



浙江大学  
ZHEJIANG UNIVERSITY

第五讲 2022.3.25

# 机械系统动力学

## Dynamics of Mechanical Systems

陈远流

Email: [yuanliuchen@zju.edu.cn](mailto:yuanliuchen@zju.edu.cn)

Phone: 13486183967

浙江大学机械工程学院

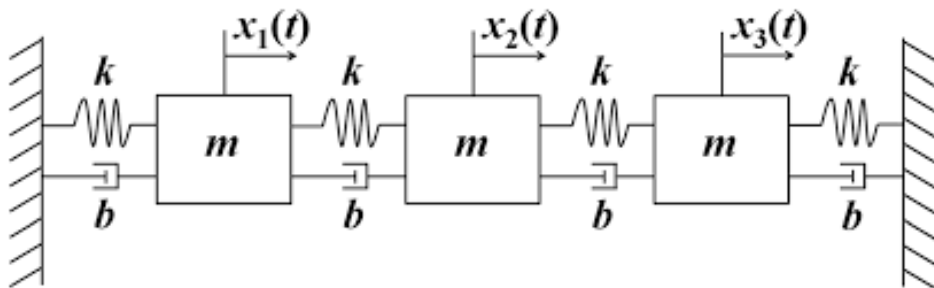
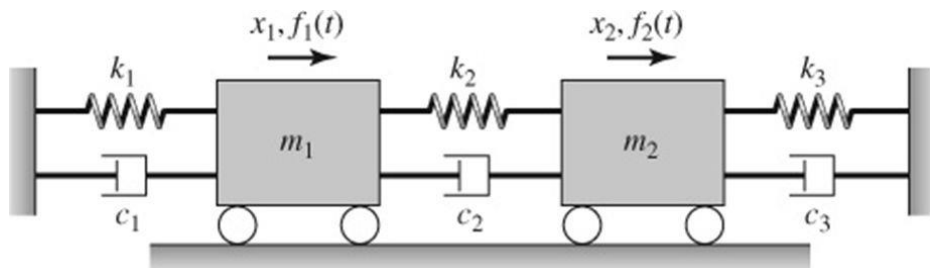
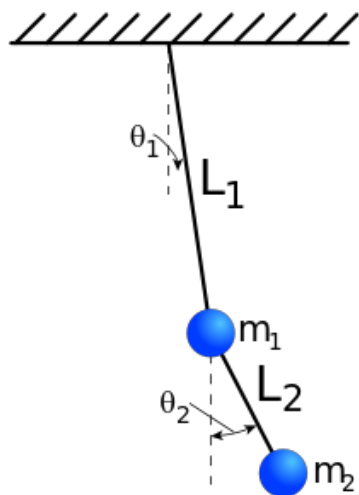
# 本讲内容

**第4章内容回顾**

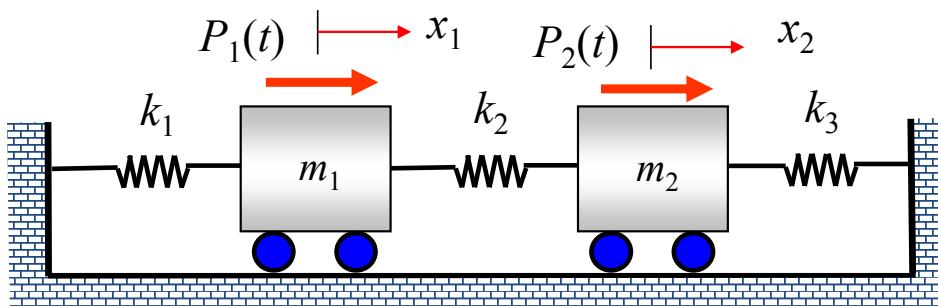
**第5章 多自由度系统的振动**

# 多自由度系统的振动

当系统的自由度数 **$N$** 时，系统需要且仅需要有 **$N$** 个坐标来定义，这 **$N$** 个坐标称之为**广义坐标**



# 运动微分方程



建立方程：

$$\begin{cases} m_1 \ddot{x}_1 + k_1 x_1 + k_2 (x_1 - x_2) = P_1(t) \\ m_2 \ddot{x}_2 - k_2 (x_1 - x_2) + k_3 x_2 = P_2(t) \end{cases} \quad \text{力量纲}$$

矩阵形式：

$$\begin{bmatrix} m_1 & 0 \\ 0 & m_2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \ddot{x}_1 \\ \ddot{x}_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} k_1 + k_2 & -k_2 \\ -k_2 & k_2 + k_3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} P_1(t) \\ P_2(t) \end{bmatrix}$$

坐标间的耦合项

# 运动微分方程

**例1 :** 
$$\begin{bmatrix} m_1 & 0 \\ 0 & m_2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \ddot{x}_1 \\ \ddot{x}_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} k_1 + k_2 & -k_2 \\ -k_2 & k_2 + k_3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} P_1(t) \\ P_2(t) \end{bmatrix}$$

**例2 :** 
$$\begin{bmatrix} I_1 & 0 \\ 0 & I_2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \ddot{\theta}_1 \\ \ddot{\theta}_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} k_{\theta 1} + k_{\theta 2} & -k_{\theta 2} \\ -k_{\theta 2} & k_{\theta 2} + k_{\theta 3} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \theta_1 \\ \theta_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} M_1(t) \\ M_2(t) \end{bmatrix}$$

可统一表示为：
$$\underline{M} \underline{\ddot{X}} + \underline{K} \underline{X} = \underline{P(t)}$$
 作用力方程

质量  
矩阵

加速度  
向量

刚度  
矩阵

位移  
向量

激励力  
向量

若系统有  $n$  个自由度，则各项皆为  $n$  维矩阵或列向量

# 刚度矩阵和质量矩阵

$n$  个自由度系统:

$$\mathbf{M} \ddot{\mathbf{X}} + \mathbf{K} \mathbf{X} = \mathbf{P}(t)$$

$$\mathbf{X} = [x_1, x_2, \dots, x_n]^T \in R^n \quad \text{广义坐标列向量}$$

$$\mathbf{M} = \begin{bmatrix} m_{11} & \dots & m_{1j} & \dots & m_{1n} \\ m_{21} & \dots & m_{2j} & \dots & m_{2n} \\ \dots & \dots & \dots & \dots & \dots \\ m_{n1} & \dots & m_{nj} & \dots & m_{nn} \end{bmatrix}$$

$n \times n$

质量矩阵第  $j$  列

$$\mathbf{K} = \begin{bmatrix} k_{11} & \dots & k_{1j} & \dots & k_{1n} \\ k_{21} & \dots & k_{2j} & \dots & k_{2n} \\ \dots & \dots & \dots & \dots & \dots \\ k_{n1} & \dots & k_{nj} & \dots & k_{nn} \end{bmatrix}$$

$n \times n$

刚度矩阵第  $j$  列

$$\mathbf{P}(t) = \begin{bmatrix} P_1(t) \\ P_2(t) \\ \vdots \\ P_n(t) \end{bmatrix}$$

$n \times 1$

# 刚度矩阵和质量矩阵

$$P(t) = \begin{bmatrix} P_1(t) \\ P_2(t) \\ \vdots \\ P_n(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} k_{11} \cdots k_{1j} \cdots k_{1n} \\ k_{21} \cdots k_{2j} \cdots k_{2n} \\ \cdots \cdots \cdots \cdots \cdots \cdots \\ k_{n1} \cdots k_{nj} \cdots k_{nn} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 \\ \vdots \\ 0 \\ 1 \\ 0 \\ \vdots \\ 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} k_{1j} \\ k_{2j} \\ \vdots \\ k_{nj} \end{bmatrix}$$

**结论：**刚度矩阵  $K$  中的元素  $k_{ij}$  是使系统仅在第  $j$  个坐标上产生单位位移而相应于第  $i$  个坐标上所需施加的力



# 刚度矩阵和质量矩阵

$$P(t) = \begin{bmatrix} P_1(t) \\ P_2(t) \\ \vdots \\ P_n(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} m_{11} & m_{1j} & \dots & m_{1n} \\ m_{21} & m_{2j} & \dots & m_{2n} \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ m_{n1} & m_{nj} & \dots & m_{nn} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 \\ \vdots \\ 0 \\ 1 \\ 0 \\ \vdots \\ 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} m_{1j} \\ m_{2j} \\ \vdots \\ m_{nj} \end{bmatrix}$$

这组外力正是质量矩阵  $M$  的第  $j$  列

**结论：**质量矩阵  $M$  中的元素  $m_{ij}$  是使系统仅在第  $j$  个坐标上产生单位加速度而相应于第  $i$  个坐标上所需施加的力





# 对于特定系统，刚度矩阵和质量矩阵具有唯一性

证明：对于某一振动系统，选择坐标系 $X$ 后，存在质量矩阵 $M$ 和刚度矩阵 $K$ ，使得

$$M\ddot{X} + KX = P(t) \quad (1)$$

假设存在另一质量矩阵 $M_1$ 和刚度矩阵 $K_1$ ，使得

$$M_1\ddot{X} + K_1X = P(t) \quad (2)$$

并且 $T_1 * K = K_1, T_1 \neq I, T_2 * M = M_1, T_2 \neq I$ 。

对于初始状态 $X = [0 \dots 0]^T$ ，此时有

$$M\ddot{X}_1 = P(0) \quad (3)$$

$$M_1\ddot{X}_2 = P(0) \quad (4)$$

对于某一恒定振动系统，若输入条件相同，则系统状态相同 $\ddot{X}_1 = \ddot{X}_2$ 。所以式(4)

$$T_2 M \ddot{X}_1 = P(0) \quad (5)$$

$$\Rightarrow T_2 P(0) = P(0) \quad (6)$$

$$\Rightarrow (T_2 - I)P(0) = 0 \quad (7)$$

对于任意初始输入 $P(0)$ 均成立，故 $T_2 - I \equiv 0 \Rightarrow T_2 = I$ ，与假设条件不符，所以假设不成立，即不存在另一质量矩阵 $M_1$ 。

同理，可证不存在另一刚度矩阵 $K_1$ 。

# 刚度矩阵和质量矩阵

---

**刚度矩阵  $K$  中的元素  $k_{ij}$**  是使系统仅在第  $j$  个坐标上产生单位位移而相应于第  $i$  个坐标上所需施加的力

**质量矩阵  $M$  中的元素  $m_{ij}$**  是使系统仅在第  $j$  个坐标上产生单位加速度而相应于第  $i$  个坐标上所需施加的力

$m_{ij}$ 、 $k_{ij}$  又分别称为**质量影响系数**和**刚度影响系数**。根据它们的物理意义可以直接写出系统质量矩阵  $M$  和刚度矩阵  $K$ ，从而建立作用力方程，这种方法称为**影响系数方法**

# 耦合与坐标变化

矩阵中非零的非对角元元素称为**耦合项**

质量矩阵中出现耦合项称为**惯性耦合**

刚度矩阵或柔度矩阵中出现耦合项称为**弹性耦合**

$$\mathbf{M} = \begin{bmatrix} m_{11} & m_{12} \\ m_{21} & m_{22} \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{K} = \begin{bmatrix} k_{11} & k_{12} \\ k_{21} & k_{22} \end{bmatrix}$$

以两自由度系统为例

$$\mathbf{M} = \begin{bmatrix} m_{11} & m_{12} \\ m_{21} & m_{22} \end{bmatrix}$$

存在惯性耦合

$$\mathbf{M}' = \begin{bmatrix} m_{11} & 0 \\ 0 & m_{22} \end{bmatrix}$$

不存在惯性耦合

# 耦合与坐标变化

**耦合**  $M = \begin{bmatrix} m_{11} & m_{12} \\ m_{21} & m_{22} \end{bmatrix}$

**非耦合**  $M' = \begin{bmatrix} m_{11} & 0 \\ 0 & m_{22} \end{bmatrix}$

**如果系统仅在第一个坐标上产生加速度**  $\ddot{x}_1 \neq 0, \ddot{x}_2 = 0$

$$\begin{bmatrix} m_{11} & 0 \\ 0 & m_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \ddot{x}_1 \\ 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} m_{11}\ddot{x}_1 \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} m_{11} & m_{12} \\ m_{21} & m_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \ddot{x}_1 \\ 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} m_{11}\ddot{x}_1 \\ m_{21}\ddot{x}_1 \end{bmatrix}$$

**不出现惯性耦合时，一个坐标上产生的加速度只在该坐标上引起惯性力**

**出现惯性耦合时，一个坐标上产生的加速度还会在别的坐标上引起惯性力**

**同理，不出现弹性耦合时，一个坐标上产生的位移只在该坐标上引起弹性恢复力；而出现弹性耦合时，一个坐标上产生的位移还会在别的坐标上引起弹性恢复力**

**耦合的表现形式取决于坐标的选择**

# 耦合与坐标变化

**问：**能否找到这样一种坐标使得系统的运动微分方程既不出  
现惯性耦合，也不出现弹性耦合？

即：

$$\begin{bmatrix} m_{11} & 0 \\ 0 & m_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \ddot{x}_1 \\ \ddot{x}_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} k_{11} & 0 \\ 0 & k_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} P_1 \\ P_2 \end{bmatrix}$$

若能够，则有：

$$m_{11}\ddot{x}_1 + k_{11}x_1 = P_1 \quad m_{22}\ddot{x}_2 + k_{22}x_2 = P_2$$

**方程解耦，变成了两个单自由度问题**

使系统运动微分方程的全部耦合项全部解耦的坐标称为**主坐标**

# 耦合与坐标变化

---

假设对同一个系统所选择的两种不同的坐标 $X$ 和 $Y$ 有如下的变换关系：

$$X = T Y$$

其中 $T$ 是非奇异矩阵，如果在坐标 $X$ 下系统的运动微分方程为：

$$M \ddot{X} + K X = P$$

那么在坐标 $Y$ 下的运动微分方程为：

$$T^T M T \ddot{Y} + T^T K T Y = T^T P$$

如果恰巧 $Y$ 是主坐标：

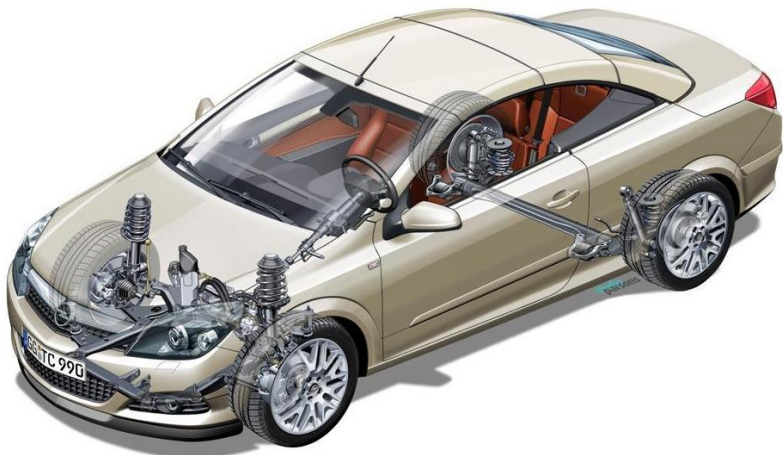
$$\begin{matrix} T^T M T \\ T^T K T \end{matrix}$$

对角阵

# 第5章 多自由度系统的自由振动

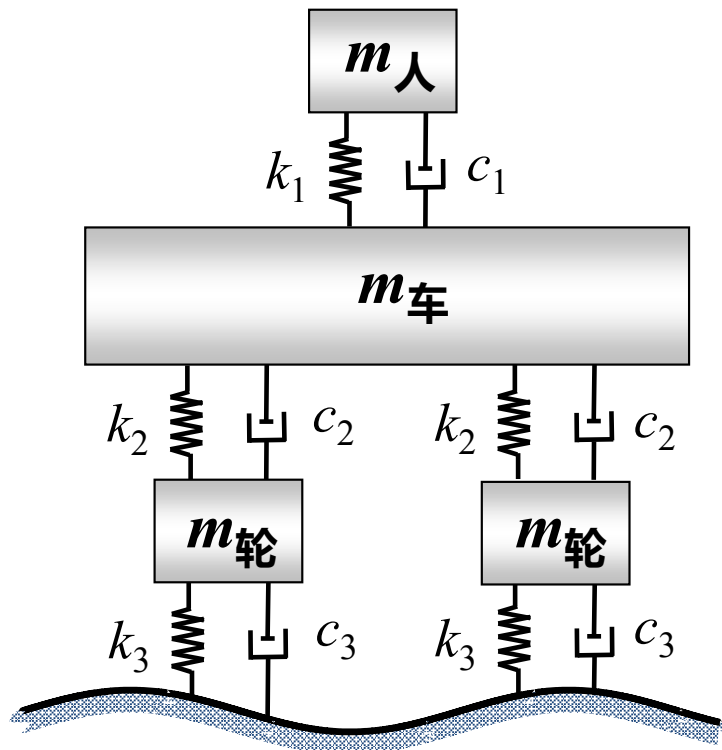
- 固有频率
- 模态
- 模态的正交性
- 主质量和主刚度
- 模态叠加法
- 模态截断法

