

学校代码: 10385

分类号: _____

研究生学号: _____

密 集: _____



华侨大学
HUAQIAO UNIVERSITY

硕士专业学位论文

论文学中文题目

English Thesis Title

作者姓名: _____

指导教师: _____

合作教师: _____

专业学位类别: _____

专业学位领域: _____

研究方向: _____

所在学院: 土木工程学院

论文提交日期: 二〇二三年五月二十八日

学 位 论 文 答 辩 委 员 会 决 议

根据《中华人民共和国学位条例》、《中华人民共和国学位条例暂行实施办法》、《华侨大学学位授予工作细则》及《华侨大学研究生学位论文质量监控与评阅答辩的管理规定》的规定，学位论文答辩委员会经充分交换意见，对论文做出评价，并以无记名投票方式进行表决，同意该同学通过硕士学位论文答辩，同意授予硕士学位。

答辩委员会(主席签字): _____

答辩时间: _____ 年 ____ 月 ____ 日

学位论文独创性声明

本人声明兹呈交的学位论文是本人在导师指导下完成的研究成果。论文写作中不包含其他人已经发表或撰写过的研究内容，如参考他人或集体的科研成果，均在论文中以明确的方式说明。本人依法享有和承担由此论文所产生的权利和责任。

论文作者签名: _____ 签名日期: _____

学位论文版权使用授权声明

本人同意授权华侨大学有权保留并向国家机关或机构送交学位论文的复印件和电子版，允许学位论文被查阅和借阅。本人授权华侨大学可以将本学位论文的全部内容或部分内容编入有关数据库进行检索，可以采用影印、缩印或扫描等复制手段保存和汇编本学位论文。

论文作者签名: _____ 指导老师签名: _____
签名日期: _____ 签名日期: _____

目 录

第 1 章 无网格近似理论	1
1.1 再生核无网格近似	1
1.2 伽辽金无网格法	4
1.2.1 弹性力学问题的伽辽金无网格离散	4
1.2.2 薄板问题的伽辽金无网格离散	7
1.3 小结	9
第 2 章 强制边界条件施加方法	11
2.1 拉格朗日乘子法	11
2.2 修正变分原理法	13
2.3 罚函数法	15
2.4 Nitsche 法	16
2.5 小结	18
第 3 章 弹性力学问题 HR	21
3.1 Hellinger-Reissner 变分原理	21
3.2 位移-应力混合离散	22
3.3 Hellinger-Reissner 变分原理下的本质边界条件施加方法	25
3.4 数值算例	31
3.4.1 分片实验	31
3.4.2 悬臂梁问题	33
3.4.3 带孔无限大平板问题	36
3.5 小结	40
第 4 章 薄板问题 HR	41
4.1 Hellinger-Reissner 变分原理	41
4.2 挠度-弯矩混合离散	42
4.3 Hellinger-Reissner 变分原理下的本质边界条件施加方法	45
4.4 数值算例	51

4.4.1 分片实验	51
4.4.2 简支方板问题	53
4.4.3 简支等边三角形板问题	58
4.4.4 简支环行板问题	62
4.5 小结	67
第 5 章 HR 薄板动力分析	69
5.1 薄板运动控制方程	69
5.2 混合离散	70
5.3 Hellinger-Reissner 变分原理下的本质边界条件施加方法	70
5.4 时间域离散与频散精度分析	71
5.4.1 时间域离散	71
5.4.2 频散精度分析	72
5.5 数值算例	73

第 1 章 无网格近似理论

1.1 再生核无网格近似

无网格法通过如图 (1.1) 所示的问题域 Ω 和边界 Γ 上布置一系列无网格节点 $\{\mathbf{x}_I\}_{I=1}^{NP}$ 进行离散，其中 NP 表示无网格节点数量。每个无网格节点 \mathbf{x}_I 对应的形函数为 $\Psi_I(\mathbf{x})$ ，影响域为 $supp(\mathbf{x}_I)$ ，此时所有节点的影响域的总范围超过问题域 Ω ，即每一个节点的影响域 $supp(\mathbf{x}_I)$ 满足 $\Omega \subseteq_{I=1}^{NP} supp(\mathbf{x}_I)$ 。考虑任意变量 $u(\mathbf{x})$ ，其对应的无网格近似函数 $u^h(\mathbf{x})$ 表示为：

$$u^h(\mathbf{x}) = \sum_{I=1}^{NP} \Psi_I(\mathbf{x}) d_I \quad (1.1)$$

其中 d_I 表示与无网格节点 \mathbf{x}_I 对应的系数。

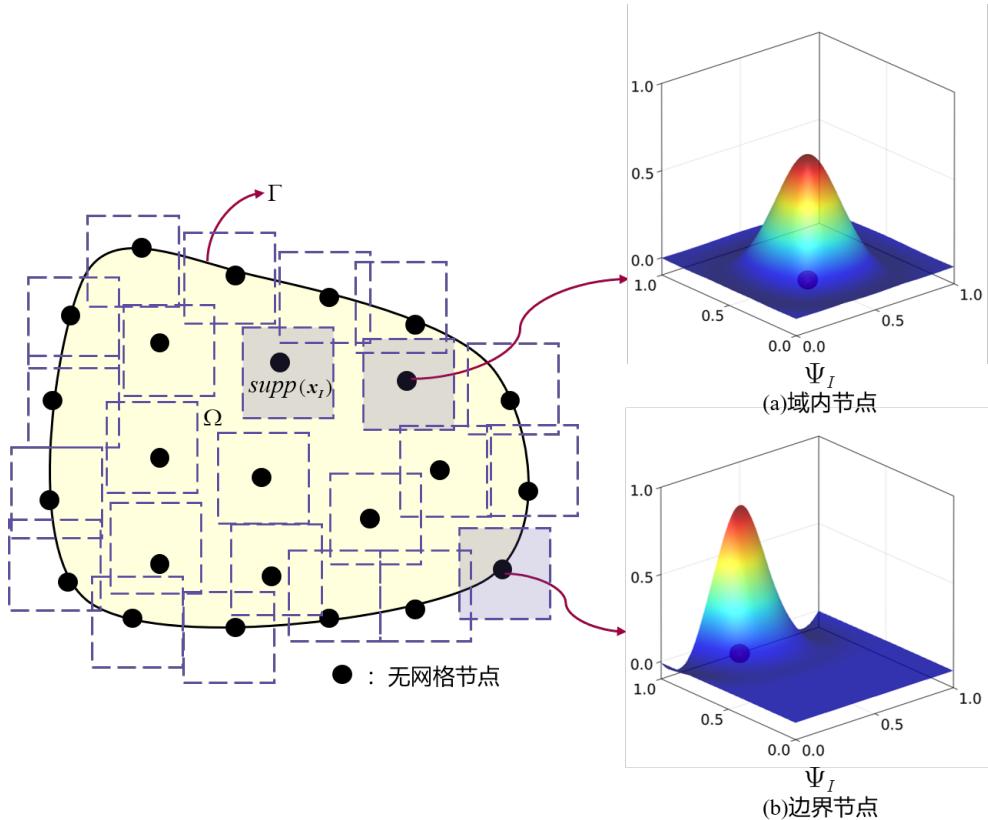


图 1.1 无网格离散示意图

根据再生核近似理论 [?], 无网格形函数可以假设为:

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

其中 $\mathbf{p}(\mathbf{x})$ 表示为 p 阶的多项式基函数向量, 具体表达式为:

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

而 $\phi_s(\mathbf{x}_I - \mathbf{x})$ 为附属于节点 \mathbf{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。对于二维问题, 一般情况下核函数 $\phi_s(\mathbf{x}_I - \mathbf{x})$ 的影响域为圆形域或者矩形域, 可由下列公式得到:

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

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 ($m \geq p$) 的原则。针对二阶的弹性力学问题, 无网格基函数一般选择二阶或者三阶, 核函数 $\phi_s(\mathbf{x}_I - \mathbf{x})$ 选取三次样条函数:

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

针对四阶的薄板问题, 无网格基函数一般选择三阶或四阶, 核函数 $\phi_s(\mathbf{x}_I - \mathbf{x})$ 选取五次样条函数构造无网格形函数:

$$\varphi(r) = \frac{1}{5!} \begin{cases} (3 - 3r)^5 - 6(2 - 3r)^5 + 15(1 - 3r)^5 & r \leq \frac{1}{3} \\ (3 - 3r)^5 - 6(2 - 3r)^5 & \frac{1}{3} < r \leq \frac{2}{3} \\ (3 - 3r)^5 & \frac{2}{3} < r \leq 1 \\ 0 & r > 1 \end{cases} \quad (1.6)$$

此外, 无网格形函数满足多项式一致性条件:

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

通过满足一致性条件，将式(1.2)代入到式(1.7)中得到待定系数向量 $\mathbf{c}(\mathbf{x})$ 的具体表达式：

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

其中 $\mathbf{A}(\mathbf{x})$ 表示矩量矩阵，表达式为：

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

将 $\mathbf{c}(\mathbf{x})$ 代入到式(1.2)中得到再生核无网格形函数的具体表达式：

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

进一步对无网格形函数 $\Psi_I(\mathbf{x})$ 分别求一阶梯度和二阶梯度得到：

$$\Psi_{I,i}(\mathbf{x}) = \begin{pmatrix} \mathbf{p}_{,i}^T(\mathbf{x}_I - \mathbf{x}) \mathbf{A}^{-1}(\mathbf{x}) \phi_s(\mathbf{x}_I - \mathbf{x}) \\ + \mathbf{p}^T(\mathbf{x}_I - \mathbf{x}) \mathbf{A}_{,i}^{-1} \phi_s(\mathbf{x}_I - \mathbf{x}) \\ \mathbf{p}^T(\mathbf{x}_I - \mathbf{x}) \mathbf{A}^{-1}(\mathbf{x}) \phi_{s,i}(\mathbf{x}_I - \mathbf{x}) \end{pmatrix} \mathbf{p}(\mathbf{0}) \quad (1.11)$$

$$\Psi_{I,ij}(\mathbf{x}) = \begin{pmatrix} \mathbf{p}_{,ij}^T(\mathbf{x}_I - \mathbf{x}) \mathbf{A}^{-1}(\mathbf{x}) \phi_s(\mathbf{x}_I - \mathbf{x}) \\ + \mathbf{p}_{,i}^T(\mathbf{x}_I - \mathbf{x}) \mathbf{A}_{,j}^{-1}(\mathbf{x}) \phi_s(\mathbf{x}_I - \mathbf{x}) \\ + \mathbf{p}_{,i}^T(\mathbf{x}_I - \mathbf{x}) \mathbf{A}^{-1}(\mathbf{x}) \phi_{s,j}(\mathbf{x}_I - \mathbf{x}) \\ + \mathbf{p}^T(\mathbf{x}_I - \mathbf{x}) \mathbf{A}_{,ij}^{-1}(\mathbf{x}) \phi_s(\mathbf{x}_I - \mathbf{x}) \\ + \mathbf{p}_{,j}^T(\mathbf{x}_I - \mathbf{x}) \mathbf{A}_{,i}^{-1}(\mathbf{x}) \phi_s(\mathbf{x}_I - \mathbf{x}) \\ + \mathbf{p}^T(\mathbf{x}_I - \mathbf{x}) \mathbf{A}_{,i}^{-1}(\mathbf{x}) \phi_{s,j}(\mathbf{x}_I - \mathbf{x}) \\ + \mathbf{p}^T(\mathbf{x}_I - \mathbf{x}) \mathbf{A}^{-1}(\mathbf{x}) \phi_{s,ij}(\mathbf{x}_I - \mathbf{x}) \\ + \mathbf{p}_{,j}^T(\mathbf{x}_I - \mathbf{x}) \mathbf{A}^{-1}(\mathbf{x}) \phi_{s,i}(\mathbf{x}_I - \mathbf{x}) \\ + \mathbf{p}^T(\mathbf{x}_I - \mathbf{x}) \mathbf{A}_{,j}^{-1}(\mathbf{x}) \phi_{s,i}(\mathbf{x}_I - \mathbf{x}) \end{pmatrix} \mathbf{p}(\mathbf{0}) \quad (1.12)$$

式中 $\mathbf{A}_{,i}^{-1} = -\mathbf{A}^{-1} \mathbf{A}_{,i} \mathbf{A}^{-1}$, $\mathbf{A}_{,ij}^{-1} = -\mathbf{A}^{-1} (\mathbf{A}_{,ij} \mathbf{A}^{-1} + \mathbf{A}_{,i} \mathbf{A}_{,j}^{-1} + \mathbf{A}_{,j} \mathbf{A}_{,i}^{-1})$ 。

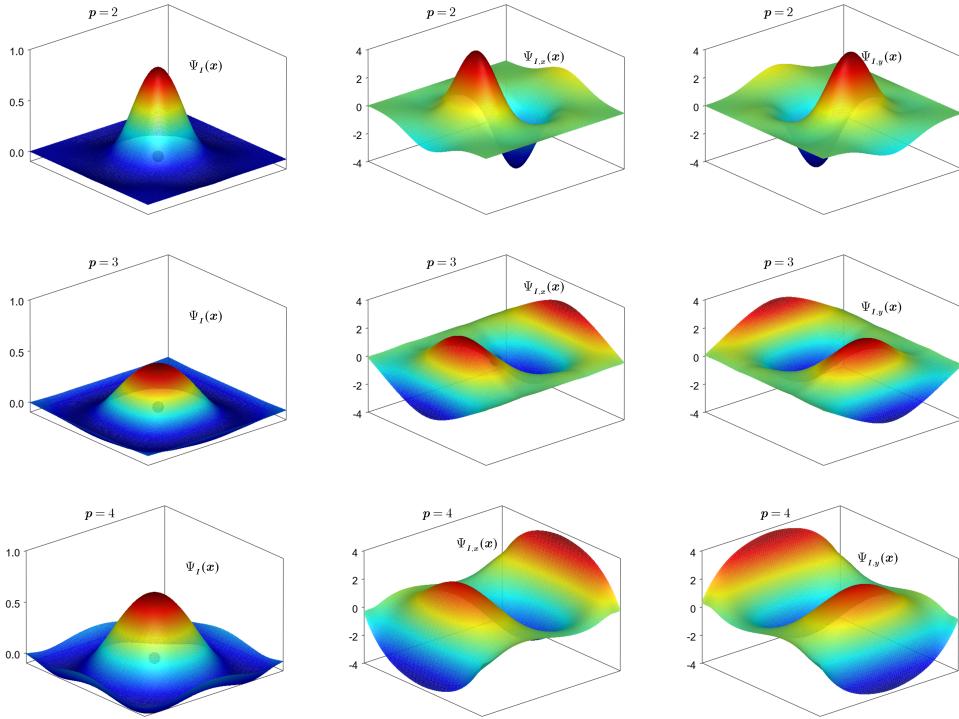


图 1.2 二维无网格形函数及其一阶导数

在图 (1.2) 中, 如果无网格形函数具有插值性, 即 $\Psi_I(\mathbf{x}) = \delta_{IJ}$, 那么在节点 \mathbf{x}_I 处, 无网格形函数及其一阶导数应该分别等于 1 和 0。然而, 从图中可以观察到无网格形函数在节点 \mathbf{x}_I 处的值不等于 1, 且一阶导数不等于 0。这表明无网格形函数一般不具有插值性, 即无法像有限元法一样直接满足本质边界条件。因此, 在无网格方法中, 需要采用其他方法来施加本质边界条件, 以确保问题的准确性和可靠性。

1.2 伽辽金无网格法

1.2.1 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:

$$\begin{cases} \sigma_{ij,j} + b_i = 0 & \text{in } \Omega \\ \sigma_{ij}n_j = t_i & \text{on } \Gamma^t \\ u_i = g_i & \text{on } \Gamma^g \end{cases} \quad (1.13)$$

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

考虑经典的线弹性本构关系:

$$\begin{aligned}\boldsymbol{\sigma} &= \mathbf{C} : \boldsymbol{\varepsilon}, \sigma_{ij} = C_{ijkl} \varepsilon_{kl} \\ \boldsymbol{\varepsilon} &= \frac{1}{2} (\nabla \mathbf{u} + \mathbf{u} \nabla), \varepsilon_{ij} = \frac{1}{2} (u_{i,j} + u_{j,i})\end{aligned}\quad (1.14)$$

其中 C_{ijkl} 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, 弹性力学问题式 (1.13) 的势能泛函表达式为:

$$\Pi(\mathbf{u}) = \frac{1}{2} \int_{\Omega} \varepsilon_{ij} C_{ijkl} \varepsilon_{kl} d\Omega - \int_{\Omega} u_i b_i d\Omega - \int_{\Gamma^t} u_i t_i d\Gamma \quad (1.15)$$

对式 (1.15) 进行变分可以得到式 (1.13) 的等效积分弱形式:

$$\begin{aligned}\delta \Pi(\mathbf{u}) &= \int_{\Omega} \delta \varepsilon_{ij} C_{ijkl} \varepsilon_{kl} d\Omega - \int_{\Omega} \delta u_i b_i d\Omega - \int_{\Gamma^t} \delta u_i t_i d\Gamma \\ &= 0\end{aligned}\quad (1.16)$$

进一步引入位移 \mathbf{u} , 应变 $\boldsymbol{\varepsilon}$, 应力 $\boldsymbol{\sigma}$ 的向量表达式:

$$\mathbf{u} = \begin{Bmatrix} u_x \\ u_y \end{Bmatrix} \boldsymbol{\varepsilon} = \begin{Bmatrix} \varepsilon_{xx} \\ \varepsilon_{yy} \\ \gamma_{xy} \end{Bmatrix} \boldsymbol{\sigma} = \begin{Bmatrix} \sigma_{xx} \\ \sigma_{yy} \\ \sigma_{xy} \end{Bmatrix} \quad (1.17)$$

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:

$$\begin{aligned}\begin{Bmatrix} \sigma_{xx} \\ \sigma_{yy} \\ \sigma_{xy} \end{Bmatrix} &= \frac{E}{(1+\nu)(1-2\nu)} \begin{bmatrix} 1-\nu & \nu & 0 \\ \nu & 1-\nu & 0 \\ 0 & 0 & \frac{1-2\nu}{2} \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \varepsilon_{xx} \\ \varepsilon_{yy} \\ \gamma_{xy} \end{Bmatrix} \\ &= \mathbf{D} \begin{Bmatrix} \varepsilon_{xx} \\ \varepsilon_{yy} \\ \gamma_{xy} \end{Bmatrix}\end{aligned}\quad (1.18)$$

当考虑 xy 平面内的平面应力问题时，弹性本构关系的向量表达式为：

$$\begin{aligned} \begin{Bmatrix} \sigma_{xx} \\ \sigma_{yy} \\ \sigma_{xy} \end{Bmatrix} &= \frac{E}{1-\nu^2} \begin{bmatrix} 1 & \nu & 0 \\ \nu & 1 & 0 \\ 0 & 0 & \frac{1-\nu}{2} \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \varepsilon_{xx} \\ \varepsilon_{yy} \\ \gamma_{xy} \end{Bmatrix} \\ &= \mathbf{D} \begin{Bmatrix} \varepsilon_{xx} \\ \varepsilon_{yy} \\ \gamma_{xy} \end{Bmatrix} \end{aligned} \quad (1.19)$$

其中 \mathbf{D} 为弹性张量 \mathbf{C} 的矩阵表达式， E 为杨氏模量， ν 为泊松比。

在无网格近似中，一般将求解域 Ω 用一组节点 $\{\mathbf{x}_I\}_{I=1}^{NP}$ 进行离散，此时位移无网格离散的表达式为：

$$\mathbf{u}^h(\mathbf{x}) = \begin{Bmatrix} u_1^h(\mathbf{x}) \\ u_2^h(\mathbf{x}) \end{Bmatrix} = \sum_{I=1}^{NP} \Psi_I(\mathbf{x}) \mathbf{d}_I, \mathbf{d}_I = \begin{Bmatrix} d_{I1} \\ d_{I2} \end{Bmatrix} \quad (1.20)$$

伽辽金法对应的无网格离散权函数为：

$$\delta \mathbf{u}^h(\mathbf{x}) = \sum_{I=1}^{NP} \Psi_I(\mathbf{x}) \delta \mathbf{d}_I \quad (1.21)$$

将式 (1.20) 代入式 (1.14) 可以得到离散的应变向量：

$$\varepsilon^h(\mathbf{x}) = \sum_{I=1}^{NP} \mathbf{B}_I(\mathbf{x}) \mathbf{d}_I, \mathbf{B}_I(\mathbf{x}) = \begin{bmatrix} \Psi_{I,x} & 0 \\ 0 & \Psi_{I,y} \\ \Psi_{I,y} & \Psi_{I,x} \end{bmatrix} \quad (1.22)$$

将式 (1.20)-(1.22) 代入到弱形式 (1.16) 中可以得到弹性力学问题离散平衡控制方程：

$$\begin{aligned} \delta \mathbf{d}^T (\mathbf{K} \mathbf{d} - \mathbf{f}) &= 0 \\ \mathbf{K} \mathbf{d} &= \mathbf{f} \end{aligned} \quad (1.23)$$

其中 $\mathbf{d} = \{\mathbf{d}_I\}$ 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：

$$\begin{aligned} K_{IJ} &= \int_{\Omega} \mathbf{B}_I^T \mathbf{C} \mathbf{B}_J d\Omega \\ f_I &= \int_{\Omega} \Psi_I \mathbf{b} d\Omega + \int_{\Gamma^t} \Psi_I \mathbf{t} d\Gamma \end{aligned} \quad (1.24)$$

1.2.2 薄板问题的伽辽金无网格离散

考虑如图(1.3)所示薄板区域 $\bar{\Omega}$, 其中板厚为 h , Ω 为薄板中面。根据 Kirchhoff 薄板假设原理 [?], 在薄板中面 Ω 上的控制方程为:

$$\begin{cases} M_{\alpha\beta,\alpha\beta} + \bar{q} = 0 & \text{in } \Omega \\ w = \bar{w} & \text{on } \Gamma_w \\ \theta_{\mathbf{n}} = w_{,\mathbf{n}} = \bar{\theta}_{\mathbf{n}} & \text{on } \Gamma_{\theta} \\ V_{\mathbf{n}} = Q_{\mathbf{n}} + M_{\mathbf{n}\mathbf{s},\mathbf{s}} = \bar{V}_{\mathbf{n}} & \text{on } \Gamma_V \\ M_{\mathbf{n}\mathbf{n}} = \bar{M}_{\mathbf{n}\mathbf{n}} & \text{on } \Gamma_M \\ w = \bar{w} & \text{at } c_w \\ P = -M_{ns}|_{c_p} = \bar{P} & \text{at } c_P \end{cases} \quad (1.25)$$

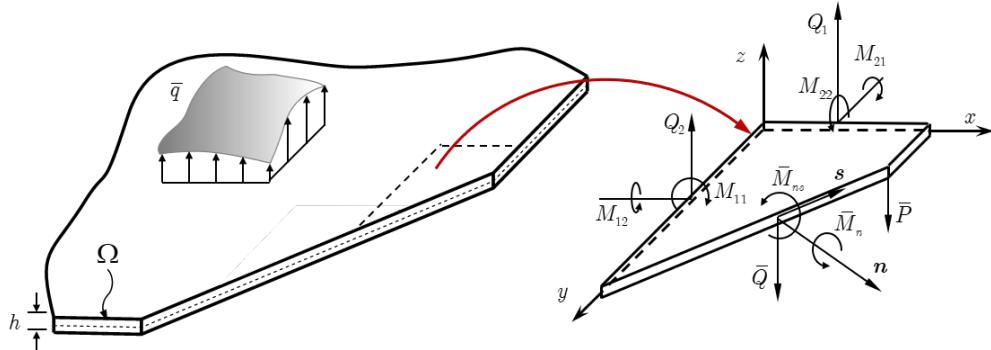


图 1.3 薄板运动学及边界条件

其中式(1.25)存在如下关系式:

$$w_{,\mathbf{n}} = w_{,\alpha} n_{\alpha} \quad (1.26)$$

$$Q_{\mathbf{n}} = n_{\alpha} M_{\alpha\beta,\beta} \quad (1.27)$$

$$M_{\mathbf{n}\mathbf{n}} = M_{\alpha\beta} n_{\alpha} n_{\beta}, M_{\mathbf{n}\mathbf{s}} = M_{\alpha\beta} n_{\alpha} s_{\beta}, M_{\mathbf{n}\mathbf{s},\mathbf{s}} = M_{\alpha\beta,\gamma} s_{\alpha} n_{\beta} s_{\gamma} \quad (1.28)$$

