第一章 无网格形函数

1.1 再生核无网格近似

无网格法通过如图所示的问题域 Ω 和边界 Γ 上布置一系列无网格节点 $\{x_I\}_{I=1}^{NP}$ 进行离散,其中 NP 表示无网格节点数量。每个无网格节点 x_I 对应的形函数为 $\Psi(x)$,影响域为 $supp(x_I)$,每一个节点的影响域 $supp(x_I)$ 满足 $\Omega \in I_{I=1}^{NP}$ $supp(x_I)$ 。不失为一般性,考虑任意变量 u(x),其对应的无网格近似函数 $u^h(x)$ 表示为:

$$u^{h}(\boldsymbol{x}) = \sum_{I=1}^{NP} \Psi_{I}(\boldsymbol{x}) d_{I}$$
(1.1)

其中, d_I 表示与节点 \boldsymbol{x}_I 对应的系数

根据再生核近似理论 [], 无网格形函数可以假设为:

$$\Psi_I(\boldsymbol{x}) = \sum_{I=1}^{NP} \boldsymbol{p}^T(\boldsymbol{x}_I - \boldsymbol{x}) \boldsymbol{c}(\boldsymbol{x}) \phi_s(\boldsymbol{x}_I - \boldsymbol{x})$$
(1.2)

式中, p(x) 表示为 p 阶的多项式基函数向量, 表达式为:

$$\mathbf{p}(\mathbf{x}) = \{1, x, y, \dots, x^i y^i, \dots, y^p\}.0 < i + j < p$$
 (1.3)

而 $\phi_s(\boldsymbol{x}_I - \boldsymbol{x})$ 是附属于节点 \boldsymbol{x}_I 的核函数,其影响域的大小由影响域尺寸 s 决定,核函数以及其影响域的大小共同决定了无网格形函数的局部紧支性 和光滑性。对应二维问题,一般情况下核函数 $\phi_s(\boldsymbol{x}_I - \boldsymbol{x})$ 的影响域为圆形域 或者矩形域,可由下列公式进行得到:

$$\phi_s(\mathbf{x}_I - \mathbf{x}) = \phi_{s_x}(r_x)\phi_{s_y}(r_y) \ r_x = \frac{|x_I - x|}{s_x}, r_y = \frac{|y_I|}{s_y}$$
(1.4)

其中 s_x 和 s_y 分别为 x 和 y 方向上影响域的大小,计算时一般使得两个方向上的影响域大小相等即 $s_x = s_y = s$ 。选取核函数时一般遵循核函数阶次 m 大于等于基函数阶次 $p(m \ge p)$ 的原则。针对二阶势问题的弹性力学问

题,无网格基函数一般选择二阶或者三阶,而核函数 $\phi_s(\boldsymbol{x}_I - \boldsymbol{x})$ 则选取三次样条函数:

$$\phi(r) = \frac{1}{3!} \begin{cases} (2-2r)^3 - 4(1-2r)^3 & r \le \frac{1}{2} \\ (2-2r)^3 & \frac{1}{2} < r \le 1 \\ 0 & r > 1 \end{cases}$$
 (1.5)

针对高阶薄板问题,无网格基函数一般选择三阶或者四阶,而核函数 $\phi_s(\boldsymbol{x}_I - \boldsymbol{x})$ 则选择五次样条函数:

$$\phi(r) = \frac{1}{5!} \begin{cases} (3 - 3r)^5 - 6(2 - 3r)^5 + 15(1 - 3r)^5 & r \le \frac{1}{3} \\ (3 - 3r)^5 - 6(2 - 3r)^5 & \frac{1}{3} < r \le \frac{2}{3} \\ (3 - 3r)^5 & \frac{2}{3} < r \le 1 \end{cases}$$
(1.6)

无网格形函数表达式 (1.2) 中的 c 为待定系数向量,该表达式可以通过满足再生条件确定:

$$\sum_{I=1}^{NP} \Psi_I(\boldsymbol{x}) \boldsymbol{p}(\boldsymbol{x}_I - \boldsymbol{x}) = \boldsymbol{0}$$
 (1.7)

将无网格形函数表达式 (1.2) 代入再生条件 (1.7) 中,可以得到:

$$\boldsymbol{c}(\boldsymbol{x}) = \boldsymbol{A}^{-1}(\boldsymbol{x})\boldsymbol{p}(\boldsymbol{0}) \tag{1.8}$$

其中 A(x) 表示矩量矩阵,表达式为:

$$\boldsymbol{A}(\boldsymbol{x}) = \sum_{I=1}^{NP} \boldsymbol{p}(\boldsymbol{x}_I - \boldsymbol{x}) \boldsymbol{p}^T (\boldsymbol{x}_I - \boldsymbol{x}) \phi_s(\boldsymbol{x}_I - \boldsymbol{x})$$
(1.9)