# 多自由度系统的振动



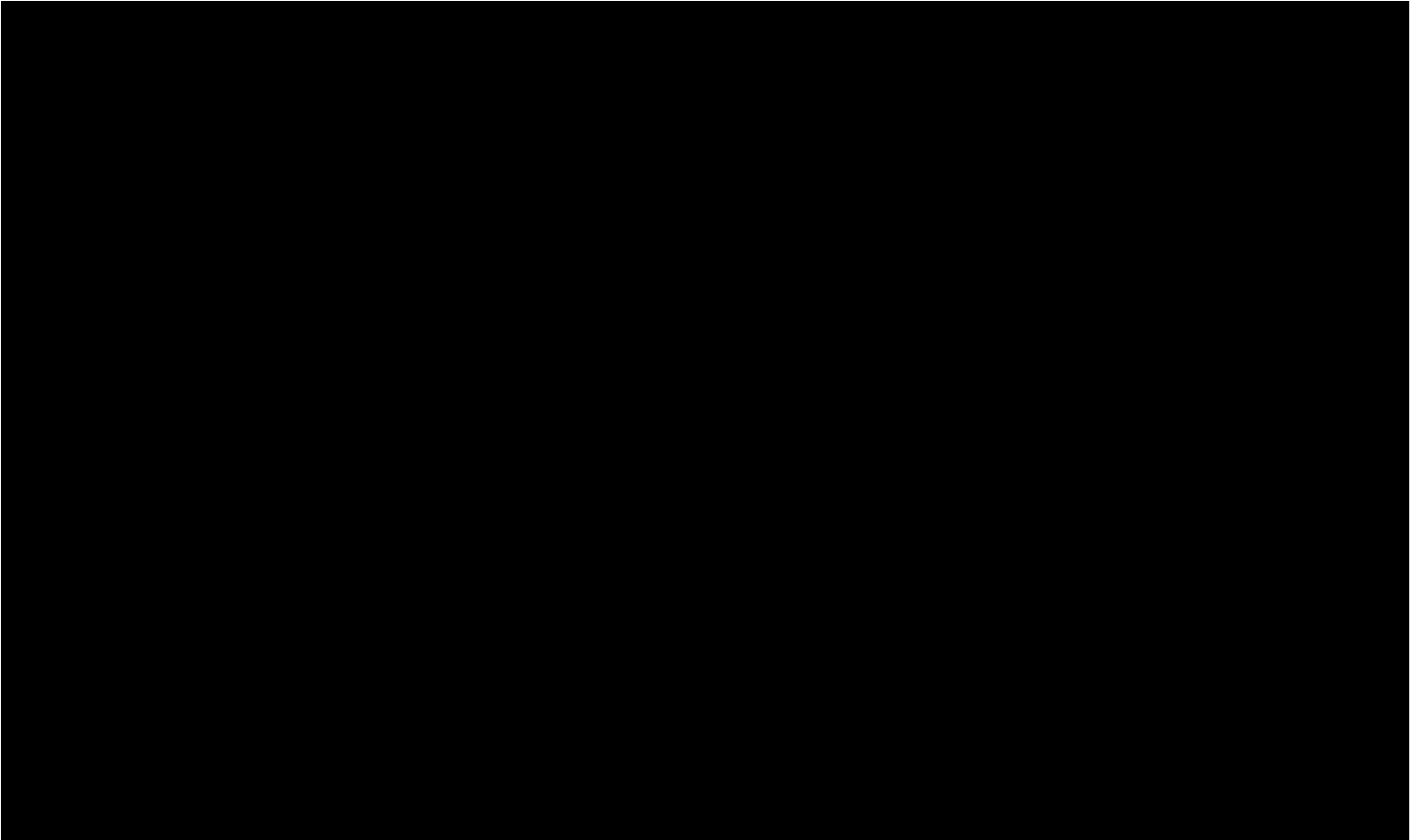
车、人、车轮的质量分别考虑，  
并考虑各自的弹性和阻尼

**优点：**分别考虑了人与车、车与  
车轮、车轮与地面之间的相互耦  
合，模型较为精确

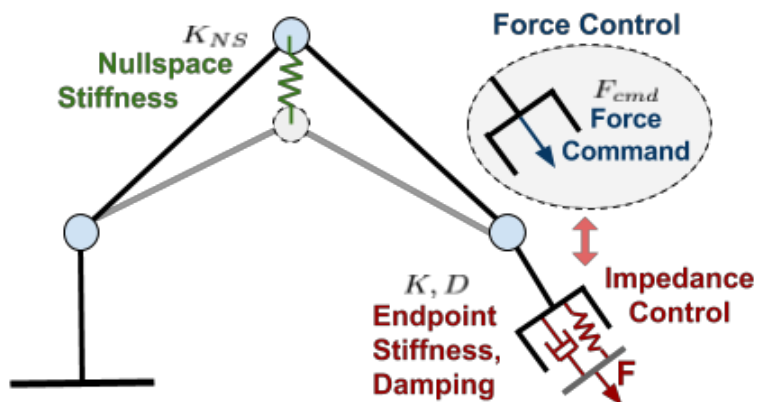
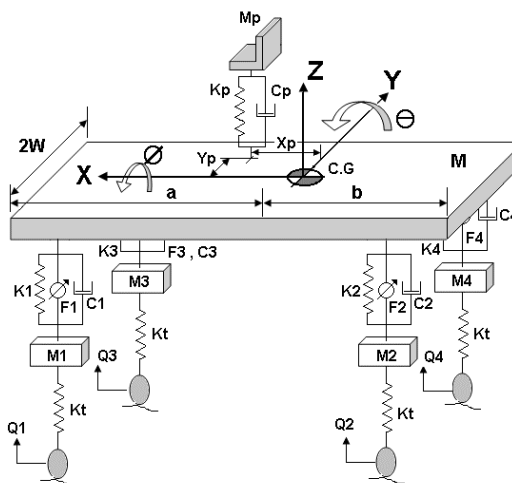
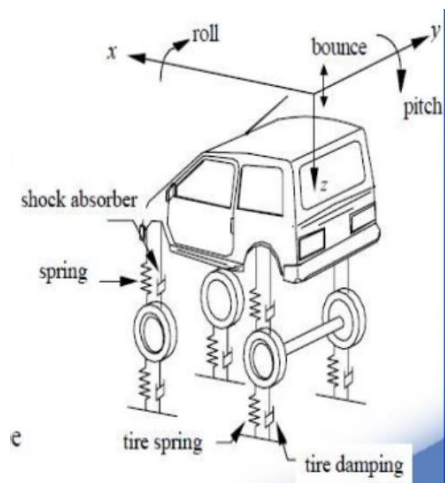




# 汽车振动多自由度试验平台



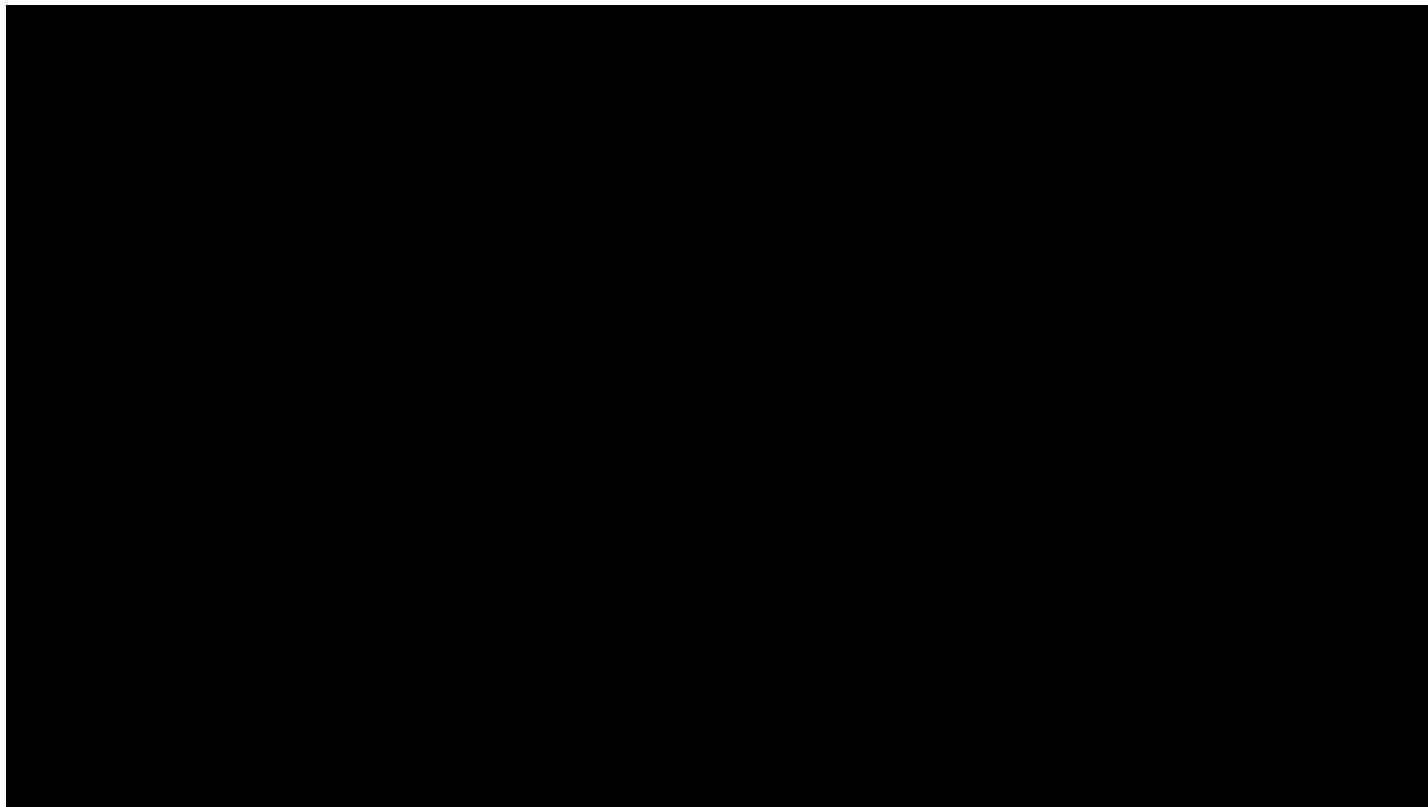
# 多自由度运动系统各个自由度之间相互耦合、如何求解与分析？



## 5.1 多自由度系统的自由振动

---

**细绳（连续体、无穷多个自由度）的振动的形式**



## 5.1 多自由度系统的自由振动

作用力方程：  $M\ddot{X} + KX = P(t)$   $X \in R^n$

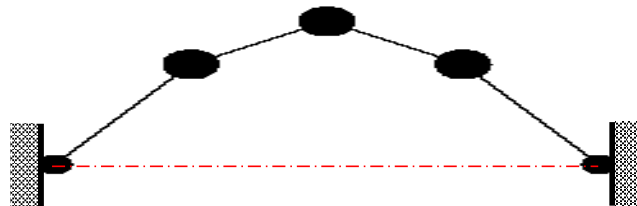
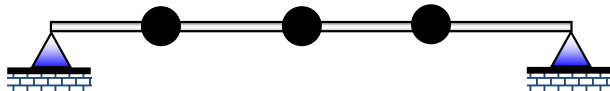
固有振动方程：  
(自由振动方程)  $M\ddot{X} + KX = 0$

和单自由度系统一样，  
自由振动时系统将以固有频率为振动频率

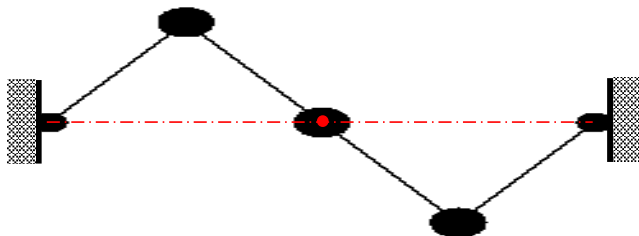
在考虑系统的固有振动时，最感兴趣的是系统的同步振动，即系统在各个坐标上除了运动幅值不相同外，随时间变化的规律都相同的运动

# 5.1 多自由度系统的自由振动

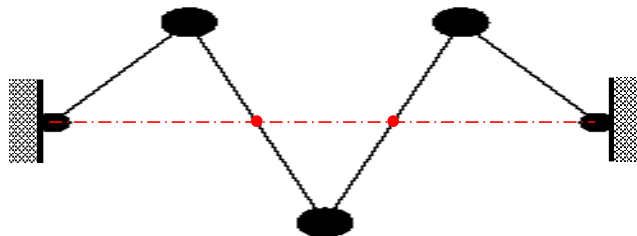
三自由度系统



振动形式1



振动形式2



振动形式3

**同步振动：**系统在各个坐标上除了运动幅值不相同外，随时间变化的规律都相同的运动

# 5.1 多自由度系统的自由振动

作用力方程： $M\ddot{X} + KX = \cancel{F}(t)$   $X \in R^n$

固有振动方程：  
(自由振动方程)  $M\ddot{X} + KX = 0$

和单自由度系统一样，自由振动时系统将以固有频率为振动频率

**同步振动**：系统在各个坐标上除了运动幅值不相同外，随时间变化的规律都相同的运动

运动规律的时间函数

$$X = \phi f(t) \quad f(t) \in R^1$$

常数列向量 代表着振动的形状

$$X = [x_1 \quad x_2 \quad \cdots \quad x_n]^T$$

$$\phi = [\phi_1 \quad \phi_2 \quad \cdots \quad \phi_n]^T$$

# 5.1 多自由度系统的自由振动

$$\underline{M\ddot{X} + KX = 0} \quad \underline{X = \phi f(t)} \quad X \in R^n \quad \phi \in R^n$$

代入，并左乘  $\phi^T$  :  $\phi^T M \phi \ddot{f}(t) + \phi^T K \phi f(t) = 0$

$M$  正定， $K$  正定或半正定

$$-\frac{\ddot{f}(t)}{f(t)} = \frac{\phi^T K \phi}{\phi^T M \phi} = \lambda(\text{常数}) \stackrel{\text{令}}{=} \omega^2 \geq 0$$

$t$  的函数      与  $t$  无关

( $\omega=0 \Rightarrow K$  半正定)  
( $\omega>0 \Rightarrow K, M$  正定)

对于非零列向量  $\phi$  :

$$\phi^T M \phi > 0$$

$$\phi^T K \phi \geq 0$$

$$\frac{\phi^T K \phi}{\phi^T M \phi} \geq 0$$

对于正定系统 :

$$\phi^T M \phi > 0$$
$$\phi^T K \phi > 0$$

$$\omega > 0$$

对于半正定系统 :

$$\phi^T M \phi > 0$$
$$\phi^T K \phi \geq 0$$

$$\omega \geq 0$$

# 5.1 多自由度系统的自由振动

$$-\frac{\ddot{f}(t)}{f(t)} = \frac{\phi^T K \phi}{\phi^T M \phi} = \lambda = \omega^2$$

$a, b, \varphi$  为常数



$$\ddot{f}(t) + \omega^2 f(t) = 0$$



$$\begin{cases} \underline{f(t) = a \sin(\omega t + \varphi)}, & \omega > 0 \\ \underline{f(t) = at + b}, & \omega = 0 \end{cases}$$

**主振动**

**(1) 正定系统**  $\omega > 0$

$$X = \phi f(t)$$

只可能出现形如  $X = \phi a \sin(\omega t + \varphi)$  的同步运动

系统在各个坐标上都是按相同频率及初相位作简谐振动

**(2) 半正定系统**  $\omega \geq 0$

可能出现形如  $X = \phi a \sin(\omega t + \varphi)$  的同步运动

也可能出现形如  $X = \phi(at + b)$  的同步运动 (平动)

(不发生弹性变形)

$$M\ddot{X} + KX = 0$$



# 5.1 多自由度系统的自由振动

首先讨论正定系统的主振动 在  $\omega$  下的振动

正定系统： $M\ddot{X} + KX = 0$   $X \in R^n$   $M$  正定,  $K$  正定

主振动： $X = \phi a \sin(\omega t + \varphi)$   $\omega > 0$   $\phi = [\phi_1 \ \phi_2 \ \cdots \ \phi_n]^T$

将常数  $a$  并入  $\phi$  中  $X = \phi \sin(\omega t + \varphi)$  ✓

代入系统运动微分方程，并消去  $\sin(\omega t + \varphi)$

$$(K - \omega^2 M)\phi = 0$$

$\phi$  有非零解的充分必要条件：  $|K - \omega^2 M| = 0$  **特征方程**

$$\begin{vmatrix} k_{11} - \omega^2 m_{11} & k_{12} - \omega^2 m_{12} & \cdots & k_{1n} - \omega^2 m_{1n} \\ k_{21} - \omega^2 m_{21} & k_{22} - \omega^2 m_{22} & \cdots & k_{2n} - \omega^2 m_{2n} \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ k_{n1} - \omega^2 m_{n1} & k_{n2} - \omega^2 m_{n2} & \cdots & k_{nn} - \omega^2 m_{nn} \end{vmatrix} = 0$$

## 5.1 多自由度系统的自由振动

$$\begin{vmatrix} k_{11} - \omega^2 m_{11} & k_{12} - \omega^2 m_{12} & \cdots & k_{1n} - \omega^2 m_{1n} \\ k_{21} - \omega^2 m_{21} & k_{22} - \omega^2 m_{22} & \cdots & k_{2n} - \omega^2 m_{2n} \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ k_{n1} - \omega^2 m_{n1} & k_{n2} - \omega^2 m_{n2} & \cdots & k_{nn} - \omega^2 m_{nn} \end{vmatrix} = 0$$



$$\omega^{2n} + a_1 \omega^{2(n-1)} + \cdots + a_{n-1} \omega^2 + a_n = 0$$

**频率方程  
或特征多项式**

解出  $n$  个值，按**升序排列**为：

$$0 < \omega_1^2 \leq \omega_2^2 \leq \cdots \leq \omega_n^2$$

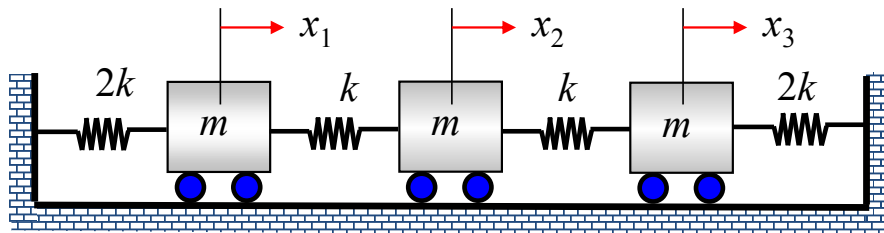
$\omega_i$  : 第  $i$  阶固有频率

$\omega_1$  : 基频

**固有频率仅取决于系统本身的刚度、质量等物理参数**

# 5.1 多自由度系统的自由振动

## 例：三自由度系统



$$\mathbf{M} = \begin{bmatrix} m & 0 & 0 \\ 0 & m & 0 \\ 0 & 0 & m \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{K} = \begin{bmatrix} 3k & -k & 0 \\ -k & 2k & -k \\ 0 & -k & 3k \end{bmatrix}$$

$$(\mathbf{K} - \omega^2 \mathbf{M})\boldsymbol{\phi} = 0$$

$$\begin{bmatrix} 3k - m\omega^2 & -k & 0 \\ -k & 2k - m\omega^2 & -k \\ 0 & -k & 3k - m\omega^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \phi_1 \\ \phi_2 \\ \phi_3 \end{bmatrix} = 0$$

$$|\mathbf{K} - \omega^2 \mathbf{M}| = 0$$

$$\alpha_1 = 1 \quad \alpha_2 = 3 \quad \alpha_3 = 4$$

$$\begin{bmatrix} 3 - \alpha & -1 & 0 \\ -1 & 2 - \alpha & -1 \\ 0 & -1 & 3 - \alpha \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \phi_1 \\ \phi_2 \\ \phi_3 \end{bmatrix} = 0$$

$$\alpha = \frac{m}{k} \omega^2$$

$$\omega_1 = \sqrt{k/m}$$

$$\omega_2 = 1.732\sqrt{k/m}$$

$$\omega_3 = 2\sqrt{k/m}$$

## 5.2 多自由度系统的模态

正定系统： $M\ddot{X} + KX = 0$   $X \in R^n$

主振动： $X = \phi a \sin(\omega t + \varphi)$   $\omega > 0$   $\phi \in R^n$

特征值问题： $(K - \omega^2 M)\phi = 0$

振动的形状

$\omega$  特征值 (固有频率)

$\phi$  特征向量 (模态)

$n$  自由度系统：

$\omega_i$   $\longleftrightarrow$   $\phi^{(i)}$   
 $i = 1 \sim n$

$$\phi^{(i)} = \begin{bmatrix} \phi_1^{(i)} \\ \vdots \\ \phi_n^{(i)} \end{bmatrix} \in R^{n \times 1}$$

$\omega_i$ 、 $\phi^{(i)}$  代入： $(K - \omega_i^2 M)\phi^{(i)} = 0$  第*i* 阶模态特征值问题

## 5.2 多自由度系统的模态

$$\begin{matrix} \boxed{(\underline{K} - \omega_i^2 \underline{M})} \phi^{(i)} = 0 & \phi^{(i)} = [\phi_1^{(i)} \quad \cdots \quad \phi_n^{(i)}]^T \\ n \times n & n \times n & n \text{ 个方程} & \text{齐次方程组} \end{matrix}$$

