## 多自由度振动的近似计算方法Ⅱ

振动力学

## Rayleigh 法

第一 Rayleigh 商:

$$R_I(x) = rac{X^T K X}{X^T M X}$$

第二 Rayleigh 商:

$$R_{II}(x) = rac{X^T M X}{X^T M K^{-1} M X}$$

我们给出 Rayleigh 商满足的关系式

$$R_I(x) \geq R_{II}(x) \geq \omega_1^2$$

Rayleigh 法给出了最小固有频率的上限,因此结合邓利克法可以给出最小固有频率的范围。 现在来证明上述不等式,由于一个振型矢量都可以表示为各个特征矢量的线性组合,即:

$$X=\sum c_i arphi_i$$

假定这些特征矢量均已标准化, 也就是

$$egin{aligned} arphi_i^T M arphi_i &= 1 \ arphi_i^T K arphi_i &= \omega_i^2 \end{aligned}$$

所以将第一 Rayleigh 商展开得

$$R_I = rac{(\sum c_i arphi_i)^T K(\sum c_i arphi_i)}{(\sum c_i arphi_i)^T M(\sum c_i arphi_i)} = rac{\sum \sum c_i c_j arphi_i^T K arphi_j}{\sum \sum c_i c_j arphi_i^T M arphi_j} = rac{\sum c_i^2 \omega_i^2}{\sum c_i^2}$$

我们提取  $\omega_1$  (最小固有频率)

$$rac{\sum c_i^2 \omega_i^2}{\sum c_i^2} = rac{\sum_{i=2} c_i (rac{\omega_i}{\omega_1})^2 + c_1}{\sum c_i^2} \omega_1^2 \geq \omega_1^2$$

对于第二 Rayleigh 商,我们先导出特征根关于  $MK^{-1}M$  的正交性

$$egin{aligned} arphi_j^T M K^{-1} M arphi_i &= arphi_j^T M arphi_i arphi_i^{-1} K^{-1} (arphi_j^T)^{-1} arphi_j^T M arphi_i \ &= egin{cases} 0 & i 
eq j \ rac{1}{\omega_i^2} & i = j \end{cases} \end{aligned}$$

简化过程直接给出第二Rayleigh商

$$rac{\sum c_i^2}{\sum c_i^2(rac{1}{\omega_i})^2} = rac{\sum c_i^2}{\sum_{i=2} c_i^2(rac{\omega_1}{\omega_i})^2 + c_1^2} \omega_1^2 \geq \omega_1^2$$

下面证明

$$rac{\sum c_i^2 \omega_i^2}{\sum c_i^2} \geq rac{\sum c_i^2}{\sum c_i (rac{1}{\omega_i})^2}$$

做变换

$$\sum c_i^2 \omega_i^2 \sum c_i (rac{1}{\omega_i})^2 \geq \sum c_i^2 \sum c_i^2$$

由于下标不影响结果, 所以展开得

$$rac{1}{2}\sum\sum c_i^2 c_j^2 [(rac{\omega_i}{\omega_j})^2 + (rac{\omega_i}{\omega_j})^2] \geq \sum\sum c_i^2 c_j^2$$

利用均值不等式即可证明。

上面介绍了两种 Rayleigh 商,前者适用于刚度矩阵已知的情形,后者适用于柔度矩阵已知的情形,一般来说,前者较为简便,后者较为准确。

我们计算出来的 Rayleigh 商虽然不是系统的任一阶固有频率的平方,但必介于系统的最低和最高固有频率的平方  $\omega_n^2$  和  $\omega_n^2$  之间,即

$$\omega_1^2 \leq R(X) \leq \omega_n^2$$

可以证明,Rayleigh 商在各阶真实振型  $\varphi_i$  处取驻点。我们在计算中使用的假设振型越接近系统的真实振型,算出来的固有频率越准确,从物理上理解就是,假设振型相当于对实际系统增加了约束,使系统的刚度提高,因此基频也提高。

## Ritz 法

我们将振型表示成有限个独立假设模态的线性和,即

$$X = \sum_{i=1}^m C_i \psi_i \equiv \Psi\{C\}$$

其中  $\psi_i$  为线性独立的假设模态,  $\Psi$  为  $n \times m$  的矩阵, 其中 n 表示系统内自由度个数, m 表示假设模态的数量,  $C_i$  为系数

带到Rayleigh商中

$$R_I = \frac{\{C\}^T \Psi^T K \Psi\{C\}}{\{C\}^T \Psi^T M \Psi\{C\}} = \frac{\{C\}^T \overline{K}\{C\}}{\{C\} \overline{M}\{C\}} = \lambda$$

我们要使我们的 Rayleigh 商最小,即取驻点  $\frac{\partial R_I}{\partial C_i}=0$ ,我们可以得出关系式

$$[\overline{K}-\lambda\overline{M}]\{C\}=0$$

可求出对应的特征值  $\lambda_1 \dots \lambda_m$  和特征向量  $C_1 \dots C_m$ 

我们同样可以用 Rayleigh 第二商求解。

事实上我们所得出的解坐落在一个线性空间  $\operatorname{span}\{\varphi_1,\varphi_2\ldots\varphi_m\}$  中,而这个空间是原本 n 维空间的子空间,Ritz 法实际上起着坐标缩并的作用。用 Ritz 法计算处的固有频率前半频率精度较高,因此要计算前 s 个固有频率,通常取 r=2s 个假设振型。

## 矩阵迭代法

将系统的主振型方程可表示为柔度形式,即

$$DX_i = \nu_i X_i$$

所以我们可采用如下迭代算法更新

1.任取振型 $x_0$ 2.第k次迭代:  $\beta_k x_k = Dx_{k-1}$ 

 $\beta_k$  表示向量  $Dx_{k-1}$  迭代后所产生向量中的最大分量,其中  $x_k$  满足最大分量为1 所以我们可以的得到近似关系

$$eta 
ightarrow 
u_1 = rac{1}{\omega_1^2} \ x_n 
ightarrow arphi_1$$

也就是计算方法中的改进幂法。

如果我们用刚度矩阵方式进行迭代即方程

$$M^{-1}KX_i=\lambda_iX_i$$

所求得的固有频率为最大固有频率。

如果我们想求解  $u_2, \varphi_2$  则需要清除假设振型中  $\varphi_1$  的影响。 对于任意振型

$$X = a_1 \varphi_1 + \sum_{i=2} a_i \varphi_i$$

利用正交性, 左乘  $\varphi_1^T M$  得

$$arphi_1^T M X = arphi_1^T M (a_1 arphi_1 + \sum_{i=2} a_i arphi_i) = a_1 arphi_1^T M arphi_1$$

考虑消除  $\varphi_1$  得振型

$$X' = X - a_1 arphi_1$$

由于  $a_1$  是一个数,所以  $\varphi_1$  的位置并不会影响,我们将正交性结果代入得

$$X' = X - arphi_1 rac{arphi_1^T M X}{arphi_1^T M arphi_1} = (I - rac{arphi_1 arphi_1^T M}{arphi_1^T M arphi_1}) X$$

所以我们可以得到清形矩阵

$$H = I - rac{arphi_1 arphi_1^T M}{arphi_1^T M arphi_1}$$

推广到 r 个自由度为

$$H_r = I - \sum_{i=1}^r rac{arphi_i arphi_i^T M}{arphi_i^T M arphi_i}$$