式中 $M_{\alpha\beta}$ 为矩量 \mathbf{M} 的弯曲和扭转分量, \bar{q} 为垂直于薄板中面的分布荷载。 Γ_w 、 Γ_{θ} 和 c_w 为本质边界条件, \bar{w} 和 $\bar{\theta}_n$ 分别为本质边界条件下给定的挠度和转角。 Γ_V 、 Γ_M 和 c_P 为自然边界条件, $V_{\mathbf{n}}$ 、 $M_{\mathbf{n}\mathbf{n}}$ 和 P 为自然边界上的等效剪力、法向弯矩和薄板角上的集中荷载。 $\mathbf{n} = \{n_x, n_y\}^T$, $\mathbf{s} = \{s_x, s_y\}^T$ 分别表示所在边界

方向上的外法线方向和切方向的分量。所有的边界条件都满足如下关系式:

$$\begin{aligned}\Gamma &= \Gamma_w \cup \Gamma_V \cup \Gamma_\theta \cup \Gamma_M, c = c_w \cup c_P \\ \Gamma_w \cap \Gamma_V &= \Gamma_\theta \cap \Gamma_M = c_w \cap c_P = \emptyset\end{aligned}\quad (1.29)$$

当薄板为线弹性各向同性材料时, 其本构关系表达式如下:

$$M_{\alpha\beta} = D_{\alpha\beta\gamma\eta} \kappa_{\gamma\eta} = -D_{\alpha\beta\gamma\eta} w_{,\gamma\eta} \quad (1.30)$$

其中:

$$D_{\alpha\beta\gamma\eta} = \bar{D}(\nu\delta_{\alpha\beta}\delta_{\gamma\eta} + \frac{1}{2}(1-\nu)(\delta_{\alpha\gamma}\delta_{\beta\eta} + \delta_{\alpha\eta}\delta_{\beta\gamma})) \quad (1.31)$$

式中, $\kappa_{\alpha\beta} = -w_{,\alpha\beta}$ 为曲率张量 κ 的分量。 $D_{\alpha\beta\gamma\eta}$ 为四阶弹性张量, \bar{D} 为抗弯刚度, 其可采用杨氏模量 E 、泊松比 ν 和板厚 h 进行表示:

$$\bar{D} = \frac{Eh^3}{12(1-\nu^2)} \quad (1.32)$$

根据尺寸相关弹性 [?], 此时将式 (1.27)、(1.28)、(1.30)、(1.31) 代入式 (1.25) 中可以得到自然边界上的法向弯矩 M_{nn} 、等效剪力 V_n 和薄板角上的集中荷载 P 的具体表达式:

$$\begin{cases} M_{nn} = \mathcal{M}_{\alpha\beta} w_{,\alpha\beta} = -\bar{D}(\nu\delta_{\alpha\beta} + (1-\nu)n_\alpha n_\beta) w_{,\alpha\beta} \\ V_n = \mathcal{V}_{\alpha\beta} w_{,\alpha\beta} = -\bar{D}(\frac{\partial}{\partial x_\alpha} n_\beta + (1-\nu)n_\alpha \frac{\partial}{\partial y_\gamma} s_\alpha n_\beta s_\gamma) w_{,\alpha\beta} \\ P = \mathcal{P}_{\alpha\beta} w_{,\alpha\beta} = -[(\bar{D}(1-\nu)n_\alpha s_\beta) w_{,\alpha\beta}] \end{cases} \quad (1.33)$$

其中:

$$\begin{cases} \mathcal{M}_{\alpha\beta} w_{,\alpha\beta} = -D_{\alpha\beta\gamma\eta} n_\gamma n_\eta = -\bar{D}(\nu\delta_{\alpha\beta} + (1-\nu)n_\alpha n_\beta) \\ \mathcal{V}_{\alpha\beta} w_{,\alpha\beta} = -D_{\alpha\beta\gamma\eta} (n_\gamma \frac{\partial}{\partial x_\eta} + s_\gamma n_\eta s_\xi \frac{\partial}{\partial x_\xi}) = -\bar{D}(\frac{\partial}{\partial x_\alpha} n_\beta + (1-\nu)n_\alpha \frac{\partial}{\partial y_\gamma} s_\alpha n_\beta s_\gamma) \\ \mathcal{P}_{\alpha\beta} w_{,\alpha\beta} = -[D_{\alpha\beta} n_\gamma s_\eta] = -[\bar{D}(1-\nu)n_\alpha s_\beta] \end{cases} \quad (1.34)$$

根据最小势能原理, 式 (1.25) 的势能泛函表达式为:

$$\begin{aligned}\Pi(w) &= \int_{\Omega} \frac{1}{2} \kappa_{,\alpha\beta} M_{\alpha\beta} d\Omega + \int_{\Gamma_M} \theta_n \bar{M}_{nn} d\Gamma \\ &\quad - \int_{\Gamma_V} w \bar{V}_n d\Gamma - w \bar{P}|_{x \in c_P} + \int_{\Omega} w \bar{q} d\Omega\end{aligned}\quad (1.35)$$

对式(1.35)进行变分得到四阶薄板问题的伽辽金弱形式:

$$\begin{aligned}\delta\Pi(w) = & \int_{\Omega} \delta\kappa_{,\alpha\beta} M_{\alpha\beta} d\Omega + \int_{\Gamma_M} \delta\theta_{\mathbf{n}} \bar{M}_{\mathbf{n}\mathbf{n}} d\Gamma \\ & - \int_{\Gamma_V} \delta w \bar{V}_{\mathbf{n}} d\Gamma - \delta w \bar{P}|_{x \in c_P} + \int_{\Omega} \delta w \bar{q} d\Omega\end{aligned}\quad (1.36)$$

对挠度 w 引入无网格离散:

$$w^h(\mathbf{x}) = \sum_{I=1}^{NP} \Psi_I(\mathbf{x}) d_I \quad \delta w^h(\mathbf{x}) = \sum_{I=1}^{NP} \Psi_I(\mathbf{x}) \delta d_I \quad (1.37)$$

将式(1.37)代入 $\kappa_{\alpha\beta} = -w_{,\alpha\beta}$ 得到离散的曲率张量:

$$\boldsymbol{\kappa} = \sum_{I=1}^{NP} \mathbf{B}_I(\mathbf{x}) \mathbf{d}_I \quad \mathbf{B}_I(\mathbf{x}) = \begin{bmatrix} \Psi_{I,xx} \\ \Psi_{I,yy} \\ 2\Psi_{I,xy} \end{bmatrix} \quad (1.38)$$

将式(1.26)、(1.30)和(1.37)代入到弱形式(1.36)中得到薄板问题伽辽金无网格法离散平衡控制方程:

$$\begin{aligned}\delta \mathbf{d}(\mathbf{Kd} - \mathbf{f}) &= 0 \\ \mathbf{Kd} &= \mathbf{f}\end{aligned}\quad (1.39)$$

其中刚度矩阵 \mathbf{K} 和力向量 \mathbf{f} 的具体表达式为:

$$\begin{aligned}K_{IJ} &= \int_{\Omega} \mathbf{B}_I^T D \mathbf{B}_J d\Omega \\ f_I &= \int_{\Gamma_V} \Psi_I \bar{V}_{\mathbf{n}} d\Gamma - \int_{\Gamma_M} \Psi_I \bar{M}_{\mathbf{n}\mathbf{n}} d\Gamma + \Psi_I \bar{P}|_{x \in c_P} + \int_{\Omega} \Psi_I \bar{q} d\Omega\end{aligned}\quad (1.40)$$

1.3 小结

本章首先对再生核无网格近似理论进行了系统分析, 讨论了再生核无网格形函数的一致性条件。再生核无网格法是一种用于求解偏微分方程的数值积分方法, 是指通过离散点之间的相对位置关系来进行近似。接下来以二阶弹性力学问题和四阶薄板问题为例, 详细介绍了伽辽金无网格法在这两类问题上的离散平衡控制方程。在二阶弹性力学问题中, 伽辽金无网格法利用再生核无网格形函数近似位移场, 在四阶薄板问题中, 伽辽金无网格法同样采用再生核无网格形函数近似挠度场。与传统有限元法不同, 再生核无网格形函数通常不具备插值性, 因此需要采用适当的方法进行施加强制边界条件。

第 2 章 强制边界条件施加方法

2.1 拉格朗日乘子法

Belytschko 等人 [?] 提出采用拉格朗日乘子法施加本质边界条件，拉格朗日乘子法是一种常用的强制边界条件施加方法，用于在数值计算中处理约束条件。该方法的基本思想是通过引入拉格朗日乘子，将边界条件转化为约束条件，并将其纳入数值问题的势能泛函中，通过对增广拉格朗日函数进行求解，可以同时求解原始问题和约束条件，从而获得满足边界条件的数值解。

针对弹性力学问题，拉格朗日乘子法的势能泛函表达式为：

$$\bar{\Pi}(\mathbf{u}, \boldsymbol{\lambda}) = \Pi(\mathbf{u}) - \int_{\Gamma^g} \boldsymbol{\lambda}(u_i - g_i) d\Gamma \quad (2.1)$$

其中 $\boldsymbol{\lambda} = \{\lambda_1, \dots, \lambda_{n_{sd}}\}^T$ 为拉格朗日乘子，对式 (2.1) 进行变分得到伽辽金弱形式：

$$\begin{aligned} \delta \bar{\Pi}(\mathbf{u}, \boldsymbol{\lambda}) &= \Pi(\mathbf{u}) - \int_{\Gamma^g} \delta u_i \boldsymbol{\lambda} d\Gamma - \int_{\Gamma^g} \delta \boldsymbol{\lambda} (u_i - g_i) d\Gamma \\ &= \int_{\Omega} \delta \varepsilon_{ij} C_{ijkl} \varepsilon_{kl} - \int_{\Omega} \delta u_i b_i d\Omega - \int_{\Gamma^t} \delta u_i t_i d\Gamma \\ &\quad - \int_{\Gamma^g} \delta u_i \boldsymbol{\lambda} d\Gamma - \int_{\Gamma^g} \delta \boldsymbol{\lambda} (u_i - g_i) d\Gamma \\ &= 0 \end{aligned} \quad (2.2)$$

此时，对拉格朗日乘子 $\boldsymbol{\lambda}$ 进行离散：

$$\begin{aligned} \boldsymbol{\lambda}(\mathbf{x}) &= \sum_{K=1}^{NL} N_K(\mathbf{x}) \boldsymbol{\lambda}_K \\ \delta \boldsymbol{\lambda}(\mathbf{x}) &= \sum_{K=1}^{NL} N_K(\mathbf{x}) \delta \boldsymbol{\lambda}_K \end{aligned} \quad (2.3)$$

其中 $\boldsymbol{\lambda}_K = \{\lambda_{K1}, \dots, \lambda_{Kn_{sd}}\}^T$, $\delta \boldsymbol{\lambda}_K = \{\delta \lambda_{K1}, \dots, \delta \lambda_{Kn_{sd}}\}^T$, NL 为离散拉格朗日乘子的个数， $N_K(\mathbf{x})$ 为拉格朗日乘子节点之间的插值函数。同时引入式 (1.20)-(1.22) 可以得到式 (2.2) 的离散控制方程表达式为：

$$\begin{Bmatrix} \delta \mathbf{d} \\ \delta \boldsymbol{\Lambda} \end{Bmatrix}^T \left\{ \begin{bmatrix} K & G \\ G^T & 0 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \mathbf{d} \\ \boldsymbol{\Lambda} \end{Bmatrix} - \begin{Bmatrix} \mathbf{f} \\ \mathbf{f}^\lambda \end{Bmatrix} \right\} = 0 \quad (2.4)$$

此时，弱形式(2.2)中引入了拉格朗日乘子法包含了强制边界条件，由于 $\delta\mathbf{d}$ 、 $\delta\Lambda^T$ 的任意性可以得到引入本质边界条件拉格朗日乘子法的伽辽金无网格法平衡方程的表达式为：

$$\begin{bmatrix} \mathbf{K} & \mathbf{G} \\ \mathbf{G}^T & \mathbf{0} \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \mathbf{d} \\ \Lambda \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} \mathbf{f} \\ \mathbf{f}^\lambda \end{Bmatrix} \quad (2.5)$$

其中 \mathbf{K} 、 \mathbf{f} 见式(1.24)， G_{IK} 、 Λ 和 \mathbf{f}^λ 的具体表达式如下：

$$\begin{aligned} G_{IK} &= - \int_{\Gamma_g} \Psi_I N_K d\Gamma \\ \Lambda &= \left[\lambda_1 \ \lambda_2 \ \dots \ \lambda_{NL}^T \right]^T \\ f_K^\lambda &= - \int_{\Gamma_g} N_K \mathbf{g} d\Gamma \end{aligned} \quad (2.6)$$

针对薄板问题，拉格朗日乘子法的势能泛函表达式为：

$$\begin{aligned} \bar{\Pi}(w, \lambda) &= \Pi(w) - \int_{\Gamma_w} \lambda(w - \bar{w}) d\Gamma \\ &\quad + \int_{\Gamma_\theta} \lambda(\theta_n - \bar{\theta}_n) d\Gamma - \lambda(w - \bar{w})|_{x \in c_w} \end{aligned} \quad (2.7)$$

对式(2.7)进行变分得到拉格朗日乘子法的伽辽金弱形式为：

$$\begin{aligned} \delta\bar{\Pi}(w, \lambda) &= \delta\Pi(w) - \int_{\Gamma_w} (\delta\lambda w + \lambda\delta w) d\Gamma + \int_{\Gamma_w} \delta\lambda \bar{w} d\Gamma \\ &\quad + \int_{\Gamma_\theta} (\delta\lambda\theta_n + \delta\theta_n\lambda) d\Gamma - \int_{\Gamma_\theta} \delta\lambda \bar{\theta}_n d\Gamma + (\delta\lambda w - \lambda\delta w)|_{x \in c_w} - \delta\lambda \bar{w}|_{x \in c_w} \end{aligned} \quad (2.8)$$

引入拉格朗日乘子的离散式(2.3)，并同时引入式(1.26)、(1.30)和(1.37)得到式(2.8)的离散平衡控制方程式：

$$\begin{bmatrix} \mathbf{K} & \mathbf{G} \\ \mathbf{G}^T & \mathbf{0} \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \mathbf{d} \\ \Lambda \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} \mathbf{f} \\ \mathbf{f}^\lambda \end{Bmatrix} \quad (2.9)$$

其中 \mathbf{K} 、 \mathbf{f} 见式(1.40)， G_{IK} 、 Λ 和 \mathbf{f}^λ 的具体表达式如下：

$$\begin{aligned} G_{IK} &= - \int_{\Gamma_w} N_K(x) \Psi_{I,n} d\Gamma - N_K(x) \Psi_I|_{x \in c_w} \\ \Lambda &= \left[\lambda_1 \ \lambda_2 \ \dots \ \lambda_{NL}^T \right]^T \\ f_K^\lambda &= - \int_{\Gamma_w} N_K(x) d\Gamma \end{aligned} \quad (2.10)$$

拉格朗日乘子法在数值计算中广泛应用，特别适用于处理约束条件。它提供了一种有效的方法来将约束条件纳入优化问题的求解过程中，同时考虑目标函数和约束条件的权衡。通过使用拉格朗日乘子法，可以在数值计算中更准确的施加本质边界条件，并得到满足约束条件的结果。

2.2 修正变分原理法

传统的拉格朗日乘子法中，会引入拉格朗日乘子作为边界条件的乘子，用于施加位移边界条件。然而，该方法会增加额外的未知量，导致计算复杂度的增加。为了解决这个问题，Lu等人[?]提出了修正变分原理方法。在该方法中，他们将拉格朗日乘子替换为相应位置的面力未知量，具体而言，引入了面力未知量 t_i ，它与拉格朗日乘子 λ 相关联，即 $\lambda = t_i = \sigma_{ij}n_i$ 。

针对弹性力学问题将式(2.2)中的拉格朗日乘子用面力 $\sigma_{ij}n_i$ 进行替代从而得到：

$$\bar{\Pi}(\mathbf{u}) = \Pi(\mathbf{u}) - \int_{\Gamma^g} \sigma_{ij}n_i(u_i - g_i)d\Gamma \quad (2.11)$$

对式(2.11)进行变分可以得到伽辽金弱形式：

$$\begin{aligned} \delta\bar{\Pi}(\mathbf{u}) &= \delta\Pi(\mathbf{u}) - \int_{\Gamma^g} \delta u_i n_i \sigma_{ij} d\Gamma - \int_{\Gamma^g} n_i \delta \sigma_{ij} (u_i - g_i) d\Gamma \\ &= 0 \end{aligned} \quad (2.12)$$

此时拉格朗日乘子项 λ 的无网格离散形式 λ^h 可以表示为：

$$\lambda^h = n_i \sigma_{ij} = \bar{\mathbf{n}}^T \sigma_{ij} = \bar{\mathbf{n}}^T \mathbf{D} \boldsymbol{\varepsilon}^h = \sum_{I=1}^{NP} \bar{\mathbf{n}}^T \mathbf{D} \mathbf{B}_I \mathbf{d}_I \quad (2.13)$$

其中 $\bar{\mathbf{n}}$ 在平面问题中表达式为：

$$\bar{\mathbf{n}} = \begin{bmatrix} n_1 & 0 \\ 0 & n_2 \\ n_2 & n_1 \end{bmatrix} \quad (2.14)$$

引入无网格离散(2.13)以及式(1.20)-(1.22)得到修正变分原理法的无网格离散平衡方程：

$$\delta \mathbf{d}^T \{(\mathbf{K} + \mathbf{K}^n) \mathbf{d} - (\mathbf{f} + \mathbf{f}^n)\} = 0 \quad (2.15)$$

根据 $\delta\mathbf{d}$ 的任意性可以得到:

$$(\mathbf{K} + \mathbf{K}^n)\mathbf{d} = \mathbf{f} + \mathbf{f}^n \quad (2.16)$$

其中:

$$\begin{aligned} K_{IJ}^n &= - \int_{\Gamma^g} \Psi_I \bar{\mathbf{n}}^T \mathbf{D} \mathbf{B}_J d\Gamma - \int_{\Gamma^g} \mathbf{B}_I^T \mathbf{D} \bar{\mathbf{n}} \Psi_J d\Gamma \\ f_I^n &= - \int_{\Gamma^g} \mathbf{B}_I^T \mathbf{D} \bar{\mathbf{n}} \mathbf{g} d\Gamma \end{aligned} \quad (2.17)$$

根据 [?] 修正变分原理法的薄板问题势能泛函表达式为:

$$\begin{aligned} \bar{\Pi}(w) &= \frac{1}{2} \int_{\Omega} \kappa_{,\alpha\beta} M_{\alpha\beta} d\Omega + \int_{\Gamma_M} \theta_{\mathbf{n}} \bar{M}_{\mathbf{n}\mathbf{n}} d\Gamma - \int_{\Gamma_V} w \bar{V}_{\mathbf{n}} d\Gamma - w \bar{P}|_{x \in c_P} + \int_{\Omega} w \bar{q} d\Omega \\ &\quad - \int_{\Gamma_w} V_{\mathbf{n}} (w - \bar{w}) d\Gamma + \int_{\Gamma_{\theta}} M_{\mathbf{n}\mathbf{n}} (\theta_{\mathbf{n}} - \bar{\theta}_{\mathbf{n}}) d\Gamma - P(w - \bar{w})|_{x \in c_w} \end{aligned} \quad (2.18)$$

对式 (2.18) 进行变分得到修正变分原理法的伽辽金弱形式为:

$$\begin{aligned} &\int_{\Omega} \delta \kappa_{,\alpha\beta} M_{\alpha\beta} d\Omega - \int_{\Gamma_w} (\delta V_{\mathbf{n}} w + \delta w V_{\mathbf{n}}) d\Gamma + \int_{\Gamma_{\theta}} (\delta M_{\mathbf{n}\mathbf{n}} \theta_{\mathbf{n}} + \delta \theta_{\mathbf{n}} M_{\mathbf{n}\mathbf{n}}) d\Gamma \\ &- (\delta P w + \delta w P)|_{x \in c_w} = \int_{\Gamma_M} \delta \theta_{\mathbf{n}} \bar{M}_{\mathbf{n}\mathbf{n}} d\Gamma - \int_{\Gamma_V} \delta w \bar{V}_{\mathbf{n}} d\Gamma - \delta w \bar{P}|_{x \in c_P} \\ &+ \int_{\Omega} \delta w \bar{q} d\Omega - \int_{\Gamma_w} \delta V_{\mathbf{n}} \bar{w} d\Gamma + \int_{\Gamma_{\theta}} \delta M_{\mathbf{n}\mathbf{n}} \bar{\theta}_{\mathbf{n}} d\Gamma - \delta P \bar{w}|_{x \in c_w} \end{aligned} \quad (2.19)$$

引入无网格离散式 (1.37) 和式 (1.26)-(1.34) 得到修正变分原理法伽辽金无网格离散平衡控制方程:

$$(\mathbf{K} + \mathbf{K}^n)\mathbf{d} = \mathbf{f} + \mathbf{f}^n \quad (2.20)$$

其中:

$$\begin{aligned} K_{IJ}^n &= - \int_{\Gamma_w} \Psi_I \mathcal{V}_{\alpha\beta} \Psi_{J,\alpha\beta} d\Gamma + \int_{\Gamma_{\theta}} \Psi_{I,n} \mathcal{M}_{\alpha\beta} \Psi_{J,\alpha\beta} d\Gamma + [[\Psi_I \mathcal{P}_{\alpha\beta} \Psi_{J,\alpha\beta}]]_{x \in c_w} \\ &\quad - \int_{\Gamma_w} \mathcal{V}_{\alpha\beta} \Psi_{I,\alpha\beta} \Psi_J d\Gamma + \int_{\Gamma_{\theta}} \mathcal{M}_{\alpha\beta} \Psi_{I,\alpha\beta} \Psi_{J,n} d\Gamma + [[\mathcal{P}_{\alpha\beta} \tilde{\Psi}_{I,\alpha\beta} \Psi_J]]_{x \in c_w} \\ f_I^n &= - \int_{\Gamma_w} \mathcal{V}_{\alpha\beta} \Psi_{I,\alpha\beta} \bar{w} d\Gamma + \int_{\Gamma_{\theta}} \mathcal{M}_{\alpha\beta} \Psi_{I,\alpha\beta} \bar{\theta}_{\mathbf{n}} d\Gamma + [[\mathcal{P}_{\alpha\beta} \Psi_{I,\alpha\beta} \bar{w}]]_{x \in c_w} \end{aligned} \quad (2.21)$$