当  $\omega_i$  不是特征多项式重根时，上式  $n$  个方程只有一个不独立

设最后一个方程不独立，把它划去，并且把含有  $\phi^{(i)}$  的某个元素（例如  $\phi_n^{(i)}$ ）的项全部移到等号右端

$$\begin{bmatrix} k_{11} - \omega_i^2 m_{11} & k_{12} - \omega_i^2 m_{12} & \cdots & k_{1n} - \omega_i^2 m_{1n} \\ k_{21} - \omega_i^2 m_{21} & k_{22} - \omega_i^2 m_{22} & \cdots & k_{2n} - \omega_i^2 m_{2n} \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ k_{n1} - \omega_i^2 m_{n1} & k_{n2} - \omega_i^2 m_{n2} & \cdots & k_{nn} - \omega_i^2 m_{nn} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \phi_1^{(i)} \\ \phi_2^{(i)} \\ \vdots \\ \phi_n^{(i)} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ \vdots \\ 0 \end{bmatrix}$$

## 5.2 多自由度系统的模态

$$\underbrace{(\underline{K} - \omega_i^2 \underline{M})}_{n \times n} \underbrace{\phi^{(i)}}_{n \times n} = \underbrace{0}_{n \text{ 个方程}} \quad \phi^{(i)} = [\phi_1^{(i)} \quad \cdots \quad \phi_n^{(i)}]^T \quad \text{齐次方程组}$$

当  $\omega_i$  不是特征多项式重根时，上式  $n$  个方程只有一个不独立

设最后一个方程不独立，把它划去，并且把含有  $\phi^{(i)}$  的某个元素（例如  $\phi_n^{(i)}$ ）的项全部移到等号右端

$$\left\{ \begin{array}{l} (k_{11} - \omega_i^2 m_{11})\phi_1^{(i)} + \dots + (k_{1,n-1} - \omega_i^2 m_{1,n-1})\phi_{n-1}^{(i)} = -(k_{1n} - \omega_i^2 m_{1n})\phi_n^{(i)} \\ \quad \quad \quad n-1 \text{ 个方程} \quad \quad \quad \vdots \quad \quad \quad \text{非齐次方程组} \\ (k_{n-1,1} - \omega_i^2 m_{n-1,1})\phi_1^{(i)} + \dots + (k_{n-1,n-1} - \omega_i^2 m_{n-1,n-1})\phi_{n-1}^{(i)} = -(k_{n-1,n} - \omega_i^2 m_{n-1,n})\phi_n^{(i)} \end{array} \right.$$

若这个方程组左端的系数行列式不为零，则可解出用  $\phi_n^{(i)}$  表示的  $\phi_1^{(i)}, \phi_2^{(i)}, \dots, \phi_{n-1}^{(i)}$

否则应把含  $\phi^{(i)}$  的另一个元素的项移到等号右端，再解方程组

## 5.2 多自由度系统的模态

$$(K - \omega_i^2 M)\phi^{(i)} = 0 \quad \phi^{(i)} = [\phi_1^{(i)} \quad \cdots \quad \phi_n^{(i)}]^T$$

当  $\omega_i$  不是特征多项式的重根时，上式的  $n$  个方程中有且只有一个不独立

设最后一个方程不独立，把它划去，并且把含有  $\phi^{(i)}$  的某个元素（例如  $\phi_n^{(i)}$ ）的项全部移到等号右端

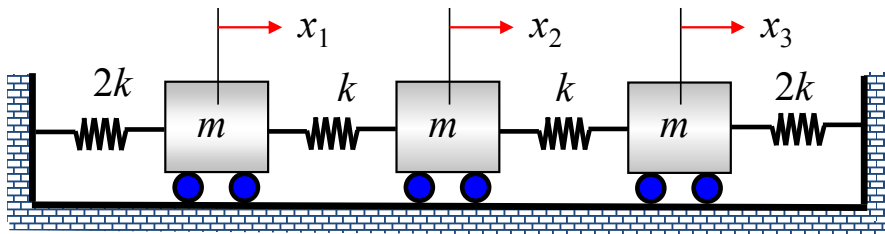
$$\begin{cases} (k_{11} - \omega_i^2 m_{11})\phi_1^{(i)} + \cdots + (k_{1,n-1} - \omega_i^2 m_{1,n-1})\phi_{n-1}^{(i)} = -(k_{1n} - \omega_i^2 m_{1n})\phi_n^{(i)} \\ \vdots \\ (k_{n-1,1} - \omega_i^2 m_{n-1,1})\phi_1^{(i)} + \cdots + (k_{n-1,n-1} - \omega_i^2 m_{n-1,n-1})\phi_{n-1}^{(i)} = -(k_{n-1,n} - \omega_i^2 m_{n-1,n})\phi_n^{(i)} \end{cases}$$

为使计算简单，令： $\phi_n^{(i)} = 1$

$$\phi^{(i)} = [\phi_1^{(i)} \quad \phi_2^{(i)} \quad \cdots \quad \phi_{n-1}^{(i)} \quad 1]^T$$

## 5.2 多自由度系统的模态

### 例：三自由度系统



$$\mathbf{M} = \begin{bmatrix} m & 0 & 0 \\ 0 & m & 0 \\ 0 & 0 & m \end{bmatrix}$$

$$(\mathbf{K} - \omega^2 \mathbf{M})\boldsymbol{\phi} = \mathbf{0}$$

$$\mathbf{K} = \begin{bmatrix} 3k & -k & 0 \\ -k & 2k & -k \\ 0 & -k & 3k \end{bmatrix} \quad \begin{bmatrix} 3k - m\omega^2 & -k & 0 \\ -k & 2k - m\omega^2 & -k \\ 0 & -k & 3k - m\omega^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \phi_1 \\ \phi_2 \\ \phi_3 \end{bmatrix} = \mathbf{0}$$

$$|\mathbf{K} - \omega^2 \mathbf{M}| = 0 \quad \alpha_1 = 1 \quad \alpha_2 = 3 \quad \alpha_3 = 4 \quad \begin{bmatrix} 3 - \alpha & -1 & 0 \\ -1 & 2 - \alpha & -1 \\ 0 & -1 & 3 - \alpha \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \phi_1 \\ \phi_2 \\ \phi_3 \end{bmatrix} = \mathbf{0} \quad \alpha = \frac{m}{k} \omega^2$$

$$\omega_1 = \sqrt{k/m} \quad \omega_2 = 1.32\sqrt{k/m} \quad \omega_3 = 2\sqrt{k/m}$$



## 5.2 多自由度系统的模态

$$\begin{bmatrix} 3-\alpha & -1 & 0 \\ -1 & 2-\alpha & -1 \\ 0 & -1 & 3-\alpha \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \phi_1 \\ \phi_2 \\ \phi_3 \end{bmatrix} = 0 \quad \alpha_1 = 1 \quad \alpha_2 = 3 \quad \alpha_3 = 4$$

以  $\alpha_1 = 1$  为例进行说明

将  $\alpha_1 = 1$  代入，有：

$$\begin{bmatrix} 2 & -1 & 0 \\ -1 & 1 & -1 \\ 0 & -1 & 2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \phi_1 \\ \phi_2 \\ \phi_3 \end{bmatrix} = 0 \quad \longrightarrow \quad \begin{cases} 2\phi_1 - \phi_2 = 0 \\ -\phi_1 + \phi_2 - \phi_3 = 0 \\ \underline{-\phi_2 + 2\phi_3 = 0} \end{cases}$$

$$\phi_3 = 0.5\phi_2 \quad \longrightarrow \quad -\phi_1 + \phi_2 - 0.5\phi_2 = 0 \quad \xrightarrow{\text{整理}} \quad 2\phi_1 - \phi_2 = 0$$

与第一个方程相同

方程组中有一式不独立

例如，将第三个方程去掉

$$\begin{cases} 2\phi_1 - \phi_2 = 0 \\ -\phi_1 + \phi_2 = \phi_3 \end{cases} \quad \left| \begin{array}{cc} 2 & -1 \\ -1 & 1 \end{array} \right| = 2 + 1 = 3 \neq 0$$

$$\text{若令 } \phi_3 = 1 \quad \longrightarrow \quad \phi_1 = 1 \quad \phi_2 = 2$$

## 5.2 多自由度系统的模态

$$(K - \omega_i^2 M)\phi^{(i)} = 0 \quad \phi^{(i)} = [\phi_1^{(i)} \quad \dots \quad \phi_n^{(i)}]^T$$

$$\begin{cases} (k_{11} - \omega_i^2 m_{11})\phi_1^{(i)} + \dots + (k_{1,n-1} - \omega_i^2 m_{1,n-1})\phi_{n-1}^{(i)} = -(k_{1n} - \omega_i^2 m_{1n})\phi_n^{(i)} \\ \vdots \\ (k_{n-1,1} - \omega_i^2 m_{n-1,1})\phi_1^{(i)} + \dots + (k_{n-1,n-1} - \omega_i^2 m_{n-1,n-1})\phi_{n-1}^{(i)} = -(k_{n-1,n} - \omega_i^2 m_{n-1,n})\phi_n^{(i)} \end{cases}$$

令： $\phi_n^{(i)} = 1$

解得： $\phi^{(i)} = [\phi_1^{(i)} \quad \phi_2^{(i)} \quad \dots \quad \phi_{n-1}^{(i)} \quad 1]^T$

$\phi_n^{(i)}$  的值也可以取任意非零常数  $a_i$  将解得  $a_i \phi^{(i)}$

也为特征向量

在特征向量中规定某个元素的值以确定其他各元素的值的过程称为**归一化**

## 5.2 多自由度系统的模态

正定系统：  $M\ddot{X} + KX = 0 \quad X \in R^n$

主振动：  $X = \phi a \sin(\omega t + \varphi) \quad \omega > 0 \quad \phi \in R^n$

将  $\omega = \omega_i$   $\phi = a_i \phi^{(i)}$  代入主振动方程 并将  $\varphi$  改为  $\varphi_i$

第  $i$  阶主振动：  $X^{(i)} = \phi^{(i)} a_i \sin(\omega_i t + \varphi_i)$

$$X^{(i)} = [x_1^{(i)} \quad \cdots \quad x_n^{(i)}]^T$$

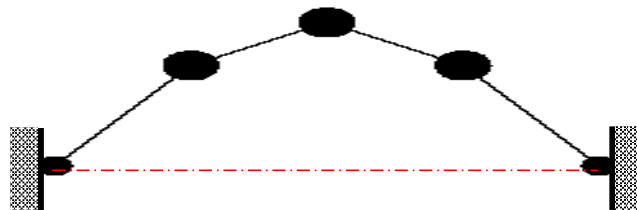
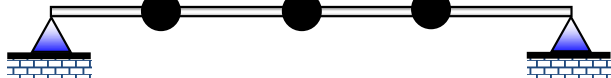
$$\phi^{(i)} = [\phi_1^{(i)} \quad \cdots \quad \phi_n^{(i)}]^T$$

$$\begin{bmatrix} x_1^{(i)} \\ x_2^{(i)} \\ \vdots \\ x_n^{(i)} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \phi_1^{(i)} \\ \phi_2^{(i)} \\ \vdots \\ \phi_n^{(i)} \end{bmatrix} a_i \sin(\omega_i t + \varphi_i)$$

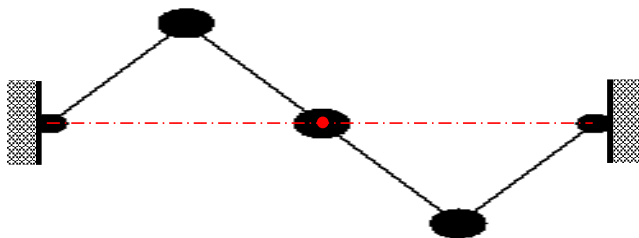
系统在各个坐标上都将  
以第  $i$  阶固有频率  $\omega_i$  做  
简谐振动，并且同时通  
过静平衡位置

## 5.2 多自由度系统的模态

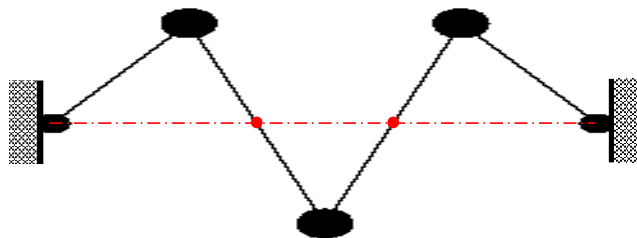
### 三自由度系统



第一阶主振动  $w_1$



第二阶主振动  $w_2$



第三阶主振动  $w_3$

系统在各个坐标上都将以第  $i$  阶固有频率  $w_i$  做简谐振动，并且同时通过静平衡位置

## 5.2 多自由度系统的模态

第  $i$  阶主振动 :  $X^{(i)} = \phi^{(i)} a_i \sin(\omega_i t + \varphi_i)$

$$X^{(i)} = [x_1^{(i)} \quad \cdots \quad x_n^{(i)}]^T \quad \phi^{(i)} = [\phi_1^{(i)} \quad \cdots \quad \phi_n^{(i)}]^T$$
$$\frac{x_1^{(i)}}{\phi_1^{(i)}} = \frac{x_2^{(i)}}{\phi_2^{(i)}} = \cdots = \frac{x_n^{(i)}}{\phi_n^{(i)}}$$

第  $i$  阶特征向量  $\phi^{(i)}$  中的一列元素，就是系统做第  $i$  阶主振动时各个坐标上位移（或振幅）的相对比值

$\phi^{(i)}$  描述了系统做第  $i$  阶主振动时具有的振动形态，称为第  $i$  阶主振型，或第  $i$  阶模态

虽然各坐标上振幅的精确值并没有确定，但是所表现的系统振动形态已确定

主振动仅取决于系统的  $M$  阵、 $K$  阵等物理参数，这一重要概念是单自由度系统所没有的

## 5.2 多自由度系统的模态

正定系统：  $M\ddot{X} + KX = 0$

$$M, K \in R^{n \times n}$$

第  $i$  阶主振动：  $X^{(i)} = \phi^{(i)} a_i \sin(\omega_i t + \varphi_i)$   $i = 1 \sim n$

$$X^{(i)} = [x_1^{(i)} \quad \cdots \quad x_n^{(i)}]^T \quad \phi^{(i)} = [\phi_1^{(i)} \quad \cdots \quad \phi_n^{(i)}]^T$$

系统的固有振动：

$$X(t) = \phi^{(1)} a_1 \sin(\omega_1 t + \varphi_1) + \phi^{(2)} a_2 \sin(\omega_2 t + \varphi_2) + \cdots + \phi^{(n)} a_n \sin(\omega_n t + \varphi_n)$$

$$= \sum_{i=1}^n \phi^{(i)} a_i \sin(\omega_i t + \varphi_i)$$

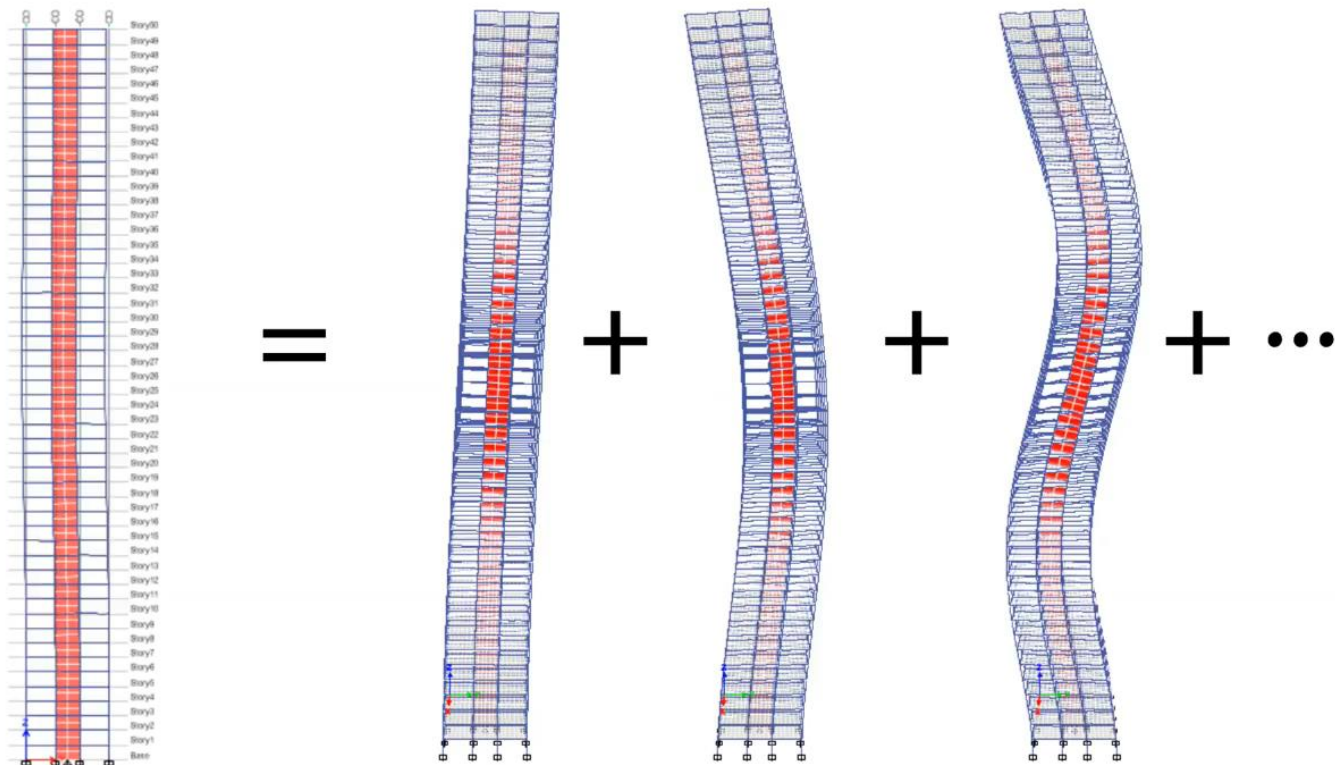
$a_i, \varphi_i (i = 1 \sim n)$ : 初始条件决定

