## 多自由度振动近似计算 Ⅲ;连续系统振动 Ⅰ

振动力学

## 子空间迭代法

对于一个具有 n 个自由度的多自由振动系统,假定我们需要求取 l 个振型,我们一般会取 m 个振型,进行如下迭代:

先选取任意基向量

$$\Psi_{n imes m} = [arphi_1, arphi_2, \ldots, arphi_m]$$

左乘矩阵 D

$$\Psi_1 = D\Psi_0$$

此时我们进行正交化处理:

$$egin{aligned} \overline{K} &= \Psi_1^T K \Psi_1 \ \overline{M} &= \Psi_1^T M \Psi_1 \end{aligned}$$

按照之前的方法, 我们可以得到 m 个特征值和其对应的特征向量

$$\frac{\lambda_1, \lambda_2 \dots, \lambda_m}{\overline{C}_1, \overline{C}_2 \dots, \overline{C}_m}$$

我们可以按照如下方法构造新的基向量

$$\Psi_1^* = [\Psi_1] \begin{bmatrix} \overline{C}_1 & \overline{C}_2 & \dots & \overline{C}_m \end{bmatrix}$$

因此我们将上述过程简化成如下

- 1.任意选取初始基向量 $\Psi_0^*$
- 2.进行如下迭代:

$$a$$
. 计算 $\Psi_i = D\Psi_{i-1}^*$ 

$$b$$
. 计算系数矩阵 $C = [\overline{C}_1 \ \overline{C}_2 \ \dots \ \overline{C}_m]$ 

$$c$$
. 计算 $\Psi_i^* = \Psi_i C$ 

当前 l 个特征值(也就是我们所需要的)满足如下收敛条件

$$\left|rac{\lambda_i^{(k)}-\lambda_i^{(k-1)}}{\lambda_i^{(k)}}
ight|\leq arepsilon$$

时,我们判断已成功求出我们所想要的振型。一般而言  $\varepsilon$  取  $10^{-3}$  或  $10^{-4}$  即可满足条件, $\varepsilon$  越小,所需要的计算量级越大。

这种方法称作是子空间迭代法。

也就是说,我们在迭代过程中求得  $\Psi_1$  后,并不直接对它进行迭代,而是在迭代前先对  $\Psi_1$  进行处理。首先先进行一个正交化,这样可以使它的各列经迭代后分别趋于各个不同阶的主振型,而不是都趋于一阶主振型,其次,还要对它进行标准化或基准化,使得在数字运算中能保持适当的大小。

我们知道,子空间迭代法效率与 m 的选取有关,一般而言 m 越大,振型计算结果越精确,但其所需要的计算量也越大;而 m 越小,计算量越小,但收敛速度越慢。我们一般使 m 和 l 满足如下关系

$$m = \min\{2l, l+8\}$$

在计算软件,我们采用如下办法确定我们的  $\Psi_0$ 。我们尽可能确保全部信息,所以取  $\varphi_1 = \begin{bmatrix} 1 & 1 & \dots & 1 \end{bmatrix}^T$ ,而对剩下的分量,我们取质量矩阵和刚度矩阵的对角元素并做除法得  $\frac{K_{ii}}{M_{ii}}$  按照其大小从小到大排序(因为基频越低越是我们想要的元素),按照大小及其对应的位置确定分量:比如说最小的  $\frac{K_{ii}}{M_{ii}}$  对应着第 5 个元素(也就是 i=5),

 $\varphi = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & \dots & 0 \end{bmatrix}$  ( $\frac{1}{2}$ )

对于非正定或者是病态的刚度矩阵 K, 我们一般做一个移位处理, 即

$$[K-\omega^2M]X=[(K+\alpha M)-(\omega^2+lpha)M]X=0$$

这样我们就得到一个等效的刚度矩阵  $\overline{K} = K + \alpha M$  这个矩阵显然是对称且正定的。我们需要合理的选取  $\alpha$  ,如果  $\alpha$  过大就会减小刚度矩阵的影响,也就是 M 吃掉了 K ;如果  $\alpha$  过小,显然这有可能依旧是一个病态矩阵,我们一般根据对角元素来确定合适的  $\alpha$ 。此外,合适的  $\alpha$  有利于我们提高收敛速度。

## 弹性连续体振动

我们选取杆上x 一小段截面dx, 所以根据牛顿第二定律, 我们有

$$\sum F = ma$$

对于这一截面, 左右两侧的弹性力可由弹性力学的方式表示, 即

$$F(x,t) = A(x)\sigma(x,t) = A(x)E(x)\varepsilon(x,t)$$

如果考虑外加的分布力 f(x,t), 我们可以得到合力表示式

$$\sum F = F(x+dx,t) - F(x,t) + f(x,y)$$

由于

$$ma = A(x) dx 
ho(x) rac{\partial^2 u}{\partial t^2}$$

所以我们可以得到方程

$$A(x)
ho(x)rac{\partial^2 u}{\partial t^2}=rac{\partial}{\partial x}[E(x)A(x)rac{\partial u}{\partial x}]+f(x,t)$$

我们知道,一个振动系统方程在物理上可由力的方式描述,按照我们之前所学知识,上面三个表达式分别对应:惯性力、恢复力、激励。此时我们暂时不考虑阻尼影响,在连续体中,阻尼可分为两种:外阻和内阻(内阻一般与E(x)的表达式有关)。

初始条件:

$$u(x,0)=arphi(0), rac{\partial u(x,0)}{\partial t}\Big|_{t=t_0}=\psi(0)$$

边界条件:

固定:

$$u(0,t) = 0$$

自由:

$$F(0,t) = 0$$

弹性支撑:

$$F(0,t) = k_1 u(0,t)$$

集中质量:

$$F(0,t) = -Mrac{\partial^2 u}{\partial t^2}_{x=0}$$