_2 \cos(\omega t - \delta_2)$$

Se existirem soluções com esta forma, haverá também com

$$y_1(t) = \alpha_1 \sin(\omega t - \delta_1)$$

$$y_2(t) = \alpha_2 \sin(\omega t - \delta_2)$$

que combinamos na forma complexa

$$z_1(t) = x_1(t) + iy_1(t) = \alpha_1 e^{i(\omega t - \delta_1)} =$$

$$= \alpha_1 e^{-i\delta_1} e^{i\omega t} = a_1 e^{i\omega t}, \text{ e}$$

$$z_2(t) = a_2 e^{i\omega t}, \quad a_i = \alpha_i e^{-i\delta_i}$$

Como estes 2 complexos têm a mesma dependência temporal, podemos combiná-los numa solução matricial com a forma

$$\vec{z}(t) = \begin{bmatrix} z_1(t) \\ z_2(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} a_1 \\ a_2 \end{bmatrix} e^{i\omega t} = \vec{a} e^{i\omega t}$$

onde  $\vec{a}$  é uma (matriz) constante

$$\vec{a} = \begin{bmatrix} \alpha_1 e^{-i\delta_1} \\ \alpha_2 e^{-i\delta_2} \end{bmatrix}$$

Vamos substituir na eq. de movimento (matricial):

$$-w^2 \vec{M} \vec{a} e^{iwt} = -\vec{K} \vec{a} e^{iwt}$$

$$(\vec{K} - w^2 \vec{M}) \vec{a} = 0,$$

que é uma generalização da eq. de autovalores vista no capítulo anterior (naquela,  $w^2$  é o autovalor e  $\vec{M}$  é a matriz ~~de identidade~~ unidade) e pode ser resolvida de forma similar. Se a matriz  $(\vec{K} - w^2 \vec{M})$  tem determinante não nulo, então a única solução é a trivial  $\vec{a} = 0$ . Logo, só haverá soluções não triviais (movimento) se

$$\det(\vec{K} - w^2 \vec{M}) = 0,$$

que é uma equação quadrática em  $w^2$   $\Rightarrow$  em geral, 2 soluções para  $w^2$ , o que implica haver 2 frequências  $w$  nas quais os carrinhos oscilam com movimento senoidal puro.

As 2 frequências assim obtidas são chamadas normais. Os detalhes da equação que as determinam dependem dos valores de  $k$  e  $m$ . Vamos discutir em detalhe 2 casos particulares

## 11.2 Molas idênticas e massas iguais.

Suponhamos  $m_1 = m_2$  e  $k_1 = k_2 = k_3 \Rightarrow$

$$\vec{M} = \begin{bmatrix} m & 0 \\ 0 & m \end{bmatrix} \text{ e } \vec{K} = \begin{bmatrix} 2k & -k \\ -k & 2k \end{bmatrix}$$

$$\overleftrightarrow{K} - \omega^2 \overleftrightarrow{M} = \begin{bmatrix} 2k - \omega^2 m & -k \\ -k & 2k - m\omega^2 \end{bmatrix},$$

com determinante

$$\begin{aligned} \det(\overleftrightarrow{K} - \omega^2 \overleftrightarrow{M}) &= (2k - m\omega^2)^2 - k^2 \\ &= (2k - m\omega^2 + k)(2k - m\omega^2 - k) \\ &= (k - m\omega^2)(3k - m\omega^2) \end{aligned}$$

As frequências normais são determinadas pela condição que este determinante seja nulo;

$$\omega_1 = \sqrt{\frac{k}{m}} \quad \text{e} \quad \omega_2 = \sqrt{\frac{3k}{m}}$$

Estas são as frequências nas quais os 2 carrinhos podem oscilar de modo puramente senoidal (harmônico). Para completar a solução precisamos determinar  $\vec{a}$ .

Primeiro modo normal

$$\omega = \omega_1 = \sqrt{\frac{k}{m}} \rightarrow \overleftrightarrow{K} - \omega_1^2 \overleftrightarrow{M} = \begin{bmatrix} k & -k \\ -k & k \end{bmatrix},$$

e a eq. de autovalores fica

$$k \begin{bmatrix} 1 & -1 \\ -1 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} a_1 \\ a_2 \end{bmatrix} = 0$$

$$\Rightarrow \begin{aligned} a_1 - a_2 &= 0 \\ -a_1 + a_2 &= 0 \quad (\text{redundantes}), \end{aligned}$$

que implicam em

$$a_1 = a_2 = A e^{-i\delta}$$

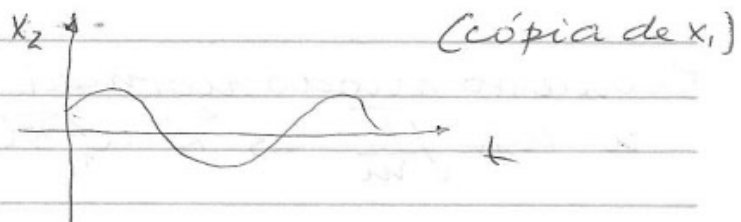
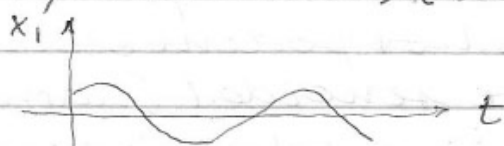
$$\vec{z}(t) = \begin{bmatrix} a_1 \\ a_2 \end{bmatrix} e^{i\omega t} = \begin{bmatrix} A \\ A \end{bmatrix} e^{i(\omega t - \delta)}$$

$$\text{e } \vec{x}(t) = \text{Re } \vec{z}(t) = \begin{bmatrix} A \\ A \end{bmatrix} \cos(\omega_1 t - \delta), \text{ ou}$$

$$x_1(t) = A \cos(\omega_1 t - \delta)$$

$$x_2(t) = A \cos(\omega_1 t - \delta) \quad (\text{primeiro modo normal})$$

Neste modo normal, os 2 carrinhos oscilam em fase, com a mesma amplitude  $A$ . A mola do meio fica sempre relaxada e é, de fato, irrelevante, o que desacopla os 2 carrinhos (coordenadas) e faz com que cada um oscile independentemente do outro, com a frequência igual à do sistema massa-mola tradicional (1 só carrinho, 1 só mola) (modo acústico)



