

《机械系统动力学》——浙江大学本科生课程（08192050）

第四章 多自由度系统

主讲：祝毅

(yiz@zju.edu.cn)

2024年春



3 特征向量的正交性

- 特征向量的概念
- 特征向量的正交性
- 主坐标的定义



3 特征向量的正交性

- 特征向量的概念
- 特征向量的正交性
- 主坐标的定义



3.1 特征向量的概念

- 特征向量

将求得的固有频率 ω_r ($r=1,2,\dots,n$)分别代入方程

$$(\mathbf{K} - \omega_r^2 \mathbf{M})\mathbf{u}^{(r)} = 0, \quad (r = 1, 2, \dots, n)$$

→ $\mathbf{u}^{(r)} = [u_1^{(r)} \ u_2^{(r)} \ \cdots \ u_n^{(r)}]^T, \quad (r = 1, 2, \dots, n)$

称向量 $\mathbf{u}^{(r)}$ 为对应特征值 ω_r^2 的特征向量，也称为振型向量或模态向量，它表示了所谓的固有振型。



3 特征向量的正交性

- 特征向量的概念
- 特征向量的正交性
- 主坐标的定义



3.2 特征向量的正交性

- 考虑固有频率 ω_r 对应的特征向量 $\mathbf{u}^{(r)}$ 和固有频率 ω_s 对应的特征向量 $\mathbf{u}^{(s)}$ ，有

$$(\mathbf{K} - \omega^2 \mathbf{M})\mathbf{u} = \mathbf{0} \quad \begin{cases} \mathbf{K}\mathbf{u}^{(r)} = \omega_r^2 \mathbf{M}\mathbf{u}^{(r)} \\ \mathbf{K}\mathbf{u}^{(s)} = \omega_s^2 \mathbf{M}\mathbf{u}^{(s)} \end{cases}$$

- 用 $\mathbf{u}^{(s)\text{T}}$ 左乘第一个方程的两边和用 $\mathbf{u}^{(r)\text{T}}$ 左乘第二个方程的两边，得

$$\begin{cases} \mathbf{u}^{(s)\text{T}} \mathbf{K} \mathbf{u}^{(r)} = \omega_r^2 \mathbf{u}^{(s)\text{T}} \mathbf{M} \mathbf{u}^{(r)} \\ \mathbf{u}^{(r)\text{T}} \mathbf{K} \mathbf{u}^{(s)} = \omega_s^2 \mathbf{u}^{(r)\text{T}} \mathbf{M} \mathbf{u}^{(s)} \end{cases}$$



3.2 特征向量的正交性

- 因为矩阵 \mathbf{M} 和 \mathbf{K} 是对称的，转置第二个方程，可得

$$\mathbf{u}^{(s)\mathrm{T}} \mathbf{K} \mathbf{u}^{(r)} = \omega_s^2 \mathbf{u}^{(s)\mathrm{T}} \mathbf{M} \mathbf{u}^{(r)}$$

- 与第一个方程相减，可得

$$(\omega_r^2 - \omega_s^2) \mathbf{u}^{(s)\mathrm{T}} \mathbf{M} \mathbf{u}^{(r)} = 0$$

- 当 $r \neq s$ ，即 $\omega_r \neq \omega_s$ 时，必须有

$$\mathbf{u}^{(s)\mathrm{T}} \mathbf{M} \mathbf{u}^{(r)} = 0, \quad (r \neq s)$$

振型向量关于
质量矩阵是正交的

$$\longrightarrow \mathbf{u}^{(s)\mathrm{T}} \mathbf{K} \mathbf{u}^{(r)} = 0, \quad (r \neq s)$$

振型向量关于
刚度矩阵是正交的



3.2 特征向量的正交性

- 正交性只有当 \mathbf{M} 和 \mathbf{K} 为对称矩阵时才是正确的。
- 如果 $r=s$ ，则不论 $\mathbf{u}^{(s)\text{T}}\mathbf{M}\mathbf{u}^{(r)}$ 取任何值，都有

$$(\omega_r^2 - \omega_s^2)\mathbf{u}^{(s)\text{T}}\mathbf{M}\mathbf{u}^{(r)} = 0$$