修正变分原理方法可以减少计算复杂度，并能够更直接地施加位移边界条件，在数值计算中具有一定的优势，并且在特定问题的求解中可能更适用。

2.3 罚函数法

罚函数法 [?] 是在势能泛函中通过引入一个罚因子 α , 将带有罚因子的强制边界条件施加到数值问题的原势能泛函中。

针对弹性力学问题, 罚函数法的势能泛函表达式为:

$$\bar{\Pi}(\mathbf{u}) = \Pi(\mathbf{u}) + \frac{1}{2}\alpha \int_{\Gamma^g} (u_i - g_i)(u_i - g_i) d\Gamma \quad (2.22)$$

对式 (2.22) 进行变分可以得到引入罚函数法的伽辽金弱形式为:

$$\begin{aligned} \delta\bar{\Pi}(\mathbf{u}) &= \delta\Pi(\mathbf{u}) + \alpha \int_{\Gamma^g} \delta u_i u_i d\Gamma - \alpha \int_{\Gamma^g} \delta u_i g_i d\Gamma \\ &= 0 \end{aligned} \quad (2.23)$$

引入无网格离散式 (1.20)-(1.22) 得到:

$$\delta\mathbf{d}^T \{(\mathbf{K} + \mathbf{K}^\alpha)\mathbf{d} - (\mathbf{f} + \mathbf{f}^\alpha)\} = 0 \quad (2.24)$$

同样由于 $\delta\mathbf{d}$ 的任意性可以得到罚函数法的无网格离散平衡控制方程:

$$(\mathbf{K} + \mathbf{K}^\alpha)\mathbf{d} = \mathbf{f} + \mathbf{f}^\alpha \quad (2.25)$$

其中:

$$\begin{aligned} K_{IJ}^\alpha &= \alpha \int_{\Gamma^g} \Psi_I \Psi_J d\Gamma \\ f_I^\alpha &= \alpha \int_{\Gamma^g} N_I \mathbf{g} d\Gamma \end{aligned} \quad (2.26)$$

根据 [?] 通过引入罚因子 α 得到罚函数法薄板问题势能泛函表达式为:

$$\begin{aligned} \bar{\Pi}(w) &= \frac{1}{2} \int_{\Omega} \kappa_{,\alpha\beta} M_{\alpha\beta} d\Omega + \int_{\Gamma_M} \theta_{\mathbf{n}} \bar{M}_{\mathbf{nn}} d\Gamma - \int_{\Gamma_V} w \bar{V}_{\mathbf{n}} d\Gamma - w \bar{P}|_{x \in c_P} + \int_{\Omega} w \bar{q} d\Omega \\ &\quad + \frac{\alpha_w}{2} \int_{\Gamma_w} (w - \bar{w})^2 d\Gamma + \frac{\alpha_\theta}{2} \int_{\Gamma_\theta} (\theta_{\mathbf{n}} - \bar{\theta}_{\mathbf{n}})^2 d\Gamma + \frac{\alpha_c}{2} (w - \bar{w})^2|_{x \in c_w} \end{aligned} \quad (2.27)$$

对式 (2.27) 进行变分得到罚函数法伽辽金弱形式为:

$$\begin{aligned} &\int_{\Omega} \delta \kappa_{,\alpha\beta} M_{\alpha\beta} d\Omega + \alpha_w \int_{\Gamma_w} \delta w w d\Gamma + \alpha_\theta \int_{\Gamma_\theta} \delta \theta_{\mathbf{n}} \theta_{\mathbf{n}} d\Gamma + \alpha_c \delta w w|_{x \in c_w} \\ &= \int_{\Gamma_M} \delta \theta_{\mathbf{n}} \bar{M}_{\mathbf{nn}} d\Gamma - \int_{\Gamma_V} \delta w \bar{V}_{\mathbf{n}} d\Gamma - \delta w \bar{P}|_{x \in c_P} + \int_{\Omega} \delta w \bar{q} d\Omega \\ &\quad + \alpha_w \int_{\Gamma_w} \delta w \bar{w} d\Gamma + \alpha_\theta \int_{\Gamma_\theta} \delta \theta_{\mathbf{n}} \bar{\theta}_{\mathbf{n}} d\Gamma + \alpha_c \delta w \bar{w}|_{x \in c_w} \end{aligned} \quad (2.28)$$

引入式 (1.26)、(1.30) 和 (1.37) 得到罚函数法伽辽金无网格离散平衡控制方程:

$$(\mathbf{K} + \mathbf{K}^\alpha) \mathbf{d} = \mathbf{f} + \mathbf{f}^\alpha \quad (2.29)$$

其中:

$$\begin{aligned} K_{IJ}^\alpha &= \alpha_w \int_{\Gamma_w} \Psi_I \Psi_J d\Gamma + \alpha_\theta \int_{\Gamma_\theta} \Psi_{I,\mathbf{n}} \Psi_{J,\mathbf{n}} d\Gamma + \alpha_c \Psi_I \Psi_J|_{x \in c_w} \\ f_I^\alpha &= \alpha_w \int_{\Gamma_w} \Psi_I \bar{w} d\Gamma + \alpha_\theta \int_{\Gamma_\theta} \Psi_{I,\mathbf{n}} \bar{\theta}_{\mathbf{n}} d\Gamma + \alpha_c \Psi_I \bar{w}|_{x \in c_w} \end{aligned} \quad (2.30)$$

值得注意的是, 罚函数法是一种近似方法, 通过对边界条件进行惩罚来近似处理强制边界条件。在实际应用中, 选择合适的罚因子尤其重要, 较大的罚因子可能会导致数值不稳定或者收敛困难, 而较小的罚因子可能会导致边界条件无法满足。

2.4 Nitsche 法

Nitsche 法 [?] 是通过边界积分项引入离散化的方程中, 以弱形式的方法施加本质边界条件, 是结合了罚函数法和修正变分原理法的一种满足变分一致性的本质边界条件施加方法。

根据罚函数法以及修正变分原理法, 采用 Nitsche 法时的弹性力学问题势能泛函表达式为:

$$\bar{\Pi}(\mathbf{u}) = \Pi(\mathbf{u}) - \int_{\Gamma^g} n_i \sigma_{ij} (u_i - g_i) d\Gamma + \frac{1}{2} \alpha \int_{\Gamma^g} (u_i - g_i)(u_i - g_i) d\Gamma \quad (2.31)$$

对式 (2.31) 进行变分得到 Nitsche 法的伽辽金弱形式为:

$$\begin{aligned} \delta \bar{\Pi}(\mathbf{u}) &= \delta \Pi(\mathbf{u}) - \int_{\Gamma^g} \delta u_i \sigma_{ij} n_i d\Gamma - \int_{\Gamma^g} n_i \delta \sigma_{ij} (u_i - g_i) d\Gamma \\ &\quad + \alpha \int_{\Gamma^g} \delta u_i u_i d\Gamma - \alpha \int_{\Gamma^g} \delta u_i g_i d\Gamma \\ &= 0 \end{aligned} \quad (2.32)$$

根据修正变分原理法和罚函数法的无网格法离散平衡控制方程得到 Nitsche 法的无网格法离散平衡控制方程的表达式为:

$$(\mathbf{K} + \mathbf{K}^n + \mathbf{K}^\alpha) \mathbf{d} = \mathbf{f} + \mathbf{f}^n + \mathbf{f}^\alpha \quad (2.33)$$

其中：

$$\begin{aligned} K_{IJ} &= \int_{\Omega} \mathbf{B}_I^T \mathbf{C} \mathbf{B}_J d\Omega \\ K_{IJ}^n &= - \int_{\Gamma^g} \Psi_I \bar{\mathbf{n}}^T \mathbf{D} \mathbf{B}_J d\Gamma - \int_{\Gamma^g} \mathbf{B}_I^T \mathbf{D} \bar{\mathbf{n}} \Psi_J d\Gamma \end{aligned} \quad (2.34)$$

$$\begin{aligned} K_{IJ}^\alpha &= \alpha \int_{\Gamma^g} \Psi_I \Psi_J d\Gamma \\ f_I &= \int_{\Omega} \Psi_I \mathbf{b} d\Omega + \int_{\Gamma^t} \Psi_I \mathbf{t} d\Gamma \end{aligned} \quad (2.35)$$

$$\begin{aligned} f_I^n &= - \int_{\Gamma^g} \mathbf{B}_I^T \mathbf{D} \bar{\mathbf{n}} \mathbf{g} d\Gamma \\ f_I^\alpha &= \alpha \int_{\Gamma^g} N_I \mathbf{g} d\Gamma \end{aligned} \quad (2.36)$$

薄板问题 Nitsche 法的泛函表达式为：

$$\begin{aligned} \bar{\Pi}(w) &= \frac{1}{2} \int_{\Omega} \kappa_{,\alpha\beta} M_{\alpha\beta} d\Omega + \int_{\Gamma_M} \theta_{\mathbf{n}} \bar{M}_{\mathbf{nn}} d\Gamma - \int_{\Gamma_V} w \bar{V}_{\mathbf{n}} d\Gamma - w \bar{P}|_{x \in c_P} + \int_{\Omega} w \bar{q} d\Omega \\ &\quad - \int_{\Gamma_w} V_{\mathbf{n}} (w - \bar{w}) d\Gamma + \int_{\theta} M_{\mathbf{nn}} (\theta_{\mathbf{n}} - \bar{\theta}_{\mathbf{n}}) d\Gamma - P(w - \bar{w})|_{x \in c_w} \\ &\quad + \frac{\alpha_w}{2} \int_{\Gamma_w} (w - \bar{w})^2 d\Gamma + \frac{\alpha_\theta}{2} \int_{\Gamma_\theta} (\theta_{\mathbf{n}} - \bar{\theta}_{\mathbf{n}})^2 d\Gamma + \frac{\alpha_c}{2} (w - \bar{w})^2|_{x \in c_w} \end{aligned} \quad (2.37)$$

对式 (2.37) 进行变分得到 Nitsche 法伽辽金弱形式为：

$$\begin{aligned} & \int_{\Omega} \delta \kappa_{,\alpha\beta} M_{\alpha\beta} d\Omega - \int_{\Gamma_w} (\delta V_{\mathbf{n}} w + \delta w V_{\mathbf{n}}) d\Gamma + \int_{\Gamma_\theta} (\delta M_{\mathbf{nn}} \theta_{\mathbf{n}} + \delta \theta_{\mathbf{n}} M_{\mathbf{nn}}) d\Gamma \\ & - (\delta P w + \delta w P)|_{x \in c_w} + \alpha_w \int_{\Gamma_w} \delta w w d\Gamma + \alpha_\theta \int_{\Gamma_\theta} \delta \theta_{\mathbf{n}} \theta_{\mathbf{n}} d\Gamma + \alpha_c \delta w w|_{x \in c_w} \\ & = \int_{\Gamma_M} \delta \theta_{\mathbf{n}} \bar{M}_{\mathbf{nn}} d\Gamma - \int_{\Gamma_V} \delta w \bar{V}_{\mathbf{n}} d\Gamma - \delta w \bar{P}|_{x \in c_P} + \int_{\Omega} \delta w \bar{q} d\Omega - \int_{\Gamma_w} \delta V_{\mathbf{n}} \bar{w} d\Gamma \\ & + \int_{\Gamma_\theta} \delta M_{\mathbf{nn}} \bar{\theta}_{\mathbf{n}} d\Gamma - \delta P \bar{w}|_{x \in c_w} + \alpha_w \int_{\Gamma_w} \delta w \bar{w} d\Gamma + \alpha_\theta \int_{\Gamma_\theta} \delta \theta_{\mathbf{n}} \bar{\theta}_{\mathbf{n}} d\Gamma + \alpha_c \delta w \bar{w}|_{x \in c_w} \end{aligned} \quad (2.38)$$

通过修正变分原理法和罚函数法的离散平衡控制方程可以得到 Nitsche 法的伽辽金无网格离散平衡控制方程：

$$(\mathbf{K} + \mathbf{K}^n + \mathbf{K}^\alpha) \mathbf{d} = \mathbf{f} + \mathbf{f}^n + \mathbf{f}^\alpha \quad (2.39)$$

其中：

$$\begin{aligned} K_{IJ} &= \int_{\Omega} \mathbf{B}_I^T \mathbf{D} \mathbf{B}_J d\Omega \\ f_I &= \int_{\Gamma_V} \Psi_I \bar{V}_{\mathbf{n}} d\Gamma - \int_{\Gamma_M} \Psi_{I,\mathbf{n}} \bar{M}_{\mathbf{n}\mathbf{n}} d\Gamma + \Psi_I \bar{P}|_{x \in C_P} + \int_{\Omega} \Psi_I \bar{q} d\Omega \end{aligned} \quad (2.40)$$

$$\begin{aligned} K_{IJ}^n &= - \int_{\Gamma_w} \Psi_I \mathcal{V}_{\alpha\beta} \Psi_{J,\alpha\beta} d\Gamma + \int_{\Gamma_\theta} \Psi_{I,n} \mathcal{M}_{\alpha\beta} \Psi_{J,\alpha\beta} d\Gamma + [[\Psi_I \mathcal{P}_{\alpha\beta} \Psi_{J,\alpha\beta}]]_{x \in c_w} \\ &\quad - \int_{\Gamma_w} \mathcal{V}_{\alpha\beta} \Psi_{I,\alpha\beta} \Psi_J d\Gamma + \int_{\Gamma_\theta} \mathcal{M}_{\alpha\beta} \Psi_{I,\alpha\beta} \Psi_{J,n} d\Gamma + [[\mathcal{P}_{\alpha\beta} \tilde{\Psi}_{I,\alpha\beta} \Psi_J]]_{x \in c_w} \end{aligned} \quad (2.41)$$

$$\begin{aligned} f_I^n &= - \int_{\Gamma_w} \mathcal{V}_{\alpha\beta} \Psi_{I,\alpha\beta} \bar{w} d\Gamma + \int_{\Gamma_\theta} \mathcal{M}_{\alpha\beta} \Psi_{I,\alpha\beta} \bar{\theta}_{\mathbf{n}} d\Gamma + [[\mathcal{P}_{\alpha\beta} \Psi_{I,\alpha\beta} \bar{w}]]_{x \in c_w} \\ K_{IJ}^\alpha &= \alpha_w \int_{\Gamma_w} \Psi_I \Psi_J d\Gamma + \alpha_\theta \int_{\Gamma_\theta} \Psi_{I,\mathbf{n}} \Psi_{J,\mathbf{n}} d\Gamma + \alpha_c \Psi_I \Psi_J|_{x \in c_w} \\ f_I^\alpha &= \alpha_w \int_{\Gamma_w} \Psi_I \bar{w} d\Gamma + \alpha_\theta \int_{\Gamma_\theta} \Psi_{I,\mathbf{n}} \bar{\theta}_{\mathbf{n}} d\Gamma + \alpha_c \Psi_I \bar{w}|_{x \in c_w} \end{aligned} \quad (2.42)$$

值得注意的是，Nitsche 法作为目前伽辽金无网格法常采用的满足变分一致性的本质边界条件施加方法，但 Nitsche 法的积分项中包含罚因子，选择不当的罚因子可能会导致数值不稳定性及无法满足收敛率，同时 Nitsche 法中的边界积分项需要进行数值近似计算，可能会降低计算效率。

2.5 小结

本章介绍了几种常用的边界条件施加方法，并对它们的特点进行了总结。首先，采用拉格朗日乘子法进行边界条件施加。这种方法通过引入拉格朗日乘子来处理本质边界条件，保持刚度矩阵的对称性。然而，由于拉格朗日乘子的引入，会增加刚度矩阵的维数，当自由度过多时，可能导致整体刚度矩阵的奇异性，不满足高阶的变分一致性。其次，采用修正的变分原理进行边界条件施加。这种方法通过对变分原理进行修正，将边界条件作为修正项引入，从而避免了增加刚度矩阵的维数。修正的变分原理保持了刚度矩阵的对称性，但相对于拉格朗日乘子法，其计算精度一般较低。第三种方法是罚函数法。罚函数法通过在变分原理中引入一个罚因子，将边界条件约束项转化为一个惩罚项，从而实现边界条件的施加。罚函数法具有简洁高效的特点，但需要选择合适的罚因子，过大或过小的罚因子都会影响计算精度的稳定性。最后，介绍了 Nitsche 法。Nitsche 法是一种满足变分一致性的边界条件施加方法。它通过在变分原理

中引入形函数高阶梯度和人工参数，来处理边界条件。然而，由于引入了高阶梯度和人工参数，Nitsche 法的计算效率相对较低，并且需要仔细选择参数以满足正定性的要求

第3章 弹性力学问题 HR

3.1 Hellinger-Reissner 变分原理

根据 Hellinger-Reissner 变分原理 [?], 对于弹性力学问题的控制方程式 (1.13) 存在相应的余能泛函:

$$\Pi_c = \int_{\Omega} W(\sigma_{ij}) d\Omega - \int_{\Gamma^g} \sigma_{ij} n_j g_i d\Gamma \quad (3.1)$$

其中 $W(\sigma_{ij})$ 为应变余能, 与应力和应变之间存在如下关系式:

$$\frac{\partial W(\sigma_{ij})}{\partial \sigma_{ij}} = C_{ijkl}^{-1} \sigma_{kl} = \varepsilon_{ij} \quad (3.2)$$

式中 C_{ijkl} 为四阶弹性张量。

此时采用拉格朗日乘子法施加应力边界条件从而建立新的变分泛函 [?]:

$$\begin{aligned} \Pi_c^* &= \int_{\Omega} W(\sigma_{ij}) d\Omega - \int_{\Gamma^g} \sigma_{ij} n_j g_i d\Gamma \\ &\quad + \int_{\Omega} \lambda_i (\sigma_{ij,j} + b_i) d\Omega + \int_{\Gamma^t} \eta_i (\sigma_{ij} n_j - t_i) d\Gamma \end{aligned} \quad (3.3)$$

将式 (3.3) 进行一阶变分, 并引入拉格朗日乘子 λ_i 施加到求解域 Ω , 将拉格朗日乘子 η_i 施加到自然边界条件中得到:

$$\begin{aligned} \delta \Pi_c^* &= \int_{\Omega} \left(\frac{\partial W}{\partial \sigma_{ij}} \delta \sigma_{ij} + \delta \lambda_i (\sigma_{ij,j} + b_i) + \lambda_i \delta \sigma_{ij,j} \right) d\Omega \\ &\quad - \int_{\Gamma^g} \delta \sigma_{ij} n_j g_i d\Gamma + \int_{\Gamma^t} \delta \eta_i (\sigma_{ij} n_j - t_i) d\Gamma + \int_{\Gamma^t} \eta_i \delta \sigma_{ij} n_j d\Gamma \end{aligned} \quad (3.4)$$

通过格林公式和 σ_{ij} 的对称性得到如下公式:

$$\begin{aligned} \int_{\Omega} \lambda_i \delta \sigma_{ij,j} d\Omega &= \int_{\Gamma} \lambda_i \delta \sigma_{ij} n_j d\Gamma - \int_{\Omega} \lambda_{i,j} \delta \sigma_{ij} d\Omega \\ &= \int_{\Gamma^g} \delta \sigma_{ij} n_j \lambda_i d\Omega + \int_{\Gamma^t} \delta \sigma_{ij} n_j \lambda_i d\Omega - \int_{\Omega} \frac{1}{2} (\lambda_{i,j} + \lambda_{j,i}) \delta \sigma_{ij} d\Omega \end{aligned} \quad (3.5)$$

进一步将式 (3.5) 代入式 (3.4) 得到:

$$\begin{aligned} \delta \Pi_c^* &= \int_{\Omega} \left(\left(\frac{\partial W}{\partial \sigma_{ij}} - \frac{1}{2} (\lambda_{i,j} + \lambda_{j,i}) \right) \delta \sigma_{ij} + (\sigma_{ij,j} + b_i) \delta \lambda_i \right) d\Omega \\ &\quad + \int_{\Gamma^g} (\lambda_i - g_i) \delta \sigma_{ij} n_j d\Gamma + \int_{\Gamma^t} ((\sigma_{ij} n_j - t_i) \delta \eta_i + (\lambda_i + \eta_i) \delta \sigma_{ij} n_j) d\Gamma \end{aligned} \quad (3.6)$$

根据泛函驻值条件 $\delta\Pi_c^* = 0$ 得出:

$$\lambda_i = g_i = u_i, \eta_i = -u_i \quad (3.7)$$

将 $\lambda_i = u_i, \eta_i = -u_i$ 代入式 (3.3) 中得到存在双变量 (u_i, σ_{ij}) 的 Hellinger-Reissner 变分原理, 进一步得到式 (1.13) 中带有位移和应力双变量的伽辽金弱形式:

$$\begin{aligned} \delta\Pi_{HR}(\sigma_{ij}, u_i) &= \int_{\Omega} \delta\sigma_{ij} \frac{\partial W}{\partial \sigma_{ij}} d\Omega + \int_{\Omega} \delta\sigma_{ij,j} u_i d\Omega - \int_{\Gamma^t} \delta\sigma_{ij} n_j u_i d\Gamma \\ &\quad - \int_{\Gamma^g} \delta\sigma_{ij,j} n_j g_i d\Gamma + \int_{\Omega} \delta u_i \sigma_{ij,j} d\Omega - \int_{\Gamma^t} \delta u_i \sigma_{ij} n_j d\Gamma \\ &\quad + \int_{\Omega} \delta u_i b_i d\Omega + \int_{\Gamma^t} \delta u_i t_i d\Gamma = 0 \end{aligned} \quad (3.8)$$

对能量泛函 Π_{HR} 取极值时, 要求对于任意的 $\delta u_i, \delta\sigma_{ij}$ 关于 $\delta\Pi_{HR}$ 都要恒成立, 此时利用几何关系式:

$$\left\{ \begin{array}{l} \Gamma^g \cup \Gamma^t = \partial\Omega \\ \Gamma^g \cap \Gamma^t = \emptyset \end{array} \right. \quad (3.9)$$

进一步将弱形式 (3.8) 根据 $\delta u_i, \delta\sigma_{ij}$ 改写为下列两式:

$$\int_{\Gamma} \delta u_i \sigma_{ij} n_j d\Gamma - \int_{\Omega} \delta u_i \sigma_{ij,j} d\Omega - \int_{\Gamma^g} \delta u_i \sigma_{ij} n_j d\Gamma = \int_{\Gamma^t} \delta u_i t_i d\Gamma + \int_{\Omega} \delta u_i b_i d\Omega \quad (3.10)$$

$$\int_{\Omega} \delta\sigma_{ij} C_{ijkl}^{-1} \sigma_{kl} d\Omega = \int_{\Gamma} \delta\sigma_{ij} n_j u_i d\Gamma - \int_{\Omega} \delta\sigma_{ij,j} u_i d\Omega - \int_{\Gamma^g} \delta\sigma_{ij} n_j u_i d\Gamma + \int_{\Gamma^g} \delta\sigma_{ij} n_j g_i d\Gamma \quad (3.11)$$

3.2 位移-应力混合离散

位移分量 u_i 采用基于再生核近似的无网格形函数进行离散, 考虑任意位移分量 u_i 其对应的无网格近似函数的表达式:

$$u_i^h(\mathbf{x}) = \sum_{I=1}^{NP} \Psi_I(\mathbf{x}) d_{iI} \quad (3.12)$$

其中 d_{iI} 表示与无网格节点 \mathbf{x}_I 对应的系数, Ψ_I 为每个无网格节点 x_I 对应的形函数, 根据再生核近似理论 [] 和满足多项式一致性条件, 无网格形函数的表达式:

$$\Psi_I(\mathbf{x}) = \mathbf{p}^T(\mathbf{0}) \mathbf{A}^{-1}(\mathbf{x}) \mathbf{p}(\mathbf{x}_I - \mathbf{x}) \phi_s(\mathbf{x}_I - \mathbf{x}) \quad (3.13)$$

其中 \mathbf{p} 为 p 阶的多项式基函数向量, \mathbf{A} 为矩量矩阵, 核函数 $\phi_s(\mathbf{x}_I - \mathbf{x})$ 选取三次样条函数。具体求解过程见第一章。

