第二次作业

周涵宇 2018011600

考虑欧拉-伯努利梁直梁单元, x 为梁的方向, 2 节点单元, 扭转转角、拉伸位移采用拉格朗日插值, 弯曲位移与弯曲转角共同通过 Hermite 三次多项式插值及其导数取得, 单元自由度记为:

$$\boldsymbol{a_e} = [u^1 \ v^1 \ w^1 \ \theta_x^1 \ \theta_y^1 \ \theta_z^1 \ u^2 \ v^2 \ w^2 \ \theta_x^2 \ \theta_y^2 \ \theta_z^2]^T$$
 (1)

拉格朗日2节点一维插值为:

$$N^{1}(\xi) = \frac{1-\xi}{2}, \ N^{2}(\xi) = \frac{1+\xi}{2}$$
 (2)

Hermite 插值为:

$$\begin{split} N_H^1(\xi) &= \frac{1}{2} - \frac{3}{4}\xi + \frac{1}{4}\xi^3 \\ N_H^2(\xi) &= \frac{1}{4} - \frac{1}{4}\xi - \frac{1}{4}\xi^2 + \frac{1}{4}\xi^3 \\ N_H^3(\xi) &= \frac{1}{2} + \frac{3}{4}\xi - \frac{1}{4}\xi^3 \\ N_H^4(\xi) &= -\frac{1}{4} - \frac{1}{4}\xi + \frac{1}{4}\xi^2 + \frac{1}{4}\xi^3 \end{split} \tag{3}$$

其中,1,2对应 $\xi=-1$ 的函数值和**参数空间**内的一阶导,3,4对应 $\xi=1$ 。

以上插值都定义在[-1,1]。

欧拉-伯努利直梁内的总势能为:

$$\Pi_{p} = \int_{l} \left[\frac{1}{2} E I_{y} \left(\frac{d^{2}w}{dx^{2}} \right)^{2} + \frac{1}{2} E I_{z} \left(\frac{d^{2}v}{dx^{2}} \right)^{2} + \frac{1}{2} E A \left(\frac{du}{dx} \right)^{2} + \frac{1}{2} G I_{x} \left(\frac{d\theta_{x}}{dx} \right)^{2} + \right] dl + \\
+ \int_{l} \left[u P_{x} + v P_{y} + w P_{z} + \theta_{x} M x + \theta_{y} M y + \theta_{z} M z \right] dl \\
+ \sum_{\forall i, l} \left[u_{ic} P_{xi_{c}} + v_{ic} P_{vi_{c}} + w_{ic} P_{zi_{c}} + \theta_{xi_{c}} M_{xi_{c}} + \theta_{yi_{c}} M_{yi_{c}} + \theta_{zi_{c}} M_{zi_{c}} \right] \tag{4}$$

势能变分原理为

$$\delta \Pi_n = 0$$

其中要求位移满足可能,即边界满足位移约束,转角满足:

$$\theta_y = -\frac{dw}{dx}, \quad \theta_z = \frac{dv}{dx}$$
 (5)

通过以上泛函变分原理构建有限元格式,与刚度阵有关部分是其二次部分,有单元刚度阵如:

$$K_{e} = \int_{l} \left[EI_{z} \left(\frac{d^{2} N_{y}}{dx^{2}} \right)^{T} \left(\frac{d^{2} N_{y}}{dx^{2}} \right) + EI_{y} \left(\frac{d^{2} N_{z}}{dx^{2}} \right)^{T} \left(\frac{d^{2} N_{z}}{dx^{2}} \right) \right] dl$$

$$+ \int_{l} \left[EA \left(\frac{d N_{u}}{dx} \right)^{T} \left(\frac{d N_{u}}{dx} \right) + GI_{x} \left(\frac{d N_{\theta_{x}}}{dx} \right)^{T} \left(\frac{d N_{\theta_{x}}}{dx} \right) \right] dl$$

$$(6)$$

对于2节点单元参数空间-物理空间采用线性变换,则可知有:

$$\int_{L} f dl = \frac{l}{2} \int_{-1}^{1} f d\xi$$

以及:

$$\frac{df}{dx} = \frac{2}{l} \bullet \frac{df}{d\xi}$$

则可知其中,形函数矩阵分别定义为:

$$N_{y}(\xi) = \begin{bmatrix} 0 & N_{H}^{1} & 0 & 0 & 0 & \frac{l}{2}N_{H}^{2} & 0 & N_{H}^{3} & 0 & 0 & 0 & \frac{l}{2}N_{H}^{4} \end{bmatrix}$$
 (7)

$$N_z(\xi) = \begin{bmatrix} 0 & 0 & N_H^1 & 0 & -\frac{l}{2}N_H^2 & 0 & 0 & 0 & N_H^3 & 0 & -\frac{l}{2}N_H^4 & 0 \end{bmatrix}$$
 (8)

$$N_{u}(\xi) = \begin{bmatrix} N^{1} & 0 & 0 & 0 & 0 & N^{2} & 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$$(9)$$

$$N_{\theta_{x}}(\xi) = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & N^{1} & 0 & 0 & 0 & 0 & N^{2} & 0 & 0 \end{bmatrix}$$
 (10)

注意以上由于所有的形函数矩阵需要右乘物理自由度,而物理自由度中的一阶导并不是参数空间的一阶导,其变换需要事先确定参数变换(比如等参变换等方案),此处是线性的所以直接通过缩放来获得。同时注意以上角度和一阶导的对应关系,包括(8)中的符号问题。

此时, 假设梁的弹性常数和截面都是均匀的, 则积分可得:

给出了单元刚度阵。

事实上,小变形直梁里面单元刚度阵是完全解耦的,拉伸、弯曲和扭转共4部分。梁的几何是弯曲时坐标变换使其各部分出现耦合。