所以可令

$$\begin{cases} \mathbf{u}^{(r)\text{T}}\mathbf{M}\mathbf{u}^{(r)} = M_r \\ \mathbf{u}^{(r)\text{T}}\mathbf{K}\mathbf{u}^{(r)} = K_r \end{cases}$$

称 M_r 为模态质量， K_r 为模态刚度。



3.2 特征向量的正交性

- 如果将振型向量正则化，则称振型向量为关于质量矩阵和刚度矩阵的正则正交性。令

$$\begin{aligned}\mathbf{u}^{(r)\mathrm{T}}\mathbf{M}\mathbf{u}^{(r)} &= 1, & (r = 1, 2, \dots, n) \\ \mathbf{u}^{(r)\mathrm{T}}\mathbf{K}\mathbf{u}^{(r)} &= \omega_r^2, & (r = 1, 2, \dots, n)\end{aligned}$$

则

$$\begin{cases} \mathbf{u}^{(s)\mathrm{T}}\mathbf{M}\mathbf{u}^{(r)} = \delta_{rs}, & (r, s = 1, 2, \dots, n) \\ \mathbf{u}^{(s)\mathrm{T}}\mathbf{K}\mathbf{u}^{(r)} = \delta_{rs}\omega_r^2, & (r, s = 1, 2, \dots, n) \end{cases}$$

式中 δ_{rs} 为克朗尼格 δ 符号，其数学定义为

$$\delta_{rs} = \begin{cases} 1, & (r = s) \\ 0, & (r \neq s) \end{cases}$$



3.2 特征向量的正交性

- 振型向量可以排列成为 n 阶方阵, 称为模态矩阵(或振型矩阵), 即

$$\mathbf{u} = \begin{bmatrix} \mathbf{u}^{(1)} & \mathbf{u}^{(2)} & \cdots & \mathbf{u}^{(n)} \end{bmatrix}$$

- 引入模态质量矩阵

$$\mathbf{u}^T \mathbf{M} \mathbf{u} = \mathbf{M}_r = \begin{bmatrix} M_1 & & & \\ & M_2 & & \\ & & \ddots & \\ & & & M_n \end{bmatrix}$$



3.2 特征向量的正交性

- 引入模态刚度矩阵

$$\mathbf{u}^T \mathbf{K} \mathbf{u} = \mathbf{K}_r = \begin{bmatrix} K_1 & & & \\ & K_2 & & \\ & & \ddots & \\ & & & K_n \end{bmatrix}$$



3.2 特征向量的正交性

- 若振型向量按照方程 $\mathbf{u}^{(r)\text{T}}\mathbf{M}\mathbf{u}^{(r)} = 1, \quad (r = 1, 2, \dots, n)$ 进行正则化，然后排列成正则振型矩阵 \mathbf{u} ，则模态质量矩阵为单位矩阵，模态刚度矩阵为固有频率平方的对角矩阵。

$$\mathbf{M}_r = \mathbf{u}^{\text{T}}\mathbf{M}\mathbf{u} = \mathbf{I} = \begin{bmatrix} 1 & & & \\ & 1 & & \\ & & \ddots & \\ & & & 1 \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{K}_r = \mathbf{u}^{\text{T}}\mathbf{K}\mathbf{u} = \mathbf{\Lambda} = \begin{bmatrix} \omega_1^2 & & & \\ & \omega_2^2 & & \\ & & \ddots & \\ & & & \omega_n^2 \end{bmatrix}$$



3 特征向量的正交性

- 特征向量的概念
- 特征向量的正交性
- 主坐标的定义



3.4 主坐标的定义

- 继续研究无阻尼多自由度的自由振动问题：

$$\mathbf{M}\ddot{\mathbf{q}} + \mathbf{K}\mathbf{q} = \mathbf{0}$$

- 引入另一组广义坐标 $\boldsymbol{\eta}$ ，对于振型矩阵 \mathbf{u} ，满足

$$\mathbf{q} = \mathbf{u}\boldsymbol{\eta}$$

$$\longrightarrow \mathbf{M}\mathbf{u}\ddot{\boldsymbol{\eta}} + \mathbf{K}\mathbf{u}\boldsymbol{\eta} = \mathbf{0}$$