应力分量 σ_{ij} 采用在每个背景积分单元内建立局部的多项式进行离散。如图 (3.1) 所示, 在二维三角形背景积分单元内将求解域 Ω 划分为一系列背景积分单元 Ω_C , $C = 1, 2, \dots, NC$, 并且存在 $\cup_{C=1}^{NC} \Omega_C \approx \Omega$ 。在背景积分单元 Ω_C 内, 假设应力分量 σ_{ij} 为任意的多项式进行离散, 并将离散后的应力分量 σ_{ij} 记为 σ_{ij}^h :

$$\sigma_{ij}^h(\mathbf{x}) = \sum_{I=1}^{NP} \mathbf{a}_{ij}^T \mathbf{q}(\mathbf{x}), \quad \text{in } \Omega_C \quad (3.14)$$

其中 $\mathbf{q}(\mathbf{x})$ 为 $(p-1)$ 阶的单项式基向量, 即 $\mathbf{q}(\mathbf{x}) = \mathbf{p}^{[p-1]}(\mathbf{x})$ 。 \mathbf{a}_{ij} 为 $\sigma_{ij}^h(\mathbf{x})$ 在积分域 Ω_C 内的常系数向量。

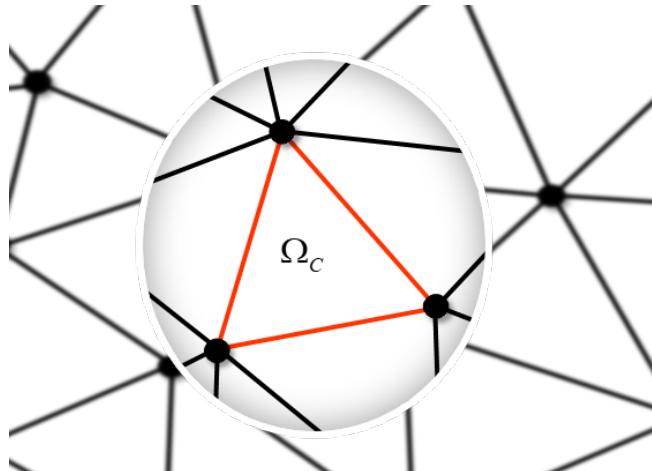


图 3.1 背景积分单元示意图

为了得到常系数向量 \mathbf{a}_{ij} 的具体表达式, 首先将 (3.14)、(3.12) 代入 (3.11) 中得到:

$$\begin{aligned} \int_{\Omega_C} \delta \mathbf{a}_{ij} \mathbf{q} C_{ijkl}^{-1} \mathbf{a}_{kl} \mathbf{q}^T d\Omega &= \sum_{I=1}^{NP} \int_{\partial \Omega_C} \delta \mathbf{a}_{ij} \mathbf{q} n_j \Psi_I(\mathbf{x}) d\Gamma d_{iI} - \sum_{I=1}^{NP} \int_{\Omega_C} \delta \mathbf{a}_{ij} \mathbf{q}_{,j} \Psi_I(\mathbf{x}) d\Omega d_{iI} \\ &\quad - \sum_{I=1}^{NP} \int_{\Gamma^g \cap \partial \Omega_C} \delta \mathbf{a}_{ij} \mathbf{q} n_j \Psi_I(\mathbf{x}) d\Gamma d_{iI} + \int_{\Gamma^g \cap \partial \Omega_C} \delta \mathbf{a}_{ij} \mathbf{q} n_j g_i d\Gamma \end{aligned} \quad (3.15)$$

进一步将等式两边同时消掉 $\delta \mathbf{a}_{ij}$ 得到：

$$\begin{aligned} \int_{\Omega_C} \mathbf{q} C_{ijkl}^{-1} \mathbf{q}^T d\Omega \mathbf{a}_{kl} &= \sum_{I=1}^{NP} \int_{\partial\Omega_C} \mathbf{q} \Psi_I(\mathbf{x}) n_j d\Gamma d_{iI} - \sum_{I=1}^{NP} \int_{\Omega_C} \mathbf{q}_{,j} \Psi_I(\mathbf{x}) d\Omega d_{iI} \\ &\quad - \sum_{I=1}^{NP} \int_{\Gamma^g \cap \partial\Omega_C} \mathbf{q} \Psi_I(\mathbf{x}) n_j d\Gamma d_{iI} + \int_{\Gamma^g \cap \partial\Omega_C} \mathbf{q} n_j g_i d\Gamma \end{aligned} \quad (3.16)$$

再对式 (3.16) 进行移项从而得到常系数向量 \mathbf{a}_{ij} 的具体表达式：

$$\mathbf{a}_{ij} = C_{ijkl} \mathbf{G}^{-1} \left(\sum_{I=1}^{NP} (\tilde{g}_{iI} - \bar{g}_{iI}) d_{iI} + \hat{g}_{iI} \right) \quad (3.17)$$

其中：

$$\mathbf{G} = \int_{\Omega_C} \mathbf{q} \mathbf{q}^T d\Omega \quad (3.18)$$

$$\tilde{g}_{iI} = \int_{\partial\Omega_C} \mathbf{q} \Psi_I(\mathbf{x}) n_j d\Gamma - \int_{\Omega_C} \mathbf{q}_{,j} \Psi_I(\mathbf{x}) d\Omega \quad (3.19)$$

$$\bar{g}_{iI} = \int_{\Gamma^g \cap \partial\Omega_C} \mathbf{q} \Psi_I(\mathbf{x}) n_j d\Gamma \quad (3.20)$$

$$\hat{g}_{iI} = \int_{\Gamma^g \cap \partial\Omega_C} \mathbf{q} n_j g_i d\Gamma \quad (3.21)$$

将 \mathbf{a}_{ij} 代入式 (3.14) 并同时考虑经典的线弹性本构关系 $\sigma_{ij} = C_{ijkl} \varepsilon_{kl}$, $\varepsilon_{ij} = \frac{1}{2}(u_{i,j} + u_{j,i})$ 从而得到近似的应力分量 $\sigma_{ij}^h(\mathbf{x})$ 的具体表达式：

$$\sigma_{ij}^h(\mathbf{x}) = C_{ijkl} (\tilde{\varepsilon}_{kl}^h(\mathbf{x}) - \bar{\varepsilon}_{kl}^h(\mathbf{x})) + C_{ijkl} \hat{\varepsilon}_{kl}^h(\mathbf{x}) \quad (3.22)$$

其中：

$$\begin{cases} \tilde{\varepsilon}_{ij}^h(\mathbf{x}) = \sum_{I=1}^{NP} \frac{1}{2} (\tilde{\Psi}_{I,i}(\mathbf{x}) d_{jI} + \tilde{\Psi}_{I,j}(\mathbf{x}) d_{iI}) \\ \tilde{\Psi}_{I,i}(\mathbf{x}) = \mathbf{q}^T(\mathbf{x}) \mathbf{G}^{-1} \tilde{g}_{iI} \end{cases} \quad (3.23)$$

$$\begin{cases} \bar{\varepsilon}_{ij}^h(\mathbf{x}) = \sum_{I=1}^{NP} \frac{1}{2} (\bar{\Psi}_{I,i}(\mathbf{x}) d_{jI} + \bar{\Psi}_{I,j}(\mathbf{x}) d_{iI}) \\ \bar{\Psi}_{I,i}(\mathbf{x}) = \mathbf{q}^T(\mathbf{x}) \mathbf{G}^{-1} \bar{g}_{iI} \end{cases} \quad (3.24)$$

$$\hat{\varepsilon}_{ij}(\mathbf{x}) = \mathbf{q}^T(\mathbf{x}) \mathbf{G}^{-1} \hat{g}_{ij} \quad (3.25)$$

此时，应力分量表达式中的 $\tilde{\Psi}_{I,i}$ 为再生光滑梯度，根据再生光滑梯度理论 [?], 可以通过直接构造获得再生光滑梯度，从而避免了传统无网格形函数梯度的

复杂计算，提高了梯度计算效率。并且再生光滑梯度内嵌局部积分约束条件 \tilde{g}_{II} ，这样可以满足全域积分约束条件，从而保证算法的计算精度和误差收敛性。这意味着通过构造再生光滑梯度，可以确保在进行全域积分时满足积分约束条件，从而得到准确的结果，并保证算法的计算精度和误差收敛性。

在实际计算分析中一般将张量表示转换为矩阵和向量表示，但两者完全等价。当考虑 xy 平面内的平面应力问题时，弹性本构关系为：

$$\begin{Bmatrix} \sigma_{xx} \\ \sigma_{yy} \\ \sigma_{xy} \end{Bmatrix} = \frac{E}{1-\nu^2} \begin{bmatrix} 1 & \nu & 0 \\ \nu & 1 & 0 \\ 0 & 0 & \frac{1-\nu}{2} \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \varepsilon_{xx} \\ \varepsilon_{yy} \\ \gamma_{xy} \end{Bmatrix} \quad (3.26)$$

此时，采用矩阵向量形式的近似应力分量 $\boldsymbol{\sigma}^h(\mathbf{x})$ 的表达式为：

$$\boldsymbol{\sigma}^h = \mathbf{D} \sum_{I=1}^{NP} (\tilde{\mathbf{B}}_I - \bar{\mathbf{B}}_I) \mathbf{d}_I + \mathbf{D}\hat{\boldsymbol{\varepsilon}} \quad (3.27)$$

其中：

$$\boldsymbol{\sigma}^h = \begin{Bmatrix} \sigma_{xx} \\ \sigma_{yy} \\ \sigma_{xy} \end{Bmatrix} \quad \mathbf{D} = \frac{E}{1-\nu^2} \begin{bmatrix} 1 & \nu & 0 \\ \nu & 1 & 0 \\ 0 & 0 & \frac{1-\nu}{2} \end{bmatrix} \quad \hat{\boldsymbol{\varepsilon}} = \begin{Bmatrix} \varepsilon_{xx} \\ \varepsilon_{yy} \\ \gamma_{xy} \end{Bmatrix} \quad (3.28)$$

式中 $\mathbf{d}_I = \{d_{1I}, d_{2I}\}^T$ 为节点系数向量， $\tilde{\mathbf{B}}_I$ 、 $\bar{\mathbf{B}}_I$ 分别是由再生光滑梯度 $\tilde{\Psi}_{I,i}$ 和 $\bar{\Psi}_{I,i}$ 组成的梯度矩阵，表达式分别为：

$$\tilde{\mathbf{B}}_I(\mathbf{x}) = \begin{bmatrix} \tilde{\Psi}_{I,x}(\mathbf{x}) & 0 \\ 0 & \tilde{\Psi}_{I,y}(\mathbf{x}) \\ \tilde{\Psi}_{I,y}(\mathbf{x}) & \tilde{\Psi}_{I,x}(\mathbf{x}) \end{bmatrix} \quad (3.29)$$

$$\bar{\mathbf{B}}_I(\mathbf{x}) = \begin{bmatrix} \bar{\Psi}_{I,x}(\mathbf{x}) & 0 \\ 0 & \bar{\Psi}_{I,y}(\mathbf{x}) \\ \bar{\Psi}_{I,y}(\mathbf{x}) & \bar{\Psi}_{I,x}(\mathbf{x}) \end{bmatrix} \quad (3.30)$$

3.3 Hellinger-Reissner 变分原理下的本质边界条件施加方法

通过式 (3.8) 看出基于 Hellinger-Reissner 变分原理得到的弱形式已经考虑了本质边界条件 Γ^g 和自然边界条件 Γ^t 。在伽辽金无网格法中，本质边界条件指的是在边界上施加的位移或应力的约束条件，而自然边界条件是指在边界上施加的

外力和强制位移，边界条件对于求解数值问题至关重要。基于 Hellinger-Reissner 变分原理得到弱形式中的积分项包括了在本质边界条件下的位移和应力的约束项，以及在自然边界条件下的外力和强制位移项，为了进一步了解关于采用 Hellinger-Reissner 变分原理在伽辽金无网格法中的本质边界条件，此时将式 (3.12)、(3.14) 代入弱形式 (3.10) 中得到：

$$\begin{aligned} \sum_{C=1}^{NC} \sum_{I=1}^{NP} \delta d_{iI} & \left(\int_{\partial\Omega_C} \Psi_I \mathbf{q}^T n_j d\Gamma - \int_{\Omega_C} \Psi_I \mathbf{q}_{,j}^T d\Omega - \int_{\Gamma^g \cap \partial\Omega_C} \Psi_I \mathbf{q}^T n_j d\Gamma \right) \mathbf{a}_{ij} = \\ & \sum_{I=1}^{NP} \delta d_{iI} \left(\int_{\Gamma^t} \Psi_I t_i d\Gamma + \int_{\Omega} \Psi_I b_i d\Omega \right) \end{aligned} \quad (3.31)$$

引入式 (3.19)、(3.20) 将上式改写为：

$$\sum_{C=1}^{NC} \sum_{I=1}^{NP} \delta d_{iI} (\tilde{g}_{jI}^T - \bar{g}_{jI}^T) \mathbf{a}_{ij} = \sum_{I=1}^{NP} \delta \mathbf{d}_I^T \mathbf{f}_I = \delta \mathbf{d}^T \mathbf{f} \quad (3.32)$$

其中 $\delta \mathbf{d}$ 为位移变分节点系数向量， \mathbf{f} 为外力向量，具体表达式为：

$$\mathbf{f}_I = \int_{\Gamma^t} \Psi_I \mathbf{t} d\Gamma + \int_{\Omega} \Psi_I \mathbf{b} d\Omega \quad (3.33)$$

式中 $\mathbf{t} = \{t_x, t_y\}^T$ 、 $\mathbf{b} = \{b_x, b_y\}^T$ 分别为外力向量和体力向量。

进一步将式 (3.17) 中的 \mathbf{a}_{ij} 代入式 (3.32) 中得到：

$$\begin{aligned} \sum_{C=1}^{NC} \sum_{I=1}^{NP} \delta d_{iI} (\tilde{g}_{jI}^T - \bar{g}_{jI}^T) \mathbf{a}_{ij} & = \sum_{C=1}^{NC} \sum_{I=1}^{NP} \delta d_{iI} (\tilde{g}_{jI}^T - \bar{g}_{jI}^T) C_{ijkl} \mathbf{G}^{-1} \left(\sum_{J=1}^{NP} (\tilde{g}_{kJ} - \bar{g}_{kJ}) d_{lJ} + \hat{g}_{kl} \right) \\ & = \sum_{C=1}^{NC} \sum_{I=1}^{NP} \sum_{J=1}^{NP} \delta d_{iI} \tilde{g}_{jI}^T C_{ijkl} \mathbf{G}^{-1} \tilde{g}_{kJ} d_{lJ} - \sum_{C=1}^{NC} \sum_{I=1}^{NP} \sum_{J=1}^{NP} \delta d_{iI} \tilde{g}_{jI}^T C_{ijkl} \mathbf{G}^{-1} \bar{g}_{kJ} d_{lJ} \\ & - \sum_{C=1}^{NC} \sum_{I=1}^{NP} \sum_{J=1}^{NP} \delta d_{iI} \bar{g}_{jI}^T C_{ijkl} \mathbf{G}^{-1} \tilde{g}_{kJ} d_{lJ} + \sum_{C=1}^{NC} \sum_{I=1}^{NP} \sum_{J=1}^{NP} \delta d_{iI} \bar{g}_{jI}^T C_{ijkl} \mathbf{G}^{-1} \bar{g}_{kJ} d_{lJ} \\ & - \sum_{C=1}^{NC} \sum_{I=1}^{NP} \delta d_{iI} \tilde{g}_{jI}^T C_{ijkl} \mathbf{G}^{-1} \hat{g}_{kl} + \sum_{C=1}^{NC} \sum_{I=1}^{NP} \delta d_{iI} \bar{g}_{jI}^T C_{ijkl} \mathbf{G}^{-1} \hat{g}_{kl} \end{aligned} \quad (3.34)$$

通过引入式(3.18)、(3.23)对式(3.34)中的第一项进行推导得到:

$$\begin{aligned}
 \sum_{C=1}^{NC} \sum_{I=1}^{NP} \sum_{J=1}^{NP} \delta d_{iI} \tilde{g}_{jI}^T C_{ijkl} \mathbf{G}^{-1} \tilde{g}_{kJ} d_{lJ} &= \sum_{C=1}^{NC} \sum_{I=1}^{NP} \sum_{J=1}^{NP} \delta d_{iI} \tilde{g}_{jI}^T C_{ijkl} \mathbf{G}^{-1} \mathbf{G} \mathbf{G}^{-1} \tilde{g}_{kJ} d_{lJ} \\
 &= \sum_{C=1}^{NC} \sum_{I=1}^{NP} \sum_{J=1}^{NP} \delta d_{iI} \int_{\Omega_C} \tilde{g}_{jI}^T \mathbf{G}^{-1} \mathbf{q}(\mathbf{x}) C_{ijkl} \mathbf{q}^T(\mathbf{x}) \mathbf{G}^{-1} \tilde{g}_{kJ} d\Omega d_{lJ} \\
 &= \sum_{C=1}^{NC} \int_{\Omega_C} \sum_{I=1}^{NP} \tilde{\Psi}_{I,j} \delta d_{iI} C_{ijkl} \sum_{J=1}^{NP} \tilde{\Psi}_{I,k} d_{lJ} d\Omega \\
 &= \sum_{C=1}^{NC} \int_{\Omega_C} \delta \tilde{\varepsilon}_{ij}^h C_{ijkl} \tilde{\varepsilon}_{kl}^h d\Omega \\
 &= \sum_{I=1}^{NP} \sum_{J=1}^{NP} \delta \mathbf{d}_I^T \int_{\Omega} \tilde{\mathbf{B}}_I^T \mathbf{D} \tilde{\mathbf{B}}_J d\Omega \mathbf{d}_J \\
 &= \delta \mathbf{d}^T \mathbf{K} \mathbf{d}
 \end{aligned} \tag{3.35}$$

通过引入式(3.20)、(3.23)、(3.12)对式(3.34)中的第二、三项进行推导得到:

$$\begin{aligned}
 &- \sum_{C=1}^{NC} \sum_{I=1}^{NP} \sum_{J=1}^{NP} \delta d_{iI} C_{ijkl} (\tilde{g}_{jI}^T \mathbf{G}^{-1} \tilde{g}_{kJ} + \tilde{g}_{jI}^T \mathbf{G}^{-1} \bar{g}_{kJ}) d_{lJ} \\
 &= - \sum_{C=1}^{NC} \sum_{I=1}^{NP} \sum_{J=1}^{NP} \delta d_{iI} \left(\int_{\Gamma^g \cap \partial \Omega_C} \Psi_I n_j C_{ijkl} \mathbf{q} \mathbf{G}^{-1} \tilde{g}_{kJ} d\Gamma + \int_{\Gamma^g \cap \partial \Omega_C} C_{ijkl} \mathbf{q} \mathbf{G}^{-1} \tilde{g}_{jI} n_k \Psi_J d\Gamma \right) d_{lJ} \\
 &= - \sum_{C=1}^{NC} \left(\int_{\Gamma^g \cap \partial \Omega_C} \sum_{I=1}^{NP} \Psi_I \delta d_{iI} n_j C_{ijkl} \sum_{J=1}^{NP} \tilde{\Psi}_{J,k} d_{lJ} d\Gamma + \int_{\Gamma^g \cap \partial \Omega_C} C_{ijkl} \sum_{J=1}^{NP} \tilde{\Psi}_{I,j} \delta d_{iI} n_k \sum_{I=1}^{NP} \Psi_I d_{lJ} d\Gamma \right) \\
 &= - \sum_{C=1}^{NC} \left(\int_{\Gamma^g \cap \partial \Omega} \delta u_i^h n_j C_{ijkl} \tilde{\varepsilon}_{kl}^h d\Gamma + \int_{\Gamma^g \cap \partial \Omega_C} \delta \tilde{\varepsilon}_{ij}^h C_{ijkl} n_k u_l^h d\Gamma \right) \\
 &= - \sum_{I=1}^{NP} \sum_{J=1}^{NP} \delta \mathbf{d}_I^T \left(\int_{\Gamma^g} \Psi_I \mathbf{N} \mathbf{D} \tilde{\mathbf{B}}_J d\Gamma + \int_{\Gamma^g} \tilde{\mathbf{B}}_I^T \mathbf{D} \mathbf{N}^T \Psi_J d\Gamma \right) \mathbf{d}_J \\
 &= \delta \mathbf{d}^T \tilde{\mathbf{K}} \mathbf{d}
 \end{aligned} \tag{3.36}$$

其中 \mathbf{N} 为法向量矩阵:

$$\mathbf{N} = \begin{bmatrix} n_x & 0 & n_y \\ 0 & n_y & n_x \end{bmatrix} \tag{3.37}$$

通过引入式(3.20)、(3.24)对式(3.34)中的第四项进行推导得到:

$$\begin{aligned}
 \sum_{C=1}^{NC} \sum_{I=1}^{NP} \sum_{J=1}^{NP} \delta d_{iI} C_{ijkl} \bar{g}_{jI}^T \mathbf{G}^{-1} \bar{g}_{kJ} d_{lJ} &= \sum_{C=1}^{NC} \sum_{I=1}^{NP} \sum_{J=1}^{NP} \delta d_{iI} \int_{\Gamma^g \cap \partial \Omega_C} C_{ijkl} \bar{g}_{jI}^T \mathbf{G}^{-1} \mathbf{q} \Psi_J n_k d\Gamma d_{lJ} \\
 &= \sum_{C=1}^{NC} \int_{\Gamma^g \cap \partial \Omega_C} C_{ijkl} \sum_{J=1}^{NP} \bar{\Psi}_{I,j} \delta d_{iI} n_k \sum_{J=1}^{NP} \Psi_J d_{lJ} d\Gamma \\
 &= \sum_{C=1}^{NC} \int_{\Gamma^g \cap \partial \Omega_C} C_{ijkl} \delta \bar{\varepsilon}_{ij}^h n_k u_l d\Gamma \\
 &= \sum_{I=1}^{NP} \sum_{J=1}^{NP} \delta \mathbf{d}_I^T \int_{\Gamma^g \cap \partial \Omega_C} \bar{\mathbf{B}}_I^T \mathbf{D} \mathbf{N}^T \Psi_J d\Gamma \mathbf{d}_J \\
 &= \delta \mathbf{d}^T \bar{\mathbf{K}} \mathbf{d}
 \end{aligned} \tag{3.38}$$

通过引入式(3.21)、(3.23)对式(3.34)中的第五项进行推导得到:

$$\begin{aligned}
 - \sum_{C=1}^{NC} \sum_{I=1}^{NP} \delta d_{iI} C_{ijkl} \tilde{g}_{jI}^T \mathbf{G}^{-1} \hat{g}_{kl} &= - \sum_{C=1}^{NC} \sum_{I=1}^{NP} \delta d_{iI} C_{ijkl} \tilde{g}_{jI}^T \mathbf{G}^{-1} \int_{\Gamma^g \cap \partial \Omega_C} \mathbf{q} n_l g_k d\Gamma \\
 &= - \sum_{C=1}^{NC} \int_{\Gamma^g \cap \partial \Omega_C} C_{ijkl} \sum_{I=1}^{NP} \tilde{\Psi}_{I,j} \delta d_{iI} n_l g_k d\Gamma \\
 &= - \sum_{C=1}^{NC} \int_{\Gamma^g \cap \partial \Omega_C} C_{ijkl} \delta \tilde{\varepsilon}_{ij}^h n_l g_k d\Gamma \\
 &= - \sum_{I=1}^{NP} \delta \mathbf{d}_I^T \int_{\Gamma^g \cap \partial \Omega_C} \tilde{\mathbf{B}}_I^T \mathbf{D} \mathbf{N}^T \mathbf{g} d\Gamma \\
 &= \delta \mathbf{d}^T \tilde{\mathbf{f}}
 \end{aligned} \tag{3.39}$$