Segundo modo normal

$$\omega_2 = \sqrt{\frac{3k}{m}} \Rightarrow \vec{K} - \omega^2 \vec{M} = \begin{bmatrix} -k & -k \\ -k & -k \end{bmatrix}$$

e

$$-k \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 1 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} a_1 \\ a_2 \end{bmatrix} = 0 \Rightarrow a_1 = -a_2 = A e^{-i\delta}$$

Logo,

$$\vec{z}(t) = \begin{bmatrix} A \\ -A \end{bmatrix} e^{i(\omega_2 t - \delta)}$$

$$\vec{x}(t) = \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} A \\ -A \end{bmatrix} \cos(\omega_2 t - \delta), \text{ ou}$$

$$x_1(t) = A \cos(\omega_2 t - \delta)$$

$$x_2(t) = -A \cos(\omega_2 t - \delta) \quad (\text{segundo modo normal})$$

Os 2 carrinhos oscilam com a mesma amplitude e fases opostas. Quando as molas externas estão esticadas, a interna está comprimida do dobro, o que faz com que cada carrinho se mova como se sob a ação de uma única mola de constante  $3k$ . (modo óptico)

### Soluções geral

Os 2 modos normais são independentes e satisfazem à eq. de movimento (linear e homogênea)  $\vec{M} \ddot{\vec{x}} = -\vec{K} \vec{x}$  para quaisquer valores das 4 constantes  $A_1$ ,  $A_2$ ,  $\delta_1$  e  $\delta_2$ . Como esta é de fato composta por 2 eq. diferenciais de 2ª ordem, a solução geral (com 4 constantes arbitrárias) é

$$\vec{x}(t) = A_1 \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix} \cos(\omega_1 t - \delta_1) + A_2 \begin{bmatrix} 1 \\ -1 \end{bmatrix} \cos(\omega_2 t - \delta_2)$$

É difícil visualizar a solução geral. O movimento de cada carrinho é uma mistura das 2 frequências  $\omega_1$  e  $\omega_2$ . Como  $\omega_2 = \sqrt{3} \omega_1$ , o movimento nunca se repete, exceto no caso particular em que  $A_1$  ou  $A_2 = 0$  (modo normal).

## Coordenadas normais

Em qualquer momento possível do sistema, as 2 coordenadas ( $x_1$  e  $x_2$ ) variam com o tempo. É possível introduzir coordenadas alternativas que embora sejam menos transparentes fisicamente (de significado) têm a propriedade conveniente de que uma pode variar sem que a outra o faça. São chamadas de coordenadas normais e a afirmativa acima é verdadeira para qualquer sistema de osciladores acoplados. Em nesse caso, podemos caracterizar as posições dos carrinhos com as coordenadas (normais)

$$\xi_1 = \frac{1}{2} (x_1 + x_2) \quad e$$

$$\xi_2 = \frac{1}{2} (x_1 - x_2)$$

No primeiro modo normal,

$$\xi_1(t) = A \cos(\omega_1 t - \sigma)$$

$$\xi_2(t) = 0 \quad , \quad e$$

no segundo

$$\xi_1(t) = 0$$

$$\xi_2(t) = A \cos(\omega_2 t - \sigma)$$

Neste sentido, elas são independentes: uma pode oscilar enquanto a outra não se move. O movimento geral é uma superposição dos 2 modos  $\Rightarrow$  ambas oscilam,  $\xi_1$  com frequência  $\omega_1$  e  $\xi_2$  com  $\omega_2$ . Em alguns problemas complicados, as coordenadas normais podem representar simplificações consideráveis.



## 11.3 Dois osciladores acoplados fracamente

Este é um sistema no qual algumas oscilações não normais são fáceis de visualizar e que dá origem a um fenômeno (acústico) interessante.

Considere o sistema da seção anterior, mas agora com  $k_1 = k_3 = k$  e  $k_2 \ll k$ .

Os modos normais são fáceis de obter:

$$\vec{K} = \begin{bmatrix} k+k_2 & -k_2 \\ -k_2 & k+k_2 \end{bmatrix}, \text{ e}$$

$$\vec{K} - \omega^2 \vec{M} = \begin{bmatrix} k+k_2 - m\omega^2 & -k_2 \\ -k_2 & k+k_2 - m\omega^2 \end{bmatrix},$$

$$\det(\vec{K} - \omega^2 \vec{M}) = (k+k_2 - m\omega^2)^2 - (k_2^2) = 0$$

$$= (k - m\omega^2)(k + 2k_2 - m\omega^2) = 0$$

⇓

$$\omega_1 = \sqrt{\frac{k}{m}} \quad \text{e} \quad \omega_2 = \sqrt{\frac{k+2k_2}{m}}, \quad (\omega_2 \neq \omega_1)$$

com visualizações e interpretações similares ao caso anterior. Vamos definir

$$\omega_0 = \frac{\omega_1 + \omega_2}{2}, \quad \text{e} \quad \omega_1 = \omega_0 - \epsilon$$

$$\omega_2 = \omega_0 + \epsilon$$

Os 2 modos normais podem agora ser escritos

$$\vec{z}(t) = C_1 \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix} e^{i(\omega_0 - \epsilon)t} \quad \text{e}$$

$$C_2 \begin{bmatrix} 1 \\ -1 \end{bmatrix} e^{i(\omega_0 + \epsilon)t}, \quad \text{e a solução geral}$$

$$\vec{z}(t) = C_1 \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix} e^{i(\omega_0 - \epsilon)t} + C_2 \begin{bmatrix} 1 \\ -1 \end{bmatrix} e^{i(\omega_0 + \epsilon)t}$$

As constantes  $C_1$  e  $C_2$  são determinadas pelas condições iniciais

Para visualizar algumas características desta solução geral, é bom escrevê-la na forma

$$\vec{z}(t) = \left\{ C_1 \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix} e^{-i\epsilon t} + C_2 \begin{bmatrix} 1 \\ -1 \end{bmatrix} e^{i\epsilon t} \right\} e^{i\omega_0 t}$$

Como  $\epsilon$  é muito pequeno, o termo matricial varia muito devagar comparado com o segundo termo,  $e^{i\omega_0 t}$ . Num intervalo de tempo razoavelmente pequeno, o 1º termo é essencialmente constante e a solução se comporta como  $\vec{z}(t) = \vec{a} e^{i\omega_0 t}$ , com  $\vec{a}$  constante. Isto é, durante este intervalo de tempo pequeno os 2 carrinhos oscilam harmonicamente com frequência angular  $\omega_0$ . Mas se esperarmos tempo suficiente,  $\vec{a}$  vai variar lentamente e os detalhes dos movimentos dos carrinhos vão mudar.