将 c(x) 代入到式 (1.2) 中得到再生核无网格形函数的表达式:

$$\Psi_I(\boldsymbol{x}) = \boldsymbol{p}^T(\boldsymbol{0})\boldsymbol{A}^{-1}(\boldsymbol{x})\boldsymbol{x}_I - \boldsymbol{x}\phi_s(\boldsymbol{x}_I - \boldsymbol{x})$$
(1.10)

无网格形函数 $\Psi_I(x)$ 的一阶和二阶导数分别为:

$$\Psi_{I,i}(x) = \begin{bmatrix}
p_{,i}^{[p]T}(x_I - x)A^{-1}(x)\phi_s(x_I - x) \\
+p_{,i}^{[p]T}(x_I - x)A_{,i}^{-1}\phi_s(x_I - x) \\
+p_{,i}^{[p]T}(x_I - x)A^{-1}(x)\phi_{s,i}(x_I - x)
\end{bmatrix} p^{[p]}(0)$$
(1.11)

$$\Psi_{I,ij}(x) = \begin{bmatrix}
p_{,ij}^{[p]T}(x_I - x)A^{-1}(x)\phi_s(x_I - x) \\
+p_{,i}^{[p]T}(x_I - x)A_{,j}^{-1}(x)\phi_s(x_I - x) \\
+p_{,i}^{[p]T}(x_I - x)A^{-1}(x)\phi_{s,j}(x_I - x) \\
+p_{,i}^{[p]T}(x_I - x)A_{,ij}^{-1}(x)\phi_s(x_I - x) \\
+p_{,j}^{[p]T}(x_I - x)A_{,i}^{-1}(x)\phi_s(x_I - x) \\
+p_{,j}^{[p]T}(x_I - x)A_{,i}^{-1}(x)\phi_{s,j}(x_I - x) \\
+p_{,j}^{[p]T}(x_I - x)A^{-1}(x)\phi_{s,ij}(x_I - x) \\
+p_{,j}^{[p]T}(x_I - x)A^{-1}(x)\phi_{s,ij}(x_I - x) \\
+p_{,j}^{[p]T}(x_I - x)A_{,i}^{-1}(x)\phi_{s,i}(x_I - x)
\end{bmatrix} p^{[p]}(0) \tag{1.12}$$

式中 $A_{,i}^{-1} = -A^{-1}A_{,i}A^{-1}, A_{,ij}^{-1} = -A^{-1}(A_{,ij}A^{-1} + A_{,i}A_{,j}^{-1} + A_{,j}A_{,i}^{-1})$,可以看出无网格形函数及其导数的计算都较为复杂。

图一维无网格形函数及其导数

图二维无网格形函数及其导数

图。图。分别表示一维和二维情况下的无网格形函数及其导数图,从图中可以看出,无网格形函数在全域上连续光滑,但在无网格节点处,形函数不具有插值性,因此无法像有限元法一样直接施加本质边界条件。

第二章 伽辽金无网格法

2.1 势问题的控制方程及无网格离散

不失为一般性,考虑场变量为标量 $u(\mathbf{x})$ 的势问题的伽辽金无网格离散。 这类问题的控制方程表达式为:

$$\begin{cases} u_{,ii} + b = 0 & \text{in}\Omega \\ u_{,i}n_{,i} = t & \text{on}\Gamma^t \\ u = g & \text{on}\Gamma^g \end{cases}$$
 (2.1)

其中 $u(\mathbf{x})$ 为场变量, $b(\mathbf{x})$ 为源项, Ω 表示问题所在的空间区域, $\Gamma^t \Gamma^g$ 分别表示为自然边界和强制边界,且 $\Gamma^t \cup \Gamma^g = \Gamma \Gamma^t \cap \Gamma^g = \emptyset$,t 和 g 分别为自然边界和强制边界上给定的边界条件, $\mathbf{n} = \{n_i\}$ 是 Γ 的外法线方向。

式 (2.1) 定义的势问题,存在以下势能泛函:

$$\Pi(u) = \frac{1}{2} \int_{\Omega} (\nabla u)(\nabla u) d\Omega - \int_{\Omega} ubd\Omega - \int_{\Gamma^t} utd\Gamma$$
 (2.2)