通过引入式(3.21)、(3.24)对式(3.34)中的第六项进行推导得到:

$$\begin{aligned}
 \sum_{C=1}^{NC} \sum_{I=1}^{NP} \delta d_{iI} C_{ijkl} \bar{g}_{jI}^T \mathbf{G}^{-1} \hat{g}_{kl} &= \sum_{C=1}^{NC} \sum_{I=1}^{NP} \delta d_{iI} C_{ijkl} \bar{g}_{jI}^T \mathbf{G}^{-1} \int_{\Gamma^g \cap \partial \Omega_C} \mathbf{q} n_l g_k d\Gamma \\
 &= \sum_{C=1}^{NC} \int_{\Gamma^g \cap \partial \Omega_C} C_{ijkl} \sum_{I=1}^{NP} \bar{\Psi}_{I,j} \delta d_{iI} n_l g_k d\Gamma \\
 &= \sum_{C=1}^{NC} \int_{\Gamma^g \cap \partial \Omega_C} C_{ijkl} \delta \bar{\varepsilon}_{ij}^h n_l g_k d\Gamma \\
 &= \sum_{I=1}^{NP} \delta \mathbf{d}_I^T \int_{\Gamma^g \cap \partial \Omega_C} \bar{\mathbf{B}}_I^T D \mathbf{N}^T \mathbf{g} d\Gamma \\
 &= \delta \mathbf{d}^T \bar{\mathbf{f}}
 \end{aligned} \tag{3.40}$$

此时式(3.34)通过化简可以得到:

$$\sum_{C=1}^{NC} \sum_{I=1}^{NP} \delta d_{iI} (\tilde{g}_{jI}^T - \bar{g}_{jI}^T) \mathbf{a}_{ij} = \delta \mathbf{d}^T (\mathbf{K} + \tilde{\mathbf{K}} + \bar{\mathbf{K}}) \mathbf{d} - \delta \mathbf{d}^T (\tilde{\mathbf{f}} + \bar{\mathbf{f}}) \tag{3.41}$$

将式(3.41)代入到式(3.32)中得到 Hellinger-Reissner 变分原理下的弹性力学问题离散平衡控制方程:

$$\begin{aligned}
 \delta \mathbf{d}^T (\mathbf{K} + \tilde{\mathbf{K}} + \bar{\mathbf{K}}) \mathbf{d} - \delta \mathbf{d}^T (\tilde{\mathbf{f}} + \bar{\mathbf{f}}) &= \delta \mathbf{d}^T \mathbf{f} \\
 (\mathbf{K} + \tilde{\mathbf{K}} + \bar{\mathbf{K}}) \mathbf{d} &= \mathbf{f} + \tilde{\mathbf{f}} + \bar{\mathbf{f}}
 \end{aligned} \tag{3.42}$$

Hellinger-Reissner 变分原理下的离散平衡控制方程式中的修正变分项 \tilde{K}_{IJ} 、 \tilde{f}_I 和满足变分一致性的 Nitsche 法中的 K_{IJ}^n 、 f_I^n 相比, 用再生光滑梯度 $\bar{\mathbf{B}}_I$ 替代传统无网格形函数梯度 \mathbf{B}_I , 进而提高计算效率。Hellinger-Reissner 变分原理下的离散平衡控制方程式中的稳定项 \bar{K}_{IJ} 、 \bar{f}_I 和传统的 Nitsche 法中的 K_{IJ}^α 、 f_I^α 相比, 无限额外施加人工参数, 提高计算精度。

为了保证离散弱形式的变分一致性在求解式(3.42)的过程中, 引入的数值积分在求解的各个过程也需要保持一致。如图(3.2)所示, 基于 Hellinger-Reissner 变分原理下的本质边界条件施加方法需要两套数值积分点[?], $\tilde{\mathbf{g}}$ 和 $\bar{\mathbf{g}}$ 需要与 $\tilde{\mathbf{K}}$ 、 $\bar{\mathbf{K}}$, \mathbf{f} , $\tilde{\mathbf{f}}$ 和 $\bar{\mathbf{f}}$ 采用相同的一套数值积分点, 式(3.18)中的 \mathbf{G} 和式(3.42)中 \mathbf{K} 采用相同的数值积分方案。

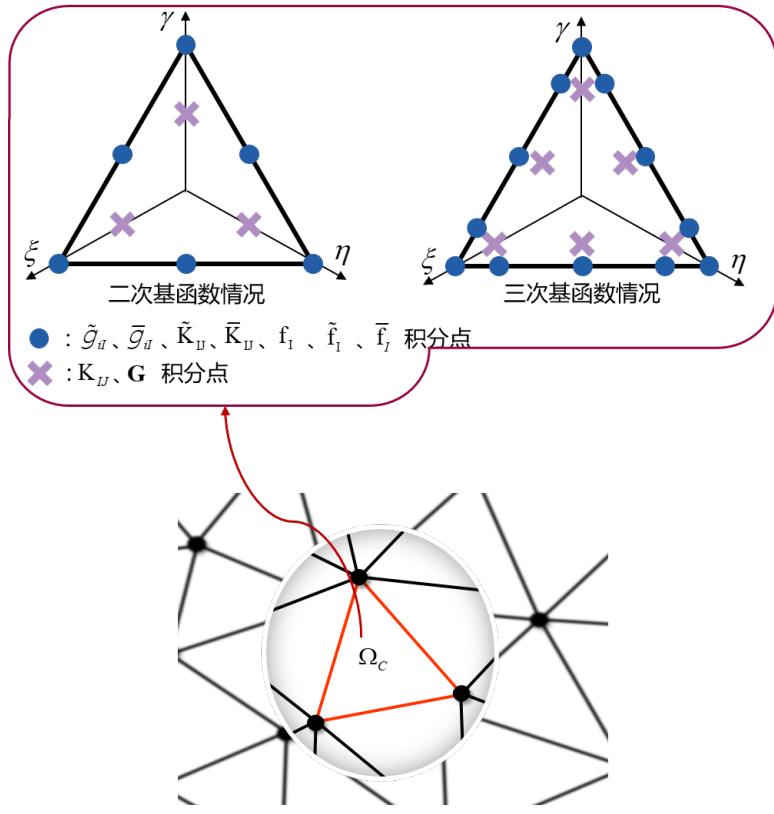


图 3.2 优化的数值积分方案

基于 Hellinger-Reissner 变分原理的本质边界条件施加方法中，再生光滑梯度的构造过程需要计算积分点处的无网格形函数，此时为了减少形函数的计算量提高计算效率，采用无网格再生核光滑梯度积分法。无网格再生核光滑梯度积分法 [?] 利用积分点在背景积分单元间的共享特性，优化整体求解数值过程中积分点的数量，从而提高计算效率。再生核光滑梯度积分法通过在背景积分单元上选择合适的积分点分布，使得积分点在不同单元之间共享，减少需要计算的积分点数量，进而保证计算精度的前提下进一步提高计算效率，具体的数值积分方案如下表：

表 3.1 二次基函数无网格法优化的数值积分方案

数值积分点	ξ	η	γ	w	w_B
	$\frac{2}{3}$	$\frac{1}{6}$	$\frac{1}{6}$	$\frac{1}{3}$	
	$\frac{1}{2}$	$\frac{1}{2}$	0	$\frac{1}{6}$	
	1	0	0	$\frac{2}{3}$	$\frac{1}{3}$

表 3.2 三次基函数无网格法优化的数值积分方案

数值积分点	ξ	η	γ	w	w_B
X	η_a	$\frac{1-\xi_a}{2}$	$\frac{1-\xi_a}{2}$	w_a	
	η_b	η_b	$\frac{1-\xi_b}{2}$	w_b	
$\xi_a = 0.10810301816870, w_a = 0.223381589678011$					
$\xi_b = 0.816847572980459, w_b = 0.109951743655322$					
	$\frac{1}{3}$	$\frac{1}{3}$	$\frac{1}{3}$	$\frac{9}{20}$	
	1	0	0	$-\frac{1}{30}$	$\frac{1}{20}$
	$\frac{1}{2}$	$\frac{1}{2}$	0	$\frac{4}{135}$	$\frac{16}{45}$
	$\frac{7+\sqrt{21}}{14}$	$\frac{7+\sqrt{21}}{14}$	0	$\frac{49}{540}$	$\frac{49}{180}$

3.4 数值算例

3.4.1 分片实验

首先采用线性、二次和三次弹性力学分片实验验证采用传统高斯积分法和再生光滑梯度积分法的不同本质边界条件施加方法下是否满足积分约束条件的情况。分片实验考虑求解域为边长等于 1 的正方形，求解域的四边施加本质边界条件。其分片实验的精确解如下：

$$\begin{cases} u_x(x, y) = (1 + 2x + 3y)^n \\ u_y(x, y) = (4 + 5x + 6y)^n \end{cases} \quad (3.43)$$

其中， $n = 1, 2, 3$ 表示线性、二次和三次分片实验。如图 (3.3) 所示，分片实验采用 11×11 的非均匀节点离散求解域。针对二次基函数的无网格近似，采用线性和二次分片实验进行测试，核函数相对影响域在二次基函数情况下为 2.5；三次基函数的无网格近似采用二次和三次分片实验进行测试，核函数相对影响域在三次基函数情况下为 3.5。

分别采用位移误差 L_2 -Error 和能量误差 H_1 -Error 详细对比所提方法的计算精度

$$L_2\text{-Error} = \sqrt{\int_{\Omega} (u_i - u_i^h)(u_i - u_i^h) d\Omega} \quad (3.44)$$

$$H_1\text{-Error} = \sqrt{\frac{1}{2} \int_{\Omega} (\sigma_{ij} - \sigma_{ij}^h) C_{ijkl}^{-1} (\sigma_{ij} - \sigma_{ij}^h) d\Omega} \quad (3.45)$$

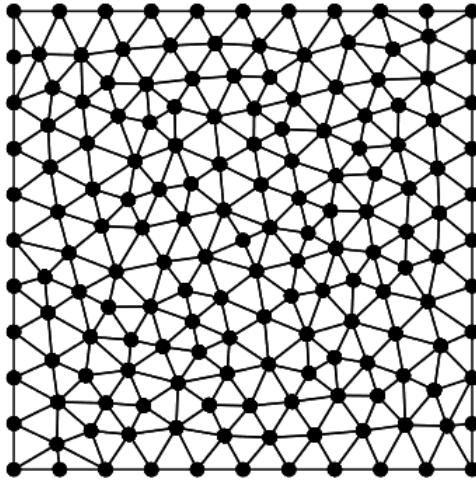


图 3.3 分片实验无网格离散模型

在数值结果中，“GI”表示采用的是传统高斯积分法，“RKGSI”表示采用的是再生光滑梯度积分法。“Penalty”、“LM”和“Nitsche”分别表示罚函数法、拉格朗日乘子法和 Nitsche 法三种常见的本质边界条件施加方法。“RKGSI-HR”则表示的是本章提出的基于 Hellinger-Reissner 变分原理的本质边界条件施加方法。

在数值求解过程中，为了保证拉格朗日乘子法的稳定性，拉格朗日乘子统一采用线性有限元形函数进行离散。针对二次基函数的求解，高斯积分法“GI”的求解域 Ω 的积分采用 13 点高斯积分，边界 Γ 积分采用 3 点高斯积分；针对三次基函数的求解，高斯积分法“GI”的求解域 Ω 的积分采用 16 点高斯积分，边界 Γ 积分采用 5 点高斯积分。二次和三次基函数的无网格法分片试验结果如下：

表 3.3 二次基函数无网格法分片实验结果

	线性分片实验		二次分片实验	
	L_2 -Error	H_1 -Error	L_2 -Error	H_1 -Error
GI-Penalty	7.7×10^{-6}	2.7×10^{-4}	1.2×10^{-5}	2.6×10^{-4}
GI-LM	1.0×10^{-4}	4.7×10^{-3}	1.5×10^{-4}	4.3×10^{-3}
GI-Nitsche	8.1×10^{-6}	2.8×10^{-4}	1.3×10^{-5}	2.8×10^{-4}
RKGSI-Penalty	7.9×10^{-8}	2.0×10^{-6}	1.4×10^{-7}	2.1×10^{-6}
RKGSI-LM	8.6×10^{-5}	4.0×10^{-3}	1.4×10^{-4}	3.7×10^{-3}
RKGSI-Nitsche	2.1×10^{-15}	4.0×10^{-14}	2.2×10^{-15}	2.7×10^{-14}
RKGSI-HR	2.0×10^{-15}	3.2×10^{-14}	2.2×10^{-15}	2.1×10^{-14}

表 3.4 三次基函数无网格法分片实验结果

	二次分片实验		三次分片实验	
	L_2 -Error	H_1 -Error	L_2 -Error	H_1 -Error
GI-Penalty	9.1×10^{-6}	2.1×10^{-4}	1.2×10^{-5}	2.0×10^{-4}
GI-LM	2.9×10^{-4}	9.3×10^{-3}	4.0×10^{-4}	9.3×10^{-3}
GI-Nitsche	1.1×10^{-5}	2.8×10^{-4}	1.4×10^{-5}	2.7×10^{-4}
RKGSI-Penalty	1.4×10^{-7}	2.1×10^{-6}	2.0×10^{-7}	2.7×10^{-6}
RKGSI-LM	3.0×10^{-4}	9.8×10^{-3}	4.2×10^{-4}	9.8×10^{-3}
RKGSI-Nitsche	3.6×10^{-15}	1.0×10^{-13}	4.6×10^{-15}	9.5×10^{-14}
RKGSI-HR	3.1×10^{-15}	1.0×10^{-13}	3.5×10^{-15}	7.4×10^{-14}

表 3.3 和表 3.4 分别为具有二次、三次基函数无网格法的分片试验结果，从表中可以看出，由于传统高斯积分法不满足积分约束条件，所以即使采用高阶高斯积分的罚函数法“GI-Penalty”、拉格朗日乘子法“GI-LM”和 Nitsche 法“GI-Nitsche”均不能通过分片试验。当采用满足积分约束条件的再生光滑梯度积分法时，此时由于罚函数法不具有变分一致性，也无法通过分片试验；拉格朗日乘子法“RKGSI-LM”由于其拉格朗日乘子采用线性形函数进行离散，无法与再生光滑梯度相匹配，也无法通过分片试验；当采用 Nitsche 法“RKGSI-Nitsche”和基于 Hellinger-Reissner 变分原理“RKGSI-HR”的本质边界条件施加方法时，均可以通过分片试验，即满足积分约束条件。

3.4.2 悬臂梁问题

首先考虑经典弹性力学二维悬臂梁问题，如图 (3.4) 所示，悬臂梁的长和宽分别为 $L = 48$, $D = 12$ ，同时悬臂梁的左端为固定支座，右端沿着 y 轴正方向施加外部荷载 $P = 1000$ 。悬臂梁的材料系数为杨氏模量 $E = 3 \times 10^6$ 、泊松比 $\nu = 0.3$ 。根据圣维南原理和平面应力假设，悬臂梁问题的解析解为：

$$\begin{cases} u = -\frac{Py}{6EI}[(6L - 3x)x + (2 + \nu)(y^2 - \frac{D^2}{4})] \\ v = \frac{P}{6EI}[3\nu y^2(L - x) + (4 + 5\nu)\frac{D^2 x}{4} + (3L - x)x^2] \end{cases} \quad (3.46)$$

与之相对应的应力分量为：

$$\begin{cases} \sigma_{xx} = -\frac{P(L-x)y}{I} \\ \sigma_{yy} = 0 \\ \sigma_{xy} = \frac{P}{2I}\left(\frac{D^2}{4} - y^2\right) \end{cases} \quad (3.47)$$

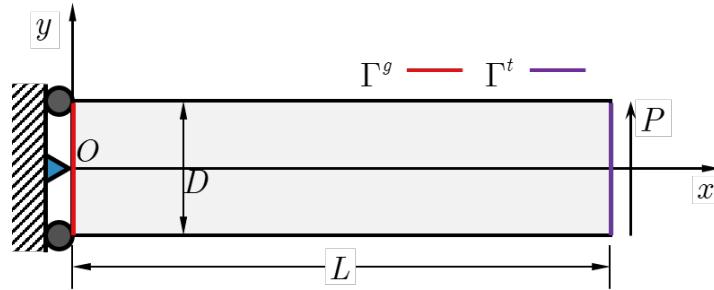


图 3.4 悬臂梁问题模型

如图(3.4)所示,悬臂梁的左端施加自然边界条件 Γ^t ,右端施加强制边界条件 Γ^g 。悬臂梁求解域分别通过图(3.5)所示采用(a) 5×7 、(b) 9×33 、(c) 17×65 、(d) 33×129 的四个疏密不同的节点进行离散。对于采用二次基函数的悬臂梁算例问题,传统高斯积分法采用13点高斯积分,核函数的相对影响域为2.5。

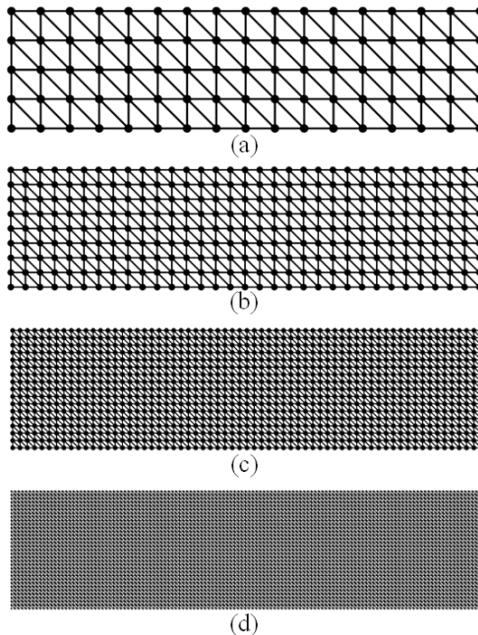


图 3.5 悬臂梁问题节点模型

图(4.13a)、图(4.13b)为悬臂梁问题的位移误差和能量误差对比图。从图中可以看出采用再生光滑梯度积分法“RKGSI”的本质边界条件施加方法的计算精度优于采用高斯积分法“GI”的本质条件施加方法,并且由于传统高斯积分法和采用再生光滑梯度积分法的罚函数法“RKGSI-Penalty”和拉格朗日乘子法“RKGSI-LM”不具有变分一致性,无法达到理论误差收敛率,而基于Hellinger-Reissner变分原理下的本质边界条件施加方法“RKGSI-HR”和Nitsche

法“RKGSI-Nitsche”均可达到理论误差收敛率，但相较于“RKGSI-Nitsche”法，所提出的“RKGSI-HR”法无需引入人工参数。

图(4.8a)为悬臂梁问题的节点数和计算时间的效率对比图。从整体来看采用再生光滑梯度积分法“RKGSI”的计算效率明显高于传统高斯积分法“GI”。图(4.8b)为悬臂梁问题的本质边界条件施加效率分析图。该图为施加强制边界 Γ^g 过程中计算形函数及梯度和组装相对应的刚度矩阵和力向量所用时间对比图。从图中可以看出，罚函数法和拉格朗日乘子法在计算形函数及其梯度所用的时间相同且所用时间最少，这是由于罚函数法和拉格朗日乘子法在计算过程中只需要计算无网格形函数本身，无需计算无网格形函数梯度，而“RKGSI-HR”法也无需计算无网格形函数梯度，但需要计算再生光滑梯度，“RKGSI-Nitsche”法这部分所用的时间是罚函数法和拉格朗日乘子法的5.6倍，而“RKGSI-HR”法是1.6倍，“RKGSI-HR”法的计算效率高于“RKGSI-Nitsche”法。组装相应的刚度矩阵和力向量这部分所用的时间上，“RKGSI-Nitsche”法和“RKGSI-HR”法计算效率基本相同。从整体上来看，拉格朗日乘子法和罚函数法的效率优于“HR”法和“Nitsche”法，但拉格朗日乘子法和罚函数法不具有变分一致性无法达到理论误差收敛率。因此，总体来说，相较于传统的本质边界条件施加方法，基于Hellinger-Reissner变分原理的本质边界条件施加方法“RKGSI-HR”能够达到理论误差收敛率，有效提高计算精度，相较于“RKGSI-Nitsche”法而言计算效率也更高。

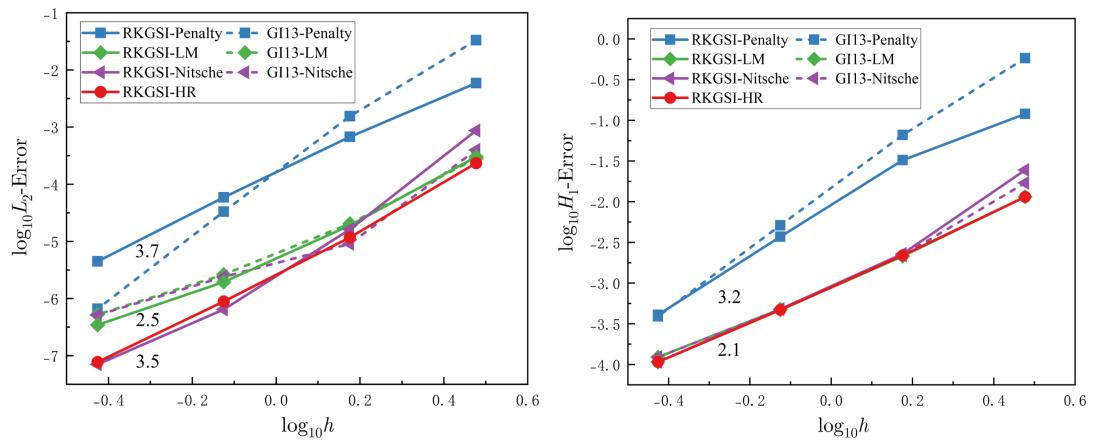


图3.6 悬臂梁问题误差对比：(a) L_2 误差；(b) H_1 误差

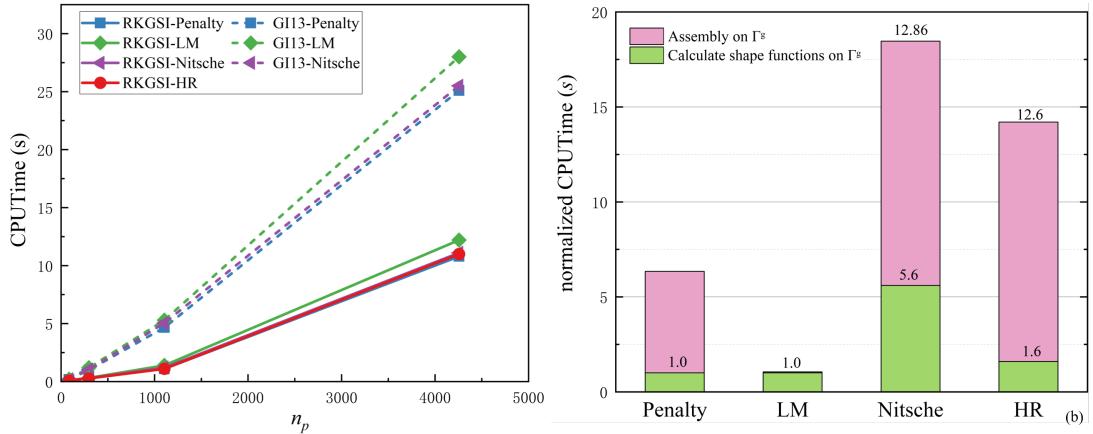


图 3.7 悬臂梁问题效率对比: (a) 计算时间与节点数的关系; (b) 边界条件施加效率分析

3.4.3 带孔无限大平板问题

考虑经典的带孔无限大平板问题, 如图 (3.8) 所示, 板的中心存在一半径为 $a = 1$ 的圆形小孔, 同时平板的无穷远处沿 x 轴方向施加均布荷载 $T = 1000$ 。板的材料系数为杨氏模量 $E = 3 \times 10^6$ 、泊松比 $\nu = 0.3$ 。根据 Michell 解可以得到该带孔无限大平板问题的解析解为:

$$\begin{cases} u_x(r, \theta) = \frac{Ta}{8\mu} \left(\frac{r}{a} (k+1) \cos \theta - \frac{2a^3}{r^3} \cos 3\theta + \frac{2a}{r} ((1+k) \cos \theta + \cos 3\theta) \right) \\ u_y(r, \theta) = \frac{Ta}{8\mu} \left(\frac{r}{a} (k-3) \sin \theta - \frac{2a^3}{r^3} \sin 3\theta + \frac{2a}{r} ((1-k) \sin \theta + \sin 3\theta) \right) \end{cases} \quad (3.48)$$