$n$ 个主振动的叠加 模态叠加法

由于各个主振动的固有频率不相同，多自由度系统的固有振动一般不是简谐振动，甚至不是周期振动

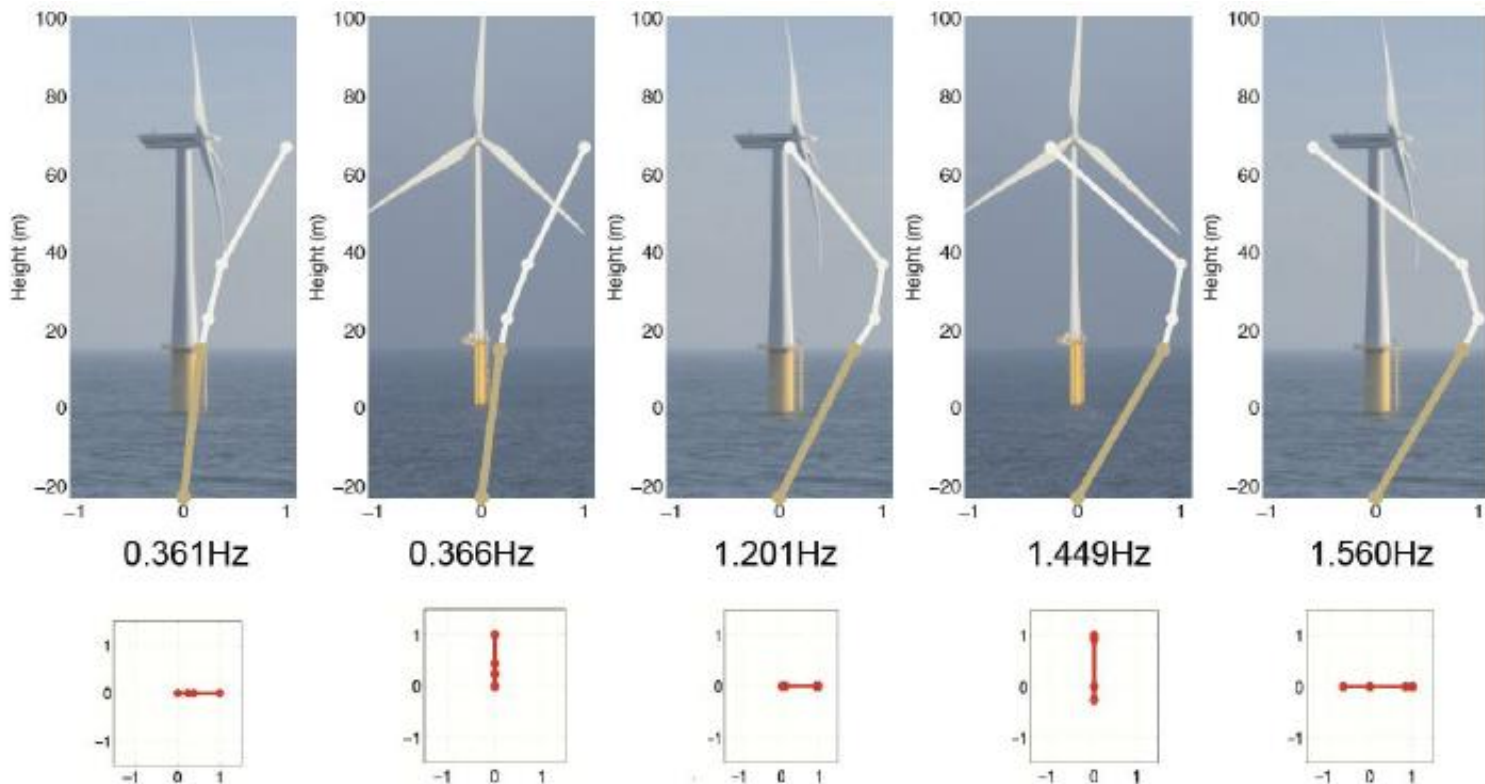
## 5.2 多自由度系统的模态

### 高层建筑的模态叠加



## 5.2 多自由度系统的模态

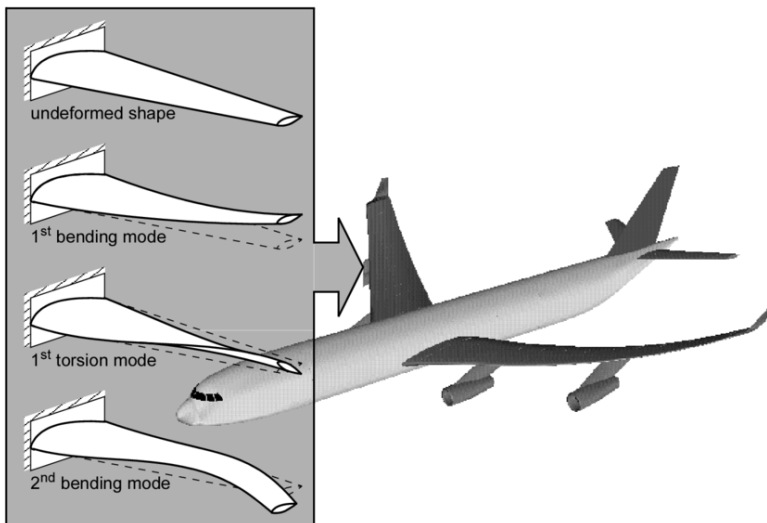
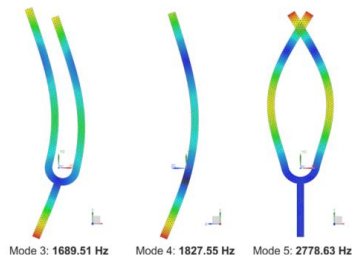
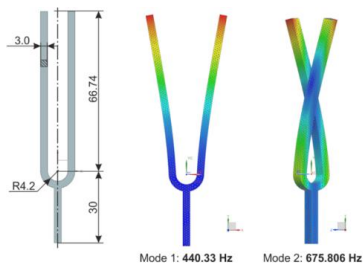
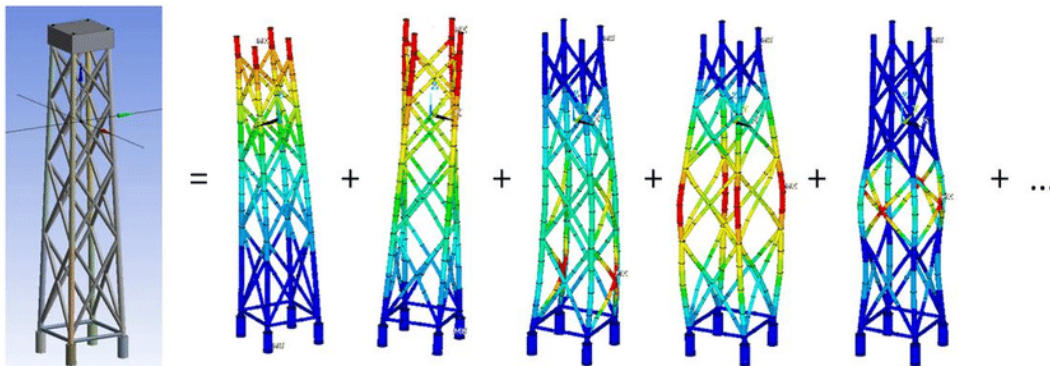
### 风力发电设备的模态叠加





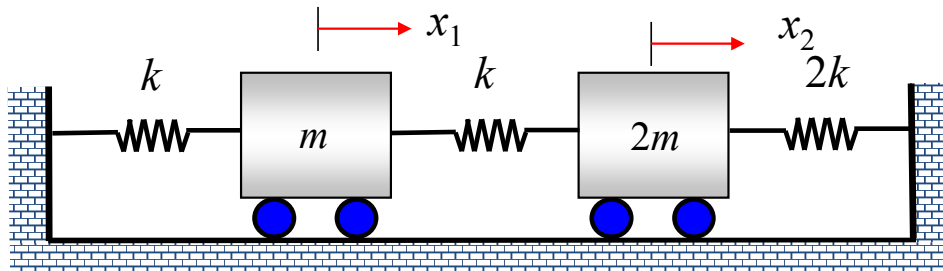
# 5.2 多自由度系统的模态

## 典型机械构件的模态叠加



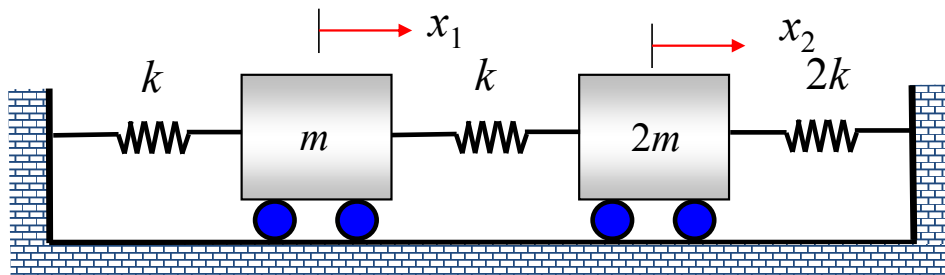
## 5.2 多自由度系统的模态

### 例：两自由度弹簧 - 质量系统



求：固有频率和主振型

## 5.2 多自由度系统的模态



解：

动力学方程：

$$\overset{M}{\begin{bmatrix} m & 0 \\ 0 & 2m \end{bmatrix}} \begin{bmatrix} \ddot{x}_1 \\ \ddot{x}_2 \end{bmatrix} + \overset{K}{\begin{bmatrix} 2k & -k \\ -k & 3k \end{bmatrix}} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix} \quad (\text{上-讲})$$

令主振动：

$$\begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \phi_1 \\ \phi_2 \end{bmatrix} \sin(\omega t + \varphi) \quad \text{或直接用} \quad (K - \omega^2 M)\phi = 0$$

得：

$$\begin{bmatrix} 2k - m\omega^2 & -k \\ -k & 3k - 2m\omega^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \phi_1 \\ \phi_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

## 5.2 多自由度系统的模态

$$\begin{bmatrix} m & 0 \\ 0 & 2m \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \ddot{x}_1 \\ \ddot{x}_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 2k & -k \\ -k & 3k \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} 2k - m\omega^2 & -k \\ -k & 3k - 2m\omega^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \phi_1 \\ \phi_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

令  $\alpha = \frac{m}{k} \omega^2$

$$\begin{bmatrix} 2 - \alpha & -1 \\ -1 & 3 - 2\alpha \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \phi_1 \\ \phi_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

特征方程：
$$\begin{vmatrix} 2 - \alpha & -1 \\ -1 & 3 - 2\alpha \end{vmatrix} = 2\alpha^2 - 7\alpha + 5 = 0 \longrightarrow \alpha_1 = 1, \quad \alpha_2 = 2.5$$

为求主振型，先将  $\alpha = \alpha_1 = 1$  代入：
$$\omega_1 = \sqrt{\frac{k}{m}}, \quad \omega_2 = 1.581 \sqrt{\frac{k}{m}}$$

$$\begin{cases} \phi_1 - \phi_2 = 0 \\ -\phi_1 + \phi_2 = 0 \end{cases}$$

令  $\phi_2 = 1$   
则  $\phi_1 = 1$

第一阶主振型：
$$\phi^{(1)} = \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix}$$

一个独立

$\alpha = \alpha_2 = 2.57$  代入

令  $\phi_2 = 1$   
则  $\phi_1 = -2$

第二阶主振型：
$$\phi^{(2)} = \begin{bmatrix} -2 \\ 1 \end{bmatrix}$$

## 5.2 多自由度系统的模态

$$\omega_1 = \sqrt{k/m}$$

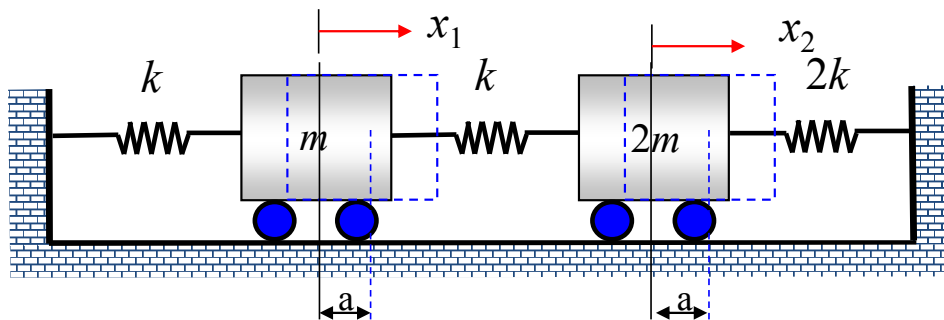
第一阶主振型：

$$\phi^{(1)} = \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix}$$

$$\omega_2 = 1.581\sqrt{k/m}$$

第二阶主振型：

$$\phi^{(2)} = \begin{bmatrix} -2 \\ 1 \end{bmatrix}$$



画图：

横坐标表示静平衡位置，纵坐标表示主振型中各元素的值

第一阶主振动：

同向运动



两个质量以 $\omega_1$ 为振动频率，同时经过各自的平衡位置，方向相同，而且每一时刻的位移量都相同

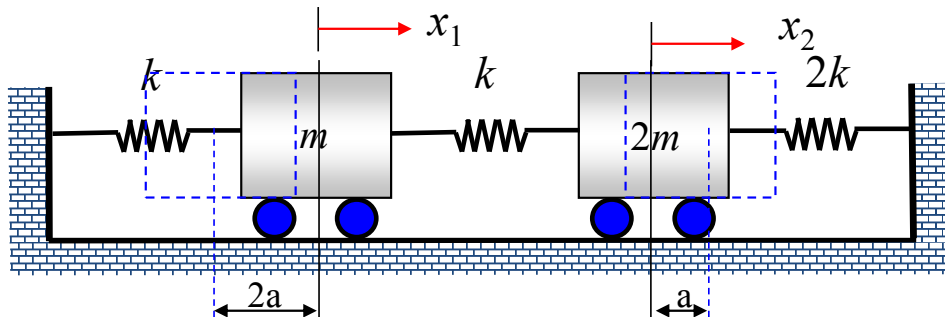
## 5.2 多自由度系统的模态

$$\omega_1 = \sqrt{k/m}$$

第一阶主振型： $\phi^{(1)} = \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix}$

$$\omega_2 = 1.581\sqrt{k/m}$$

第二阶主振型： $\phi^{(2)} = \begin{bmatrix} -2 \\ 1 \end{bmatrix}$

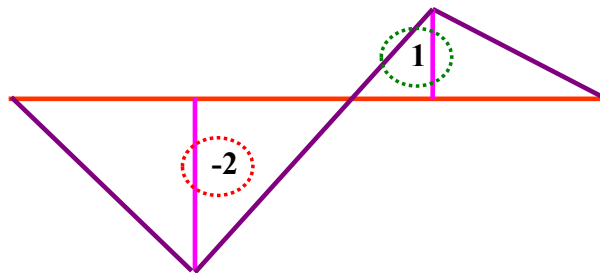


画图：

横坐标表示静平衡位置，纵坐标表示主振型中各元素的值

第二阶主振动：

异向运动



两个质量以 $\omega_2$ 为振动频率，同时经过各自的平衡位置，方向相反，每一时刻第一个质量的位移都第二个质量的位移的两倍

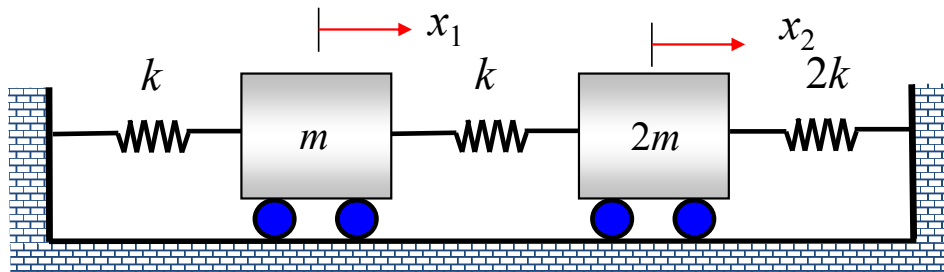
## 5.2 多自由度系统的模态

$$\omega_1 = \sqrt{k/m}$$

第一阶主振型：  $\phi^{(1)} = \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix}$

$$\omega_2 = 1.581\sqrt{k/m}$$

第二阶主振型：  $\phi^{(2)} = \begin{bmatrix} -2 \\ 1 \end{bmatrix}$



**第一阶主振动：**

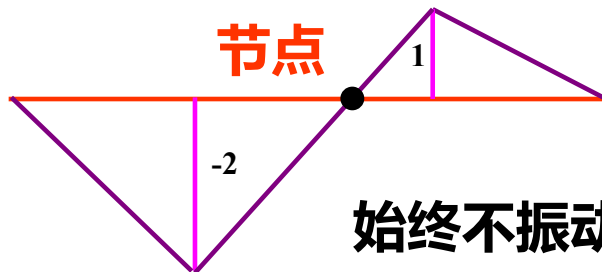
**同向运动      无节点**



如果传感器放在节点位置，则测量的信号中将不包含有第二阶模态的信息

**第二阶主振动：**

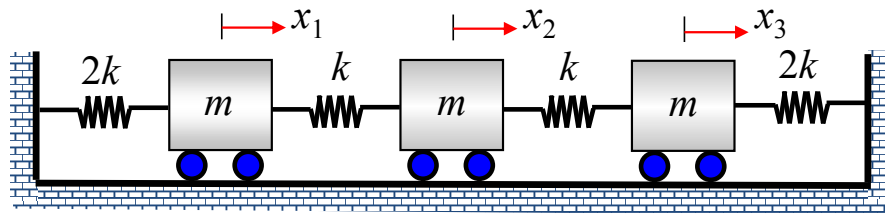
**异向运动      一个节点**



**始终不振动点**

## 5.2 多自由度系统的模态

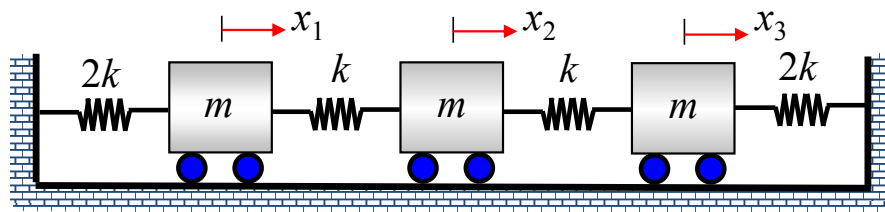
### 例：三自由度弹簧 - 质量系统



求：固有频率和主振型



## 5.2 多自由度系统的模态



解：

$M$

动力学方程：

$$\begin{bmatrix} m & 0 & 0 \\ 0 & m & 0 \\ 0 & 0 & m \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \ddot{x}_1 \\ \ddot{x}_2 \\ \ddot{x}_3 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 3k & -k & 0 \\ -k & 2k & -k \\ 0 & -k & 3k \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

主振动：

$$\begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \phi_1 \\ \phi_2 \\ \phi_3 \end{bmatrix} \sin(\omega t + \varphi) \quad \text{或} \quad (K - \omega^2 M)\phi = 0$$

$$\begin{bmatrix} 3k - m\omega^2 & -k & 0 \\ -k & 2k - m\omega^2 & -k \\ 0 & -k & 3k - m\omega^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \phi_1 \\ \phi_2 \\ \phi_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

## 5.2 多自由度系统的模态

$$\begin{bmatrix} 3k - m\omega^2 & -k & 0 \\ -k & 2k - m\omega^2 & -k \\ 0 & -1 & 3k - m\omega^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \phi_1 \\ \phi_2 \\ \phi_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} \quad \xrightarrow{\text{令 } \alpha = \frac{m}{k} \omega^2} \quad \begin{bmatrix} 3 - \alpha & -1 & 0 \\ -1 & 2 - \alpha & -1 \\ 0 & -1 & 3 - \alpha \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \phi_1 \\ \phi_2 \\ \phi_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

行列式 = 0

$$\alpha_1 = 1, \quad \alpha_2 = 3, \quad \alpha_3 = 4 \quad \text{单根} \quad (3 - \alpha)(\alpha^2 - 5\alpha + 4) = 0$$

