

固定界面模态综合法

Tuesday, April 13, 2010

固定界面模态综合法

- 子结构模态分析
- 综合子结构
- 再现子结构

子结构模态分析

子结构s的运动方程

$$\begin{bmatrix} M_{ii}^{(s)} & M_{ib}^{(s)} \\ M_{bi}^{(s)} & M_{bb}^{(s)} \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \ddot{a}_i^{(s)} \\ \ddot{a}_b^{(s)} \end{Bmatrix} + \begin{bmatrix} K_{ii}^{(s)} & K_{ib}^{(s)} \\ K_{bi}^{(s)} & K_{bb}^{(s)} \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} a_i^{(s)} \\ a_b^{(s)} \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} Q_i^{(s)} \\ Q_b^{(s)} \end{Bmatrix} + \begin{Bmatrix} 0 \\ R_b^{(s)} \end{Bmatrix}$$

子结构s的自由振动方程

$$\begin{bmatrix} M_{ii}^{(s)} & M_{ib}^{(s)} \\ M_{bi}^{(s)} & M_{bb}^{(s)} \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \ddot{a}_i^{(s)} \\ \ddot{a}_b^{(s)} \end{Bmatrix} + \begin{bmatrix} K_{ii}^{(s)} & K_{ib}^{(s)} \\ K_{bi}^{(s)} & K_{bb}^{(s)} \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} a_i^{(s)} \\ a_b^{(s)} \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0 \\ R_b^{(s)} \end{Bmatrix}$$

$$a_i^{(s)} = K_{ii}^{(s)-1} Q_i^{(s)} - K_{ii}^{(s)-1} K_{ib}^{(s)} a_b^{(s)}$$

可用于子结构模态
(界面固定)展开

子结构模态分析 — 固定界面模态

$$\begin{bmatrix} M_{ii}^{(s)} & M_{ib}^{(s)} \\ M_{bi}^{(s)} & M_{bb}^{(s)} \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \ddot{a}_i^{(s)} \\ \ddot{a}_b^{(s)} \end{Bmatrix} + \begin{bmatrix} K_{ii}^{(s)} & K_{ib}^{(s)} \\ K_{bi}^{(s)} & K_{bb}^{(s)} \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} a_i^{(s)} \\ a_b^{(s)} \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0 \\ R_b^{(s)} \end{Bmatrix}$$

界面固定: $a_b^{(s)} = \ddot{a}_b^{(s)} = 0$

$$M_{ii}^{(s)} \ddot{a}_i^{(s)} + K_{ii}^{(s)} a_i^{(s)} = 0 \quad \Rightarrow \quad A^{(s)} \Phi_N^{(s)} (n_i^{(s)})^T$$

模态坐标向量

$$\begin{aligned} \Phi_N^{(s)T} M_{ii}^{(s)} \Phi_N^{(s)} &= I_{n_i^{(s)}} \\ \Phi_N^{(s)T} K_{ii}^{(s)} \Phi_N^{(s)} &= A^{(s)} \\ a_i^{(s)} &= \Phi_N^{(s)} x^{(s)} - (K_{ii}^{(s)})^{-1} K_{ib}^{(s)} a_b^{(s)} \\ \begin{Bmatrix} a_i^{(s)} \\ a_b^{(s)} \end{Bmatrix} &= \begin{Bmatrix} \Phi_i^{(s)} & \Phi_b^{(s)} \\ 0 & I_{n_b^{(s)}} \end{Bmatrix} \begin{Bmatrix} x^{(s)} \\ a_b^{(s)} \end{Bmatrix} \end{aligned}$$

约束模态: 第j列是在界面完全固定的情况下仅释放第j个界面自由度, 并令它取单位值所得到的静态位移。

子结构模态分析 — 模态变换

$$\begin{Bmatrix} a_i^{(s)} \\ a_b^{(s)} \end{Bmatrix} = \begin{bmatrix} \Phi_N^{(s)} & \Phi_b^{(s)} \\ 0 & I_{n_b^{(s)}} \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} x^{(s)} \\ a_b^{(s)} \end{Bmatrix}$$