其中, k 和 μ 分别为:

$$k = \frac{3-\nu}{1+\nu} \quad , \quad \mu = \frac{E}{2(1+\nu)} \quad (3.49)$$

与之相对应的应力分量为:

$$\begin{cases} \sigma_{xx} = T \left(1 - \frac{a^2}{r^2} \left(\frac{3}{2} \cos 2\theta + \cos 4\theta \right) + \frac{3a^4}{2r^4} \cos 4\theta \right) \\ \sigma_{yy} = -T \left(\frac{a^2}{r^2} \left(\frac{1}{2} \cos 2\theta - \cos 4\theta \right) + \frac{3a^4}{2r^4} \cos 4\theta \right) \\ \sigma_{xy} = -T \left(\frac{a^2}{r^2} \left(\frac{1}{2} \sin 2\theta + \sin 4\theta \right) - \frac{3a^4}{2r^4} \sin 4\theta \right) \end{cases} \quad (3.50)$$

如图 (3.8) 所示, 根据带孔无限大平板的对称性, 取边长 $b = 5$ 的四分之一的方形域作为研究对象。方形域的上端和右端以及圆孔的边界施加自然边界条件 Γ^t , 而方形域的左端和下端约束法向位移, 施加强制边界条件 Γ^g 。

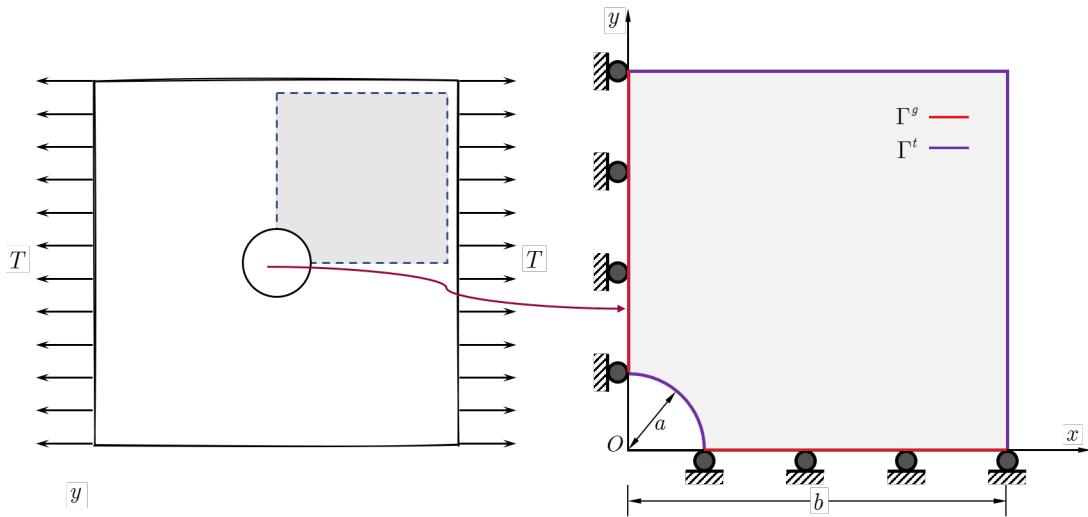


图 3.8 带孔无限大平板问题模型

该求解域分别通过图(3.9)所示采用(a)112、(b)403、(c)1525、(d)5929的四个疏密不同的节点进行离散。对于采用三次基函数的带孔无限大平板算例问题，传统高斯积分法采用16点高斯积分，核函数的相对影响域为3.5。

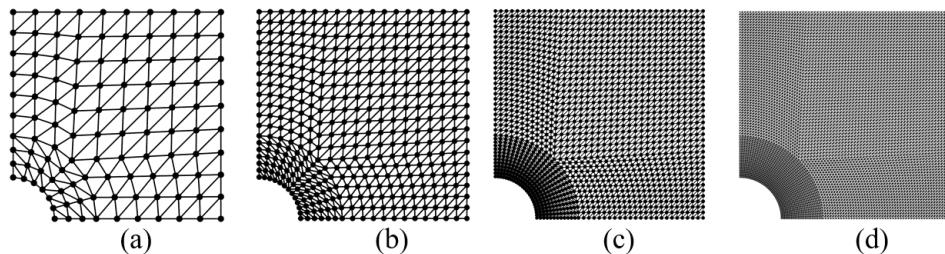


图 3.9 带孔无限大平板问题无网格离散

图(3.10a)、(3.10b)为带孔无限大平板问题的位移和能量误差对比图。从图中可以看出传统高斯积分法由于不具有变分一致性，导致“GI-Penalty”法、“GI-LM”法、“GI-Nitsche”法均无法达到理论误差收敛率。基于 Hellinger-Reissner 变分原理的本质边界条件施加方法“RKGSI-HR”和“RKGSI-Nitsche”法满足变分一致性能够达到理论误差收敛率。虽然“RKGSI-LM”法无法通过分片实验不满足变分一致性，但由于拉格朗日乘子法具有较高的精度也能达到理论误差收敛率。图(3.11a)、(3.11b)为带孔无限大平板问题的效率对比图。从图中可以看出随着无网格节点数的增加，采用再生光滑梯度积分法“RKGSI”的效率明显高于传统高斯积分法“GI”，在施加强制边界条件的过程中，“HR”法不仅满足变分一致性同时计算效率还高于传统的“Nitsche”法。最后，图(3.12)为带

孔无限大平板问题的应力云图，从图中可以看出“RKGSI-Penalty”法和精确解之间是有差异的，而“RKGSI-Nitsche”法和“RKGSI-HR”法是和精确解几乎相同。但“Nitsche”法是需要依靠人工经验参数并且计算效率也低于“HR”法。

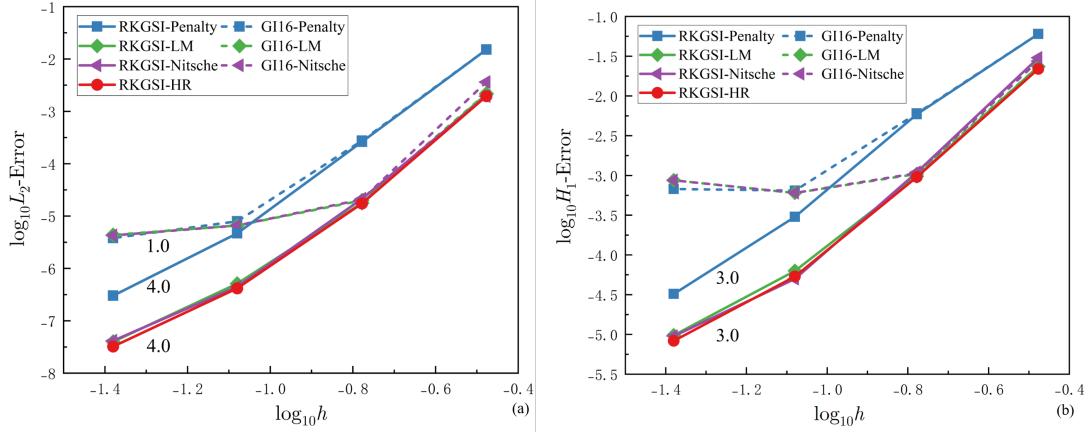


图 3.10 带孔无限大平板问题误差对比：(a) L_2 误差；(b) H_1 误差

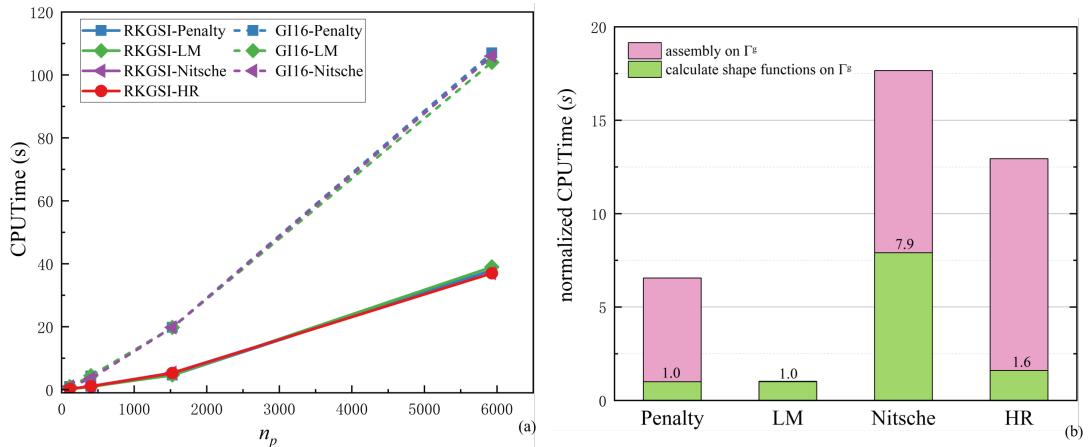


图 3.11 带孔无限大平板问题效率对比：(a) 计算时间与节点数的关系；(b) 边界条件施加效率分析

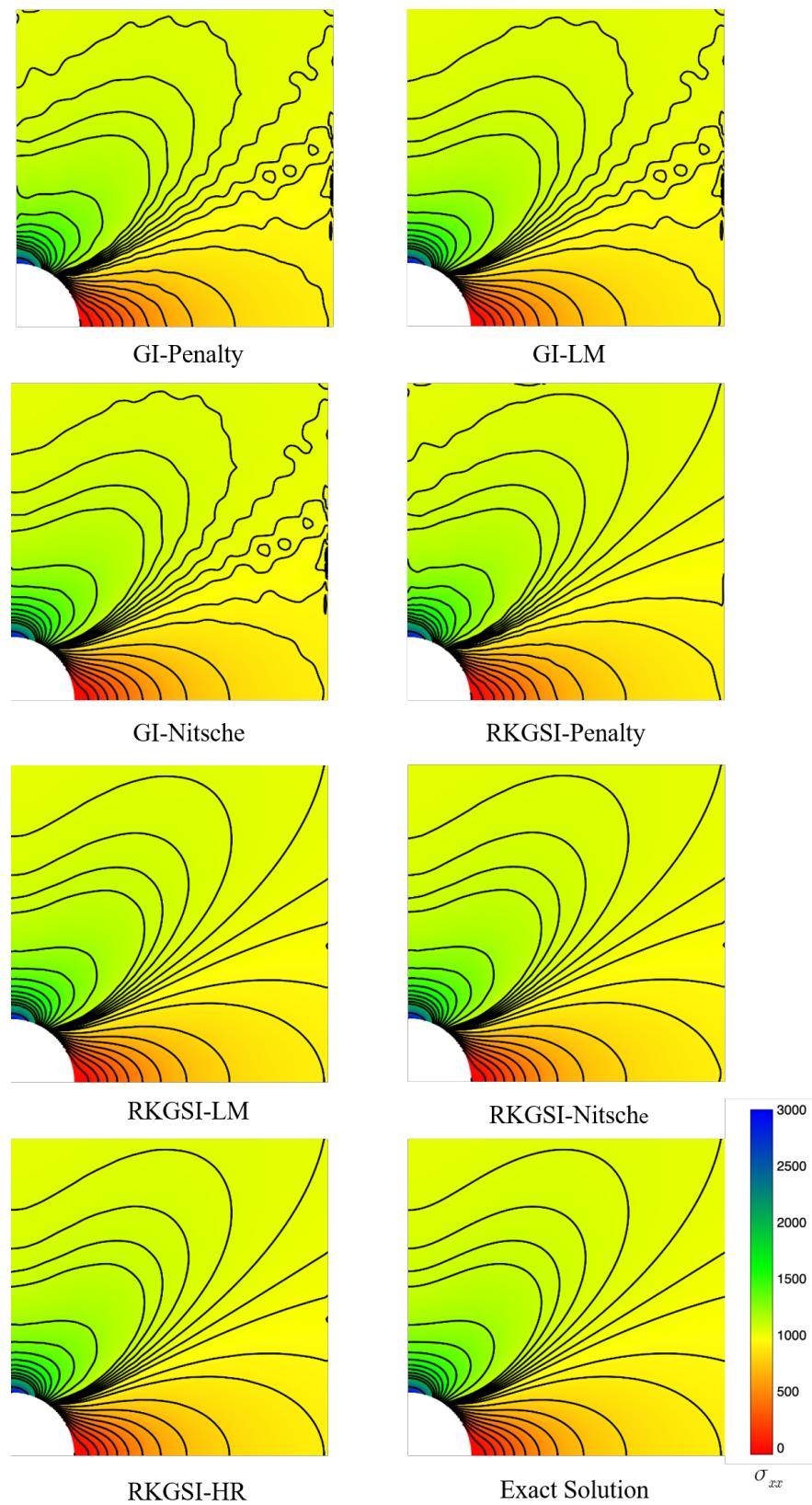


图 3.12 带孔无限大平板问题 σ_{xx} 应力云图

3.5 小结

本章介绍了一种基于 Hellinger-Reissner 变分原理的变分一致性本质边界条件施加方法，用于求解二阶弹性力学问题。该方法通过采用混合离散近似 Hellinger-Reissner 变分原理弱形式中的位移和应力，实现了满足积分约束条件的一种本质边界条件施加方法。具体来说，该方法在离散平衡方程中，采用传统无网格形函数对位移进行离散，而将应力在每个背景积分单元上近似为对应阶次的多项式。在 Hellinger-Reissner 分原理的框架下，该方法的离散平衡方程具有类似传统 Nitsche 法的格式，可以视为再生光滑梯度积分法的一种新型 Nitsche 法。相较于传统 Nitsche 法，该方法的修正变分项采用了无网格形函数和再生光滑梯度的混合离散，从而在确保变分一致性的同时避免了复杂且耗时的形函数导数计算，明显提高了计算效率。与此同时该方法中的稳定项直接源于 Hellinger-Reissner 变分原理的弱形式，无需额外增加稳定项，并且稳定项中不包含任何人工参数。这有效消除了传统 Nitsche 法中人工参数依赖性的问题。之后进一步通过典型算例的系统验证所提方法基于 Hellinger-Reissner 变分原理施加本质边界条件的变分一致性、计算精度和计算效率。结果表明，该方法在保持变分一致性的同时，能够提供较高的计算精度，并且相比传统 Nitsche 法也有效的提高了计算效率。

第 4 章 薄板问题 HR

4.1 Hellinger-Reissner 变分原理

基于 Hellinger-Ressiner 变分原理 [?], 四阶薄板问题控制方程式 (1.25) 对应的余能泛函表达式为:

$$\begin{aligned} \Pi_{HR}(M_{\alpha\beta}, w) = & \int_{\Omega} \frac{1}{2} M_{\alpha\beta} C_{\alpha\beta\gamma\eta}^{-1} M_{\gamma\eta} d\Omega - \int_{\Gamma_w} V_{\mathbf{n}} \bar{w} d\Gamma + \int_{\Gamma_{\theta}} M_{\mathbf{n}\mathbf{n}} \bar{\theta}_n d\Gamma - p \bar{w}|_{x \in c_w} \\ & + \int_{\Omega} w(M_{\alpha\beta,\alpha\beta} + \bar{q}) d\Omega + \int_{\Gamma_M} w_{,\mathbf{n}} (M_{\mathbf{n}\mathbf{n}} - \bar{M}_{\mathbf{n}\mathbf{n}}) d\Gamma \\ & - \int_{\Gamma_V} w(V_{\mathbf{n}} - \bar{V}_{\mathbf{n}}) d\Gamma - w(P - \bar{P})|_{x \in c_P} \end{aligned} \quad (4.1)$$

对余能泛函 Π_{HR} 进行变分得到式 (1.25) 中带有挠度 w 和弯矩 M 双变量的伽辽金弱形式:

$$\begin{aligned} \delta \Pi_{HR}(M_{\alpha\beta}, w) = & \int_{\Omega} \delta M_{\alpha\beta} D_{\alpha\beta\gamma\eta}^{-1} M_{\gamma\eta} d\Omega - \int_{\Gamma_w} \delta V_{\mathbf{n}} \bar{w} d\Gamma + \int_{\Gamma_{\theta}} \delta M_{\mathbf{n}\mathbf{n}} \bar{\theta}_n d\Gamma - \delta P \bar{w}|_{x \in c_w} \\ & + \int_{\Omega} \delta M_{\alpha\beta,\alpha\beta} w d\Omega + \int_{\Gamma_M} \delta M_{\mathbf{n}\mathbf{n}} w_{,\mathbf{n}} d\Gamma - \int_{\Gamma_V} \delta V_{\mathbf{n}} w d\Gamma - \delta P w|_{x \in c_P} \\ & + \int_{\Omega} \delta w(M_{\alpha\beta,\alpha\beta} + \bar{q}) d\Omega + \int_{\Gamma_M} \delta w_{,\mathbf{n}} (M_{\mathbf{n}\mathbf{n}} - \bar{M}_{\mathbf{n}\mathbf{n}}) d\Gamma \\ & - \int_{\Gamma_V} \delta w(V_{\mathbf{n}} - \bar{V}_{\mathbf{n}}) d\Gamma - \delta w(P - \bar{P})|_{x \in c_P} \\ = & 0 \end{aligned} \quad (4.2)$$

对能量泛函 Π_{HR} 取极值时, 要求对任意的 δw 、 $\delta M_{\alpha\beta}$ 关于 $\delta \Pi_{HR}$ 都要恒成立, 此时利用几何关系式:

$$\begin{aligned} \Gamma &= \Gamma_w \cup \Gamma_V \cup \Gamma_{\theta} \cup \Gamma_M, c = c_w \cup c_P \\ \Gamma_w \cap \Gamma_V &= \Gamma_{\theta} \cap \Gamma_M = c_w \cap c_P = \emptyset \end{aligned} \quad (4.3)$$

进一步将弱形式 (4.2) 根据 δw 、 $\delta M_{\alpha\beta}$ 改写为下列两式：

$$\begin{aligned} \int_{\Omega} \delta M_{\alpha\beta} D_{\alpha\beta\gamma\eta}^{-1} M_{\gamma\eta} d\Omega &= \int_{\Gamma} \delta V_{\mathbf{n}} w d\Gamma - \int_{\Gamma} \delta M_{\mathbf{n}\mathbf{n}} w_{,\mathbf{n}} d\Gamma + \delta P w|_{\mathbf{x} \in c} - \int_{\Omega} \delta M_{\alpha\beta,\alpha\beta} w d\Omega \\ &\quad - \int_{\Gamma_w} \delta V_{\mathbf{n}} w d\Gamma + \int_{\Gamma_\theta} \delta M_{\mathbf{n}\mathbf{n}} w_{,\mathbf{n}} d\Gamma - \delta P w|_{\mathbf{x} \in c_w} \\ &\quad + \int_{\Gamma_w} \delta V_{\mathbf{n}} \bar{w} d\Gamma - \int_{\Gamma_\theta} \delta M_{\mathbf{n}\mathbf{n}} \bar{\theta}_{\mathbf{n}} d\Gamma + \delta P \bar{w}|_{\mathbf{x} \in c_w} \end{aligned} \quad (4.4)$$

$$\begin{aligned} &\int_{\Gamma} \delta w V_{\mathbf{n}} d\Gamma - \int_{\Gamma} \delta w_{,\mathbf{n}} M_{\mathbf{n}\mathbf{n}} d\Gamma + \delta w P|_{\mathbf{x} \in c} - \int_{\Omega} \delta w M_{\alpha\beta,\alpha\beta} d\Omega \\ &\quad - \int_{\Gamma_w} \delta w V_{\mathbf{n}} d\Gamma + \int_{\Gamma_\theta} \delta w_{,\mathbf{n}} M_{\mathbf{n}\mathbf{n}} d\Gamma - \delta w P|_{\mathbf{x} \in c_w} \\ &= \int_{\Gamma_V} \delta w \bar{V}_{\mathbf{n}} d\Gamma - \int_{\Gamma_M} \delta w_{,\mathbf{n}} \bar{M}_{\mathbf{n}\mathbf{n}} d\Gamma + \delta w \bar{P}|_{\mathbf{x} \in c_P} + \int_{\Omega} \delta w \bar{q} d\Omega \end{aligned} \quad (4.5)$$

4.2 挠度-弯矩混合离散

薄板挠度 w 采用基于再生核近似的无网格形函数进行离散。无网格法通过如图 (4.1) 所示在薄板中面 Ω 和边界 Γ 上布置一系列无网格节点 $\{\mathbf{x}_I\}_{I=1}^{NP}$ 进行离散，不失为一般性，考虑任意薄板挠度 w 的近似表达式 w^h 及其虚位移 δw^h 可表示为：

$$w^h(\mathbf{x}) = \sum_{I=1}^{NP} \Psi_I(\mathbf{x}) d_I, \quad \delta w^h(\mathbf{x}) = \sum_{I=1}^{NP} \Psi_I(\mathbf{x}) \delta d_I \quad (4.6)$$

其中 NP 表示无网格节点数量， d_I 、 $\Psi_I(\mathbf{x})$ 为无网格节点 \mathbf{x}_I 上的节点系数和无网格形函数。根据再生核近似理论 [?] 以及满足多项式一致性条件，无网格形函数的表达式为：

$$\Psi_I(\mathbf{x}) = \mathbf{p}^T(\mathbf{0}) \mathbf{A}^{-1}(\mathbf{x}) \mathbf{p}(\mathbf{x}_I - \mathbf{x}) \phi_s(\mathbf{x}_I - \mathbf{x}) \quad (4.7)$$

其中 \mathbf{p} 为 p 阶的多项式基函数向量， \mathbf{A} 为矩阵矩阵，核函数 $\phi_s(\mathbf{x}_I - \mathbf{x})$ 选取五次样条函数。具体求解过程见第一章。