- 左乘以 \mathbf{u}^T ，有

$$\mathbf{u}^T \mathbf{M}\mathbf{u}\ddot{\boldsymbol{\eta}} + \mathbf{u}^T \mathbf{K}\mathbf{u}\boldsymbol{\eta} = \mathbf{0}$$



3.4 主坐标的定义

- 得到解耦方程组：

$$\mathbf{M}_r \ddot{\boldsymbol{\eta}} + \mathbf{K}_r \boldsymbol{\eta} = \mathbf{0}$$

或

$$M_r \ddot{\eta}_r(t) + K_r \eta_r(t) = 0, \quad (r = 1, 2, \dots, n)$$

该方程具有与单自由度系统的运动微分方程相同的结构，可作为 n 个独立的单自由度系统来处理。

- 广义坐标 $\boldsymbol{\eta}$ 称为主坐标。



3.4 主坐标的定义

- 特别地， $\mathbf{q} = \mathbf{u}\boldsymbol{\eta}$ 中， \mathbf{u} 为正则振型矩阵，则有：

$$\mathbf{I}\ddot{\boldsymbol{\eta}} + \boldsymbol{\Lambda}\boldsymbol{\eta} = \mathbf{0}$$

或

$$\ddot{\eta}_r(t) + \omega_r^2 \eta_r(t) = 0, \quad (r = 1, 2, \dots, n)$$

- 广义坐标 $\boldsymbol{\eta}$ 称为正则坐标。



内容提要

- 物理模型和数学方程
- 无阻尼自由振动和特征值问题
- 特征向量的正交性
- 对初始条件的响应
- 无阻尼强迫振动
- 有阻尼系统



4 对初始条件的响应

- 问题的提出
- 多自由度系统的解耦
- 主坐标下的初始条件
- 对初始条件的响应



4 对初始条件的响应

- 问题的提出
- 多自由度系统的解耦
- 主坐标下的初始条件
- 对初始条件的响应



4.1 问题的提出

- 系统自由振动的微分方程是 n 个二阶的常微分方程组，其矩阵形式为

$$\mathbf{M}\ddot{\mathbf{q}} + \mathbf{K}\mathbf{q} = \mathbf{0}$$

如果给定 $2n$ 个初始条件(即初始位移向量 $\mathbf{q}(0)=\mathbf{q}_0$ 和初始速度向量 $\dot{\mathbf{q}}(0)=\dot{\mathbf{q}}_0$)，就完全确定了方程的一组特解，这组特解就是系统对初始条件的响应。



4 对初始条件的响应

- 问题的提出
- 多自由度系统的解耦
- 主坐标下的初始条件
- 对初始条件的响应



4.2 多自由度系统的解耦

- 定义正则坐标 $\boldsymbol{\eta}$ ，满足 $\mathbf{q} = \mathbf{u}\boldsymbol{\eta}$
得到解耦方程组：

$$\mathbf{I}\ddot{\boldsymbol{\eta}} + \boldsymbol{\Lambda}\boldsymbol{\eta} = \mathbf{0}$$

或

$$\ddot{\eta}_r(t) + \omega_r^2 \eta_r(t) = 0, \quad (r = 1, 2, \dots, n)$$

→
$$\eta_r(t) = \eta_{r0} \cos \omega_r t + \frac{\dot{\eta}_{r0}}{\omega_r} \sin \omega_r t, \quad (r = 1, 2, \dots, n)$$



4 对初始条件的响应

- 问题的提出
- 多自由度系统的解耦
- 主坐标下的初始条件
- 对初始条件的响应



4.3 主坐标下的初始条件

- 主坐标与原广义坐标的变换

$$\mathbf{q} = \mathbf{u}\boldsymbol{\eta}$$

$$\longrightarrow \mathbf{u}^T \mathbf{M} \mathbf{q} = \mathbf{u}^T \mathbf{M} \mathbf{u} \boldsymbol{\eta}$$

$$\longrightarrow \boldsymbol{\eta} = \mathbf{u}^T \mathbf{M} \mathbf{q}$$

$$\longrightarrow \boldsymbol{\eta}_0 = \mathbf{u}^T \mathbf{M} \mathbf{q}_0, \quad \dot{\boldsymbol{\eta}}_0 = \mathbf{u}^T \mathbf{M} \dot{\mathbf{q}}_0$$



