

两个自由度系统的振动理论

曾凡林

哈尔滨工业大学理论力学教研组



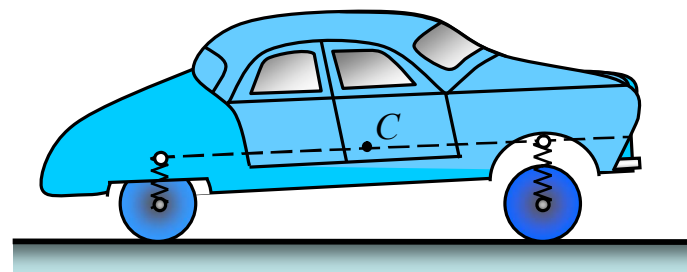
本讲主要内容

- 1、两个自由度系统的自由振动
- 2、两个自由度系统的受迫振动

1、两个自由度系统的 自由振动

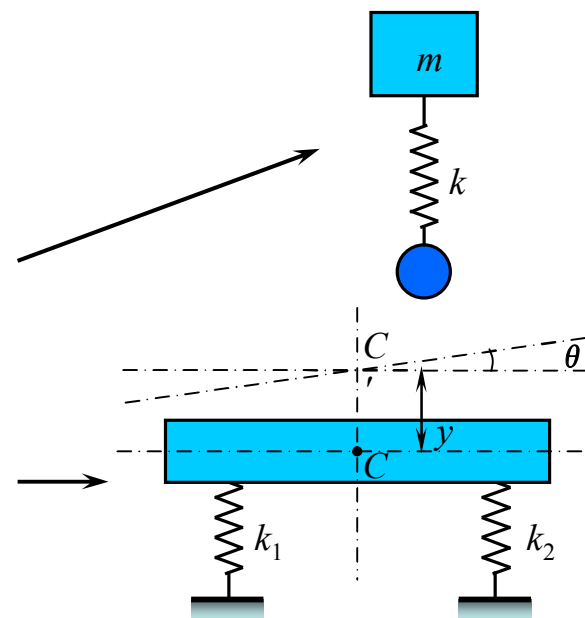
(1) 模型的简化

同一物体的振动可以简化为不同的振动模型。

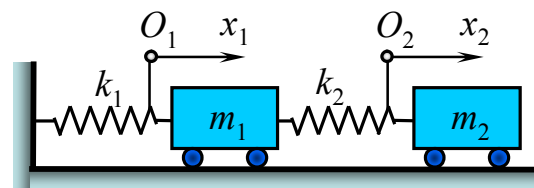


研究上下平移振动

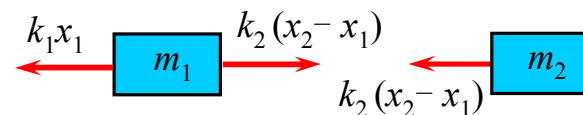
研究前后颠簸振动



两个自由度系统的自由振动模型



(2) 自由振动微分方程



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

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

移项得到:

$$\left. \begin{aligned} m \ddot{x}_1 + (k_1 + k_2)x_1 - k_2 x_2 &= 0 \\ m_2 \ddot{x}_2 - k_2 x_1 + k_2 x_2 &= 0 \end{aligned} \right\}$$

$$\left. \begin{aligned} m\ddot{x}_1 + (k_1 + k_2)x_1 - k_2x_2 &= 0 \\ m_2\ddot{x}_2 - k_2x_1 + k_2x_2 &= 0 \end{aligned} \right\} \quad \text{令} \quad b = \frac{k_1 + k_2}{m_1}, \quad c = \frac{k_2}{m_1}, \quad d = \frac{k_2}{m_2}$$

方程变为： $\ddot{x}_1 + bx_1 - cx_2 = 0, \quad \ddot{x}_2 - dx_1 + dx_2 = 0$

① 固有频率

根据微分方程理论，可设上列方程组的解为：

$$x_1 = A \sin(\omega t + \theta), \quad x_2 = B \sin(\omega t + \theta)$$

其中：A、B是振幅； ω 为角频率， θ 是初始相位角。

将上式代入微分方程组，得到：

$$-A\omega^2 \sin(\omega t + \theta) + bA \sin(\omega t + \theta) - cB \sin(\omega t + \theta) = 0$$

$$-B\omega^2 \sin(\omega t + \theta) + dA \sin(\omega t + \theta) + dB \sin(\omega t + \theta) = 0$$