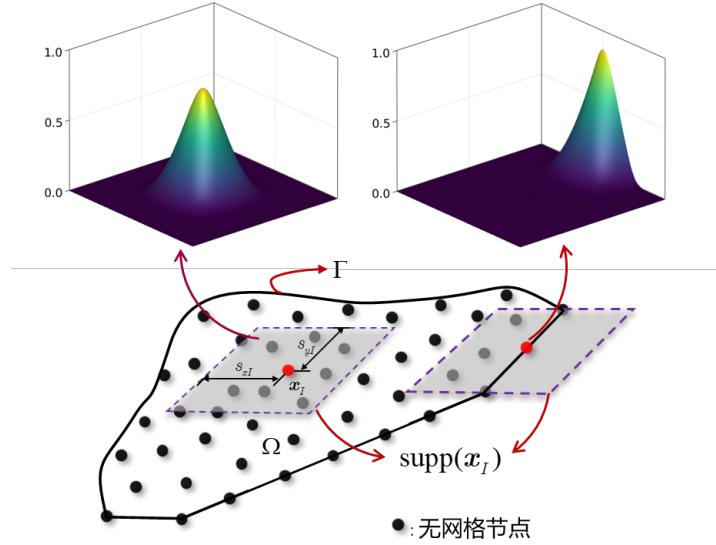


图 4.1 薄板无网格离散

弯矩分量 $M_{\alpha\beta}$ 在每个背景积分单元建立局部的多项式进行离散。如图 (4.2) 所示, 将薄板中面 Ω 划分为一系列背景积分单元 $\Omega_C, C = 1, 2, \dots, n_C$, 并且存在 $\cup_{C=1}^{n_C} \Omega_C \approx \Omega$ 。在背景积分单元 Ω_C 内, 假定弯矩分量 $M_{\alpha\beta}$ 以任意的多项式进行离散, 并将离散后的弯矩分量 $M_{\alpha\beta}^h$ 记为 $M_{\alpha\beta}^h$

$$M_{\alpha\beta}^h(\mathbf{x}) = \mathbf{a}_{\alpha\beta}^T \tilde{\mathbf{q}}(\mathbf{x}) \quad (4.8)$$

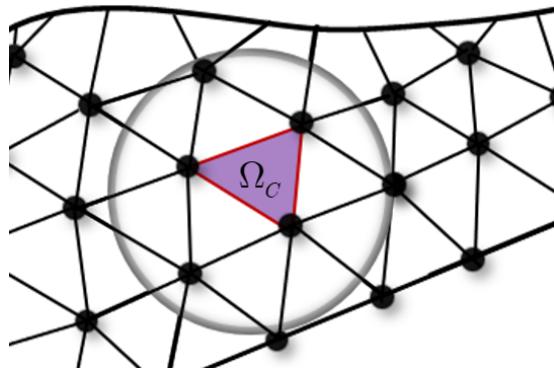


图 4.2 背景积分单元示意图

$\tilde{\mathbf{q}}(\mathbf{x})$ 是比多阶基函数向量 $\mathbf{p}(\mathbf{x})$ 低两阶的单项式向量, 具体表达式为:

$$\tilde{\mathbf{q}}(\mathbf{x}) = \{1, x, y, \dots, x^i y^j, \dots, y^{p-2}\}^T, 0 \leq i + j \leq p - 2 \quad (4.9)$$

$\mathbf{a}_{\alpha\beta}$ 为弯矩分量 $M_{\alpha\beta}$ 在积分域 Ω_C 内的常系数向量, 此时将离散的弯矩分

量表达式(4.8)代入式(4.4)同时根据式(1.33)和线弹性本构关系式(1.30)可以得到:

$$\begin{aligned}
 \int_{\Omega} \delta \mathbf{a}_{\alpha\beta}^T \tilde{\mathbf{q}} D_{\alpha\beta\gamma\eta}^{-1} \mathbf{a}_{\gamma\eta}^T \tilde{\mathbf{q}} d\Omega &= - \int_{\Gamma} D_{\alpha\beta\gamma\eta}^{-1} \mathcal{V}_{\alpha\beta} \delta \mathbf{a}_{,\alpha\beta}^T \tilde{\mathbf{q}} w d\Gamma + \int_{\Gamma} D_{\alpha\beta\gamma\eta}^{-1} \mathcal{M}_{\alpha\beta} \delta \mathbf{a}_{,\alpha\beta}^T \tilde{\mathbf{q}} w, \mathbf{n} d\Gamma \\
 &\quad - D_{\alpha\beta\gamma\eta}^{-1} \mathcal{P}_{\alpha\beta} \delta \mathbf{a}_{,\alpha\beta}^T \tilde{\mathbf{q}} w|_{x \in c} - \int_{\Omega} \delta \mathbf{a}_{\alpha\beta,\alpha\beta}^T \tilde{\mathbf{q}} w d\Omega \\
 &\quad + \int_{\Gamma_w} D_{\alpha\beta\gamma\eta}^{-1} \mathcal{V}_{\alpha\beta} \delta \mathbf{a}_{,\alpha\beta}^T \tilde{\mathbf{q}} d\Gamma - \int_{\Gamma_\theta} D_{\alpha\beta\gamma\eta}^{-1} \mathcal{M}_{\alpha\beta} \delta \mathbf{a}_{,\alpha\beta}^T \tilde{\mathbf{q}} w, \mathbf{n} d\Gamma \\
 &\quad + D_{\alpha\beta\gamma\eta}^{-1} \mathcal{P}_{\alpha\beta} \delta \mathbf{a}_{,\alpha\beta}^T \tilde{\mathbf{q}} w x|_{x \in c_w} - \int_{\Gamma_w} D_{\alpha\beta\gamma\eta}^{-1} \mathcal{V}_{\alpha\beta} \delta \mathbf{a}_{,\alpha\beta}^T \tilde{\mathbf{q}} \bar{w} d\Gamma \\
 &\quad + \int_{\Gamma_\theta} D_{\alpha\beta\gamma\eta}^{-1} \mathcal{M}_{\alpha\beta} \delta \mathbf{a}_{,\alpha\beta}^T \tilde{\mathbf{q}} \bar{\theta}, \mathbf{n} d\Gamma - D_{\alpha\beta\gamma\eta}^{-1} \mathcal{P}_{\alpha\beta} \delta \mathbf{a}_{,\alpha\beta}^T \tilde{\mathbf{q}} \bar{w}|_{x \in c_w}
 \end{aligned} \tag{4.10}$$

进一步将等式两边同时消去 $\delta \mathbf{a}_{\alpha\beta}^T$:

$$\begin{aligned}
 \int_{\Omega} \tilde{\mathbf{q}} D_{\alpha\beta\gamma\eta}^{-1} \mathbf{a}_{\gamma\eta}^T \tilde{\mathbf{q}} d\Omega &= - \int_{\Gamma} D_{\alpha\beta\gamma\eta}^{-1} \mathcal{V}_{\alpha\beta} \tilde{\mathbf{q}} w d\Gamma + \int_{\Gamma} D_{\alpha\beta\gamma\eta}^{-1} \mathcal{M}_{\alpha\beta} \tilde{\mathbf{q}} w, \mathbf{n} d\Gamma \\
 &\quad - D_{\alpha\beta\gamma\eta}^{-1} \mathcal{P}_{\alpha\beta} \tilde{\mathbf{q}} w|_{x \in c} - \int_{\Omega} \delta \tilde{\mathbf{a}}_{\alpha\beta,\alpha\beta}^T \tilde{\mathbf{q}} w d\Omega \\
 &\quad + \int_{\Gamma_w} D_{\alpha\beta\gamma\eta}^{-1} \mathcal{V}_{\alpha\beta} \tilde{\mathbf{q}} d\Gamma - \int_{\Gamma_\theta} D_{\alpha\beta\gamma\eta}^{-1} \mathcal{M}_{\alpha\beta} \tilde{\mathbf{q}} w, \mathbf{n} d\Gamma \\
 &\quad + D_{\alpha\beta\gamma\eta}^{-1} \mathcal{P}_{\alpha\beta} \tilde{\mathbf{q}} w x|_{x \in c_w} - \int_{\Gamma_w} D_{\alpha\beta\gamma\eta}^{-1} \mathcal{V}_{\alpha\beta} \tilde{\mathbf{q}} \bar{w} d\Gamma \\
 &\quad + \int_{\Gamma_\theta} D_{\alpha\beta\gamma\eta}^{-1} \mathcal{M}_{\alpha\beta} \tilde{\mathbf{q}} \bar{\theta}, \mathbf{n} d\Gamma - D_{\alpha\beta\gamma\eta}^{-1} \mathcal{P}_{\alpha\beta} \tilde{\mathbf{q}} \bar{w}|_{x \in c_w}
 \end{aligned} \tag{4.11}$$

对上式进行移项得到常系数向量 $\mathbf{a}_{\alpha\beta}$ 的具体表达式:

$$\mathbf{a}_{\gamma\eta} = -D_{\alpha\beta\gamma\eta} \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \left(\sum_{I=1}^{NP} (\tilde{g}_{\alpha\beta I} - \bar{g}_{\alpha\beta I}) d_I + \hat{g}_{\alpha\beta} \right) \tag{4.12}$$

其中：

$$\tilde{\mathbf{G}} = \int_{\Omega_C} \tilde{\mathbf{q}} \tilde{\mathbf{q}}^T d\Omega \quad (4.13)$$

$$\tilde{g}_{\alpha\beta I} = \int_{\Gamma_C} \Psi_{I,n} \tilde{\mathbf{q}} n_\alpha n_\beta d\Gamma - \int_{\Gamma_C} \Psi_I (n_\alpha \tilde{\mathbf{q}}_{,\beta} + \tilde{\mathbf{q}}_{,\gamma} s_\alpha n_\beta s_\gamma) d\Gamma + [[\Psi_I \tilde{\mathbf{q}} n_\alpha s_\beta]]|_{x \in c_C} + \int_{\Omega_C} \Psi_I \tilde{\mathbf{q}}_{,\alpha\beta} d\Omega \quad (4.14)$$

$$\bar{g}_{\alpha\beta I} = \int_{\Gamma_\theta \cap \Gamma_C} \Psi_{I,n} \tilde{\mathbf{q}} n_\alpha n_\beta d\Gamma - \int_{\Gamma_w \cap \Gamma_C} \Psi_I (n_\alpha \tilde{\mathbf{q}}_{,\beta} + \tilde{\mathbf{q}}_{,\gamma} s_\alpha n_\beta s_\gamma) d\Gamma + [[\Psi_I \tilde{\mathbf{q}} n_\alpha s_\beta]]|_{x \in c_w \cap c_C} \quad (4.15)$$

$$\hat{g}_{\alpha\beta I} = \int_{\Gamma_\theta \cap \Gamma_C} \tilde{\mathbf{q}} n_\alpha n_\beta \bar{\theta}_n d\Gamma - \int_{\Gamma_w \cap \Gamma_C} (n_\alpha \tilde{\mathbf{q}}_{,\beta} + \tilde{\mathbf{q}}_{,\gamma} s_\alpha n_\beta s_\gamma) \bar{w} d\Gamma + [[\bar{w} \tilde{\mathbf{q}} n_\alpha s_\beta]]|_{x \in c_w \cap c_C} \quad (4.16)$$

式中 Γ_C 是 Ω_C 的边界，此时将 $\mathbf{a}_{\alpha\beta}$ 代入到式(4.8)中得到近似的弯矩分量 $M_{\alpha\beta}^h(\mathbf{x})$ 的表达式：

$$\begin{aligned} M_{\alpha\beta}^h(\mathbf{x}) &= \tilde{\mathbf{q}}^T(\mathbf{x}) \mathbf{a}_{\alpha\beta} \\ &= -D_{\alpha\beta\gamma\eta} \left(\sum_{I=1}^{NP} (\tilde{\mathbf{q}}^T(\mathbf{x}) \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \tilde{g}_{\gamma\eta I} - \tilde{\mathbf{q}}^T(\mathbf{x}) \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \bar{g}_{\gamma\eta I}) d_I + \tilde{\mathbf{q}}^T(\mathbf{x}) \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \hat{g}_{\gamma\eta} \right) \\ &= -D_{\alpha\beta\gamma\eta} \left(\sum_{I=1}^{NP} \tilde{\Psi}_{I,\gamma\eta}(\mathbf{x}) d_I - \sum_{I=1}^{NP} \bar{\Psi}_{I,\gamma\eta}(\mathbf{x}) d_I + \tilde{\mathbf{q}}^T(\mathbf{x}) \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \hat{g}_{\gamma\eta} \right) \end{aligned} \quad (4.17)$$

其中：

$$\tilde{\Psi}_{I,\alpha\beta} = \tilde{\mathbf{q}}^T(\mathbf{x}) \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \tilde{g}_{\alpha\beta I} \quad (4.18)$$

$$\bar{\Psi}_{I,\alpha\beta} = \tilde{\mathbf{q}}^T(\mathbf{x}) \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \bar{g}_{\alpha\beta I} \quad \mathbf{x} \in \Omega_C \quad (4.19)$$

此时，弯矩分量表达式中的 $\tilde{\Psi}_{I,\alpha\beta}$ 是根据再生光滑梯度理论 [?] 构造的二阶再生光滑梯度，可以避免传统无网格形函数梯度的复杂计算从而提高梯度计算效率，而 $\tilde{g}_{\alpha\beta I}$ 是满足 Galerkin 变分一致性的积分约束条件，进而保证算法的计算精度和误差收敛性。同时 $\bar{\Psi}_{I,\alpha\beta}$ 为在本质边界条件下求值的新型光滑梯度表达式。

4.3 Hellinger-Reissner 变分原理下的本质边界条件施加方法

通过式(4.2)看出在四阶薄板问题上基于 Hellinger-Reissner 变分原理得到的弱形式中已经考虑了本质边界条件和自然边界条件。为了更好的研究 Hellinger-

Reissner 变分原理在求解薄板问题上的本质边界条件施加方法，此时将挠度离散表达式 (4.6) 和弯矩离散表达式 (4.8) 代入到式 (4.5) 中得到：

$$\begin{aligned}
 & \int_{\Gamma} \sum_{I=1}^{NP} \Psi_I \delta d_I \mathcal{V}_{\alpha\beta} w_{,\alpha\beta} d\Gamma - \int_{\Gamma} \sum_{I=1}^{NP} \Psi_{I,n} \delta d_I \mathcal{M}_{\alpha\beta} w_{,\alpha\beta} d\Gamma + \sum_{I=1}^{NP} \Psi_I \delta d_I \mathcal{P}_{\alpha\beta} w_{,\alpha\beta} |_{x \in c} \\
 & - \int_{\Omega} \sum_{I=1}^{NP} \Psi_I \delta d_I \mathbf{a}_{\alpha\beta,\alpha\beta}^T \tilde{\mathbf{q}} d\Omega - \int_{\Gamma_w} \sum_{I=1}^{NP} \Psi_I \delta d_I \mathcal{V}_{\alpha\beta} w_{,\alpha\beta} d\Gamma \\
 & + \int_{\Gamma_\theta} \sum_{I=1}^{NP} \Psi_{I,n} \delta d_I \mathcal{M}_{\alpha\beta} w_{,\alpha\beta} d\Gamma - \sum_{I=1}^{NP} \Psi_I \delta d_I \mathcal{P}_{\alpha\beta} w_{,\alpha\beta} |_{x \in c_w} \\
 & = \sum_{I=1}^{NP} \int_{\Gamma_V} \Psi_I \delta d_I \bar{V}_n d\Gamma - \sum_{I=1}^{NP} \int_{\Gamma_M} \Psi_{I,n} \delta d_I \bar{M}_{nn} d\Gamma \\
 & + \sum_{I=1}^{NP} \Psi_I \delta d_I \bar{P} |_{x \in c_P} + \sum_{I=1}^{NP} \int_{\Omega} \Psi_I \delta d_I \bar{q} d\Omega
 \end{aligned} \tag{4.20}$$

此时引入式 (1.34) 并根据薄板问题线弹性本构关系式 (1.30) 得出：

$$- \sum_{C=1}^{NC} (\tilde{g}_{\alpha\beta I}^T - \tilde{g}_{\alpha\beta I}^T) \mathbf{a}_{\alpha\beta} = \mathbf{f} \tag{4.21}$$

其中 \mathbf{f} 为外力向量，具体表达式为：

$$\mathbf{f} = \int_{\Gamma_V} \Psi_I \bar{V}_n d\Gamma - \int_{\Gamma_M} \Psi_{I,n} \bar{M}_{nn} d\Gamma + \Psi_I \bar{P} |_{x \in c_P} + \int_{\Omega} \Psi_I \bar{q} d\Omega \tag{4.22}$$

此时，进一步将式(4.12)中的 $a_{\alpha\beta}$ 代入到式(4.21)中可以得到：

$$\begin{aligned}
 & - \sum_{C=1}^{NC} (\tilde{g}_{\alpha\beta I}^T - \bar{g}_{\alpha\beta I}^T) a_{\alpha\beta} \\
 & = \sum_{C=1}^{NC} (\tilde{g}_{\alpha\beta I}^T - \bar{g}_{\alpha\beta I}^T) D_{\alpha\beta\gamma\eta} \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \left(\sum_{J=1}^{NP} (\tilde{g}_{\gamma\eta J} - \bar{g}_{\gamma\eta J}) d_I + \hat{g}_{\gamma\eta} \right) \\
 & = \sum_{C=1}^{NC} \sum_{J=1}^{NP} D_{\alpha\beta\gamma\eta} \tilde{g}_{\alpha\beta I}^T \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \tilde{g}_{\gamma\eta J} d_J \\
 & + \sum_{C=1}^{NC} \sum_{J=1}^{NP} D_{\alpha\beta\gamma\eta} (-\bar{g}_{\alpha\beta I}^T \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \tilde{g}_{\gamma\eta J} - \tilde{g}_{\alpha\beta I}^T \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \tilde{g}_{\gamma\eta J}) d_J \quad (4.23) \\
 & - \left(- \sum_{C=1}^{NC} D_{\alpha\beta\gamma\eta} \tilde{g}_{\alpha\beta I}^T \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \hat{g}_{\gamma\eta} \right) \\
 & + \sum_{C=1}^{NC} \sum_{J=1}^{NP} D_{\alpha\beta\gamma\eta} \bar{g}_{\alpha\beta I}^T \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \tilde{g}_{\gamma\eta J} d_J \\
 & - \sum_{C=1}^{NC} D_{\alpha\beta\gamma\eta} \bar{g}_{\alpha\beta I}^T \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \hat{g}_{\gamma\eta}
 \end{aligned}$$

通过引入式(4.13)、(4.18)对式(4.23)中的第一项进行推导可以得到：

$$\begin{aligned}
 & \sum_{C=1}^{NC} D_{\alpha\beta\gamma\eta} \tilde{g}_{\alpha\beta I}^T \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \tilde{g}_{\gamma\eta J} \\
 & = \sum_{C=1}^{NC} D_{\alpha\beta\gamma\eta} \tilde{g}_{\alpha\beta I}^T \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \int_{\Omega_C} \tilde{\mathbf{q}} \tilde{\mathbf{q}}^T d\Omega \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \tilde{g}_{\gamma\eta J} \\
 & = \sum_{C=1}^{NC} D_{\alpha\beta\gamma\eta} \int_{\Omega_C} \tilde{g}_{\alpha\beta I}^T \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \tilde{\mathbf{q}} \tilde{\mathbf{q}}^T \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \tilde{g}_{\gamma\eta J} d\Omega \\
 & = \int_{\Omega} \tilde{\Psi}_{I,\alpha\beta} D_{\alpha\beta\gamma\eta} \tilde{\Psi}_{J,\gamma\eta} d\Omega \\
 & = \mathbf{K}
 \end{aligned} \quad (4.24)$$

通过引入式(4.18)、(1.34)对式(4.23)中的第二项进行推导可以得到:

$$\begin{aligned}
& - \sum_{C=1}^{NC} D_{\alpha\beta\gamma\eta} (\tilde{g}_{\alpha\beta I}^T \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \tilde{g}_{\gamma\eta J} + \tilde{g}_{\alpha\beta I}^T \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \tilde{g}_{\gamma\eta J}) \\
& = \sum_{C=1}^{NC} D_{\alpha\beta\gamma\eta} \int_{\Gamma_w \cap \Gamma_C} \Psi_I (n_\alpha \tilde{\mathbf{q}}_{,\beta}^T \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \tilde{g}_{\gamma\eta J} + \tilde{\mathbf{q}}_{,\xi}^T \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \tilde{g}_{\gamma\eta J} s_\alpha n_\beta s_\xi) d\Gamma \\
& + \sum_{C=1}^{NC} D_{\alpha\beta\gamma\eta} \int_{\Gamma_w \cap \Gamma_C} (n_\gamma \tilde{g}_{\alpha\beta I}^T \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \tilde{\mathbf{q}}, \eta + \tilde{g}_{\alpha\beta I}^T \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \tilde{\mathbf{q}}, \xi s_\gamma n_\eta s_\xi) \Psi_J d\Gamma \\
& - \sum_{C=1}^{NC} D_{\alpha\beta\gamma\eta} \int_{\Gamma_\theta \cap \Gamma_C} \Psi_{I,n} \tilde{\mathbf{q}}^T \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \tilde{g}_{\gamma\eta J} n_\alpha n_\beta d\Gamma - \sum_{C=1}^{NC} D_{\alpha\beta\gamma\eta} \int_{\Gamma_\theta \cap \Gamma_C} \tilde{g}_{\alpha\beta I}^T \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \tilde{\mathbf{q}} n_\gamma n_\eta \Psi_{J,n} d\Gamma \\
& - \sum_{C=1}^{NC} D_{\alpha\beta\gamma\eta} [[\Psi_I \tilde{\mathbf{q}}^T \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \tilde{g}_{\gamma\eta J} n_\alpha s_\beta]]_{x \in c_w \cap c_C} - \sum_{C=1}^{NC} D_{\alpha\beta\gamma\eta} [[\tilde{g}_{\alpha\beta I}^T \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \tilde{\mathbf{q}} n_\gamma s_\eta \Psi_J]]_{x \in c_w \cap c_C} \\
& = - \sum_{C=1}^{NC} \int_{\Gamma_w \cap \Gamma_C} \Psi_I (-D_{\alpha\beta\gamma\eta} (n_\alpha \frac{\partial}{\partial x_\beta} + s_\alpha n_\beta s_\xi \frac{\partial}{\partial x_\xi})) \tilde{\Psi}_{J,\gamma\eta} d\Gamma \\
& - \sum_{C=1}^{NC} \int_{\Gamma_w \cap \Gamma_C} (-D_{\alpha\beta\gamma\eta} (n_\gamma \frac{\partial}{\partial x_\eta} + s_\gamma n_\eta s_\xi \frac{\partial}{\partial x_\xi})) \tilde{\Psi}_{I,\alpha\beta} \Psi_J d\Gamma \\
& + \sum_{C=1}^{NC} \int_{\Gamma_\theta \cap \Gamma_C} \Psi_{I,n} (-D_{\alpha\beta\gamma\eta} n_\alpha n_\beta) \tilde{\Psi}_{J,\gamma\eta} d\Gamma + \sum_{C=1}^{NC} \int_{\Gamma_\theta \cap \Gamma_C} (-D_{\alpha\beta\gamma\eta} n_\gamma n_\eta) \tilde{\Psi}_{I,\alpha\beta} \Psi_{J,n} d\Gamma \\
& + \sum_{C=1}^{NC} [[\Psi_I (-D_{\alpha\beta\gamma\eta} n_\gamma s_\eta) \tilde{\Psi}_{J,\gamma\eta}]]_{x \in c_w \cap c_C} + \sum_{C=1}^{NC} [[(-D_{\alpha\beta\gamma\eta} n_\gamma s_\eta) \tilde{\Psi}_{I,\alpha\beta} \Psi_J]]_{x \in c_w \cap c_C} \\
& = - \int_{\Gamma_w} \Psi_I \mathcal{V}_{\alpha\beta} \tilde{\Psi}_{J,\alpha\beta} d\Gamma + \int_{\Gamma_\theta} \Psi_{I,n} \mathcal{M}_{\alpha\beta} \tilde{\Psi}_{J,\alpha\beta} d\Gamma + [[\Psi_I \mathcal{P}_{\alpha\beta} \tilde{\Psi}_{J,\alpha\beta}]]_{x \in c_w} \\
& - \int_{\Gamma_w} \mathcal{V}_{\alpha\beta} \tilde{\Psi}_{I,\alpha\beta} \Psi_J d\Gamma + \int_{\Gamma_\theta} \mathcal{M}_{\alpha\beta} \tilde{\Psi}_{I,\alpha\beta} \Psi_{J,n} d\Gamma + [[\mathcal{P}_{\alpha\beta} \tilde{\Psi}_{I,\alpha\beta} \Psi_J]]_{x \in c_w} \\
& = \tilde{\mathbf{K}}
\end{aligned} \tag{4.25}$$