4 对初始条件的响应

- 问题的提出
- 多自由度系统的解耦
- 主坐标下的初始条件
- 对初始条件的响应



4.4 对初始条件的响应

- 正则坐标的初始位移 η_{r0} 和 $\dot{\eta}_{r0}$ 初始速度可以表示为

$$\eta_{r0} = \mathbf{u}^{(r)\text{T}} \mathbf{M} \mathbf{q}_0, \dot{\eta}_{r0} = \mathbf{u}^{(r)\text{T}} \mathbf{M} \dot{\mathbf{q}}_0 \quad (r = 1, 2, \dots, n)$$

$$\mathbf{q}(t) = \mathbf{u} \boldsymbol{\eta}(t) \qquad \eta_r(t) = \eta_{r0} \cos \omega_r t + \frac{\dot{\eta}_{r0}}{\omega_r} \sin \omega_r t, \quad (r = 1, 2, \dots, n)$$

$$= \sum_{r=1}^n \mathbf{u}^{(r)} \eta_r(t) = \sum_{r=1}^n \mathbf{u}^{(r)} \left(\eta_{r0} \cos \omega_r t + \frac{\dot{\eta}_{r0}}{\omega_r} \sin \omega_r t \right)$$

$$= \sum_{r=1}^n \mathbf{u}^{(r)} \left[\mathbf{u}^{(r)\text{T}} \mathbf{M} \mathbf{q}_0 \cos \omega_r t + \frac{1}{\omega_r} \mathbf{u}^{(r)\text{T}} \mathbf{M} \dot{\mathbf{q}}_0 \sin \omega_r t \right]$$



内容提要

- 物理模型和数学方程
- 无阻尼自由振动和特征值问题
- 特征向量的正交性
- 对初始条件的响应
- 无阻尼强迫振动
- 有阻尼系统



5 无阻尼强迫振动

- 问题的提出
- 振型分析法的求解过程
- 正则坐标下的初始条件
- 强迫振动的解



5 无阻尼强迫振动

- 问题的提出
- 振型分析法的求解过程
- 正则坐标下的初始条件
- 强迫振动的解



5.1 问题的提出

- n 自由度系统的无阻尼强迫振动微分方程为

$$\mathbf{M}\ddot{\mathbf{q}}(t) + \mathbf{K}\mathbf{q}(t) = \mathbf{F}(t)$$

式中， \mathbf{M} 和 \mathbf{K} 为 $n \times n$ 阶的质量矩阵和刚度矩阵， n 维向量 $\mathbf{q}(t)$ 和 $\mathbf{F}(t)$ 分别表示广义坐标和广义力。