整理后得到： $(b - \omega^2)A - cB = 0, \quad -dA + (d + \omega^2)B = 0$

系统振动时，方程组具有非零解，则方程组的系数行列式必须等于零，即：

$$\begin{vmatrix} b - \omega^2 & -c \\ -d & d - \omega^2 \end{vmatrix} = 0 \quad \text{——频率行列式}$$

行列式展开后得到： $\omega^4 - (b + d)\omega^2 + d(b - c) = 0$

—系统的**本征方程**，又称为**频率方程**

$$\Rightarrow \omega_{1,2}^2 = \frac{b+d}{2} \mp \sqrt{\left(\frac{b+d}{2}\right)^2 - d(b-c)} = \frac{b+d}{2} \mp \sqrt{\left(\frac{b-d}{2}\right)^2 + cd}$$

- i ω^2 的两个根都是实数，而且都是正数。
- ii ω^2 的第一个根较小，称为**第一固有频率**。
- iii ω^2 的第二个根较大，称为**第二固有频率**。

结论：

两个自由度系统具有两个固有频率，这两个固有频率只与系统的**质量**和**刚度**等参数有关，而与**振动的初始条件**无关。

② **振幅**

将解出的两个固有频率 ω_1 和 ω_2 分别代入上页关于振幅的二元一次方程组 $(b - \omega^2)A - cB = 0$, $-dA + (d + \omega^2)B = 0$ 中，可解出对应于 ω_1 的振幅 A_1 , B_1 和对应于 ω_2 的振幅 A_2 、 B_2 。

对应于**第一固有频率**

$$\frac{A_1}{B_1} = \frac{c}{b - \omega_1^2} = \frac{d - \omega_1^2}{d} = \frac{1}{\gamma_1}$$

对应于第二固有频率 $\frac{A_2}{B_2} = \frac{c}{b - \omega_2^2} = \frac{d - \omega_2^2}{d} = \frac{1}{\gamma_2}$

这两个比例常数只与系统的质量、刚度等参数有关。对于一个确定的两个自由度的系统，每组振幅中，两个振幅的比值是定值。

对应于第一固有频率 ω_1 的振动称为第一主振动，运动规律为：

$$x_1^{(1)} = A_1 \sin(\omega_1 t + \theta_1), \quad x_2^{(1)} = \gamma_1 A_1 \sin(\omega_1 t + \theta_1)$$

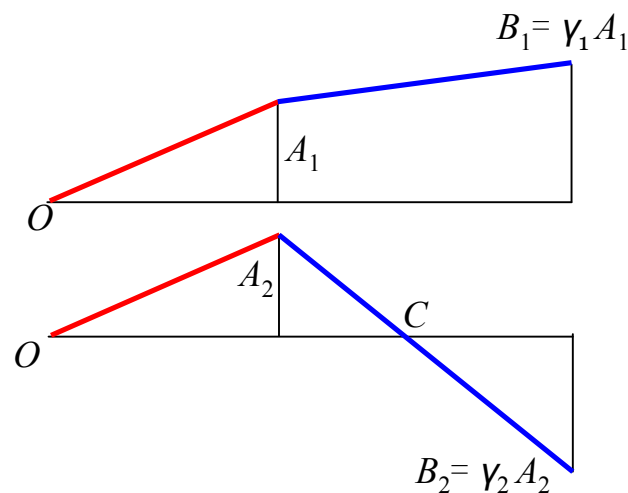
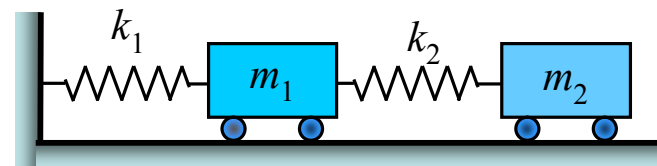
对应于第二固有频率 ω_2 的振动称为第二主振动，运动规律为：