可用伴随矩阵求振型

$$\omega_1 = \sqrt{k/m}, \quad \omega_2 = 1.732\sqrt{k/m}, \quad \omega_3 = 2\sqrt{k/m}$$

$$\text{adj} \begin{bmatrix} 3 - \alpha & -1 & 0 \\ -1 & 2 - \alpha & -1 \\ 0 & -1 & 3 - \alpha \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} (3 - \alpha)(2 - \alpha) - 1 & 3 - \alpha & 1 \\ 3 - \alpha & (3 - \alpha)^2 & 3 - \alpha \\ 1 & 3 - \alpha & (3 - \alpha)(2 - \alpha) - 1 \end{bmatrix}$$

$$(\mathbf{K} - \omega_i^2 \mathbf{M}) \text{adj} \mathbf{B}(\omega_i) = 0 \quad \text{特征矩阵} \quad \mathbf{B} = \mathbf{K} - \omega^2 \mathbf{M}$$

## 5.2 多自由度系统的模态

$$adj \begin{bmatrix} 3-\alpha & -1 & 0 \\ -1 & 2-\alpha & -1 \\ 0 & -1 & 3-\alpha \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} (3-\alpha)(2-\alpha)-1 & 3-\alpha & 1 \\ 3-\alpha & (3-\alpha)^2 & 3-\alpha \\ 1 & 3-\alpha & (3-\alpha)(2-\alpha)-1 \end{bmatrix}$$

$\alpha_1 = 1, \alpha_2 = 3, \alpha_3 = 4$  分别代入

$$\phi^{(1)} = \begin{bmatrix} 1 \\ 2 \\ 1 \end{bmatrix}, \quad \phi^{(2)} = \begin{bmatrix} -1 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}, \quad \phi^{(3)} = \begin{bmatrix} 1 \\ -1 \\ 1 \end{bmatrix}$$

**第二阶模态有 1 个节点，第三阶模态有 2 个节点，这由主振型内元素符号变号的次数可以判断出**

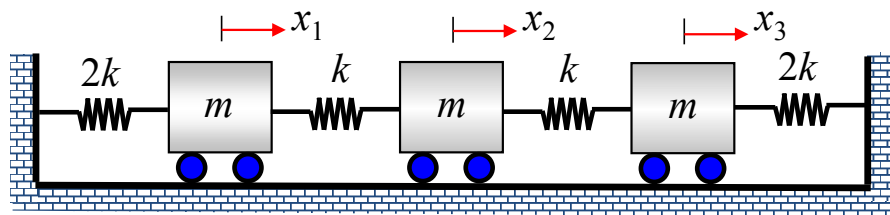
## 5.2 多自由度系统的模态

$$w_1 = \sqrt{k/m}$$

$$w_2 = 1.732\sqrt{k/m}$$

$$w_3 = 2\sqrt{k/m}$$

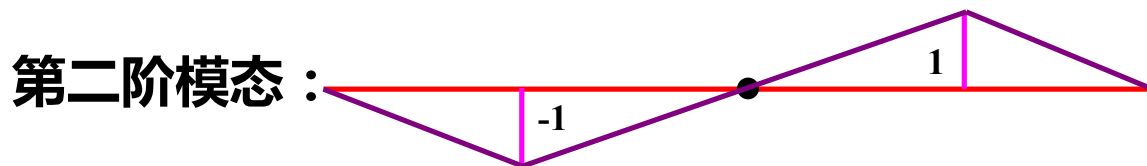
$$\phi^{(1)} = \begin{bmatrix} 1 \\ 2 \\ 1 \end{bmatrix}, \quad \phi^{(2)} = \begin{bmatrix} -1 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}, \quad \phi^{(3)} = \begin{bmatrix} 1 \\ -1 \\ 1 \end{bmatrix}$$



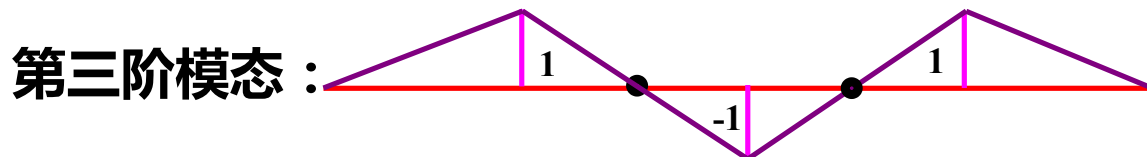
模态图形：



无节点



一个节点

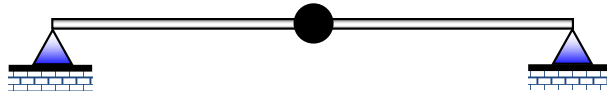


两个节点

## 5.2 多自由度系统的模态

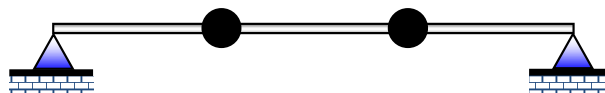
---

### 单自由度系统



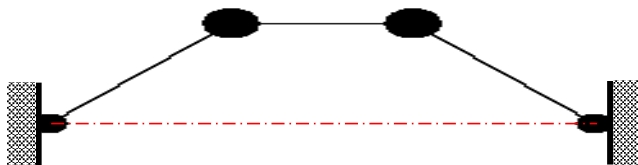
## 5.2 多自由度系统的模态

### 两自由度系统



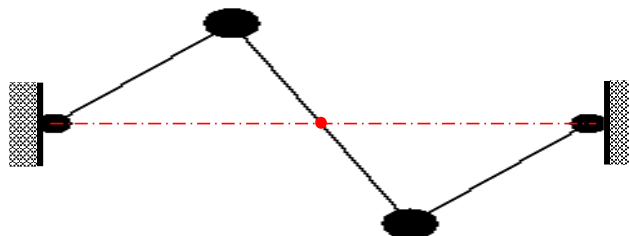
• 节点位置

### 第一阶模态



无节点

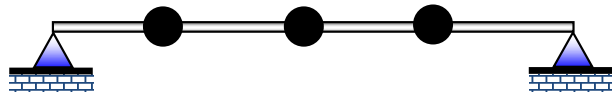
### 第二阶模态



一个节点

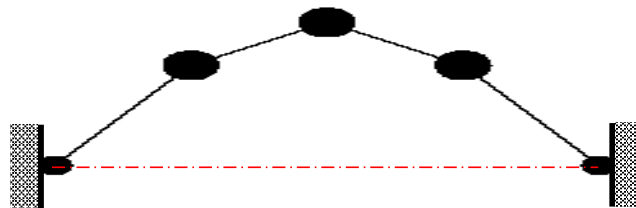
## 5.2 多自由度系统的模态

### 三自由度系统



• 节点位置

### 第一阶模态



无节点

### 第二阶模态



一个节点

### 第三阶模态



两个节点

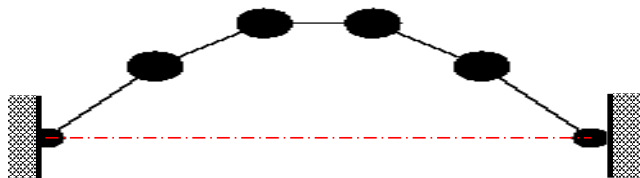
## 5.2 多自由度系统的模态

### 四自由度系统



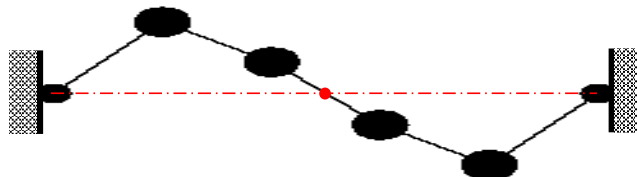
• 节点位置

第一阶模态



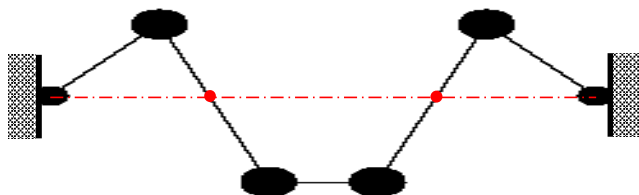
无节点

第二阶模态



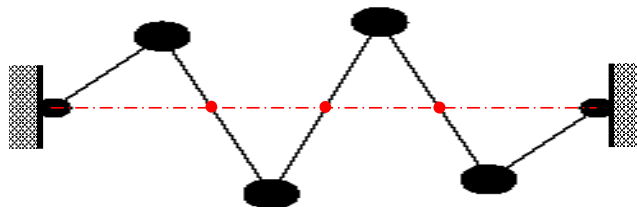
一个节点

第三阶模态



两个节点

第四阶模态



三个节点



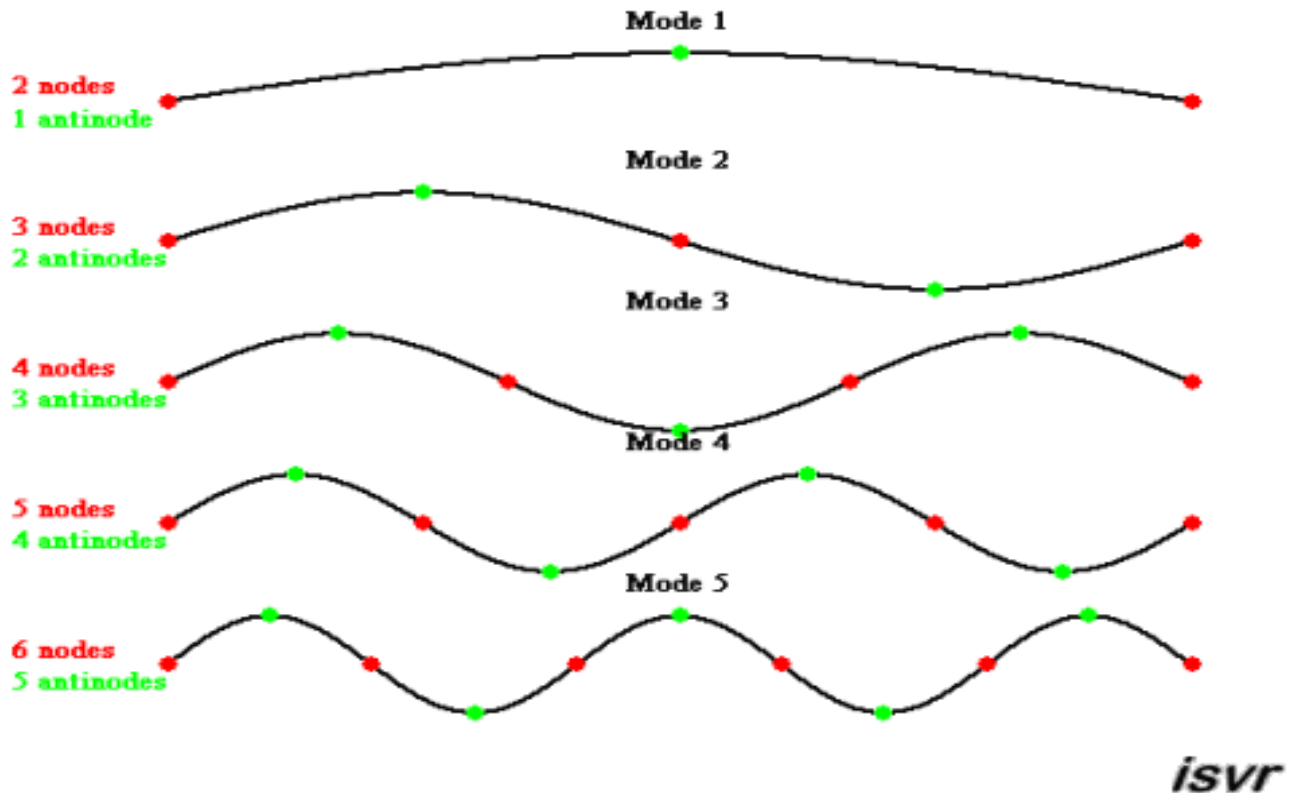
## 小结：

- $n$ 自由度系统有 $n$ 个固有频率和 $n$ 个模态，由特征值方程求出

$$(K - \omega^2 M)\phi = 0$$

- 固有频率按**升序排列**，最低阶固有频率称为**基频**
- 当 $\omega_i$ 不是重特征根时，也可以通过  $B$  的伴随矩阵 $adj B$ 求得相应的主振型
- **模态的节点**

# 每个振型（模态）之间有什么样的关系？



## 5.3 模态的正交性、主质量和主刚度

正定系统： $M\ddot{X} + KX = 0 \quad (K - \omega^2 M)\phi = 0$

$\omega_i \leftrightarrow \phi^{(i)} \quad \omega_j \leftrightarrow \phi^{(j)}$  均满足：

$$\begin{cases} K\phi^{(i)} = \omega_i^2 M\phi^{(i)} & \xrightarrow{\text{转置右乘 } \phi^{(j)}} \\ K\phi^{(j)} = \omega_j^2 M\phi^{(j)} & \xrightarrow{\text{左乘 } \phi^{(i)T}} \end{cases}$$

$\phi^{(i)T} K \phi^{(j)} = \omega_i^2 \phi^{(i)T} M \phi^{(j)}$

$\phi^{(i)T} K \phi^{(j)} = \omega_j^2 \phi^{(i)T} M \phi^{(j)}$

两式相减： $(\omega_i^2 - \omega_j^2)\phi^{(i)T} M \phi^{(j)} = 0 \quad \longrightarrow \quad \phi^{(i)T} M \phi^{(j)} = 0$

若  $i \neq j$  时,  $\omega_i \neq \omega_j$  恒成立

模态关于质量的正交性

当  $i=j$  时

$$\phi^{(i)T} K \phi^{(j)} = 0$$

模态关于刚度的正交性

$\phi^{(i)T} M \phi^{(i)} = m_{pi}$  第  $i$  阶模态主质量

$\phi^{(i)T} K \phi^{(i)} = k_{pi}$  第  $i$  阶模态主刚度

$\phi^{(i)}$  第  $i$  阶主模态

## 5.3 模态的正交性、主质量和主刚度

当  $i \neq j$  时

$$\begin{cases} \phi^{(i)T} M \phi^{(j)} = 0 & \text{模态关于质量的正交性} \\ \phi^{(i)T} K \phi^{(j)} = 0 & \text{模态关于刚度的正交性} \end{cases}$$

由于主振型的正交性，不同阶的主振动之间不存在动能的转换，或者说不存在惯性耦合。不同阶固有振动之间也不存在势能的转换，或者说不存在弹性耦合。

对于每一个主振动来说，它的动能和势能之和是个常数。在运动过程中，每个主振动内部的动能和势能可以互相转化，但各阶主振动之间不会发生能量的传递。

从能量的观点看，各阶主振动是互相独立的，这就是主振动正交性的物理意义。

## 5.3 模态的正交性、主质量和主刚度

当  $i \neq j$  时

$$\begin{cases} \boldsymbol{\phi}^{(i)T} \mathbf{M} \boldsymbol{\phi}^{(j)} = 0 \\ \boldsymbol{\phi}^{(i)T} \mathbf{K} \boldsymbol{\phi}^{(j)} = 0 \end{cases}$$

模态关于质量的正交性  
模态关于刚度的正交性

当  $i = j$  时

**主质量**  $\boldsymbol{\phi}^{(i)T} \mathbf{M} \boldsymbol{\phi}^{(i)} = m_{pi}$     **主刚度**  $\boldsymbol{\phi}^{(i)T} \mathbf{K} \boldsymbol{\phi}^{(i)} = k_{pi}$

利用 Kronecker 符号：

$$\begin{cases} \boldsymbol{\phi}^{(i)T} \mathbf{M} \boldsymbol{\phi}^{(j)} = \delta_{ij} m_{pi} \\ \boldsymbol{\phi}^{(i)T} \mathbf{K} \boldsymbol{\phi}^{(j)} = \delta_{ij} k_{pi} \end{cases}$$
$$\delta_{ij} = \begin{cases} 1 & i = j \\ 0 & i \neq j \end{cases}$$

**第  $i$  阶固有频率：**  $\omega_i = \sqrt{\frac{k_{pi}}{m_{pi}}} \quad (i = 1 \dots n)$

## 5.3 模态的正交性、主质量和主刚度

多自由度系统：  $M\ddot{X} + KX = 0$        $X \in R^n$        $M, K \in R^{n \times n}$

**主模态**：  $i = 1 \sim n$

$\phi^{(i)}$

$$m_{pi} = \phi^{(i)T} M \phi^{(i)}$$

$$k_{pi} = \phi^{(i)T} K \phi^{(i)}$$

第  $i$  阶主模态

第  $i$  阶模态主质量

第  $i$  阶模态主刚度

另一种模态：**正则模态**  $\phi_N^{(i)}$

$i = 1 \sim n$

定义：**全部主质量皆为1的主模态**

$$m_{pi} = \phi_N^{(i)T} M \phi_N^{(i)} = 1$$

令： $\phi_N^{(i)} = c_i \phi^{(i)}$        $\phi_N^{(i)T} M \phi_N^{(i)} = c_i^2 \phi^{(i)T} M \phi^{(i)} = c_i^2 m_{pi} = 1$

$$c_i = \frac{1}{\sqrt{m_{pi}}}$$

正则模态和主模态之间的关系：

$$\phi_N^{(i)} = \frac{1}{\sqrt{m_{pi}}} \phi^{(i)}$$

相对于  $\phi_N^{(i)}$  的主刚度：

$$\phi_N^{(i)T} K \phi_N^{(i)} = \frac{1}{m_{pi}} \phi^{(i)T} K \phi^{(i)} = \frac{k_{pi}}{m_{pi}} = \omega_i^2$$

## 5.3 模态的正交性、主质量和主刚度

正则模态的正交性条件：

$$\begin{cases} \boldsymbol{\phi}_N^{(i)T} \mathbf{M} \boldsymbol{\phi}_N^{(j)} = \delta_{ij} \\ \boldsymbol{\phi}_N^{(i)T} \mathbf{K} \boldsymbol{\phi}_N^{(j)} = \delta_{ij} \omega_i^2 \end{cases} \quad \delta_{ij} = \begin{cases} 1 & i = j \\ 0 & i \neq j \end{cases}$$

主模态的正交性条件：

$$\begin{cases} \boldsymbol{\phi}^{(i)T} \mathbf{M} \boldsymbol{\phi}^{(j)} = \delta_{ij} m_{pi} \\ \boldsymbol{\phi}^{(i)T} \mathbf{K} \boldsymbol{\phi}^{(j)} = \delta_{ij} k_{pi} \end{cases}$$

主模态：  $i = 1 \sim n$

$$\underbrace{\boldsymbol{\phi}^{(i)}}_{\text{第 } i \text{ 阶主模态}} \quad \underbrace{m_{pi} = \boldsymbol{\phi}^{(i)T} \mathbf{M} \boldsymbol{\phi}^{(i)}}_{\text{第 } i \text{ 阶模态主质量}} \quad \underbrace{k_{pi} = \boldsymbol{\phi}^{(i)T} \mathbf{K} \boldsymbol{\phi}^{(i)}}_{\text{第 } i \text{ 阶模态主刚度}}$$