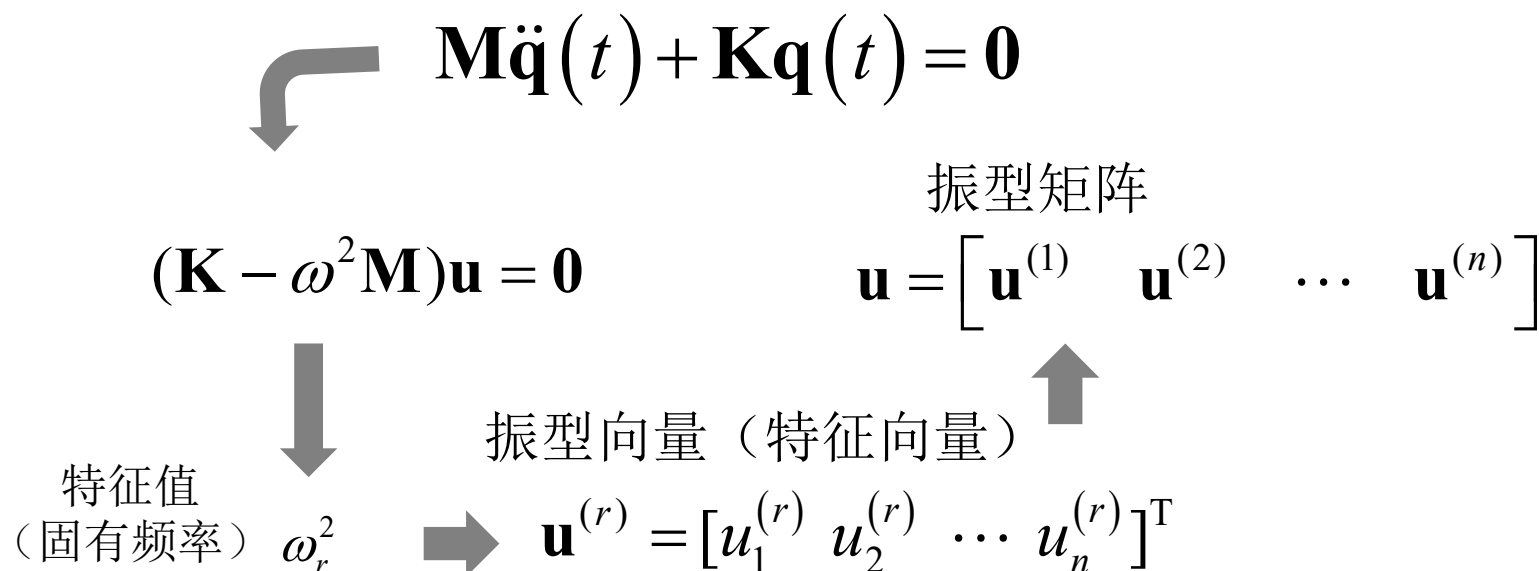
5 无阻尼强迫振动

- 问题的提出
- 振型分析法的求解过程
- 正则坐标下的初始条件
- 强迫振动的解



5.2 振型分析法的求解过程

■ 齐次方程振型矩阵的求解



5.2 振型分析法的求解过程

- 振型矩阵的正则化，使得

$$\mathbf{u}^T \mathbf{M} \mathbf{u} = \mathbf{I}, \quad \mathbf{u}^T \mathbf{K} \mathbf{u} = \Lambda$$

- 引入正则坐标 $\boldsymbol{\eta}(t)$ ，使得

$$\mathbf{q}(t) = \mathbf{u} \boldsymbol{\eta}(t)$$



5.2 振型分析法的求解过程

- 正则坐标代入原方程

$$\mathbf{q}(t) = \mathbf{u}\boldsymbol{\eta}(t) \quad \mathbf{M}\ddot{\mathbf{q}}(t) + \mathbf{K}\mathbf{q}(t) = \mathbf{F}(t)$$

$$\longrightarrow \mathbf{M}\mathbf{u}\ddot{\boldsymbol{\eta}}(t) + \mathbf{K}\mathbf{u}\boldsymbol{\eta}(t) = \mathbf{F}(t)$$

$$\longrightarrow \mathbf{u}^T \mathbf{M}\mathbf{u}\ddot{\boldsymbol{\eta}}(t) + \mathbf{u}^T \mathbf{K}\mathbf{u}\boldsymbol{\eta}(t) = \mathbf{u}^T \mathbf{F}(t)$$

$$\longrightarrow \ddot{\boldsymbol{\eta}}(t) + \boldsymbol{\Lambda}\boldsymbol{\eta}(t) = \mathbf{N}(t)$$

式中， $\mathbf{N}(t) = \mathbf{u}^T \mathbf{F}(t)$ 是与广义坐标向量 $\boldsymbol{\eta}(t)$ 相应的 n 维广义力向量，即正则激励。