$$x_1^{(2)} = A_2 \sin(\omega_2 t + \theta_2), \quad x_2^{(2)} = \gamma_2 A_2 \sin(\omega_2 t + \theta_2)$$

$$\left. \begin{aligned} \omega_{1,2}^2 &= \frac{b+d}{2} \mp \sqrt{\left(\frac{b-d}{2}\right)^2 + cd} \\ \frac{A_1}{B_1} &= \frac{c}{b - \omega_1^2} = \frac{d - \omega_1^2}{d} = \frac{1}{\gamma_1} \\ \frac{A_2}{B_2} &= \frac{c}{b - \omega_2^2} = \frac{d - \omega_2^2}{d} = \frac{1}{\gamma_2} \end{aligned} \right\} \Rightarrow \begin{aligned} \gamma_1 &= \frac{1}{c} \left[\frac{b-d}{2} + \sqrt{\left(\frac{b-d}{2}\right)^2 + cd} \right] > 0 \\ \gamma_2 &= \frac{1}{c} \left[\frac{b-d}{2} - \sqrt{\left(\frac{b-d}{2}\right)^2 + cd} \right] < 0 \end{aligned}$$

i 当系统作第一主振动时，两个质点总是同相位，即作同向振动。

ii 当系统作第二主振动时，两个质点总是反相位，即作反向振动。



第一主振型

第二主振型

振型中位移始终为零的点称为节点。

多自由度系统的高阶主振型中一定存在节点，而第一阶主振型中不存在节点。

阶次越高的主振动，节点数就越多，所以相应的振幅就越难增大；

阶次越低的主振动，节点数就越少，振动越容易被激起。

多自由度系统中，低频主振动比高频主振动危险。

主振型和固有频率一样都只与系统本身的参数有关，而与振动的初始条件无关，因此主振型也叫固有振型。

自由振动微分方程的全解为第一主振动与第二主振动的叠加：

$$x_1 = A_1 \sin(\omega_1 t + \theta_1) + A_2 \sin(\omega_2 t + \theta_2)$$

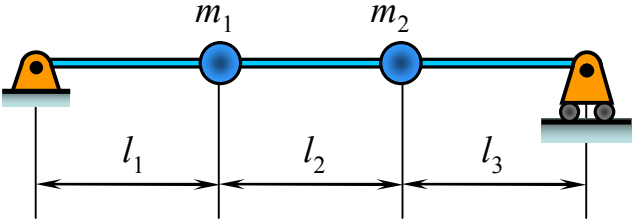
$$x_2 = \gamma_1 A_1 \sin(\omega_1 t + \theta_1) + \gamma_2 A_2 \sin(\omega_2 t + \theta_2)$$

其中包含4个待定常数 A_1 , A_2 , θ_1 , θ_2

由运动的4个初始条件 x_{10} , x_{20} , \dot{x}_{10} , \dot{x}_{20} 确定。

例1 图示为一个具有两个集中质量 m_1, m_2 的简支梁，在质量 m_1, m_2 处梁的影响系数分别为 $\lambda_{11}, \lambda_{22}$ 和 $\lambda_{12} = \lambda_{21}$ 。梁的质量忽略不计，试计算系统的固有频率和主振型。

影响系数的定义： λ_{11} 表示在集中质量 m_1 处作用单位力时在该处产生的静挠度； λ_{22} 表示在 m_2 处作用单位力时在该处产生的静挠度； λ_{12} 表示在 m_2 处作用单位力时在 m_1 处产生的静挠度， λ_{21} 的定义与 λ_{12} 类似。



解：这是两个自由度的系统，假设系统做自由振动时，质点 m_1, m_2 的位移分别为 x_1 和 x_2 ，则两个质点的惯性力分别为 $m_1\ddot{x}_1$ 和 $m_2\ddot{x}_2$ 。