Vamos explorar o comportamento da solução acima para alguns valores simples de  $C_1$  e  $C_2$ . Se  $C_1 = 0$  ou  $C_2 = 0$ , a solução é um dos modos normais.

Um caso + interessante é quando  $C_1 = C_2 = \frac{A}{2}$  (real). Neste caso, a solução se escreve

$$\begin{aligned} \vec{z}(t) &= \frac{A}{2} \begin{bmatrix} e^{-i\epsilon t} + e^{i\epsilon t} \\ e^{-i\epsilon t} - e^{i\epsilon t} \end{bmatrix} e^{i\omega_0 t} = \\ &= A \begin{bmatrix} \cos \epsilon t \\ -i \sin \epsilon t \end{bmatrix} e^{i\omega_0 t} \end{aligned}$$

O movimento é dado pela parte real desta matriz,

$\vec{x}(t) = \text{Re } \vec{z}(t)$ , cujos elementos são

$$x_1(t) = A \cos \epsilon t \cos \omega_0 t$$

$$x_2(t) = A \sin \epsilon t \sin \omega_0 t$$

Esta solução tem uma interpretação simples e elegante. Em  $t=0$ ,  $x_1(0) = A$  e  $\dot{x}_1(0) = \dot{x}_2(0) = \dot{x}_2(0) = 0$ : a solução descreve o movimento provocado quando o carrinho 1 é puxado uma distância  $A$  para a direita e abandonado em  $t=0$ , com o carrinho 2 estacionário na posição de equilíbrio. Como  $\epsilon \ll 1$ , as funções  $\cos \epsilon t$  e  $\sin \epsilon t$  não se alteram enquanto  $0 \leq \epsilon t \leq 1 \Rightarrow 0 \leq t \leq \frac{1}{\epsilon}$ . Isto é, durante este intervalo de tempo  $\cos \epsilon t \approx 1$  e  $\sin \epsilon t \approx 0$ , e temos

$$x_1(t) \approx A \cos \omega_0 t$$

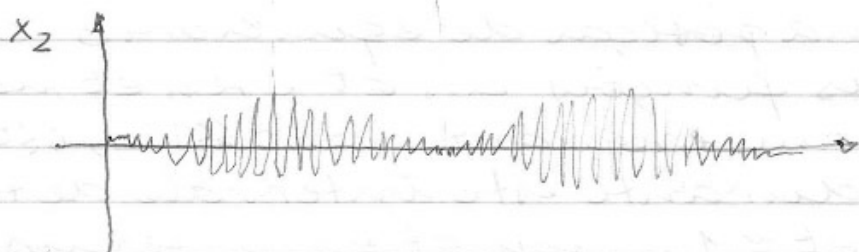
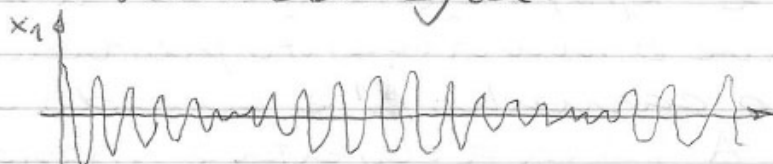
$$x_2(t) \approx 0 \quad (t \ll \frac{1}{\epsilon})$$

Inicialmente o carrinho 1 oscila com amplitude  $A$  e frequência  $\omega_0$  enquanto o carrinho 2 fica parado. Esta situação não dura para sempre; quando  $\sin \epsilon t$  se torna apreciável, o carrinho 2 também oscila com frequência  $\omega_0$ . Enquanto o fator  $\sin \epsilon t$  cresce (para 1) em  $x_2(t)$ ,  $\cos \epsilon t$  em  $x_1(t)$  decresce (isto tem que ocorrer para que a energia se conserve). Quando  $t = \frac{\pi}{2\epsilon}$ , o fator  $\sin \epsilon t = 1$  (e  $\cos \epsilon t = 0$ ) e durante um certo intervalo

$$\text{teremos } x_1(t) = 0$$

$$x_2(t) = A \sin \omega_0 t \quad (t \approx \frac{\pi}{2\epsilon})$$

Este processo, no qual os carrinhos passam energia de 1 para o outro continuamente, prossegue indefinidamente - ou até que forças dissipativas, que aqui estamos ignorando, retinem do sistema toda sua energia.



Note a semelhança destes gráficos com o fenômeno do batimento. Estes são o resultado da superposição de 2 ondas sonoras, por exemplo - com frequências quase iguais. Por causa desta pequena diferença de frequências, as 2 ondas tem diferença de fase que se move regularmente de 0 a  $2\pi$ , em cada local. Isto significa que a interferência resultante é alternadamente construtiva e destrutiva, e um gráfico do sinal resultante se parece com um qualquer dos gráficos acima.

Para entender melhor de onde vem o batimento neste caso, precisamos considerar outra vez as coordenadas

normais  $\xi_1 = \frac{1}{2}(x_1 + x_2)$  e  $\xi_2 = \frac{1}{2}(x_1 - x_2)$ .  
Para a solução que estamos exami-  
nando, elas são

$$\xi_1(t) = \frac{1}{2} A (\cos \epsilon t \cos \omega_0 t + \sin \epsilon t \sin \omega_0 t)$$

$$\text{e } \xi_2(t) = \frac{1}{2} A (\cos \epsilon t \cos \omega_0 t - \sin \epsilon t \sin \omega_0 t)$$

ou

$$\xi_1(t) = \frac{1}{2} A \cos(\omega_0 - \epsilon)t = \frac{1}{2} A \cos \omega_1 t$$

$$\xi_2(t) = \frac{1}{2} A \cos(\omega_0 + \epsilon)t = \frac{1}{2} A \cos \omega_2 t.$$

Isto é, as 2 coordenadas normais os-  
cillam com igual amplitude, a primei-  
ra com frequência  $\omega_1$  e a segunda  
com  $\omega_2$ , muito próximas. Como  
 $x_1(t) = \xi_1(t) + \xi_2(t)$ , vemos que  $x_1$  é a  
superposição de  $\xi_1$  e  $\xi_2$ , e o crescimen-  
to e diminuição de  $x_1(t)$  é o resulta-  
do do batimento entre 2 sinais de  
frequências muito próximas. O mes-  
mo se aplica a  $x_2(t) = \xi_1 - \xi_2$ , e os  
momentos de interferência constru-  
tiva para  $x_1$  são de interferência des-  
trutiva para  $x_2$  (e vice-versa).