5.2 振型分析法的求解过程

- 方程组中每两个方程互不相关，即

$$\ddot{\eta}_r(t) + \omega_r^2 \eta_r(t) = N_r(t)$$
$$(r = 1, 2, \dots, n)$$

具有与单自由度系统的运动微分方程相同的结构，可作为 n 个独立的单自由度系统来处理。



5 无阻尼强迫振动

- 问题的提出
- 振型分析法的求解过程
- 正则坐标下的初始条件
- 强迫振动的解



5.3 正则坐标下的初始条件

- 正则坐标与原坐标的关系

$$\mathbf{q} = \mathbf{u}\boldsymbol{\eta}$$

$$\longrightarrow \mathbf{u}^T \mathbf{M} \mathbf{q} = \mathbf{u}^T \mathbf{M} \mathbf{u} \boldsymbol{\eta}$$

$$\longrightarrow \boldsymbol{\eta} = \mathbf{u}^T \mathbf{M} \mathbf{q}$$

$$\longrightarrow \boldsymbol{\eta}_0 = \mathbf{u}^T \mathbf{M} \mathbf{q}_0, \quad \dot{\boldsymbol{\eta}}_0 = \mathbf{u}^T \mathbf{M} \dot{\mathbf{q}}_0$$



5 无阻尼强迫振动

- 问题的提出
- 振型分析法的求解过程
- 正则坐标下的初始条件
- 强迫振动的解



5.4 强迫振动的解

- 正则坐标下的单自由度系统解

$$\eta_r(t)$$

- 强迫振动的解

$$\mathbf{q}(t) = \mathbf{u}\boldsymbol{\eta}(t) = \sum_{r=1}^n \mathbf{u}^{(r)} \eta_r(t)$$