两个质点处，梁的挠度即为两个质点的位移 x_1, x_2 ，根据达朗贝尔原理和变形叠加原理，两个质点处的挠度为：

$$\begin{aligned} x_1 &= \lambda_{11}(-m_1\ddot{x}_1) + \lambda_{12}(-m_2\ddot{x}_2) \\ x_2 &= \lambda_{21}(-m_1\ddot{x}_1) + \lambda_{22}(-m_2\ddot{x}_2) \end{aligned}$$

整理得到系统的运动微分方程为：

$$\left. \begin{aligned} \lambda_{11}m_1\ddot{x}_1 + \lambda_{12}m_2\ddot{x}_2 + x_1 &= 0 \\ \lambda_{21}m_1\ddot{x}_1 + \lambda_{22}m_2\ddot{x}_2 + x_2 &= 0 \end{aligned} \right\}$$

令
$$b = \frac{\lambda_{12}m_2}{\lambda_{11}m_1}, \quad c = \frac{\lambda_{21}m_1}{\lambda_{22}m_2},$$

$$d = \frac{1}{\lambda_{11}m_1}, \quad e = \frac{1}{\lambda_{22}m_2}$$

则微分方程变为：

$$\begin{aligned} \ddot{x}_1 + b\ddot{x}_2 + dx_1 &= 0 \\ c\ddot{x}_1 + \ddot{x}_2 + ex_2 &= 0 \end{aligned}$$

根据微分方程理论，设上列方程组的解的形式为：

$$x_1 = A \sin(\omega t + \theta), \quad x_2 = B \sin(\omega t + \theta)$$

将上式代入微分方程组，消去 $\sin(\omega t + \theta)$ 得到关于振幅的方程组：

$$(d - \omega^2)A - b\omega^2 B = 0, \quad -c\omega^2 A + (e - \omega^2)B = 0$$

对应的频率行列式为：

$$\begin{vmatrix} d - \omega^2 & -b\omega^2 \\ -c\omega^2 & e - \omega^2 \end{vmatrix} = 0$$

展开得到系统的本征方程为： $(1 - bc)\omega^4 - (d + e)\omega^2 + ed = 0$

→

$$\omega_{1,2}^2 = \frac{(d + e) \mp \sqrt{(d - e)^2 + 4bcde}}{2(1 - cb)}$$

可以证明 ω^2 的两个根都是正实根， ω_1 和 ω_2 为系统的两个固有频率。

将 ω_1 和 ω_2 代入关于振幅的方程组，得到振幅比为：

$$\frac{A_1}{B_1} = \frac{b\omega_1^2}{d - \omega_1^2} = \frac{e - \omega_1^2}{c\omega_1^2} = \frac{1}{\gamma_1}$$

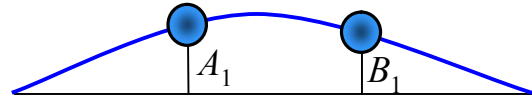
$$\frac{A_2}{B_2} = \frac{b\omega_2^2}{d - \omega_2^2} = \frac{e - \omega_2^2}{c\omega_2^2} = \frac{1}{\gamma_2}$$

同样可证明：

$$\gamma_1 > 0$$

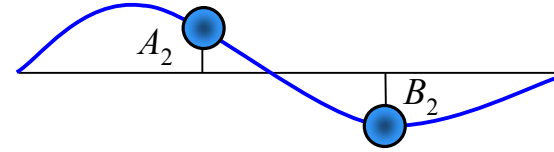
$$\gamma_2 < 0$$

第一主振型



设 $m_1 = m_2 = m$ $l_1 = l_3 = \frac{l}{4}$ $l_2 = \frac{l}{2}$

第二主振型



则根据材料力学公式可计算出:

其中 EI 为梁截面的抗弯刚度 $\lambda_{11} = \lambda_{22} = \frac{9l^3}{768EI}$ $\lambda_{12} = \lambda_{21} = \frac{7l^3}{768EI}$