式中 ∇ 为梯度算子。根据最小势能原理,式 (2.1) 的真实解对应式子 (2.2) 的泛函取极值也称为等效积分的弱形式,其表达式为:

$$\delta\Pi(u) = \int_{\Omega} (\nabla \delta u)(\nabla u) d\Omega - \int_{\Omega} \delta u b d\Omega - \int_{\Gamma^t} \delta u t d\Gamma = 0$$
 (2.3)

在伽辽金无网格法中,场变量 $u(\mathbf{x})$ 和权函数 $\delta u(\mathbf{x})$ 的势问题的伽辽金无网格离散。这类问题的控制方程表达式为:

$$u^{h}(\boldsymbol{x}) = \sum_{I=1}^{NP} \Psi_{I}(\boldsymbol{x}) d_{I}, \delta u^{h}(\boldsymbol{x}) = \sum_{I=1}^{NP} \Psi_{I}(x_{J}) \delta d_{J}$$
 (2.4)

对应的场变量梯度离散形式为:

$$\nabla u^{h}(\boldsymbol{x}) = \begin{bmatrix} u_{,1}^{h}(\boldsymbol{x}) \\ u_{,2}^{h}(\boldsymbol{x}) \\ u_{,3}^{h}(\boldsymbol{x}) \end{bmatrix} = \sum_{I=1}^{NP} \boldsymbol{B}_{I}(\boldsymbol{x}) d_{J}, \boldsymbol{B}_{I}(\boldsymbol{x}) = \begin{bmatrix} \Psi_{I,1} \\ \Psi_{I,2} \\ \Psi_{I,3} \end{bmatrix}$$
(2.5)

将式 (2.5) 和 (2.4) 代入到式 (2.3) 中,可以得到离散的控制方程为:

$$\delta \mathbf{d}^T (\mathbf{K} \mathbf{d} - \mathbf{f}) = 0 \tag{2.6}$$

式中 $\mathbf{d} = \{d_I\}$ 为无网格节点 \mathbf{x}_I 上的位移分量节点系数, $\mathbf{K} = \{K_{IJ}\}$ 和 $\mathbf{f} = \{f_I\}$ 分别表示刚度矩阵和力向量,具体表达式为:

$$K_{IJ} = \int_{\Omega} \mathbf{B}_{I}^{T} \mathbf{B}_{J} d\Omega$$

$$f_{I} = \int_{\Omega} \Psi_{I} b d\Omega + \int_{\Gamma^{t}} \Psi_{I} t d\Gamma$$
(2.7)

2.2 弹性力学问题的伽辽金无网格离散

不失为一般性,弹性力学问题的基本未知量为位移向量 $\mathbf{u} = \{u_i\}, i = 1, \dots, n_{sd}$,其静力平衡方程为:

$$\begin{cases}
\sigma_{ij,j} + b_i = 0 & \text{in}\Omega \\
\sigma_{ij}n_j = t_i & \text{on}\Gamma^t \\
u_i = g_i & \text{on}\Gamma^g
\end{cases}$$
(2.8)

其中 $\boldsymbol{\sigma} = [\sigma_{ij}]$ 为柯西应力, $\boldsymbol{b} = \{b_i\}$ 为体力, Γ^t Γ^g 分别表示为自然和强制边界条件, t_i 和 u_i 分别为自然边界和强制边界上给定的面力和位移, $\boldsymbol{n} = \{n_i\}$ 是 Γ^{t_i} 的外法线方向。

考虑经典的线弹性本构关系:

$$\boldsymbol{\sigma} = \boldsymbol{C} : \boldsymbol{\varepsilon}, \sigma_{ij} = C_{ijkl} \varepsilon_{kl}$$

$$\varepsilon = \frac{1}{2} (\nabla \boldsymbol{u} + \boldsymbol{u} \nabla), \varepsilon_{ij} = \frac{1}{2} (u_{i,j} + u_{j,i})$$
(2.9)

其中 C 为四阶弹性张量, ε 为应变, ∇ 为梯度算子,":"为双点积张量缩并运算符号。根据最小势能原理,弹性力学问题 (2.8) 的势能泛函为:

$$\Pi(\boldsymbol{u}) = \frac{1}{2} \int_{\Omega} \varepsilon : \boldsymbol{C} : \varepsilon d\Omega - \int_{\Omega} \boldsymbol{u} \boldsymbol{b} d\Omega - \int_{\Gamma^t} \boldsymbol{u} \boldsymbol{t} d\Gamma$$
 (2.10)

对式 (2.10) 取极值可以得到弹性力学问题 (2.8) 的泛函也称为等效积分的 弱形式,其表达式为:

$$\delta\Pi(\boldsymbol{u}) = \int_{\Omega} \delta\varepsilon : \boldsymbol{C} : \varepsilon d\Omega - \int_{\Omega} \delta\boldsymbol{u}\boldsymbol{b}d\Omega - \int_{\Gamma^t} \delta\boldsymbol{u}\boldsymbol{t}d\Gamma = 0$$
 (2.11)