- 22/06/09 -

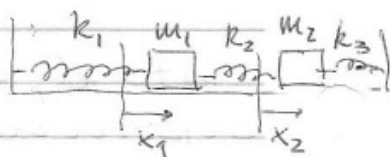
#### 11.4 Abordagem lagrangiana: o pêndulo duplo

A análise do problema das oscila-  
ções acopladas de 2 carrinhos foi ba-  
seada na eq. de movimento obtida  
na formulação newtoniana. O estudo  
de sistemas + complexos torna cada  
vez maior a vantagem da formulação

lagrangeana. Vamos obter as eq. de movimento do problema anterior na formulação lagrangeana, e em seguida faremos o mesmo para outro sistema simples com 2 graus de liberdade, o pêndulo duplo.

Abordagem lagrangiana para 2 carrinhos entre 3 molas.

$$T = \frac{1}{2} m_1 \dot{x}_1^2 + \frac{1}{2} m_2 \dot{x}_2^2$$



Elongações das 3 molas:

$$x_1, x_2 - x_1, -x_2$$

Energia potencial:

$$U = \frac{1}{2} k_1 x_1^2 + \frac{1}{2} k_2 (x_2 - x_1)^2 + \frac{1}{2} k_3 x_2^2$$

$$= \frac{1}{2} (k_1 + k_2) x_1^2 - k_2 x_1 x_2 + \frac{1}{2} (k_2 + k_3) x_2^2$$

Equações de Lagrange:

$x_1$ :

$$\frac{\partial L}{\partial x_1} = - (k_1 + k_2) x_1 + k_2 x_2$$

$$\frac{\partial L}{\partial \dot{x}_1} = m_1 \dot{x}_1$$

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

$x_2$ :

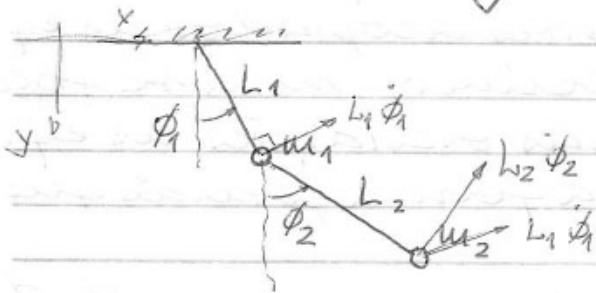
$$\frac{\partial L}{\partial x_2} = k_2 x_1 - (k_2 + k_3) x_2$$

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

equações já obtidas anteriormente

## O pêndulo duplo

Éis aqui outro sistema simples, para o qual a abordagem lagrangiana é bem + vantajosa.



$$x_1 = L_1 \sin \phi_1$$

$$y_1 = L_1 \cos \phi_1$$

$$x_2 = L_1 \sin \phi_1 + L_2 \sin \phi_2$$

$$y_2 = L_1 \cos \phi_1 + L_2 \cos \phi_2$$

$$\dot{x}_1 = L_1 \dot{\phi}_1 \cos \phi_1 \quad \dot{y}_1 = -L_1 \dot{\phi}_1 \sin \phi_1$$

$$\dot{x}_1^2 + \dot{y}_1^2 = (L_1 \dot{\phi}_1)^2$$

$$\dot{x}_2 = L_1 \dot{\phi}_1 \cos \phi_1 + L_2 \dot{\phi}_2 \cos \phi_2$$

$$\dot{y}_2 = -L_1 \dot{\phi}_1 \sin \phi_1 - L_2 \dot{\phi}_2 \sin \phi_2$$

$$\dot{x}_2^2 + \dot{y}_2^2 = (L_1 \dot{\phi}_1)^2 + (L_2 \dot{\phi}_2)^2 +$$

$$+ 2 L_1 L_2 \dot{\phi}_1 \dot{\phi}_2 (\underbrace{\cos \phi_1 \cos \phi_2 + \sin \phi_1 \sin \phi_2}_{\cos(\phi_1 - \phi_2)})$$

$$T = \frac{1}{2} m_1 (L_1 \dot{\phi}_1)^2 + \frac{1}{2} m_2 [(L_1 \dot{\phi}_1)^2 + (L_2 \dot{\phi}_2)^2 +$$

$$+ 2 L_1 L_2 \dot{\phi}_1 \dot{\phi}_2 \cos(\phi_1 - \phi_2)]$$

$$U = -m_1 g y_1 - m_2 g y_2 = -m_1 g L_1 \cos \phi_1 - m_2 g (L_1 \cos \phi_1 + L_2 \cos \phi_2)$$

$$= -(m_1 + m_2) g L_1 \cos \phi_1 - m_2 g L_2 \cos \phi_2$$

Podemos agora obter as eq. de Lagrange, que são complicadas, pouco transparentes e não têm solução analítica. Esta situação lembra a do pêndulo simples,

cuja eq. de movimento também não tem solução analítica. Nos 2 casos, a aproximação útil + simples é a de pequenos ângulos. Para quase todos os sistemas oscilantes acoplados, as eq. exatas não são solúveis, mas se focalizarmos pequenas oscilações as eq. se reduzem a uma forma padrão que é solúvel.

Vamos, portanto, supor que  $\phi_1, \phi_2, \dot{\phi}_1$  e  $\dot{\phi}_2$  sejam pequenos para todo  $t$ . Isto nos permite simplificar as expressões para  $T$  e  $U$  usando expansões de Taylor e ignorando termos proporcionais à 3ª potência - ou maior - das quantidades pequenas.

Na expressão para  $T$ , o termo cruzado  $m_2 L_1 L_2 \dot{\phi}_1 \dot{\phi}_2 (\underbrace{\cos \phi_1 \cos \phi_2}_{\approx 1 - \frac{\phi_1^2}{2}} + \underbrace{\sin \phi_1 \sin \phi_2}_{\approx \phi_1})$   
 $\approx m_2 L_1 L_2 \dot{\phi}_1 \dot{\phi}_2$  (todos os demais são de ordem superior). Logo,

$$T = \frac{1}{2} (m_1 + m_2) L_1^2 \dot{\phi}_1^2 + m_2 L_1 L_2 \dot{\phi}_1 \dot{\phi}_2 + \frac{1}{2} m_2 L_2^2 \dot{\phi}_2^2$$

A energia potencial:

$$U \approx - (m_1 + m_2) g L_1 \left(1 - \frac{\phi_1^2}{2}\right) - m_2 g L_2 \left(1 - \frac{\phi_2^2}{2}\right)$$

$$= (m_1 + m_2) g L_1 \frac{\phi_1^2}{2} + m_2 g L_2 \frac{\phi_2^2}{2} + \text{constante}$$

Antes de obter as eq. de movimento,



vamos ver o que conseguimos com a aproximação de pequenas oscilações.