内容提要

- 物理模型和数学方程
- 无阻尼自由振动和特征值问题
- 特征向量的正交性
- 对初始条件的响应
- 无阻尼强迫振动
- 有阻尼系统



6 有阻尼系统

- 问题的提出
- 有阻尼系统的振型分析法
- 有阻尼系统解的分析



6.1 问题的提出

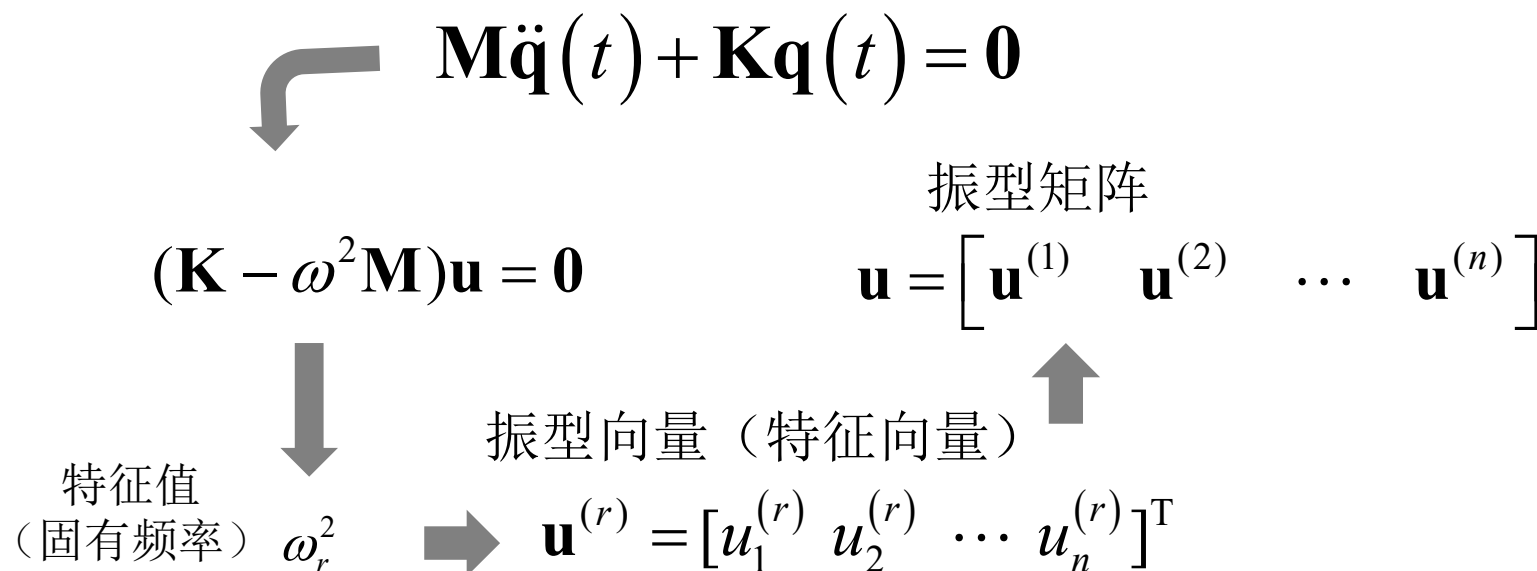
- 一般粘性阻尼的多自由度系统，在外激励的作用下，系统的运动微分方程为

$$\mathbf{M}\ddot{\mathbf{q}}(t) + \mathbf{C}\dot{\mathbf{q}}(t) + \mathbf{K}\mathbf{q}(t) = \mathbf{F}(t)$$



6.2 有阻尼系统的振型分析法

■ 齐次无阻尼方程振型矩阵的确定



6.2 有阻尼系统的振型分析法

- 振型矩阵的正则化，使得

$$\mathbf{u}^T \mathbf{M} \mathbf{u} = \mathbf{I}, \quad \mathbf{u}^T \mathbf{K} \mathbf{u} = \Lambda$$

- 引入正则坐标 $\boldsymbol{\eta}(t)$ ，使得

$$\mathbf{q}(t) = \mathbf{u} \boldsymbol{\eta}(t)$$



6.2 有阻尼系统的振型分析法

- 正则坐标代入原方程

$$\mathbf{M}\ddot{\mathbf{q}}(t) + \mathbf{C}\dot{\mathbf{q}}(t) + \mathbf{K}\mathbf{q}(t) = \mathbf{F}(t)$$

$$\longrightarrow \mathbf{M}\mathbf{u}\ddot{\boldsymbol{\eta}}(t) + \mathbf{C}\mathbf{u}\dot{\boldsymbol{\eta}}(t) + \mathbf{K}\mathbf{u}\boldsymbol{\eta}(t) = \mathbf{F}(t)$$

$$\longrightarrow \mathbf{u}^T \mathbf{M}\mathbf{u}\ddot{\boldsymbol{\eta}}(t) + \mathbf{u}^T \mathbf{C}\mathbf{u}\dot{\boldsymbol{\eta}}(t) + \mathbf{u}^T \mathbf{K}\mathbf{u}\boldsymbol{\eta}(t) = \mathbf{u}^T \mathbf{F}(t)$$

$$\longrightarrow \ddot{\boldsymbol{\eta}}(t) + \mathbf{u}^T \mathbf{C}\mathbf{u}\dot{\boldsymbol{\eta}}(t) + \boldsymbol{\Lambda}\boldsymbol{\eta}(t) = \mathbf{N}(t)$$

对角阵否？



6. 有阻尼系统解的分析

- 阻尼矩阵的分析

- 阻尼矩阵一般为正定或半正定的对称矩阵

- 比例阻尼

$$\mathbf{C} = \alpha \mathbf{M} + \beta \mathbf{K}$$

→ $\mathbf{u}^T \mathbf{C} \mathbf{u}$ 为对角矩阵

→ 可转化为单自由度有阻尼系统



6. 有阻尼系统解的分析

- 阻尼矩阵的分析
 - 各固有频率对应阻尼比小于0.2，可假设

$$\mathbf{u}^T \mathbf{C} \mathbf{u} = \begin{bmatrix} 2\zeta_1 \omega_1 & & & \\ & 2\zeta_2 \omega_2 & & \\ & & \ddots & \\ & & & 2\zeta_n \omega_n \end{bmatrix}$$



可转化为单自由度有阻尼系统



6. 有阻尼系统解的分析

- 阻尼矩阵的分析
 - 若系统的阻尼较大，不能用无阻尼系统的振型矩阵使方程解耦，即阻尼矩阵 C 不能对角化，它将包含复特征值和复特征向量。



完



2020/10/21