在弹性力学问题中,一般将张量表示转换为矩阵和向量表示,引入位移

向量 u, 应变向量 ε , 应力向量 σ :

$$\mathbf{u} = \begin{Bmatrix} u_x \\ u_y \end{Bmatrix} \varepsilon = \begin{Bmatrix} \varepsilon_{xx} \\ \varepsilon_{yy} \\ \varepsilon_{xy} \end{Bmatrix} \boldsymbol{\sigma} = \begin{Bmatrix} \sigma_{xx} \\ \sigma_{yy} \\ \sigma_{xy} \end{Bmatrix}$$
 (2.12)

当考虑 xy 平面内的平面应变问题时,弹性本构关系的向量表达式为:

$$\begin{cases}
\sigma_{xx} \\
\sigma_{yy} \\
\sigma_{xy}
\end{cases} = \frac{E}{(1+\nu)(1-2\nu)} \begin{bmatrix}
1-\nu & \nu & 0 \\
\nu & 1-\nu & 0 \\
0 & 0 & \frac{1-2\nu}{2}
\end{bmatrix} \begin{cases}
\varepsilon_{xx} \\
\varepsilon_{yy} \\
\gamma_{xy}
\end{cases} (2.13)$$

当考虑 xy 平面内的平面应力问题时,弹性本构关系变为:

当使用矩阵向量形式表达时,弹性力学问题的势能泛函和弱形式可以表示为:

$$\Pi(\boldsymbol{u}) = \frac{1}{2} \int_{\Omega} \boldsymbol{\varepsilon}^{T} \boldsymbol{C} \boldsymbol{\varepsilon} d\Omega - \int_{\Omega} \boldsymbol{u}^{T} \boldsymbol{b} d\Omega - \int_{\Gamma t} \boldsymbol{u}^{T} \boldsymbol{t} d\Gamma$$
 (2.15)

$$\int_{\Omega} \delta \varepsilon^{T} \boldsymbol{C} \varepsilon \Omega = \int_{\Omega} \boldsymbol{u}^{T} \boldsymbol{b} d\Omega + \int_{\Gamma^{t}} \delta \boldsymbol{u}^{T} \boldsymbol{t} d\Gamma$$
 (2.16)

引入无网格离散后,位移向量表示为:

$$\boldsymbol{u}^{h}(\boldsymbol{x}) = \begin{cases} u_{1}^{h}(\boldsymbol{x}) \\ u_{2}^{h}(\boldsymbol{x}) \end{cases} = \sum_{I=1}^{NP} \Psi_{I}(\boldsymbol{x}) \boldsymbol{d}_{J}, \boldsymbol{d}_{J} = \begin{cases} d_{J1} \\ d_{J2} \end{cases}$$
(2.17)

$$\delta \boldsymbol{u}^{h}(\boldsymbol{x}) = \sum_{I=1}^{NP} \Psi_{I}(\boldsymbol{x}_{J}) \delta \boldsymbol{d}_{J}$$
 (2.18)

将式 (2.17) 代入到式 (2.9) 可以得到离散的应变向量:

$$\varepsilon^{h}(\boldsymbol{x}) = \sum_{I=1}^{NP} \boldsymbol{B}_{I}(\boldsymbol{x}) \boldsymbol{d}_{I}, \boldsymbol{B}_{I}(\boldsymbol{x}) = \begin{bmatrix} \Psi_{I,x} & 0 \\ 0 & \Psi_{I,y} \\ \Psi_{I,y} & \Psi_{I,x} \end{bmatrix}$$
(2.19)

将式 (2.17)(2.19) 代入到式 (2.15), 可以得到离散控制方程:

$$\delta \boldsymbol{d}^T (\boldsymbol{K} \boldsymbol{d} - \boldsymbol{f}) = 0 \tag{2.20}$$

式中 $\mathbf{d} = \{d_I\}$ 表示位移向量, $\mathbf{K} = \{K_{IJ}\}$ 和 $\mathbf{f} = \{f_I\}$ 分别表示刚度矩阵和力向量,具体表达式为:

$$K_{IJ} = \int_{\Omega} \boldsymbol{B}_{I}^{T} \boldsymbol{C} \boldsymbol{B}_{J} d\Omega$$

$$f_{I} = \int_{\Omega} \Psi_{I} \boldsymbol{b} d\Omega + \int_{\Gamma^{t}} \Psi_{I} \boldsymbol{t} d\Gamma$$
(2.21)