A expressão exata para  $T$  era uma ~~expressão~~ função transcendente das coordenadas  $\phi_1$  e  $\phi_2$  e das velocidades  $\dot{\phi}_1$  e  $\dot{\phi}_2$ . A aproximação de pequenos ângulos a reduzio a uma função homogênea quadrática das 2 velocidades apenas.

A expressão exata para  $U$  era uma função transcendente de  $\phi_1$  e  $\phi_2$ . A aproximação de pequenos ângulos a reduzio a uma função homogênea quadrática de  $\phi_1$  e  $\phi_2$ .

Estas mesmas simplificações ocorrem para uma ampla classe de sistemas oscilantes: a hipótese de que as oscilações sejam pequenas reduz  $T$  a uma função homogênea quadrática das velocidades e  $U$  a uma função homogênea quadrática das coordenadas.

A característica simplificadora destas formas quadráticas homogêneas é que elas se reduzem a funções homogêneas lineares por diferenciação, e as eqs. de movimento resultantes são fáceis de resolver.

Vamos obter as eqs. Lagrange para o sistema em tela:

$$\frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \phi_1} = - (m_1 + m_2) g L_1 \phi_1 = (m_1 + m_2) L_1^2 \ddot{\phi}_1 + m_2 L_1 L_2 \ddot{\phi}_2$$

$$e \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \phi_2} = -m_2 g L_2 \phi_2 = m_2 L_1 L_2 \ddot{\phi}_1 + m_2 L_2^2 \ddot{\phi}_2$$

Estas 2 eqs. para  $\phi_1$  e  $\phi_2$  podem ser reescritas como uma única equação matricial

$$\overleftrightarrow{M} \ddot{\phi} = -\overleftrightarrow{K} \phi$$

se introduzirmos a coluna  $\phi = \begin{bmatrix} \phi_1 \\ \phi_2 \end{bmatrix}$

e as matrizes  $2 \times 2$

$$\overleftrightarrow{M} = \begin{bmatrix} (m_1 + m_2) L_1^2 & m_2 L_1 L_2 \\ m_2 L_1 L_2 & m_2 L_2^2 \end{bmatrix} \quad e$$

$$\overleftrightarrow{K} = \begin{bmatrix} (m_1 + m_2) g L_1 & 0 \\ 0 & m_2 g L_2 \end{bmatrix}$$

Esta equação matricial é análogo exato de eq. similar obtida para os 2 carrinhos entre 3 molas. Neste caso, a matriz de "massa"  $\overleftrightarrow{M}$  não é composta apenas por massas, mas tem o papel de inércia na eq. movimento. (multiplica a derivada segunda das coordenadas). Analogamente, a matriz elástica  $\overleftrightarrow{K}$  não é composta por constantes de mola, mas tem papel análogo na eq. movimento.

O procedimento para resolver as eqs. de movimento obtidas é exatamente o mesmo usado anteriormente para os carrinhos: primeiro tentamos encontrar soluções nas quais as 2

coordenadas  $\phi_1$  e  $\phi_2$  variem senoidalmente com a mesma frequência angular  $\omega$  - os modos normais. Da mesma forma que antes, qualquer solução deste tipo pode ser escrita como a parte real de uma solução complexa  $\vec{z}(t)$  cuja dependência temporal é  $e^{i\omega t}$  apenas; isto é,

$$\vec{\phi}(t) = \text{Re} \vec{z}(t), \text{ com } \vec{z}(t) = \vec{a} e^{i\omega t} = \begin{bmatrix} a_1 \\ a_2 \end{bmatrix} e^{i\omega t}$$

e as 2 componentes de  $\vec{a}$  ( $a_1$  e  $a_2$ ) são constantes. Uma função desta forma satisfaz à eq. movimento se e somente se  $\omega$  e  $\vec{a}$  satisfazem à eq. de autovalores  $(\vec{K} - \omega^2 \vec{M}) \vec{a} = 0$ , que só tem soluções não triviais se  $\det(\vec{K} - \omega^2 \vec{M}) = 0$ , equação quadrática em  $\omega^2$  que determina as 2 frequências normais do pêndulo duplo. Conhecidas estas 2 frequências, podemos determinar  $\vec{a}$  e encontrar os modos normais. O movimento + geral do sistema é uma superposição arbitrária destes modos normais.

Comprimentos e massas iguais

Isto simplifica a discussão:  $m_1 = m_2 = m$ ,  $L_1 = L_2 = L$ . Chamemos  $\omega_0 = \sqrt{\frac{g}{L}} \Rightarrow g = L\omega_0^2$  e fiquemos com

$$\vec{M} = mL^2 \begin{bmatrix} 2 & 1 \\ 1 & 1 \end{bmatrix} \text{ e } \vec{K} = mL^2 \begin{bmatrix} 2\omega_0^2 & 0 \\ 0 & \omega_0^2 \end{bmatrix}$$

$$\Rightarrow \vec{K} - \omega^2 \vec{M} = mL^2 \begin{bmatrix} 2(\omega_0^2 - \omega^2) & -\omega^2 \\ -\omega^2 & (\omega_0^2 - \omega^2) \end{bmatrix}$$

As frequências normais são determinadas pela condição  $\det(\vec{K} - \omega^2 \vec{M}) = 0$ :

$$2(\omega_0^2 - \omega^2)^2 - \omega^4 = \omega^4 - 4\omega_0^2\omega^2 + 2\omega_0^4 = 0$$

com soluções

$$\omega^2 = (2 \pm \sqrt{2})\omega_0^2$$

As 2 frequências normais são

$$\omega_1^2 = (2 - \sqrt{2})\omega_0^2 \quad \text{e} \quad \omega_2^2 = (2 + \sqrt{2})\omega_0^2$$

$$(\omega_1 \approx 0,77\omega_0)$$

$$(\omega_2 \approx 1,85\omega_0)$$

Para encontrar os modos normais, resolvemos a  $(\vec{K} - \omega^2 \vec{M})\vec{a} = 0$  para cada uma das frequências normais.