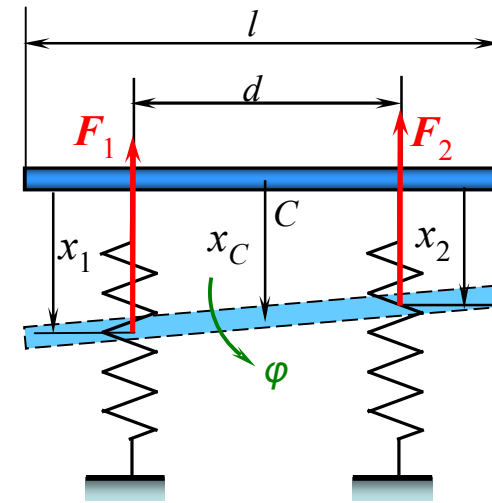
代入各自表达式代入式, 得:

$$\omega_1 = 6.928 \sqrt{\frac{EI}{ml^3}}, \quad \omega_2 = 19.596 \sqrt{\frac{EI}{ml^3}}$$

$$\gamma_1 = \frac{B_1}{A_1} = 1, \quad \gamma_2 = \frac{B_2}{A_2} = -1$$

例2 如图所示，一均质细杆质量为 m ，长为 l ，由两个刚度系数皆为 k 的弹簧对称支承，两支撑点之间距离为 d ，试求此系统的固有频率和固有振型。

解：显然这是一个两个自由度的系统。以平衡位置为原点，取任意位置进行研究，只考虑铅垂方向的位移，分别以两根弹簧的支点的位移 x_1 和 x_2 为系统的两个坐标。以平衡位置为坐标原点可以不计重力的影响。



细杆受到的两个恢复力分别为： $F_1 = kx_1$ ， $F_2 = kx_2$

此时，细杆的质心坐标为： $x_C = \frac{1}{2}(x_1 + x_2)$

细杆绕质心的转角为： $\varphi = \frac{1}{d}(x_1 - x_2)$

列出细杆的平面运动微分方程：

$$m\ddot{x}_C = -F_1 - F_2 = -k(x_1 + x_2)$$

$$J_C\ddot{\varphi} = -F_1 \cdot \frac{d}{2} + F_2 \cdot \frac{d}{2} = -k \cdot \frac{d}{2} \varphi d$$



$$\ddot{x}_1 + \ddot{x}_2 + bx_1 + bx_2 = 0$$

$$\ddot{x}_1 - \ddot{x}_2 + cx_1 - cx_2 = 0$$

代入 x_C 和 φ 的表达式，并考虑 $J_C = ml^2/12$ ，

其中 $b = \frac{2k}{m}$ ， $c = \frac{6kd^2}{ml^2}$

只求系统的固有频率和固有振型时，可取振动的初始角 $\theta=0$ ，所以设方程的解为：

$$x_1 = A \sin \omega t, \quad x_2 = B \sin \omega t$$

代入微分方程，消去 $\sin \omega t$ ，得到关于振幅的方程组：

$$(b - \omega^2)(A + B) = 0, \quad (c - \omega^2)(A - B) = 0$$

若要 A 、 B 有非零解，必须有：

$$b - \omega^2 = 0 \quad \Rightarrow \quad \omega_1^2 = b = \frac{2k}{m} \qquad c - \omega^2 = 0 \quad \Rightarrow \quad \omega_2^2 = c = \frac{6kd^2}{ml^2}$$

ω_1 和 ω_2 为系统的两个固有频率。

i 当 $\omega^2=b$ 时，为使关于振幅的两个方程都成立，有 $A_1 = B_1$

—对应于直杆上下平移运动的固有振型

ii 当 $\omega^2=c$ 时，为使关于振幅的两个方程都成立，有 $A_2 = -B_2$

—对应于质心不动而绕质心转动的固有振型

如果直接取 x_C 和 φ 为两个独立坐标，则细杆的平面运动微分方程为：

$$m\ddot{x}_C = -2kx_C, \quad J_C\ddot{\varphi} = -k\frac{d}{2}\varphi d = -\frac{kd^2}{2}\varphi$$

系统的两个固有振型：随同质心的平移位移 x_C ，绕质心转动的角位移 φ 。

x_C 和 φ 称为系统的两个主坐标。