正则模态：  $i = 1 \sim n$

$$\underbrace{\boldsymbol{\phi}_N^{(i)}}_{\text{第 } i \text{ 阶正则模态}} \quad \underbrace{\boldsymbol{\phi}_N^{(i)T} \mathbf{M} \boldsymbol{\phi}_N^{(i)} = 1}_{\text{主质量为1}} \quad \underbrace{\boldsymbol{\phi}_N^{(i)T} \mathbf{K} \boldsymbol{\phi}_N^{(i)} = \omega_i^2}_{\text{固有频率的平方}}$$

## 5.3 模态的正交性、主质量和主刚度

多自由度系统：  $M\ddot{X} + KX = 0$        $X \in R^n$        $M, K \in R^{n \times n}$

**主模态**      正交性条件： 
$$\begin{cases} \phi^{(i)T} M \phi^{(j)} = \delta_{ij} m_{pi} \\ \phi^{(i)T} K \phi^{(j)} = \delta_{ij} k_{pi} \end{cases} \quad i = 1 \sim n$$

将  $\phi^{(i)} (i = 1 \sim n)$  组成矩阵       $\Phi = [\phi^{(1)} \quad \dots \quad \phi^{(n)}] \in R^{n \times n}$

**模态矩阵**

$$\begin{cases} \Phi^T M \Phi = \text{diag}(m_{p1}, \dots, m_{pn}) = M_p & \text{主质量矩阵} \\ \Phi^T K \Phi = \text{diag}(k_{p1}, \dots, k_{pn}) = K_p & \text{主刚度矩阵} \end{cases}$$
      **对角阵**



## 5.3 模态的正交性、主质量和主刚度

推导:  $\Phi^T M \Phi = \text{diag}(m_{p1}, \dots, m_{pn}) = M_p$

$$\Phi^T M \Phi = [\phi^{(1)} \quad \dots \quad \phi^{(n)}]^T M [\phi^{(1)} \quad \dots \quad \phi^{(n)}]$$

$$= \begin{bmatrix} \phi^{(1)T} \\ \vdots \\ \phi^{(n)T} \end{bmatrix} M [\phi^{(1)} \quad \dots \quad \phi^{(n)}] = \begin{bmatrix} \phi^{(1)T} M \\ \vdots \\ \phi^{(n)T} M \end{bmatrix} [\phi^{(1)} \quad \dots \quad \phi^{(n)}]$$

$$= \begin{bmatrix} \phi^{(1)T} M \phi^{(1)} & \dots & \phi^{(1)T} M \phi^{(n)} \\ \vdots & \ddots & \vdots \\ \phi^{(n)T} M \phi^{(1)} & \dots & \phi^{(n)T} M \phi^{(n)} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} m_{p1} & & 0 \\ & \ddots & \\ 0 & & m_{pn} \end{bmatrix}$$

$M_p$   
对角阵

## 5.3 模态的正交性、主质量和主刚度

多自由度系统：  $M\ddot{X} + KX = 0$      $X \in R^n$      $M, K \in R^{n \times n}$

**正则模态**    正交性条件： 
$$\begin{cases} \phi_N^{(i)T} M \phi_N^{(j)} = \delta_{ij} \\ \phi_N^{(i)T} K \phi_N^{(j)} = \delta_{ij} \omega_i^2 \end{cases} \quad i = 1 \sim n$$

将  $\phi_N^{(i)} (i = 1 \sim n)$  组成矩阵  $\Phi_N = [\phi_N^{(1)} \quad \cdots \quad \phi_N^{(n)}] \in R^{n \times n}$

**正则模态矩阵**

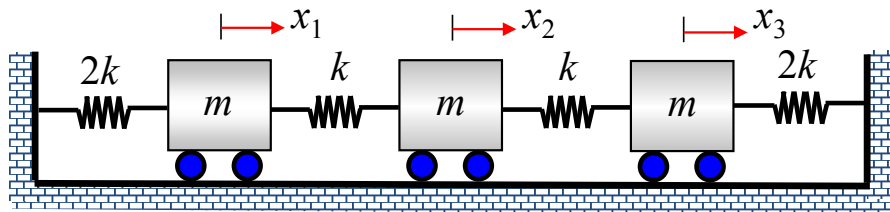
$$\begin{cases} \Phi_N^T M \Phi_N = I & \text{单位矩阵} \\ \Phi_N^T K \Phi_N = \Lambda & \text{谱矩阵} \end{cases}$$

$$\Lambda = \begin{bmatrix} \omega_1^2 & & \\ & \ddots & \\ & & \omega_n^2 \end{bmatrix}$$

## 5.3 模态的正交性、主质量和主刚度

### 例：三自由度系统

$$\phi^{(1)} = \begin{bmatrix} 1 \\ 2 \\ 1 \end{bmatrix}, \quad \phi^{(2)} = \begin{bmatrix} -1 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}, \quad \phi^{(3)} = \begin{bmatrix} 1 \\ -1 \\ 1 \end{bmatrix}$$



模态矩阵：

$$\Phi = [\phi^{(1)}, \phi^{(2)}, \phi^{(3)}] = \begin{bmatrix} 1 & -1 & 1 \\ 2 & 0 & -1 \\ 1 & 1 & 1 \end{bmatrix}$$

主质量矩阵：

$$M_p = \Phi^T M \Phi = \begin{bmatrix} 6m & 0 & 0 \\ 0 & 2m & 0 \\ 0 & 0 & 3m \end{bmatrix}$$

主刚度矩阵：

$$K_p = \Phi^T K \Phi = \begin{bmatrix} 6k & 0 & 0 \\ 0 & 6k & 0 \\ 0 & 0 & 12k \end{bmatrix}$$

谱矩阵：

$$A = M_p^{-1} K_p = \begin{bmatrix} \frac{k}{m} & 0 & 0 \\ 0 & \frac{3k}{m} & 0 \\ 0 & 0 & \frac{4k}{m} \end{bmatrix}$$

$$\omega_1^2 = \frac{k}{m}$$

$$\omega_2^2 = \frac{3k}{m}$$

$$\omega_3^2 = \frac{4k}{m}$$

$K_p$ 、 $M_p$  非对角线项等于零说明  
主振型是关于刚度阵及质量阵相互正交的

## 5.3 模态的正交性、主质量和主刚度

模态矩阵：

$$\Phi = [\phi^{(1)}, \phi^{(2)}, \phi^{(3)}] = \begin{bmatrix} 1 & -1 & 1 \\ 2 & 0 & -1 \\ 1 & 1 & 1 \end{bmatrix}$$

主刚度矩阵：

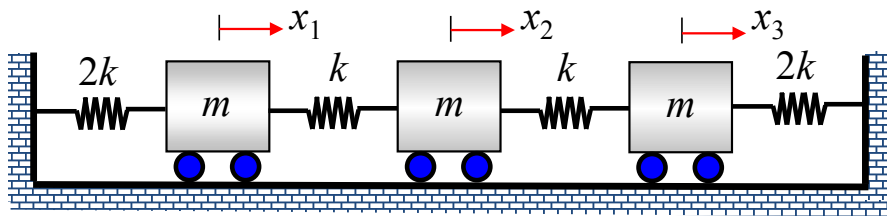
$$K_p = \Phi^T K \Phi = \begin{bmatrix} 6k & 0 & 0 \\ 0 & 6k & 0 \\ 0 & 0 & 12k \end{bmatrix}$$

主质量矩阵：

$$M_p = \Phi^T M \Phi = \begin{bmatrix} 6m & 0 & 0 \\ 0 & 2m & 0 \\ 0 & 0 & 3m \end{bmatrix}$$

谱矩阵：

$$A = M_p^{-1} K_p = \begin{bmatrix} \frac{k}{m} & 0 & 0 \\ 0 & \frac{3k}{m} & 0 \\ 0 & 0 & \frac{4k}{m} \end{bmatrix}$$



不难验证，有：

$$\Phi_N^T K \Phi_N = A$$

$$\Phi_N^T M \Phi_N = I$$

正则模态矩阵：

$$\Phi_N = \left[ \frac{\phi^{(1)}}{\sqrt{m_{p1}}}, \frac{\phi^{(2)}}{\sqrt{m_{p2}}}, \frac{\phi^{(3)}}{\sqrt{m_{p3}}} \right] = \frac{1}{\sqrt{6m}} \begin{bmatrix} 1 & -\sqrt{3} & \sqrt{2} \\ 2 & 0 & -\sqrt{2} \\ 1 & \sqrt{3} & \sqrt{2} \end{bmatrix}$$

正则模态和主模态之间的关系： $\phi_N^{(i)} = \frac{1}{\sqrt{m_{pi}}} \phi^{(i)}$

## 5.4 模态叠加法

模态  $\phi^{(i)}$  ( $i = 1 \sim n$ ) 相互正交

表明它们是线性独立的，可用于构成  $n$  维空间的基

系统的任意  $n$  维自由振动可唯一地表示为各阶模态的线性组合

$$X = \sum_{i=1}^n \phi^{(i)} x_{pi} \quad X \in R^n \quad \phi^{(i)} \in R^{n \times 1}$$

即系统的振动为  $n$  阶主振动的叠加 **模态叠加法**

$$X = [x_1 \quad \cdots \quad x_n]^T \text{ 物理坐标} \quad X_p = [x_{p1} \quad \cdots \quad x_{pn}]^T \text{ 主模态坐标}$$

$$\text{坐标关系: } X = \Phi X_p \quad \Phi = [\phi^{(1)} \quad \cdots \quad \phi^{(n)}] \in R^{n \times n} \text{ 模态矩阵}$$

$$\Phi^T M \Phi = M_p \quad \Phi^T K \Phi = K_p$$

## 5.4 模态叠加法

另一种模态坐标：正则模态坐标  $X_N$

$$X_N = [x_{N1} \quad \cdots \quad x_{Nn}]^T$$

系统响应：

$$X = \Phi_N X_N = \sum_{i=1}^n \phi_N^{(i)} x_{Ni}$$

$$X = [x_1 \quad \cdots \quad x_n]^T$$

物理坐标

$$\Phi_N = [\phi_N^{(1)} \quad \cdots \quad \phi_N^{(n)}] \in R^{n \times n}$$

正则模态矩阵

$$X_N = [x_{N1} \quad \cdots \quad x_{Nn}]^T$$

正则模态坐标

$$\Phi_N^T M \Phi_N = I$$

$$\Phi_N^T K \Phi_N = \Lambda$$

## 5.4 模态叠加法

小结：

多自由度系统： $M\ddot{X} + KX = 0$        $X \in R^n$      $M、K \in R^{n \times n}$

可采用两类模态坐标进行描述

主模态坐标

$$X_p = [x_{p1} \quad \cdots \quad x_{pn}]^T$$

$$X = \Phi X_p = \sum_{i=1}^n \phi^{(i)} x_{pi}$$

$$\Phi = [\phi^{(1)} \quad \cdots \quad \phi^{(n)}]$$

$$\Phi^T M \Phi = M_p$$

$$\Phi^T K \Phi = K_p$$

正则模态坐标

$$X_N = [x_{N1} \quad \cdots \quad x_{Nn}]^T$$

$$X = \Phi_N X_N = \sum_{i=1}^n \phi_N^{(i)} x_{Ni}$$

$$\Phi_N = [\phi_N^{(1)} \quad \cdots \quad \phi_N^{(n)}]$$

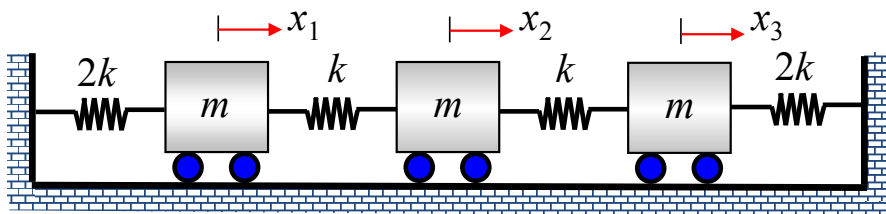
$$\Phi_N^T M \Phi_N = I$$

$$\Phi_N^T K \Phi_N = \Lambda$$

## 5.5 无阻尼系统对初始条件的响应

例：三自由度弹簧—质量系统

$$\mathbf{X}_0 = [2 \quad 2 \quad 0]^T \quad \dot{\mathbf{X}}_0 = [0 \quad 0 \quad 0]^T$$



求：系统在初始条件下的响应



## 5.5 无阻尼系统对初始条件的响应

可分别采用两类模态坐标进行求解

首先采用主模态坐标

自由振动方程：

$$\begin{cases} M\ddot{X} + KX = 0 & X \in R^n \quad M, K \in R^{n \times n} \\ X(0) = X_0, \quad \dot{X}(0) = \dot{X}_0 \end{cases}$$

$$X_0 = [x_1(0), x_2(0), \dots, x_n(0)]^T \quad \dot{X}_0 = [\dot{x}_1(0), \dot{x}_2(0), \dots, \dot{x}_n(0)]^T$$

坐标变换： $X = \Phi X_p$        $X_p$ ：主模态坐标       $\Phi$ ：主模态矩阵

代入，并左乘  $\Phi^T$ ： $\Phi^T M \Phi \ddot{X}_p + \Phi^T K \Phi X_p = 0 \Rightarrow M_p \ddot{X}_p + K_p X_p = 0$

模态坐标初始条件： $X_p(0) = \Phi^{-1} X_0$        $\dot{X}_p(0) = \Phi^{-1} \dot{X}_0$

$$X_{p0} = [x_{p1}(0), x_{p2}(0), \dots, x_{pn}(0)]^T \quad \dot{X}_{p0} = [\dot{x}_{p1}(0), \dot{x}_{p2}(0), \dots, \dot{x}_{pn}(0)]^T$$

$$\Phi^T M \Phi = M_p \quad \Phi^T K \Phi = K_p$$

## 5.5 无阻尼系统对初始条件的响应

自由振动方程：
$$\begin{cases} M\ddot{X} + KX = 0 & X \in R^n \quad M, K \in R^{n \times n} \\ X(0) = X_0, \dot{X}(0) = \dot{X}_0 \end{cases}$$

坐标变换： $X = \Phi X_p$

$$\begin{cases} M_p \ddot{X}_p + K_p X_p = 0 \\ X_p(0) = \Phi^{-1} X_0, \dot{X}_p(0) = \Phi^{-1} \dot{X}_0 \end{cases}$$

$$X_{p0} = [x_{p1}(0), x_{p2}(0) \cdots x_{pn}(0)]^T \quad \dot{X}_{p0} = [\dot{x}_{p1}(0), \dot{x}_{p2}(0) \cdots \dot{x}_{pn}(0)]^T$$

$$m_{pi} \ddot{x}_{pi} + k_{pi} x_{pi} = 0, \quad (i = 1 \sim n)$$

$$x_{pi} = x_{pi}(0) \cos \omega_i t + \frac{\dot{x}_{pi}(0)}{\omega_i} \sin \omega_i t, \quad (i = 1 \sim n)$$

在求得  $x_{pi} (i = 1 \sim n)$  后，可利用  $X = \Phi X_p$  式求得原系统的解

## 5.5 无阻尼系统对初始条件的响应

### 采用正则模态坐标

自由振动方程： 
$$\begin{cases} M\ddot{X} + KX = 0 & X \in R^n \\ X(0) = X_0, \dot{X}(0) = \dot{X}_0 & M, K \in R^{n \times n} \end{cases}$$

$$X_0 = [x_1(0), x_2(0), \dots, x_n(0)]^T \quad \dot{X}_0 = [\dot{x}_1(0), \dot{x}_2(0), \dots, \dot{x}_n(0)]^T$$

坐标变换： $X = \Phi_N X_N$   $X_N$ ：正则模态坐标  $\Phi_N$ ：正则模态矩阵

代入，并左乘  $\Phi_N^T$ ： $\Phi_N^T M \Phi_N \ddot{X} + \Phi_N^T K \Phi_N X = 0 \Rightarrow I \ddot{X}_N + \Lambda X_N = 0$

模态坐标初始条件： $X_N(0) = \Phi_N^{-1} X_0$   $\dot{X}_N(0) = \Phi_N^{-1} \dot{X}_0$

$$X_{N0} = [x_{N1}(0), x_{N2}(0), \dots, x_{Nn}(0)]^T \quad \dot{X}_{N0} = [\dot{x}_{N1}(0), \dot{x}_{N2}(0), \dots, \dot{x}_{Nn}(0)]^T$$

$$\Phi_N^T M \Phi_N = I \quad \Phi_N^T K \Phi_N = \Lambda$$

## 5.5 无阻尼系统对初始条件的响应

自由振动方程：
$$\begin{cases} M\ddot{X} + KX = 0 & X \in R^n \\ X(0) = X_0, \dot{X}(0) = \dot{X}_0 & M, K \in R^{n \times n} \end{cases}$$

坐标变换： $X = \Phi_N X_N$  
$$\begin{cases} I\ddot{X}_N + \Lambda X_N = 0 \\ X_N(0) = \Phi_N^{-1} X_0, \dot{X}_N(0) = \Phi_N^{-1} \dot{X}_0 \end{cases}$$

$$X_{N0} = [x_{N1}(0), x_{N2}(0), \dots, x_{Nn}(0)]^T \quad \dot{X}_{N0} = [\dot{x}_{N1}(0), \dot{x}_{N2}(0), \dots, \dot{x}_{Nn}(0)]^T$$

$$\ddot{x}_{Ni} + \omega_i^2 x_{Ni} = 0, \quad (i = 1 \sim n)$$

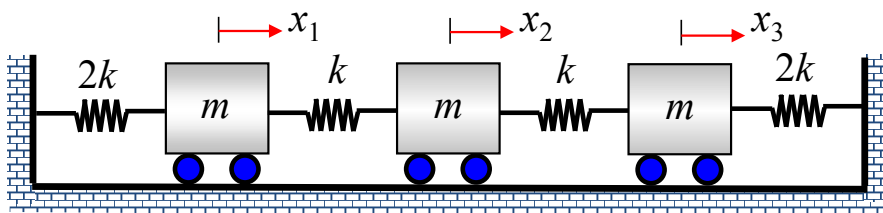
$$x_{Ni} = x_{Ni}(0) \cos \omega_i t + \frac{\dot{x}_{Ni}(0)}{\omega_i} \sin \omega_i t, \quad (i = 1 \sim n)$$

在求得  $x_{Ni} (i = 1 \sim n)$  后，可利用  $X = \Phi_N X_N$  式求得原系统的解

## 5.5 无阻尼系统对初始条件的响应

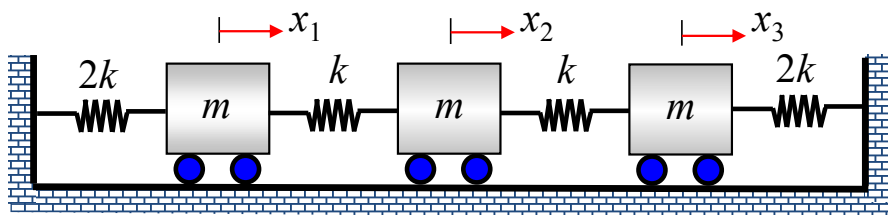
例：三自由度弹簧—质量系统

$$\mathbf{X}_0 = [2 \quad 2 \quad 0]^T \quad \dot{\mathbf{X}}_0 = [0 \quad 0 \quad 0]^T$$