$$\omega = \omega_1 \Rightarrow$$

$$\vec{K} - \omega_1^2 \vec{M} = mL^2 \omega_0^2 (\sqrt{2} - 1) \begin{bmatrix} 2 & -\sqrt{2} \\ -\sqrt{2} & 1 \end{bmatrix}$$

$$\text{e} \quad (\vec{K} - \omega_1^2 \vec{M})\vec{a} = 0 \Rightarrow 2a_1 - \sqrt{2}a_2 = 0$$

$$\rightarrow a_2 = \sqrt{2}a_1$$

Se escrevermos

$$a_1 = A_1 e^{-i\delta_1}, \text{ as 2 coordenadas são}$$

$$\phi(t) = \begin{bmatrix} \phi_1(t) \\ \phi_2(t) \end{bmatrix} = \text{Re} \vec{a} e^{i\omega_1 t} = A_1 \begin{bmatrix} 1 \\ \sqrt{2} \end{bmatrix} \cos(\omega_1 t - \delta_1)$$

(primeiro modo normal)

Os 2 pêndulos oscilam em fase, com a amplitude do de baixo  $\sqrt{2}$  vezes maior.

$$\omega = \omega_2 \Rightarrow \vec{K} - \omega_2^2 \vec{M} = -mL^2 \omega_0^2 (\sqrt{2} + 1) \begin{bmatrix} 2 & \sqrt{2} \\ \sqrt{2} & 1 \end{bmatrix}$$

$$\text{e} \quad a_2 = -\sqrt{2}a_1$$

Escrevendo  $a_1 = A_2 e^{-i\delta_2}$ ,

$$\phi(t) = \begin{bmatrix} \phi_1(t) \\ \phi_2(t) \end{bmatrix} = \text{Re} \vec{a} e^{i\omega_2 t} = A_2 \begin{bmatrix} 1 \\ -\sqrt{2} \end{bmatrix} \cos(\omega_2 t - \delta_2)$$

(segundo modo normal)

$\phi_2$  oscila em oposição exata de fase com  $\phi_1$ , outra vez com amplitude  $\sqrt{2}$  vezes maior.

A solução geral é uma combinação linear arbitrária dos 2 modos normais.

- 26/06/09 -

### 11.5 O caso geral

Estudamos em detalhes os modos normais de 2 sistemas e estamos prontos para discutir o caso geral de um sistema com  $n$  graus de liberdade oscilando em torno de uma posição de equilíbrio estável. Sua configuração pode ser especificada por  $n$  coordenadas generalizadas  $q_{1,m}, q_n$  (sistema holonômico), que vou abreviar por  $\vec{q} = (q_{1,m}, q_n)$  -  $\vec{q}$  é um vetor no espaço  $n$ -dimensional das coordenadas generalizadas.

Vamos supor que o sistema seja conservativo  $\Rightarrow$  podemos definir uma energia potencial  $U(q_{1,m}, q_n) = U(\vec{q})$  e lagrangiana  $\mathcal{L} = T - U$ .

$T = \sum_{\alpha=1}^N \frac{1}{2} m_{\alpha} \dot{r}_{\alpha}^2$ ; vamos também supor que  $\vec{r}_{\alpha} = \vec{r}_{\alpha}(q_{1,m}, q_n)$  não envolva  $t$  explicitamente (as coordenadas generalizadas são naturais).

(Sec. 7.8)

Vimos no cap. 7 que podemos obter

$$T = T(\vec{q}, \dot{\vec{q}}) = \frac{1}{2} \sum_{j,k} A_{jk}(\vec{q}) \dot{q}_j \dot{q}_k,$$

onde os coeficientes  $A_{jk}(\vec{q})$  podem depender de  $\vec{q}$ . Nestas condições, a forma geral da lagrangiana é  $\mathcal{L}(\vec{q}, \dot{\vec{q}}) = T(\vec{q}, \dot{\vec{q}}) - U(\vec{q})$ , com  $U(\vec{q})$  uma função ainda não especificada das coordenadas  $\vec{q}$ .

Nossa hipótese final sobre o sistema é que ele está executando pequenas oscilações em torno de uma configuração de equilíbrio estável. Podemos redefinir as coordenadas, se necessário, para que nesta posição de equilíbrio  $\vec{q} = 0$  (isto é,  $q_1 = q_2 = \dots = q_n = 0$ ). Como estamos interessados apenas em pequenas oscilações, só precisamos nos preocupar com pequenos valores das coordenadas  $\vec{q}$ , e usar expansões de Taylor de  $U$  e  $T$  em torno do ponto de equilíbrio  $\vec{q} = 0$ . Para  $U$  teremos:

$$U(\vec{q}) = U(0) + \sum_j \frac{\partial U}{\partial q_j} q_j + \frac{1}{2} \sum_{j,k} \frac{\partial^2 U}{\partial q_j \partial q_k} q_j q_k + \dots$$

com todas as derivadas calculadas em  $\vec{q} = 0$ . Esta expressão pode ser simplificada. Como  $U(0)$  é constante, podemos abandoná-la redefinindo o zero de energia potencial. Como  $\vec{q} = 0$  é de equilíbrio,  $\frac{\partial U}{\partial q_j} = 0$ . Vamos renomear  $\frac{\partial^2 U}{\partial q_j \partial q_k} = K_{jk}$  ( $= K_{kj}$ ) e ignorar

termos de ordem maior que 2 em  $\vec{q}$  ou  $\dot{\vec{q}}$ .  
Isto reduz  $U$  a

$$U = U(\vec{q}) = \frac{1}{2} \sum_{j,k} K_{jk} q_j q_k$$

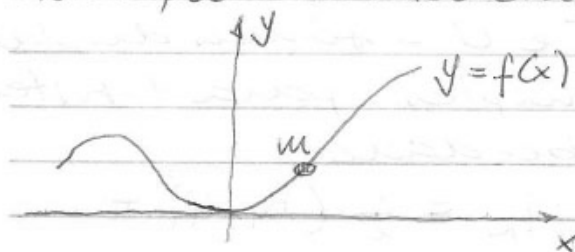
A energia cinética é mais simples ainda. Todos os seus termos contêm fator  $\dot{q}_j \dot{q}_k$ , já de 2ª ordem. Portanto, podemos ignorar todos os termos da expansão de  $A_{jk}(\vec{q})$  que não sejam constantes. Vamos chamá-los de  $A_{jk}(0) = M_{jk}$ , o que reduz a energia cinética a

$$T = T(\dot{\vec{q}}) = \frac{1}{2} \sum_{j,k} M_{jk} \dot{q}_j \dot{q}_k, \quad e$$

$$\mathcal{L}(\vec{q}, \dot{\vec{q}}) = T(\dot{\vec{q}}) - U(\vec{q})$$

As aproximações feitas correspondem ao que fizemos no problema do pêndulo duplo, e correspondem a reduzir a energia cinética a uma função homogênea quadrática das velocidades  $\dot{\vec{q}}$  e a energia potencial a uma função homogênea quadrática das coordenadas  $\vec{q}$ . Isto garante que as eq. de movimento serão eqs. lineares solúveis.