保留k个低阶主模态

$$\begin{Bmatrix} a_i^{(s)} \\ a_b^{(s)} \end{Bmatrix} = \begin{bmatrix} \Phi_k^{(s)} & \Phi_b^{(s)} \\ 0 & I_{n_b^{(s)}} \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} x_k^{(s)} \\ a_b^{(s)} \end{Bmatrix} = T \begin{Bmatrix} x_k^{(s)} \\ a_b^{(s)} \end{Bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} M_{ii}^{(s)} & M_{ib}^{(s)} \\ M_{bi}^{(s)} & M_{bb}^{(s)} \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \ddot{a}_i^{(s)} \\ \ddot{a}_b^{(s)} \end{Bmatrix} + \begin{bmatrix} K_{ii}^{(s)} & K_{ib}^{(s)} \\ K_{bi}^{(s)} & K_{bb}^{(s)} \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} a_i^{(s)} \\ a_b^{(s)} \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0 \\ R_b^{(s)} \end{Bmatrix}$$

$$\begin{aligned} \bar{M}^{(s)} \begin{Bmatrix} \ddot{x}_k^{(s)} \\ \ddot{a}_b^{(s)} \end{Bmatrix} + \bar{K}^{(s)} \begin{Bmatrix} x_k^{(s)} \\ a_b^{(s)} \end{Bmatrix} &= \begin{Bmatrix} 0 \\ R_b^{(s)} \end{Bmatrix} & \bar{M}^{(s)} &= T^T M^{(s)} T \\ \bar{K}^{(s)} &= T^T K^{(s)} T \end{aligned}$$

子结构模态分析 — 模态变换

$$\bar{M}^{(s)} = \begin{bmatrix} \bar{M}_{kk}^{(s)} & \bar{M}_{kb}^{(s)} \\ \bar{M}_{bk}^{(s)} & \bar{M}_{bb}^{(s)} \end{bmatrix}$$

$$\bar{M}_{kk}^{(s)} = \Phi_k^{(s)T} M_{ii}^{(s)} \Phi_k^{(s)} = I_k^{(s)}$$

$$\bar{M}_{bb}^{(s)} = M_{bb}^{(s)} + \Phi_b^{(s)T} M_{ib}^{(s)} + M_{bi}^{(s)} \Phi_b^{(s)} + \Phi_b^{(s)T} M_{ii}^{(s)} \Phi_b^{(s)}$$

$$\bar{M}_{kb}^{(s)} = (\bar{M}_{bk}^{(s)})^T = \Phi_k^{(s)T} M_{ii}^{(s)} \Phi_b^{(s)} + \Phi_k^{(s)T} M_{ib}^{(s)}$$

$$\bar{K}^{(s)} = \begin{bmatrix} \bar{K}_{kk}^{(s)} & \bar{K}_{kb}^{(s)} \\ \bar{K}_{bk}^{(s)} & \bar{K}_{bb}^{(s)} \end{bmatrix}$$

$$\bar{K}_{kk}^{(s)} = \Phi_k^{(s)T} K_{ii}^{(s)} \Phi_k^{(s)} = A_k^{(s)}$$

$$\bar{K}_{kb}^{(s)} = K_{ib}^{(s)} + \Phi_b^{(s)T} K_{ii}^{(s)} + K_{ii}^{(s)} \Phi_b^{(s)} + \Phi_b^{(s)T} K_{ii}^{(s)} \Phi_b^{(s)}$$

$$\bar{K}_{bb}^{(s)} = \bar{K}_{kk}^{(s)T} = \Phi_b^{(s)T} K_{ii}^{(s)} \Phi_b^{(s)} + \Phi_b^{(s)T} K_{ib}^{(s)}$$

$$= \Phi_b^{(s)T} [K_{ii}^{(s)} \Phi_b^{(s)} + K_{ib}^{(s)}]$$

$$= 0$$

综合子结构 — 模态综合

模态坐标空间内子结构的自由振动方程

$$\begin{cases} \begin{bmatrix} I_k^{(1)} & \bar{M}_{kb}^{(1)} \\ \bar{M}_{bk}^{(1)} & \bar{M}_{bb}^{(1)} \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \ddot{x}_k^{(1)} \\ \ddot{a}_b^{(1)} \end{Bmatrix} + \begin{bmatrix} A_k^{(1)} & 0 \\ 0 & \bar{K}_{bb}^{(1)} \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} x_k^{(1)} \\ a_b^{(1)} \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0 \\ R_b^{(1)} \end{Bmatrix} \\ \begin{bmatrix} I_k^{(2)} & \bar{M}_{kb}^{(2)} \\ \bar{M}_{bk}^{(2)} & \bar{M}_{bb}^{(2)} \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \ddot{x}_k^{(2)} \\ \ddot{a}_b^{(2)} \end{Bmatrix} + \begin{bmatrix} A_k^{(2)} & 0 \\ 0 & \bar{K}_{bb}^{(2)} \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} x_k^{(2)} \\ a_b^{(2)} \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0 \\ R_b^{(2)} \end{Bmatrix} \end{cases} \quad k^{(1)} + n_b^{(1)} \uparrow$$