求：系统在初始条件下的响应

$$\phi^{(1)} = \begin{bmatrix} 1 \\ 2 \\ 1 \end{bmatrix}, \quad \phi^{(2)} = \begin{bmatrix} -1 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}, \quad \phi^{(3)} = \begin{bmatrix} 1 \\ -1 \\ 1 \end{bmatrix}$$



模态矩阵：

$$\Phi = [\phi^{(1)}, \phi^{(2)}, \phi^{(3)}] = \begin{bmatrix} 1 & -1 & 1 \\ 2 & 0 & -1 \\ 1 & 1 & 1 \end{bmatrix}$$

主质量矩阵：

$$M_p = \Phi^T M \Phi = \begin{bmatrix} 6m & 0 & 0 \\ 0 & 2m & 0 \\ 0 & 0 & 3m \end{bmatrix}$$

主刚度矩阵：

$$K_p = \Phi^T K \Phi = \begin{bmatrix} 6k & 0 & 0 \\ 0 & 6k & 0 \\ 0 & 0 & 12k \end{bmatrix}$$

谱矩阵：

$$A = M_p^{-1} K_p = \begin{bmatrix} \frac{k}{m} & 0 & 0 \\ 0 & \frac{3k}{m} & 0 \\ 0 & 0 & \frac{4k}{m} \end{bmatrix}$$

$$\omega_1^2 = \frac{k}{m}$$

$$\omega_2^2 = \frac{3k}{m}$$

$$\omega_3^2 = \frac{4k}{m}$$

$K_p$ 、 $M_p$  非对角线项等于零说明  
主振型是关于刚度阵及质量阵相互正交的

**模态矩阵：**

$$\Phi = [\phi^{(1)}, \phi^{(2)}, \phi^{(3)}] = \begin{bmatrix} 1 & -1 & 1 \\ 2 & 0 & -1 \\ 1 & 1 & 1 \end{bmatrix}$$

**主刚度矩阵：**

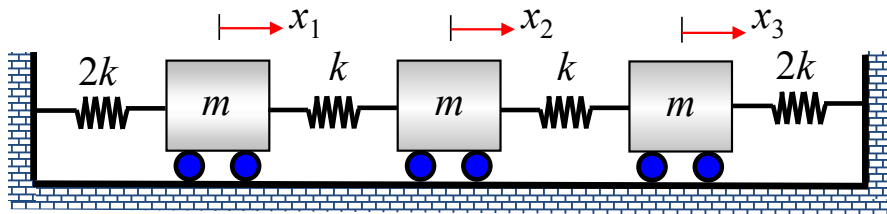
$$K_p = \Phi^T K \Phi = \begin{bmatrix} 6k & 0 & 0 \\ 0 & 6k & 0 \\ 0 & 0 & 12k \end{bmatrix}$$

**主质量矩阵：**

$$M_p = \Phi^T M \Phi = \begin{bmatrix} 6m & 0 & 0 \\ 0 & 2m & 0 \\ 0 & 0 & 3m \end{bmatrix}$$

**谱矩阵：**

$$\Lambda = M_p^{-1} K_p = \begin{bmatrix} \frac{k}{m} & 0 & 0 \\ 0 & \frac{3k}{m} & 0 \\ 0 & 0 & \frac{4k}{m} \end{bmatrix}$$



不难验证，有：

$$\Phi_N^T K \Phi_N = \Lambda \quad \Phi_N^T M \Phi_N = I$$

**正则模态矩阵：**

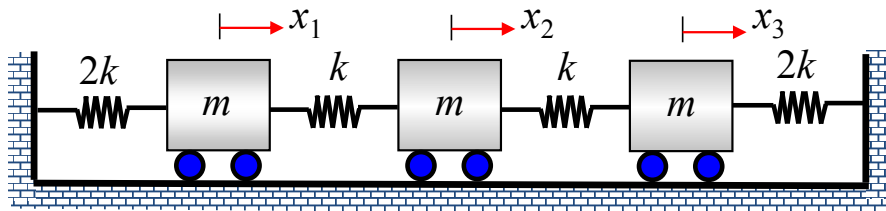
$$\Phi_N = \left[ \frac{\phi^{(1)}}{\sqrt{m_{p1}}}, \frac{\phi^{(2)}}{\sqrt{m_{p2}}}, \frac{\phi^{(3)}}{\sqrt{m_{p3}}} \right] = \frac{1}{\sqrt{6m}} \begin{bmatrix} 1 & -\sqrt{3} & \sqrt{2} \\ 2 & 0 & -\sqrt{2} \\ 1 & \sqrt{3} & \sqrt{2} \end{bmatrix}$$

**正则模态和主模态之间的关系：**  $\phi_N^{(i)} = \frac{1}{\sqrt{m_{pi}}} \phi^{(i)}$

## 5.5 无阻尼系统对初始条件的响应

$$\mathbf{X}_0 = [2 \quad 2 \quad 0]^T$$

$$\dot{\mathbf{X}}_0 = [0 \quad 0 \quad 0]^T$$



解： 动力学方程：

$$\begin{bmatrix} m & 0 & 0 \\ 0 & m & 0 \\ 0 & 0 & m \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \ddot{x}_1 \\ \ddot{x}_2 \\ \ddot{x}_3 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 3k & -k & 0 \\ -k & 2k & -k \\ 0 & -k & 3k \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$\omega_1 = \sqrt{k/m}$$

固有频率：  $\omega_2 = \sqrt{3k/m}$

$$\omega_3 = 2\sqrt{k/m}$$

正则模态矩阵：  $\Phi_N = \frac{1}{\sqrt{6m}} \begin{bmatrix} 1 & -\sqrt{3} & \sqrt{2} \\ 2 & 0 & -\sqrt{2} \\ 1 & \sqrt{3} & \sqrt{2} \end{bmatrix}$

模态初始条件：

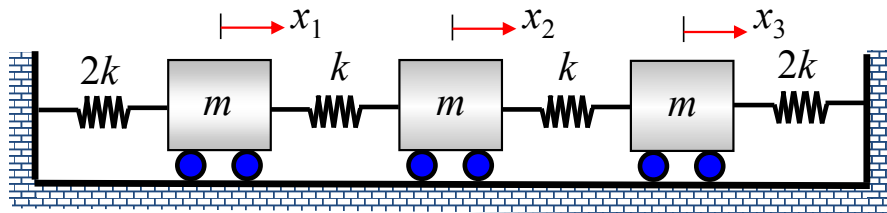
$$\mathbf{X}_N(0) = \Phi_N^{-1} \mathbf{X}_0 = \sqrt{m/6} \begin{bmatrix} 6 \\ -2\sqrt{3} \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$\dot{\mathbf{X}}_N(0) = \Phi_N^{-1} \dot{\mathbf{X}}_0 = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$



## 5.5 无阻尼系统对初始条件的响应

$$\begin{aligned}\omega_1 &= \sqrt{k/m} \\ \omega_2 &= \sqrt{3k/m} \\ \omega_3 &= 2\sqrt{k/m}\end{aligned}$$



$$\begin{bmatrix} m & 0 & 0 \\ 0 & m & 0 \\ 0 & 0 & m \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \ddot{x}_1 \\ \ddot{x}_2 \\ \ddot{x}_3 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 3k & -k & 0 \\ -k & 2k & -k \\ 0 & -k & 3k \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$\Phi_N = \frac{1}{\sqrt{6m}} \begin{bmatrix} 1 & -\sqrt{3} & \sqrt{2} \\ 2 & 0 & -\sqrt{2} \\ 1 & \sqrt{3} & \sqrt{2} \end{bmatrix}$$

$$X_N(0) = \Phi_N^{-1} X_0 = \sqrt{m/6} \begin{bmatrix} 6 \\ -2\sqrt{3} \\ 0 \end{bmatrix}^T \quad \dot{X}_N(0) = \Phi_N^{-1} \dot{X}_0 = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}^T$$

模态坐标响应:

$$X_N = \begin{bmatrix} \underline{x_{N1}} \\ \underline{x_{N2}} \\ \underline{x_{N3}} \end{bmatrix} = \sqrt{\frac{m}{6}} \begin{bmatrix} 6 \cos \omega_1 t \\ -2\sqrt{3} \cos \omega_2 t \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$x_{Ni} = \underline{x_{Ni}}(0) \cos \omega_i t + \frac{\dot{x}_{Ni}(0)}{\omega_i} \sin \omega_i t$$

## 5.5 无阻尼系统对初始条件的响应

$$\omega_1 = \sqrt{k/m} \quad \omega_2 = \sqrt{3k/m} \quad \omega_3 = 2\sqrt{k/m}$$

$$\mathbf{X}_N = \begin{bmatrix} x_{N1} \\ x_{N2} \\ x_{N3} \end{bmatrix} = \sqrt{\frac{m}{6}} \begin{bmatrix} 6 \cos \omega_1 t \\ -2\sqrt{3} \cos \omega_2 t \\ 0 \end{bmatrix} \quad \mathbf{\Phi}_N = \frac{1}{\sqrt{6m}} \begin{bmatrix} 1 & -\sqrt{3} & \sqrt{2} \\ 2 & 0 & -\sqrt{2} \\ 1 & \sqrt{3} & \sqrt{2} \end{bmatrix}$$

原系统响应:

$$\begin{aligned} \mathbf{X}(t) &= \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \\ x_3(t) \end{bmatrix} = \mathbf{\Phi}_N \mathbf{X}_N = \frac{1}{\sqrt{6m}} \begin{bmatrix} 1 & -\sqrt{3} & \sqrt{2} \\ 2 & 0 & -\sqrt{2} \\ 1 & \sqrt{3} & \sqrt{2} \end{bmatrix} \times \sqrt{\frac{m}{6}} \begin{bmatrix} 6 \cos \omega_1 t \\ -2\sqrt{3} \cos \omega_2 t \\ 0 \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} \cos \omega_1 t + \cos \omega_2 t \\ 2 \cos \omega_1 t \\ \cos \omega_1 t - \cos \omega_2 t \end{bmatrix} \end{aligned}$$

## 5.5 无阻尼系统对初始条件的响应

$$\mathbf{X}_N = \begin{bmatrix} x_{N1} \\ x_{N2} \\ x_{N3} \end{bmatrix} = \sqrt{\frac{m}{6}} \begin{bmatrix} \underline{6 \cos \omega_1 t} \\ -2\sqrt{3} \cos \omega_2 t \\ \underline{0} \end{bmatrix} \quad \Phi_N = \frac{1}{\sqrt{6m}} \begin{bmatrix} 1 & -\sqrt{3} & \sqrt{2} \\ 2 & 0 & -\sqrt{2} \\ 1 & \sqrt{3} & \sqrt{2} \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{X}(t) = \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \\ x_3(t) \end{bmatrix} = \Phi_N \mathbf{X}_N = \begin{bmatrix} \cos \omega_1 t + \cos \omega_2 t \\ 2 \cos \omega_1 t \\ \cos \omega_1 t - \cos \omega_2 t \end{bmatrix}$$

也可展开求解：

$$\begin{aligned} \mathbf{X}(t) = \Phi_N \mathbf{X}_N &= \begin{bmatrix} \phi_N^{(1)} & \phi_N^{(2)} & \phi_N^{(3)} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \underline{x_{N1}} \\ \underline{x_{N2}} \\ \underline{x_{N3}} \end{bmatrix} = \sum_{i=1}^3 \phi_N^{(i)} x_{Ni} = \phi_N^{(1)} x_{N1} + \phi_N^{(2)} x_{N2} + \phi_N^{(3)} x_{N3} \\ &= \frac{1}{\sqrt{6m}} \begin{bmatrix} 1 \\ 2 \\ 1 \end{bmatrix} \sqrt{\frac{m}{6}} \cdot 6 \cos \omega_1 t + \frac{1}{\sqrt{6m}} \begin{bmatrix} -\sqrt{3} \\ 0 \\ \sqrt{3} \end{bmatrix} \sqrt{\frac{m}{6}} \cdot (-2\sqrt{3} \cos \omega_2 t) + \frac{1}{\sqrt{6m}} \begin{bmatrix} \sqrt{2} \\ -\sqrt{2} \\ \sqrt{2} \end{bmatrix} \sqrt{\frac{m}{6}} \cdot 0 \end{aligned}$$

合并后结果完全一样

## 5.5 无阻尼系统对初始条件的响应

分析:

$$\Phi_N = \frac{1}{\sqrt{6m}} \begin{bmatrix} 1 & -\sqrt{3} & \sqrt{2} \\ 2 & 0 & -\sqrt{2} \\ 1 & \sqrt{3} & \sqrt{2} \end{bmatrix} \quad X_N = \begin{bmatrix} x_{N1} \\ x_{N2} \\ x_{N3} \end{bmatrix} = \sqrt{\frac{m}{6}} \begin{bmatrix} 6 \cos \omega_1 t \\ -2\sqrt{3} \cos \omega_2 t \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$X = \Phi_N X_N = \sum_{i=1}^3 \phi_N^{(i)} x_{Ni} = \phi_N^{(1)} x_{N1} + \phi_N^{(2)} x_{N2} + \phi_N^{(3)} x_{N3}$$

$$= \frac{1}{\sqrt{6m}} \begin{bmatrix} 1 \\ 2 \\ 1 \end{bmatrix} \sqrt{\frac{m}{6}} \cdot 6 \cos \omega_1 t + \frac{1}{\sqrt{6m}} \begin{bmatrix} -\sqrt{3} \\ 0 \\ \sqrt{3} \end{bmatrix} \sqrt{\frac{m}{6}} \cdot (-2\sqrt{3} \cos \omega_2 t) + \frac{1}{\sqrt{6m}} \begin{bmatrix} \sqrt{2} \\ -\sqrt{2} \\ \sqrt{2} \end{bmatrix} \sqrt{\frac{m}{6}} \cdot 0$$

第1阶模态      第1阶模态响应      第2阶模态      第2阶模态响应      第3阶模态      第3阶模态响应

## 5.5 无阻尼系统对初始条件的响应

分析：

(以 $\omega_1$ 为振动频率)                      (以 $\omega_2$ 为振动频率)                      (以 $\omega_3$ 为振动频率)

第1阶模态主振动                      第2阶模态主振动                      第3阶模态主振动

$$\begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \\ x_3(t) \end{bmatrix} = \underbrace{\frac{1}{\sqrt{6m}} \begin{bmatrix} 1 \\ 2 \\ 1 \end{bmatrix} \sqrt{\frac{m}{6}} \cdot 6 \cos \omega_1 t}_{\text{第1阶模态响应}} + \underbrace{\frac{1}{\sqrt{6m}} \begin{bmatrix} -\sqrt{3} \\ 0 \\ \sqrt{3} \end{bmatrix} \sqrt{\frac{m}{6}} \cdot (-2\sqrt{3} \cos \omega_2 t)}_{\text{第2阶模态响应}} + \underbrace{\frac{1}{\sqrt{6m}} \begin{bmatrix} \sqrt{2} \\ -\sqrt{2} \\ \sqrt{2} \end{bmatrix} \sqrt{\frac{m}{6}} \cdot 0}_{\text{第3阶模态响应}}$$

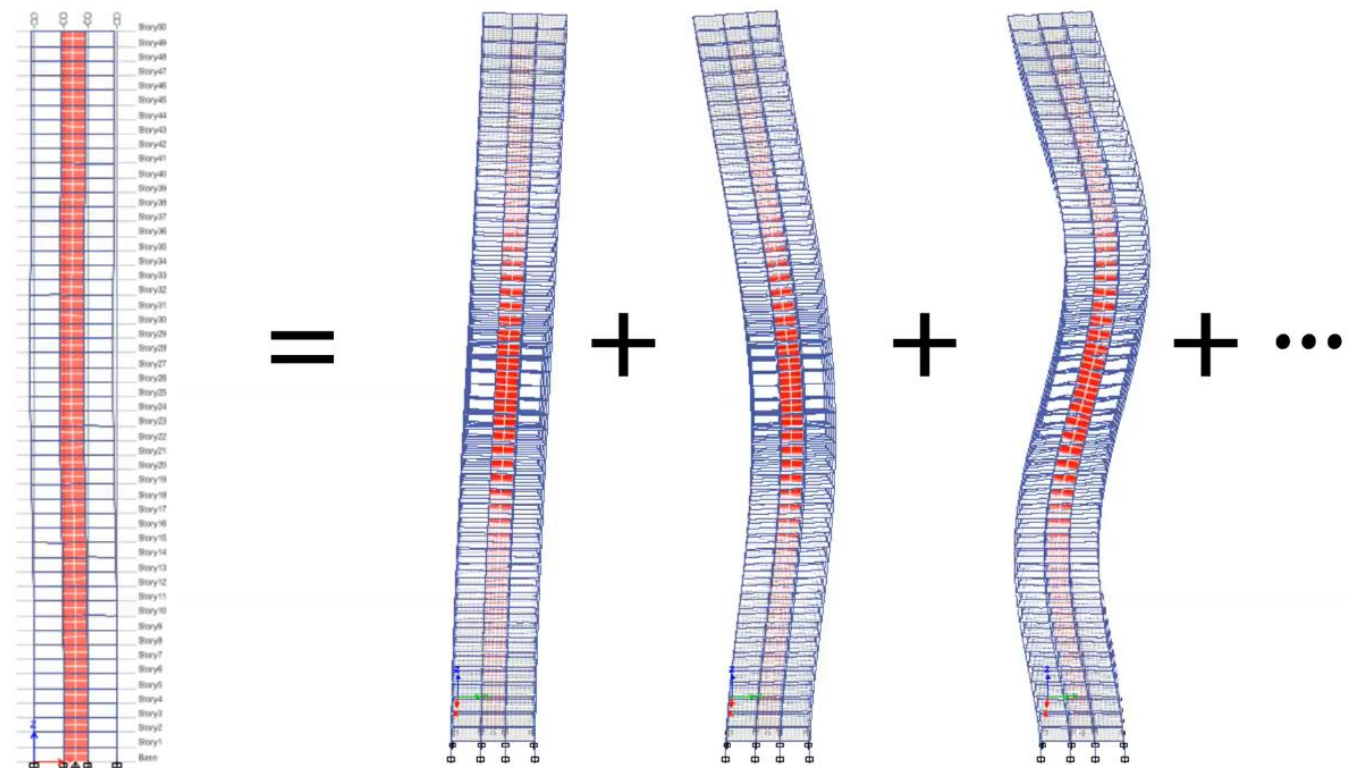
第1阶模态                      第2阶模态                      第3阶模态                      第3阶模态响应