Exemplo: conta em fio rígido



(mínimo na origem)

Sistema com

1 grau de liberdade:  
coordenada  $x$ .

$$U = mgy = mgf(x)$$

Para pequenas oscilações (em torno do equilíbrio), expandimos  $f(x)$  em série de Taylor:  $f(x) = f(0) + x f'(0) + \frac{x^2}{2} f''(0) + \dots$

$$U = mgf(x) \approx \frac{1}{2} mg f''(0) x^2 \quad (f(0) = f'(0) = 0)$$

$$T = \frac{1}{2} m (\dot{x}^2 + \dot{y}^2) \quad \dot{y} = f'(x) \dot{x}$$

$T = \frac{1}{2} m [1 + f'(x)^2] \dot{x}^2$  (e a expressão exata de  $T$  depende de  $\dot{x}$  e de  $x$ ). Como  $T$  já contém termo  $\dot{x}^2$ , na aproximação de pequenas oscilações podemos simplesmente substituir  $f'(x)$  por seu valor no equilíbrio (zero!), resultando

$$T = \frac{1}{2} m \dot{x}^2$$

Como esperado a aproximação de pequenas oscilações reduz  $U$  e  $T$  a funções quadráticas homogêneas de  $x$  ( $U$ ) e  $\dot{x}$  ( $T$ ).

A eq. de movimento

Retornemos a lagrangiana aproximada obtida no caso geral para escrever as  $(n)$  eqs. de movimento  $\frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_i} = \frac{\partial L}{\partial q_i}$ ,  $i=1, \dots, n$ .

Para isto devemos diferenciar as expressões obtidas para  $T$  e  $U$  - tomadas duplas.

Como exemplo simples: para 1 sistema com 2 graus de liberdade,

$$U = \frac{1}{2} \sum_{j,k=1}^2 K_{jk} q_j q_k = \frac{1}{2} (K_{11} q_1^2 +$$



$$K_{12} q_1 q_2 + K_{21} q_2 q_1 + K_{22} q_2^2 =$$

$$= \frac{1}{2} (K_{11} q_1^2 + 2 K_{12} q_1 q_2 + K_{22} q_2^2) \quad (K_{12} = K_{21})$$

e

$$\frac{\partial U}{\partial q_i} = K_{11} q_1 + K_{12} q_2$$

De modo geral,

$$\frac{\partial U}{\partial q_i} = \sum_j K_{ij} q_j \quad (i=1, \dots, n)$$

Demonstrações:

$$\frac{\partial U}{\partial q_i} = \frac{1}{2} \sum_{j,k} K_{jk} \left[ \frac{\partial q_j}{\partial q_i} q_k + q_j \frac{\partial q_k}{\partial q_i} \right]$$

$$= \frac{1}{2} \left[ \sum_{j,k} K_{jk} \delta_{ij} q_k + \sum_{j,k} K_{jk} q_j \delta_{ik} \right]$$

$$= \frac{1}{2} \left[ \sum_k K_{ik} q_k + \sum_j \underbrace{K_{ji}}_{K_{ij}} q_j \right] = \sum_j K_{ij} q_j$$

É algo semelhante resulta para  $\frac{\partial T}{\partial \dot{q}_i}$ .  
As  $n$  eqs. de Lagrange são

$$\sum_j M_{ij} \ddot{q}_j = - \sum_j K_{ij} q_j, \quad i=1, \dots, n$$

que podem ser agrupadas numa única eq. matricial

$$\overleftrightarrow{M} \overleftrightarrow{\ddot{q}} = - \overleftrightarrow{K} \overleftrightarrow{q} \quad \text{onde}$$

$\overleftrightarrow{q}$  é a coluna ( $n \times 1$ )

$$\overleftrightarrow{q} = \begin{bmatrix} q_1 \\ q_2 \\ \vdots \\ q_n \end{bmatrix}$$

$\overleftrightarrow{M}$  e  $\overleftrightarrow{K}$  são as matrizes

"massa" e "constante elástica" formadas

pelos números  $M_{ij}$  e  $K_{ij}$ .

A partir deste ponto, estas matrizes são tudo o que precisamos - nem precisamos + escrever a Lagrangiana ou as eq.s de Lagrange, já que podemos obtê-las diretamente das expressões aproximadas de  $T$  e  $U$ .

A eq. matricial obtida é a equivalente  $n$ -dimensional às eq.s. bidimensionais obtidas para os problemas dos caminhos e dos pêndulo duplo, e é resolvida da mesma forma. Primeiro buscamos os modos normais:

$$\vec{q}(t) = \text{Re } \vec{z}(t), \quad \vec{z}(t) = \vec{a} e^{i\omega t}$$

onde  $\vec{a}$  é coluna ( $n \times 1$ ) constante, o que nos leva à eq. de autovalores

$$(\vec{K} - \omega^2 \vec{M}) \vec{a} = 0$$

que só tem soluções não triviais se  $\omega$  satisfaz à eq. característica ou secular

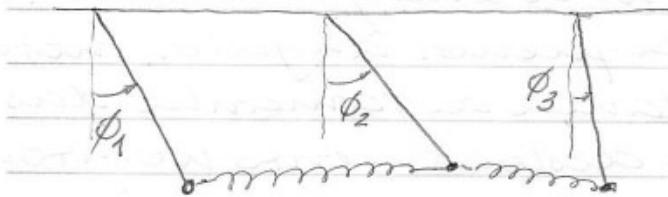
$$\det(\vec{K} - \omega^2 \vec{M}) = 0$$

que é uma eq. polinomial de grau  $n$  em  $\omega^2 \Rightarrow$  tem  $n$  soluções, que são as frequências normais do sistema.