两个子结构的系统: $a_b^{(1)} = a_b^{(2)} = a_b \quad R_b^{(1)} + R_b^{(2)} = 0$

$$M\ddot{x} + Kx = 0$$

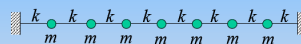
$$M = \begin{bmatrix} I_k^{(1)} & 0 & \bar{M}_{kb}^{(1)} \\ 0 & I_k^{(2)} & \bar{M}_{kb}^{(2)} \\ \bar{M}_{bk}^{(1)} & \bar{M}_{bk}^{(2)} & \bar{M}_{bb}^{(1)} + \bar{M}_{bb}^{(2)} \end{bmatrix} \quad K = \begin{bmatrix} A_k^{(1)} & 0 & 0 \\ 0 & A_k^{(2)} & 0 \\ 0 & 0 & \bar{K}_{bb}^{(1)} + \bar{K}_{bb}^{(2)} \end{bmatrix} \quad x = \begin{bmatrix} x_k^{(1)} \\ x_k^{(2)} \\ a_b \end{bmatrix}$$

- 阶数远小于直接在物理坐标中建立的整体系统运动方程的阶数
- 类似地, 可求解强迫振动问题

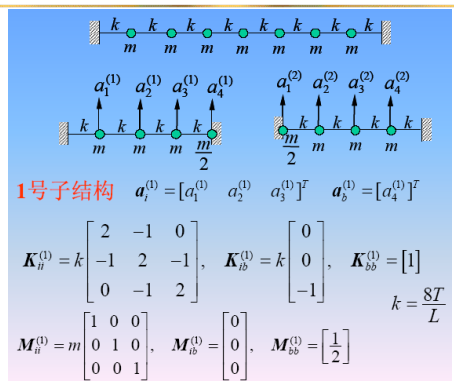


例4-1

长为 L 、质量为 M 、张力为 T 的弦用集中质量法等分为8段, 在7个等分点上各有集中质量 $m = M/8$, 试用固定界面模态综合法求此弦的低阶自振频率。



例4-1



例4-1

取两阶模态参加模态综合 取 $k=1, m=1$

$$\Phi_k^{(1)} = \begin{bmatrix} 1/2 & \sqrt{2}/2 \\ \sqrt{2}/2 & 0 \\ 1/2 & -\sqrt{2}/2 \end{bmatrix} \quad x_k^{(1)} = [x_1^{(1)} \ x_2^{(1)}]^T$$

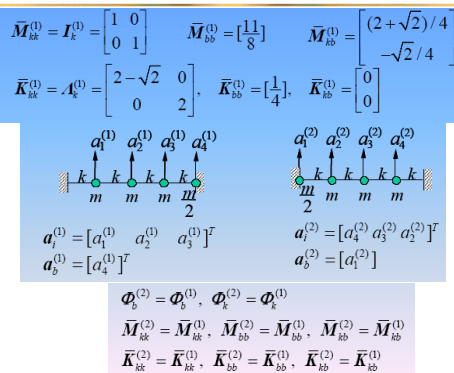
该子结构的约束模态为

$$\Phi_b^{(1)} = - (K_{ii}^{(1)})^{-1} K_{ib}^{(1)} = \begin{bmatrix} 1/4 \\ 2/4 \\ 3/4 \end{bmatrix}$$

$$T = \begin{bmatrix} \Phi_k^{(s)} & \Phi_b^{(s)} \\ 0 & I_{n_b^{(s)}} \end{bmatrix}$$



例4-1



例4-1

$$M\ddot{x} + Kx = 0 \quad x = [x_1^{(1)} \ x_2^{(1)} \ x_1^{(2)} \ x_2^{(2)} \ a_b]^T$$

$$M = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 & \frac{2+\sqrt{2}}{4} \\ 0 & 1 & 0 & 0 & -\frac{\sqrt{2}}{4} \\ 0 & 0 & 1 & 0 & \frac{2+\sqrt{2}}{4} \\ 0 & 0 & 0 & 1 & -\frac{\sqrt{2}}{4} \\ \frac{2+\sqrt{2}}{4} & -\frac{\sqrt{2}}{4} & \frac{2+\sqrt{2}}{4} & -\frac{\sqrt{2}}{4} & \frac{11}{4} \end{bmatrix}$$



例4-1

$$K = \begin{bmatrix} 2-\sqrt{2} & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 2 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 2-\sqrt{2} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 2 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & \frac{1}{2} \end{bmatrix}$$

$$\omega_1 = 0.39028 \quad \omega_2 = 0.76537$$

$$\omega_{1o} = 0.39018 \quad \omega_{2o} = 0.76537$$



讨论

- 固定界面模态综合法缺点
 - 保留了所有界面自由度
 - 难以与实验结合
- 解决办法
 - 减少子结构个数
 - 多重子结构法

