多自由度振动

振动力学

多自由度振动系统

对于多自由振动系统,直接利用牛顿力学建立运动方程是一件非常复杂的事情。我们考虑利用 Lagrange方程建立系统方程。

给出 Lagrange 作用量

$$L=T-V=rac{1}{2}m\dot{q}_{i}\dot{q}_{j}-rac{1}{2}R_{ij}q_{j}q_{i}$$

带入 Lagrange 方程中有:

$$rac{d}{dt}[rac{\partial L}{\partial \dot{q}_i}] - rac{\partial L}{\partial q_i} = Q_i(t)$$

 $Q_i(t)$ 为广义力,它包括阻尼力和外加激励。

如果在 Lagrange 量中引入能量耗散函数

$$D=rac{1}{2}c_{ij}\dot{q}_i\dot{q}_j$$

则将 Lagrange 方程改写成

$$rac{d}{dt}[rac{\partial L}{\partial \dot{q}_i}] - rac{\partial L}{\partial q_i} + rac{\partial D}{\partial q_i} = Q_i(t)$$

此时广义力只有外加激励的作用结果。

将上述的 Lagrange 方程展开可得多自由度振动系统的振动微分方程

$$M\ddot{q} + C\dot{q} + Kq = F$$

这个方程对于单自由振动系统一定成立,但是对于多自由度振动系统,系统中仍存在其他作用 因素

- 1. 科氏力(也称陀螺力) $G\dot{q}$
- 2. 因张力刚度发生的变化 $\widetilde{K}q$

这些因素在后面暂时不会考虑,我们对科氏力做一个简要说明,首先系数矩阵 G 是一个反对称矩阵

$$G = -G^T$$

所以无法将其与阻力系数矩阵 C 合并。

科氏力是一个保守力,考虑一个陀螺,陀螺转动能保持长时间的稳定,我们可以将其视作是一种保守系统,即没有能量的耗散。

保守状态的多自由振动系统

模仿双自由度系统, 考虑方程

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

我们依旧假定解的形式

$$X = X_0 \sin(\omega t + \varphi)$$

带入

$$(K - \lambda_i M) X_{i0} = 0$$

其中 $\lambda_i = \omega_i^2$

显然这也是一个类似于特征值的求解问题,我们假定解满足

$$0 \le \lambda_1 \le \lambda_2 \le \cdots \le \lambda_n$$

和对应的特征向量(也就是振型)

$$\varphi_1, \varphi_2, \cdots, \varphi_n$$

显然,特征值可能出现重根和零根的情况,我们暂时先不考虑

我们依旧能给出刚度矩阵、质量矩阵和振型满足的关系式

$$egin{aligned} arphi_j^T K arphi_j &= egin{cases} 0 & i
eq j \ \overline{K}_i & i = j \end{cases} \ arphi_j^T M arphi_j &= egin{cases} 0 & i
eq j \ \overline{M}_i & i = j \end{cases} \ \omega_i &= rac{\overline{K}_i}{\overline{M}_i} \end{aligned}$$

对于不同固有频率的主振型关于质量矩阵和刚度矩阵正交,这就是多自由度振动系统的主振型的正交性。

有阻尼的多自由度振动特殊情况

由于振型之间相互正交,所以他们构成了 N 维向量空间的一组正交基

$$x(t) = \sum_{i=1}^n arphi_i q_i(t) = T\{q\}$$

带入到运动方程中有

$$M(\sum_{i=1}^n arphi_i \ddot{q}_i(t)) + C(\sum_{i=1}^n arphi_i \dot{q}_i(t)) + K(\sum_{i=1}^n arphi_i q_i(t)) = F$$

我们对方程解耦

什么是耦合呢? 他表示一个广义坐标下运动对另一个广义坐标下的运动影响,或者说振动元素的相互作用现象,在系统的振动微分方程中,耦合表现为系统的质量矩阵、刚度矩阵或阻尼矩阵的非对角元素不为零。

对于无阻尼振动,我们可以利用正交性来对方程解耦,也就是将存在耦合的振动转换为不存在 耦合的情况。解耦后系统的实际运动表现为多个单自由度系统的振动

但是对于阻尼系统,我们不一定能通过正交性来解耦,因为 $\sum_{i=1}^n \varphi_j^T C \varphi_i \dot{q}(t)$ 不一定是一个对角矩阵。一般有两种处理方法:忽略非对角线元素 $\sum_{i=1}^n \varphi_j^T C \varphi_i \dot{q}(t) \approx \overline{C}_j q_j$ (一般适用于弱阻尼系统, ξ 不大于 0.2)或采用比例阻尼 $C = \alpha M + \beta K$ 。

于是我们可以将方程解耦成如下形式

$$\ddot{q}_j + 2 \xi_j \omega_j \dot{q}_j + \omega_j^2 q_j = f_j$$

其中 $f_j = F/M_j$

我们如何确定 ξ_j 呢?他是一个无量纲常数,一般数值较小。一种办法是直接将其取为一个常数,而对于比例阻尼则有

$$\xi_j = rac{1}{2}(rac{lpha}{\omega_j} + eta \omega_j)$$

我们也可以对初始条件进行解耦,比如说对于位移初始条件:

$$x(0) = \sum_{i=1}^n arphi_i q_i(0)$$

左乘 $\varphi_j^T M$ 有

$$arphi_j^T M x(0) = \sum_{i=1}^n arphi_j^T M arphi_i q_i(0) = \overline{M} arphi_j(0)$$

以上方法称为主坐标分析法or主振型叠加法

Miscellaneous

对于一个多自由度振动系统,我们可以根据振型的个数 n 分成低频、中频和高频三种类型。对于低频振动,我们常取 m(m << n) 个振型来研究,而对于高频振动,我们常用的方法是知

统计能量分析(Statistical Energy Analysis 简称SEA)。而对于中频振动,暂时没有一个比较好的研究思路。

缺 无根、重根笔记