Para cada uma delas, a eq. de autovalores determina o movimento no modo normal correspondente. O movimento + geral do sistema é combinação linear arbitrária dos modos normais.

### 11.6 Três pêndulos acoplados

Como um (último) exemplo de uso desta técnica, considere 3 pêndulos idênticos acoplados por 2 molas também idênticas.



No equilíbrio,  
 $\phi_1 = \phi_2 = \phi_3 = 0$

O procedimento sistemático - e +seguro- seria escrever as expressões exatas para  $T$  e  $U$  e então fazer a aproximação de pequenos ângulos. Na prática, encontrar estas expressões exatas pode resultar muito trabalho - no exemplo presente, a energia potencial elástica depende da elongação das molas, mas uma expressão exata para seus comprimentos, válida para quaisquer ângulos, é muito intrincada. Com frequência é possível, procedendo-se com cuidado, escrever-se a aproximação de pequenos ângulos para  $T$  e  $U$  diretamente, como aqui faremos.

A energia cinética é

$T = \frac{1}{2} m L^2 (\dot{\phi}_1^2 + \dot{\phi}_2^2 + \dot{\phi}_3^2)$ , que não requer nenhuma aproximação.

A energia potencial gravitacional de cada pêndulo, medida em relação ao equilíbrio, é  $mgl(1 - \cos\phi) \approx$

$\approx \frac{1}{2} m g L \phi^2$ , a conhecida aproximação de pequenos ângulos; portanto,

$$U_{\text{grav}} = \frac{1}{2} m g L (\phi_1^2 + \phi_2^2 + \phi_3^2)$$

Para encontrar a energia elástica na aproximação de pequenos ângulos, note-mos que a mudança de tamanho das molas vem do deslocamento horizontal dos pêndulos, cada um dos quais se move de uma distância  $\approx L\phi$  para a direita. Logo, a mola da esquerda está distendida de  $\approx L(\phi_2 - \phi_1)$ , e

$$U_{\text{elástica}} = \frac{1}{2} k L^2 \left[ (\phi_2 - \phi_1)^2 + (\phi_3 - \phi_2)^2 \right] = \\ = \frac{1}{2} k L^2 (\phi_1^2 + 2\phi_2^2 + \phi_3^2 - 2\phi_1\phi_2 - 2\phi_2\phi_3)$$

Neste ponto, vamos escolher unidades naturais - que fazem com que parâmetros desinteressantes assumam o valor 1.  $m = L = 1$

$$\Rightarrow T = \frac{1}{2} (\dot{\phi}_1^2 + \dot{\phi}_2^2 + \dot{\phi}_3^2)$$

$$U = \frac{1}{2} g (\phi_1^2 + \phi_2^2 + \phi_3^2) + \frac{1}{2} k (\phi_1^2 + 2\phi_2^2 + \phi_3^2 - 2\phi_1\phi_2 - 2\phi_2\phi_3)$$

e os elementos de  $\vec{M}$  e  $\vec{K}$  podem ser lidos diretamente destas expressões:

$$\vec{M} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}, \quad \vec{K} = \begin{bmatrix} g+k & -k & 0 \\ -k & g+2k & -k \\ 0 & -k & g+k \end{bmatrix}$$

Os modos normais têm a forma  
 $\vec{\phi}(t) = \text{Re} \vec{z}(t) = \text{Re} \vec{a} e^{i\omega t}$ , com  
 $\vec{a}$  e  $\omega$  determinados pela eq. autovalores

$$(\vec{K} - \omega^2 \vec{M}) \vec{a} = 0$$

$$\vec{K} - \omega^2 \vec{M} = \begin{bmatrix} g+k-\omega^2 & -k & 0 \\ -k & g+2k-\omega^2 & -k \\ 0 & -k & g+k-\omega^2 \end{bmatrix}$$

$$\det(\vec{K} - \omega^2 \vec{M}) = (g+k-\omega^2) [(g+2k-\omega^2)(g+k-\omega^2) - k^2]$$

$$= (g+k-\omega^2) [(g+2k-\omega^2)(g+k-\omega^2) - k^2] - k \cdot k (g+k-\omega^2) =$$

$$= (g+k-\omega^2) [(g+2k-\omega^2)(g+k-\omega^2) - k^2 - k^2]$$

$$= (g+k-\omega^2) [(g-\omega^2)(g+2k-\omega^2) + k(g+k-\omega^2) - k^2]$$

$$= (g+k-\omega^2)(g-\omega^2)(g+3k-\omega^2)$$

$$\omega_1^2 = g, \quad \omega_2^2 = g+k, \quad \omega_3^2 = g+3k$$

Os modos normais:

$$(i) \omega_1^2 = g \quad (\omega_1 = \sqrt{g/L})$$

$$\vec{K} - \omega^2 \vec{M} = \begin{bmatrix} k & -k & 0 \\ -k & 2k & -k \\ 0 & -k & k \end{bmatrix}$$

$$\Rightarrow a_1 - a_2 = 0$$

$$-a_2 + a_3 = 0 \Rightarrow a_1 = a_2 = a_3 = A e^{-i\delta}$$

$$\phi_1(t) = \phi_2(t) = \phi_3(t) = A \cos(\omega_1 t - \delta) \rightarrow$$

oscilações em molas e molas relaxadas.

$$(ii) \omega_2^2 = g + k$$

$$\vec{K} - \omega^2 \vec{M} = \begin{bmatrix} 0 & -k & 0 \\ -k & k & -k \\ 0 & -k & 0 \end{bmatrix}$$

$$a_2 = 0$$

$$a_1 + a_3 = 0 \Rightarrow a_1 = -a_3 = Ae^{-i\omega t} :$$

os 2 pêndulos externos oscilam em oposição de fase e o do meio fica parado.

$$(iii) \omega_3^2 = g + 3k$$

$$\vec{K} - \omega^2 \vec{M} = \begin{bmatrix} -2k & -k & 0 \\ -k & -k & -k \\ 0 & -k & -2k \end{bmatrix}$$

$$2a_1 + a_2 = 0$$

$$a_2 + 2a_3 = 0 \Rightarrow a_1 = a_3 = -\frac{1}{2}a_2 = Ae^{-i\omega t} :$$

os 2 pêndulos externos oscilam em fase, enquanto o do meio tem o dobro da amplitude e está em exata oposição de fase.

A solução geral é uma combinação linear arbitrária destes 3 modos normais.