决定各质量每一时刻位移的相对比值

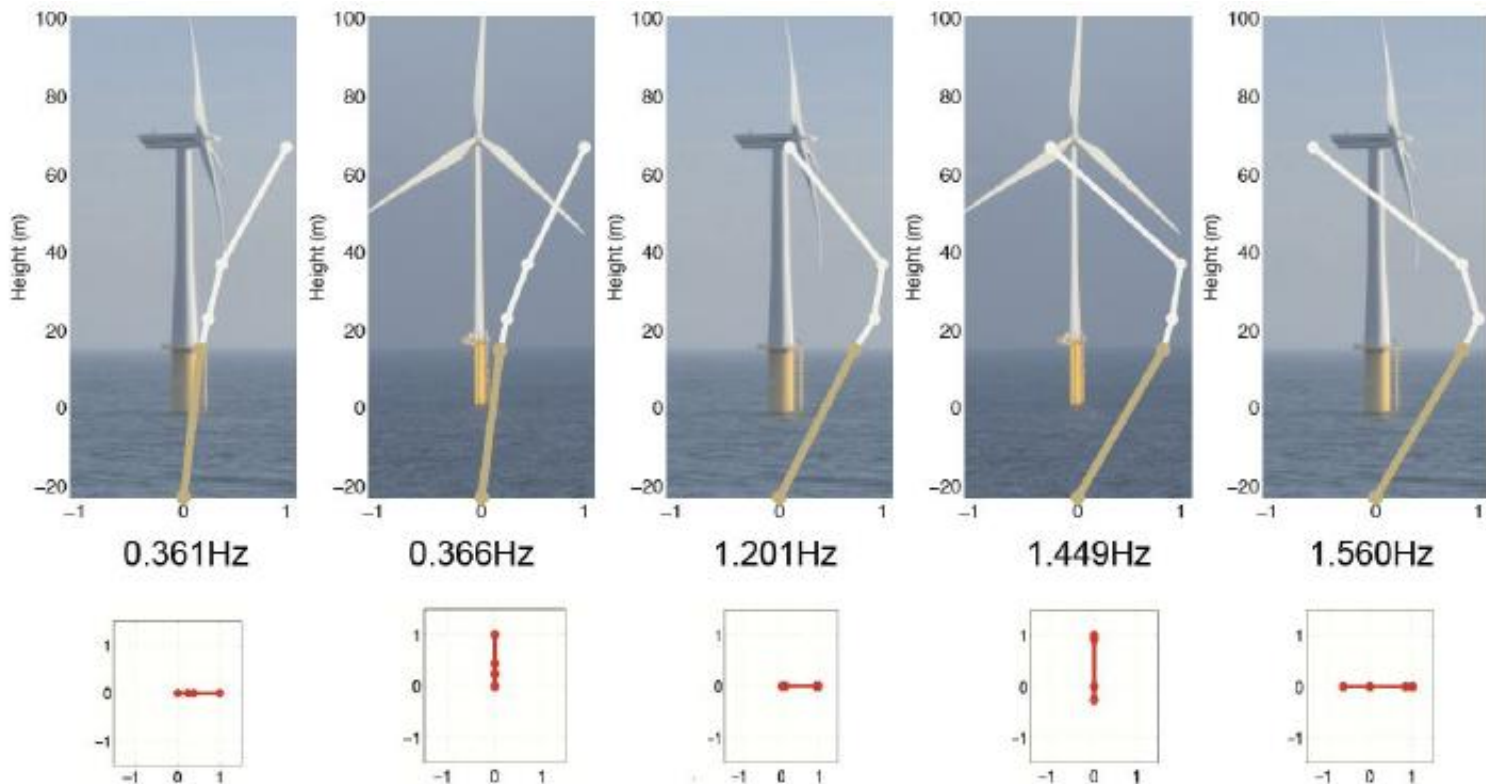
系统响应为各阶模态响应的叠加

多自由度系统模态叠加法的本质原因

# 高层建筑的模态叠加

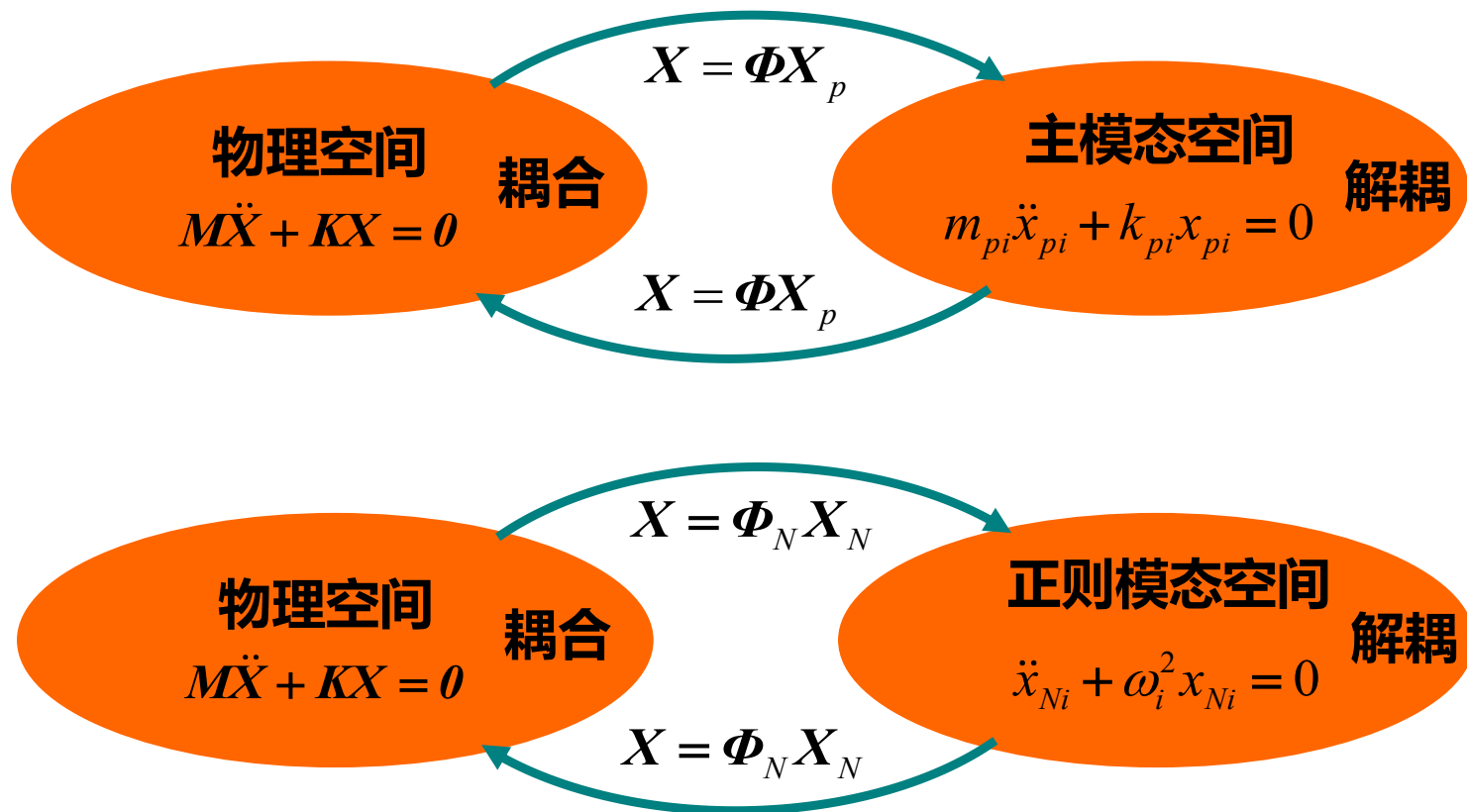


# 风力发电设备的模态叠加



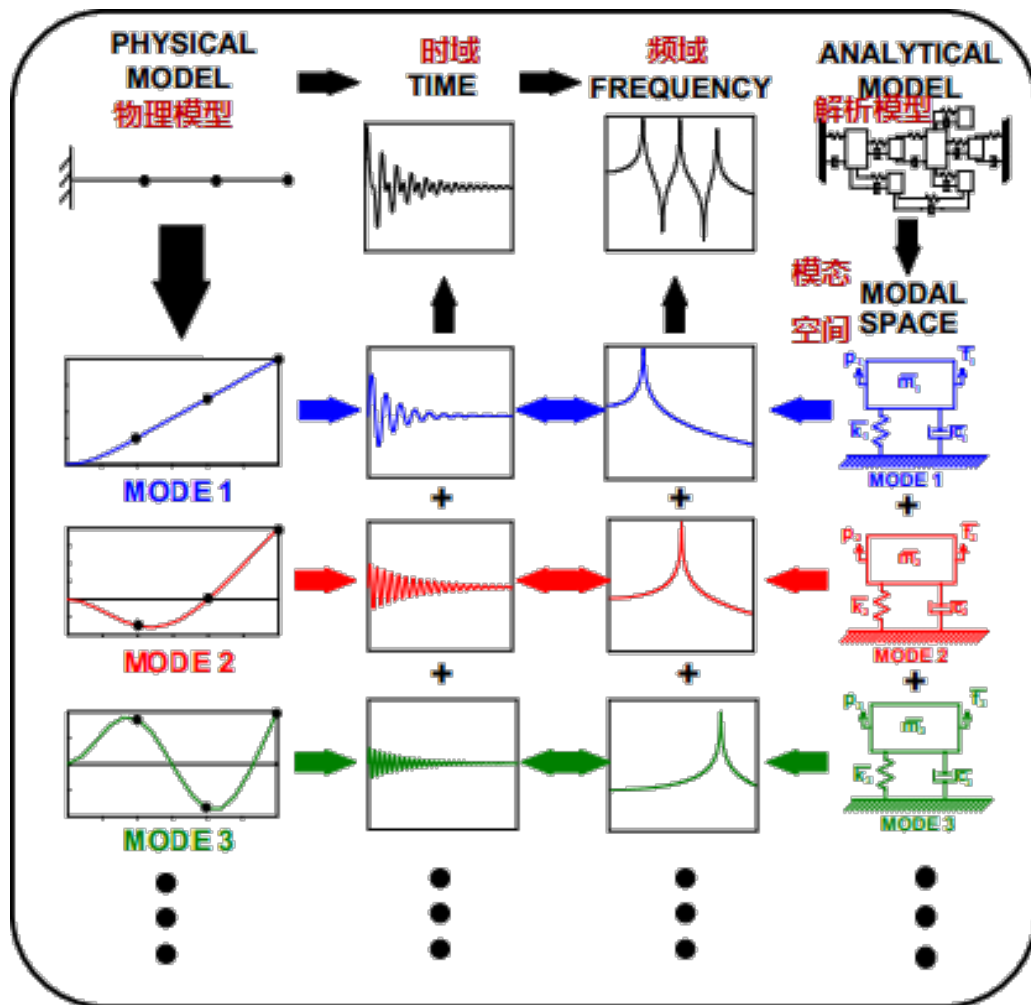
## 5.5 无阻尼系统对初始条件的响应

### 模态叠加法小结：

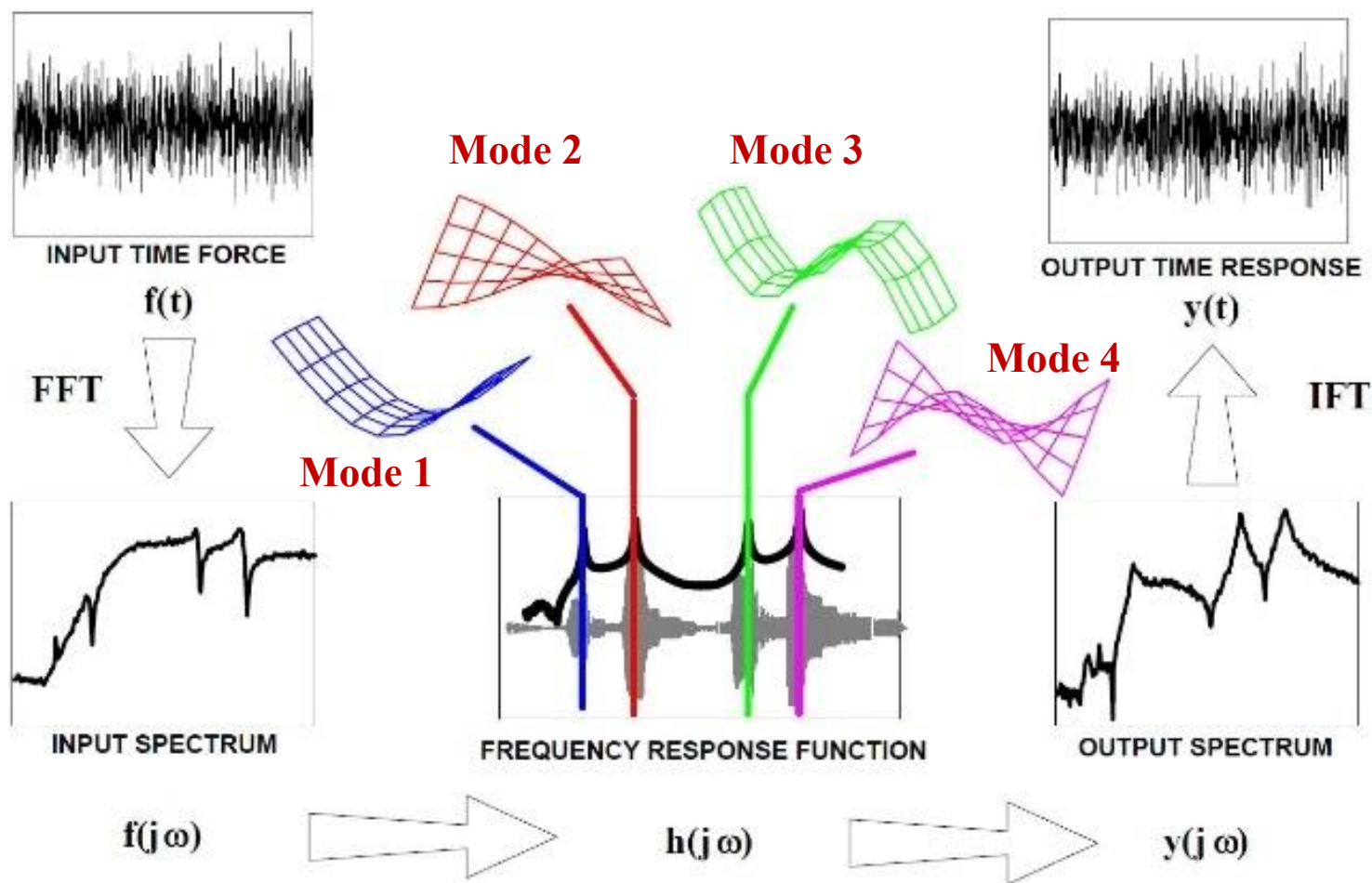




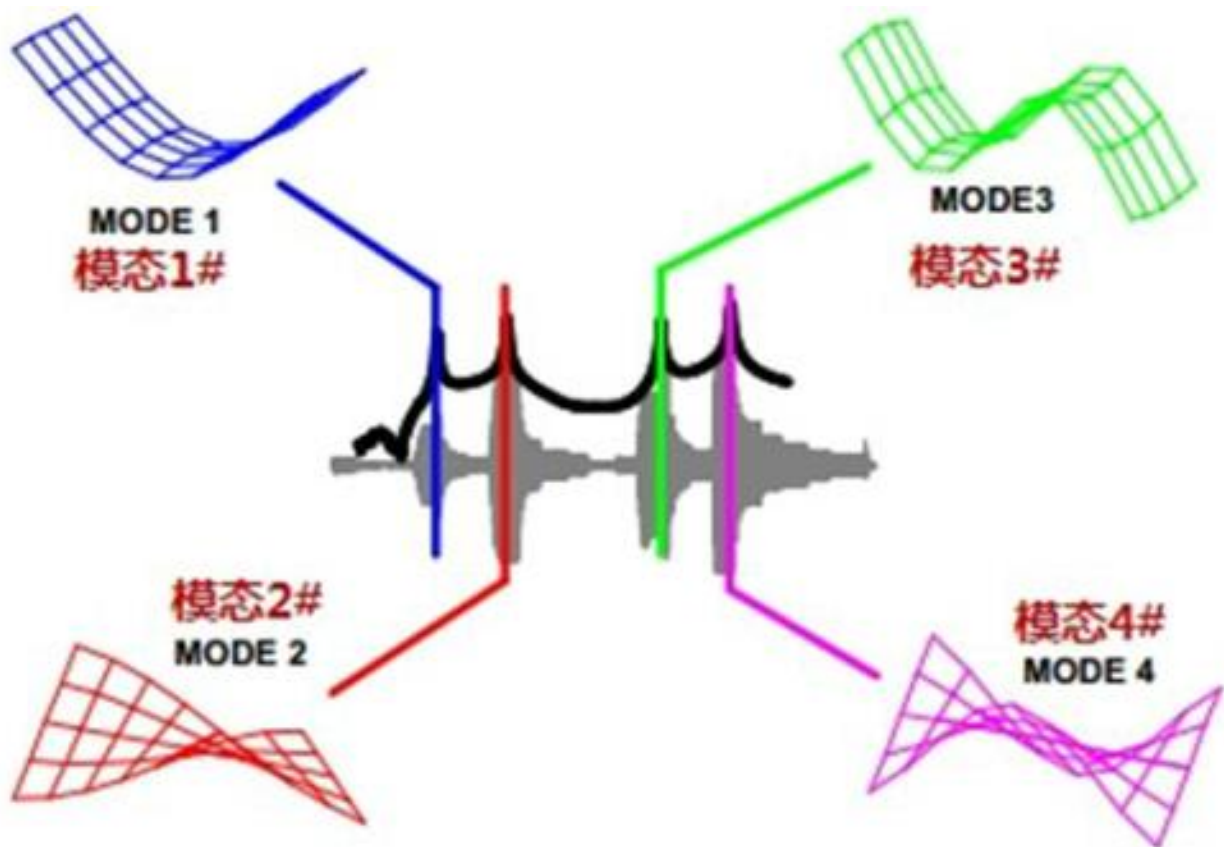
# 时域、频域、模态空间三者的关系？



# 时域、频域、模态空间三者的关系？

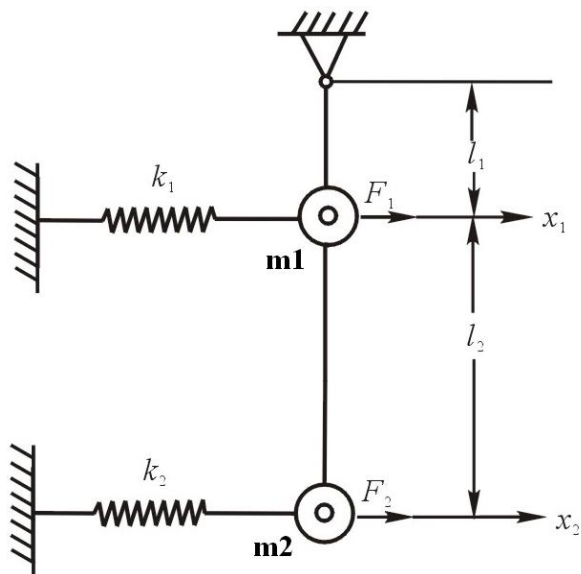


# 时域、频域、模态空间三者的关系？



# 第五讲作业

**作业1:** 下图是一个带有附有质量和上的约束弹簧双摆，采用质量的微小水平平动和为坐标，写出系统运动的作用力方程（参考第4讲内容）



# 第五讲作业

**作业2：**如图所示2自由度系统。（1）求系统固有频率和模态矩阵，并画出各阶主振型图形；（2）当系统存在初始条件和时，试采用模态叠加法求解系统响应