通过引入式(4.18)、(1.34)对式(4.23)中的第三项进行推导可以得到:

$$\begin{aligned}
 & -\sum_{C=1}^{NC} D_{\alpha\beta\gamma\eta} \tilde{g}_{\alpha\beta I}^T \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \tilde{g}_{\gamma\eta} \\
 & = \sum_{C=1}^{NC} D_{\alpha\beta\gamma\eta} \int_{\Gamma_w \cap \Gamma_C} (n_\gamma \tilde{g}_{\alpha\beta I}^T \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \tilde{\mathbf{q}}_{,\eta} + \tilde{g}_{\alpha\beta I}^T \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \tilde{\mathbf{q}}_{,\xi} s_\gamma n_\eta s_\xi) \bar{w} d\Gamma \\
 & - \sum_{C=1}^{NC} D_{\alpha\beta\gamma\eta} \int_{\Gamma_\theta \cap \Gamma_C} \tilde{g}_{\alpha\beta I}^T \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \tilde{\mathbf{q}} n_\gamma n_\eta \bar{\theta}_n d\Gamma - [[\tilde{g}_{\alpha\beta I} \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \tilde{\mathbf{q}} n_\gamma s_\eta \bar{w}]]_{x \in c_w \cap c_C} \\
 & = -\sum_{C=1}^{NC} \int_{\Gamma_w \cap \Gamma_C} (-D_{\alpha\beta\gamma\eta} (n_\gamma \frac{\partial}{\partial x_\eta} + s_\gamma n_\eta s_\xi \frac{\partial}{\partial x_\xi})) \tilde{\Psi}_{I,\alpha\beta} \bar{w} d\Gamma \tag{4.26} \\
 & + \sum_{C=1}^{NC} \int_{\Gamma_\theta \cap \Gamma_C} (-D_{\alpha\beta\gamma\eta} n_\gamma n_\eta) \tilde{\Psi}_{I,\alpha\beta} \bar{\theta}_n d\Gamma - [[(-D_{\alpha\beta\gamma\eta} n_\gamma s_\eta \tilde{\Psi}_{I,\alpha\beta} \bar{w})]]_{x \in c_w \cap c_C} \\
 & = \int_{\Gamma_w} \mathcal{V}_{\alpha\beta} \tilde{\Psi}_{I,\alpha\beta} \bar{w} d\Gamma + \int_{\Gamma_\theta} \mathcal{M}_{\alpha\beta} \tilde{\Psi}_{I,\alpha\beta} \bar{\theta}_n d\Gamma + [[\mathcal{P}_{\alpha\beta} \tilde{\Psi}_{I,\alpha\beta} \bar{w}]]_{x \in c_w} \\
 & = \tilde{\mathbf{f}}
 \end{aligned}$$

通过引入式(4.19)、(1.34)对式(4.23)中的第四项进行推导可以得到:

$$\begin{aligned}
 & \sum_{C=1}^{NC} D_{\alpha\beta\gamma\eta} \bar{g}_{\alpha\beta I}^T \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \tilde{g}_{\gamma\eta} \\
 & = \sum_{C=1}^{NC} D_{\alpha\beta\gamma\eta} \int_{\Gamma_w \cap \Gamma_C} (n_\gamma \bar{g}_{\alpha\beta I}^T \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \bar{\mathbf{q}}_{,\eta} + \tilde{g}_{\alpha\beta I}^T \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \tilde{\mathbf{q}}_{,\xi} s_\gamma n_\eta s_\xi) \Psi_J d\Gamma \\
 & - \sum_{C=1}^{NC} D_{\alpha\beta\gamma\eta} \int_{\Gamma_\theta \cap \Gamma_C} \bar{g}_{\alpha\beta I}^T \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \tilde{\mathbf{q}} n_\gamma n_\eta \Psi_{J,n} d\Gamma - \sum_{C=1}^{NC} D_{\alpha\beta\gamma\eta} [[\bar{g}_{\alpha\beta I}^T \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \tilde{\mathbf{q}} n_\gamma s_\eta \Psi_J]]_{x \in c_w \cap c_C} \\
 & = \sum_{C=1}^{NC} \int_{\Gamma_w \cap \Gamma_C} (-D_{\alpha\beta\gamma\eta} (n_\gamma \frac{\partial}{\partial x_\eta} + s_\gamma n_\eta s_\xi \frac{\partial}{\partial x_\xi})) \bar{\Psi}_{I,\alpha\beta} \Psi_J d\Gamma \\
 & - \sum_{C=1}^{NC} \int_{\Gamma_\theta \cap \Gamma_C} (-D_{\alpha\beta\gamma\eta} n_\gamma n_\eta) \bar{\Psi}_{I,\alpha\beta} \Psi_{J,n} d\Gamma - [[(-D_{\alpha\beta\gamma\eta} n_\gamma s_\eta) \bar{\Psi}_{I,\alpha\beta} \Psi_J]]_{x \in c_w \cap c_C} \\
 & = \int_{\Gamma_w} \mathcal{V}_{\alpha\beta} \bar{\Psi}_{I,\alpha\beta} \Psi_J d\Gamma - \int_{\Gamma_\theta} \mathcal{M}_{\alpha\beta} \bar{\Psi}_{I,\alpha\beta} \Psi_{J,n} d\Gamma + [[\mathcal{P}_{\alpha\beta} \bar{\Psi}_{I,\alpha\beta} \Psi_J]]_{x \in c_w} \\
 & = \bar{\mathbf{K}}
 \tag{4.27}
 \end{aligned}$$

通过引入式(4.19)、(1.34)对式(4.23)中的第五项进行推导可以得到:

$$\begin{aligned}
 & - \sum_{C=1}^{NC} D_{\alpha\beta\gamma\eta} \bar{g}_{\alpha\beta I}^T \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \hat{g}_{\gamma\eta} \\
 & = \sum_{C=1}^{NC} D_{\alpha\beta\gamma\eta} \int_{\Gamma_w \cap \Gamma_C} (n_\eta \bar{g}_{\alpha\beta I}^T \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \tilde{\mathbf{q}}_{,\gamma} + \bar{g}_{\alpha\beta I}^T \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \tilde{\mathbf{q}}_{,\xi} s_\gamma n_\eta s_\xi) \bar{w} d\Gamma \\
 & - \sum_{C=1}^{NC} D_{\alpha\beta\gamma\eta} \int_{\Gamma_\theta \cap \Gamma_C} \bar{g}_{\alpha\beta I}^T \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \tilde{\mathbf{q}} n_\gamma n_\eta \bar{\theta}_n d\Gamma - [[\bar{g}_{\alpha\beta I} \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \tilde{\mathbf{q}} n_\gamma s_\eta \bar{w}]]_{x \in c_w \cap c_C} \\
 & = \sum_{C=1}^{NC} \int_{\Gamma_w \cap \Gamma_C} (-D_{\alpha\beta\gamma\eta} (n_\gamma \frac{\partial}{\partial x_n} + s_\gamma n_\eta s_\xi \frac{\partial}{\partial x_\xi})) \bar{\Psi}_{I,\alpha\beta} \bar{w} d\Gamma \\
 & - \sum_{C=1}^{NC} \int_{\Gamma_\theta \cap \Gamma_C} (-D_{\alpha\beta\gamma\eta} n_\gamma n_\eta) \bar{\Psi}_{I,\alpha\beta} \bar{\theta}_n d\Gamma - [[(-D_{\alpha\beta\gamma\eta} n_\gamma s_\eta \bar{\Psi}_{I,\alpha\beta} \bar{w})]]_{x \in c_w \cap c_C} \\
 & = \int_{\Gamma_w} \mathcal{V}_{\alpha\beta} \bar{\Psi}_{I,\alpha\beta} \bar{w} d\Gamma + \int_{\Gamma_\theta} \mathcal{M}_{\alpha\beta} \bar{\Psi}_{I,\alpha\beta} \bar{\theta}_n d\Gamma + [[\mathcal{P}_{\alpha\beta} \bar{\Psi}_{I,\alpha\beta} \bar{w}]]_{x \in c_w} \\
 & = \bar{\mathbf{f}}
 \end{aligned} \tag{4.28}$$

通过上述所进行的推导, 式(4.23)通过化简可以得到:

$$\begin{aligned}
 & - \sum_{C=1}^{NC} (\tilde{g}_{\alpha\beta I}^T - \bar{g}_{\alpha\beta I}^T) a_{\alpha\beta} \\
 & = \sum_{C=1}^{NC} (\tilde{g}_{\alpha\beta I}^T - \bar{g}_{\alpha\beta I}^T) D_{\alpha\beta\gamma\eta} \tilde{\mathbf{G}}^{-1} \left(\sum_{J=1}^{NP} (\tilde{g}_{\gamma\eta J} - \bar{g}_{\gamma\eta J}) d_I + \hat{g}_{\gamma\eta} \right) \\
 & = \sum_{J=1}^{NP} (\mathbf{K} + \tilde{\mathbf{K}} + \bar{\mathbf{K}}) d_J - \tilde{\mathbf{f}} - \bar{\mathbf{f}}
 \end{aligned} \tag{4.29}$$

将上式带入到式(4.21)得到薄板问题的离散平衡方程为:

$$(\mathbf{K} + \tilde{\mathbf{K}} + \bar{\mathbf{K}}) \mathbf{d} = \mathbf{f} + \tilde{\mathbf{f}} + \bar{\mathbf{f}} \tag{4.30}$$

同样, Hellinger-Reissner 变分原理下的薄板问题离散平衡控制方程式中的修正变分项 \tilde{K}_{IJ} 、 \tilde{f}_I 和满足变分一致性的 Nitsche 法中的 K_{IJ}^n 、 f_I^n 相比, 用再生光滑梯度 $\tilde{\mathbf{B}}_I$ 替代传统无网格形函数梯度 \mathbf{B}_I , 进而提高计算效率。Hellinger-Reissner 变分原理下的离散平衡控制方程式中的稳定项 \bar{K}_{IJ} 、 \bar{f}_I 和传统的 Nitshche 法中的 K_{IJ}^α 、 f_I^α 相比, 无限额外施加人工参数, 提高计算精度。

为了保证离散弱形式的变分一致性在求解式(4.30)的过程中, 同样引入的数值积分在求解的各个过程中也需要保存一致。如图(4.3)所示, 求解薄板问题

时基于 Hellinger-Reissner 变分原理下的本质边界条件施加方法需要两套数值积分点 [?]。

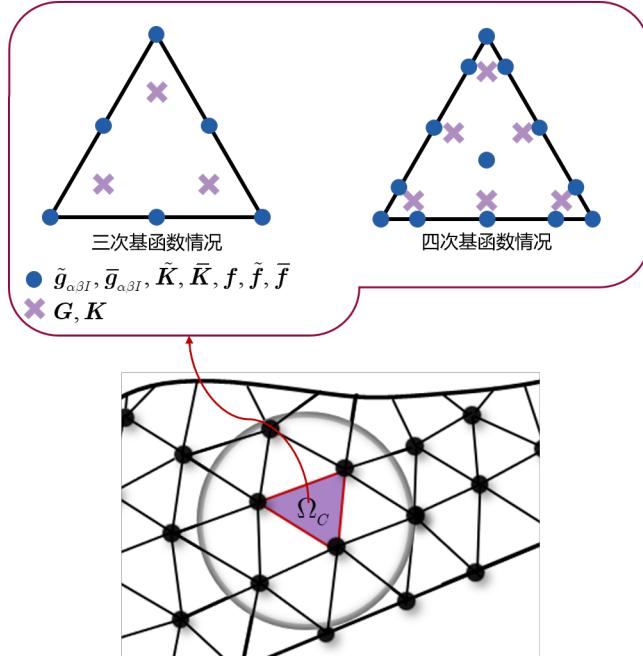


图 4.3 优化的数值积分方案

4.4 数值算例

4.4.1 分片实验

关于薄板问题，采用二次、三次和四次高阶薄板分片实验验证采用传统高斯积分法和再生光滑梯度积分法的不同本质边界条件施加方法是否和二阶弹性力学问题相同满足积分约束条件。此时分片实验考虑求解域为 $\Omega = (0, 1) \otimes (0, 1)$ 的正方形薄板，求解域的四边施加本质边界条件。其分片实验的精确解如下：

$$w(\boldsymbol{x}) = \begin{cases} x_1^2 + 2x_1x_2 & \text{二次分片实验} \\ x_1^3 + 2x_1^2x_2 + 3x_1x_2^2 & \text{三次分片实验} \\ x_1^4 + 2x_1^3x_2 + 3x_1^2x_2^2 + 4x_1x_2^3 & \text{四次分片实验} \end{cases} \quad (4.31)$$

如图所示 (少了张图)，薄板问题的分片实验由 49 个无网格节点进行离散。针对三次基函数的无网格近似，采用二次和三次分片实验进行测试，核函数的相对影响域在三次基函数的情况下设为 3.5；而四次基函数的无网格近似采用三次和四次分片实验进行测试，核函数的相对影响域在四次基函数的情况下设为

4.5。

为了更好的对比所提方法的计算精度，针对四阶薄板问题分别采用如下位移误差 $L_2 - \text{Error}$ 和能量误差 $H_i - \text{Error}$ 进行分析：

$$L_2 - \text{Error} = \frac{\sqrt{\int_{\Omega} (w - w^h)^2 d\Omega}}{\sqrt{\int_{\Omega} w^2 d\Omega}} \quad (4.32)$$

$$H_i - \text{Error} = \frac{\sum_{j=0}^i \sqrt{\int_{\Omega} (w_{,\alpha_1 \dots \alpha_j} - w_{,\alpha_1 \dots \alpha_j})^2 d\Omega}}{\sum_{j=0}^i \sqrt{\int_{\Omega} w_{,\alpha_1 \dots \alpha_j} w_{,\alpha_1 \dots \alpha_j} d\Omega}}$$

针对薄板问题，三次基函数的求解计算时高斯积分法“GI”的求解域 Ω 的积分采用 13 点高斯积分，边界 Γ 积分采用 3 点高斯积分；四次基函数的求解计算时高斯积分法“GI”的求解域 Ω 的积分采用 16 点高斯积分，边界 Γ 积分采用 5 点高斯积分；再生光滑梯度积分法“RKGSI”计算时采用的积分点数和高斯积分法一致。三次和四次基函数的无网格分片试验结果如下表：

表 4.1 三次基函数无网格法分片实验结果

	二次分片实验		三次分片实验	
	L_2 -Error	H_2 -Error	L_2 -Error	H_2 -Error
GI-Penalty	4.27×10^{-2}	3.82×10^{-1}	9.54×10^{-2}	5.12×10^{-1}
GI-Nitsche	4.09×10^{-2}	3.75×10^{-1}	9.50×10^{-2}	5.05×10^{-1}
RKGSI-Penalty	4.60×10^{-2}	3.86×10^{-1}	1.07×10^{-1}	5.40×10^{-1}
RKGSI-Nitsche	5.67×10^{-14}	2.18×10^{-12}	5.21×10^{-14}	1.20×10^{-12}
RKGSI-HR	5.58×10^{-15}	4.56×10^{-13}	3.66×10^{-15}	2.70×10^{-13}

表 4.2 四次基函数无网格法分片实验结果

	三次分片实验		四次分片实验	
	L_2 -Error	H_1 -Error	L_2 -Error	H_1 -Error
GI-Penalty	1.08×10^{-1}	5.44×10^{-1}	1.84×10^{-1}	6.32×10^{-1}
GI-Nitsche	1.07×10^{-1}	5.45×10^{-1}	1.84×10^{-1}	6.34×10^{-1}
RKGSI-Penalty	1.06×10^{-1}	5.40×10^{-1}	1.84×10^{-1}	6.26×10^{-1}
RKGSI-Nitsche	2.82×10^{-13}	4.99×10^{-12}	3.03×10^{-13}	3.33×10^{-12}
RKGSI-HR	1.68×10^{-14}	2.33×10^{-12}	4.40×10^{-14}	1.57×10^{-12}

表 (4.1) 和表 (4.2) 分别表示具有三次、四次基函数无网格法的薄板分片试验结果，从表中可以明显的看出，由于缺乏变分一致性传统高斯积分法“GI-Penalty”、“GI-Nitsche”和罚函数法“RKGSI-Penalty”都无法通过分片试验。只有满足变分一致性的再生光滑梯度积分法的“RKGSI-Nitsche”法和本章提出

的 Hellinger-Ressiner 变分原理的本质边界条件施加方案“RKGSI-HR”法可以通过分片试验，满足积分约束条件。

4.4.2 简支方板问题

如图(4.4)所示，一简支方板的中性面区域为 $\Omega = (0, 1) \otimes (0, 1)$ ，此时 Ω 的长为 $a = 1$ 宽为 $b = 1$ ，材料系数分别为弯曲刚度 $\bar{D} = 1$ 、 $\nu = 0.3$ 。板面内分布如图所示纵向荷载：

$$\bar{q} = -\bar{D}\left(\frac{\pi^2}{a^2} + \frac{\pi^2}{b^2}\right)\sin\left(\frac{\pi}{a}x\right)\sin\left(\frac{\pi}{b}y\right) \quad (4.33)$$

该简支方板问题的精确解为：

$$w = -\sin\left(\frac{\pi}{a}x\right)\sin\left(\frac{\pi}{b}y\right) \quad (4.34)$$

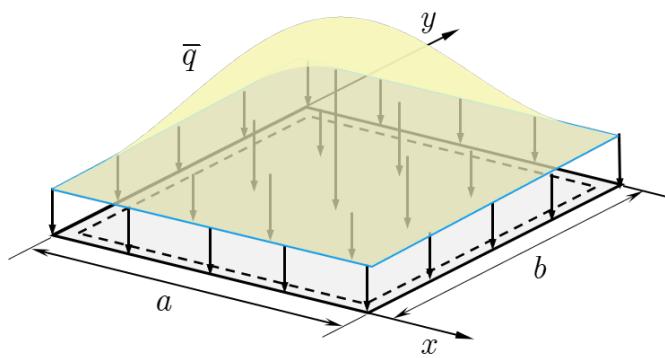


图 4.4 简支方板问题模型

如图所示(4.5)，简支方板求解域采用均匀的 11×11 、 21×21 、 41×41 、 81×81 的四个疏密不同的节点进行离散。此时对于采用三次基函数的简支方板问题其相对影响域取为 3.5，采用四次基函数时其相对影响域则取为 4.5。

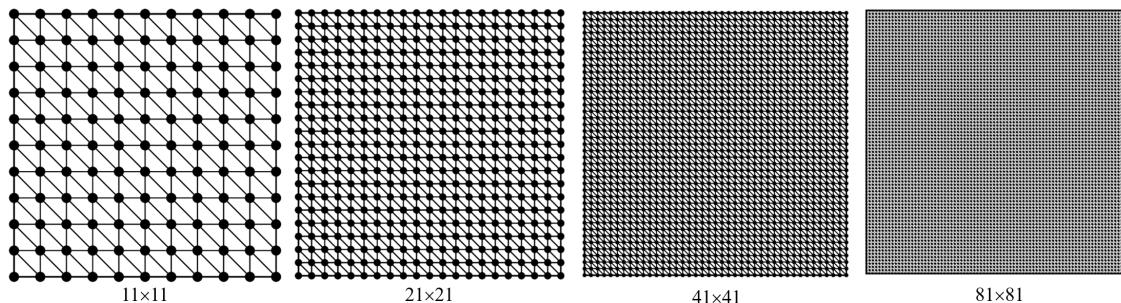


图 4.5 简支方板问题节点离散

图(4.6)和图(4.7)分别为简支方板问题在三次基函数和四次基函数时的位移误差和能量误差对比图。从图中可以明显看出即使采用高阶高斯积分法“GI”如三次基函数的13点高斯积分法和四次基函数的16点高斯积分，计算精度都低于再生光滑梯度法“RKGSI”，并且和同样不满足变分一致性的罚函数法一样都无法达到理论误差收敛率。而“RKGSI-Nitsche”和“RKGSI-HR”法不管是在三次基函数还是四次基函数时都达到了误差收敛率。图(4.8)、(4.9)是简支方板问题在三次基函数和四次基函数时分别计算节点数和与使用“GI”和“RKGSI”不同数值积分方法时的效率图。从整体来看采用“RKGSI”时的计算效率在三次基函数和四次基函数时都明显高于“GI”。

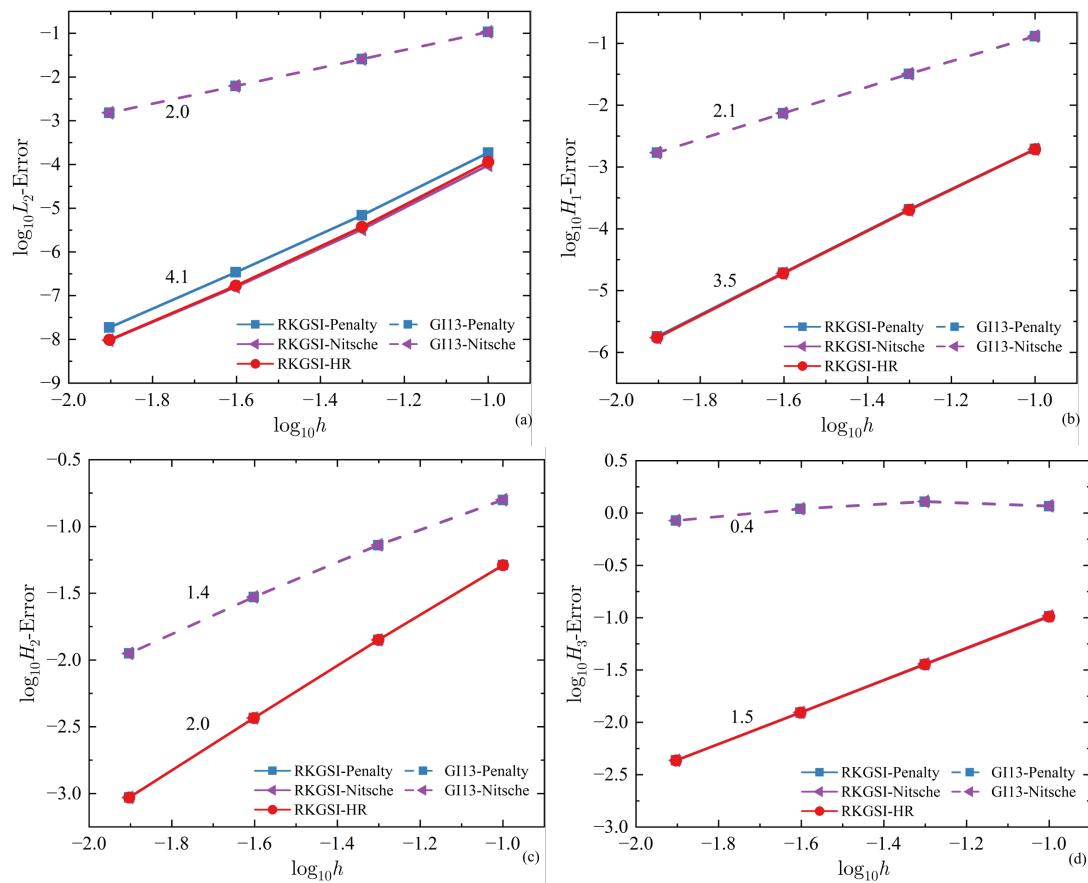


图 4.6 简支方板问题三次基函数误差对比: (a) L_2 误差; (b) H_1 ; 误差(c); H_2 误差; (d) H_3 误差

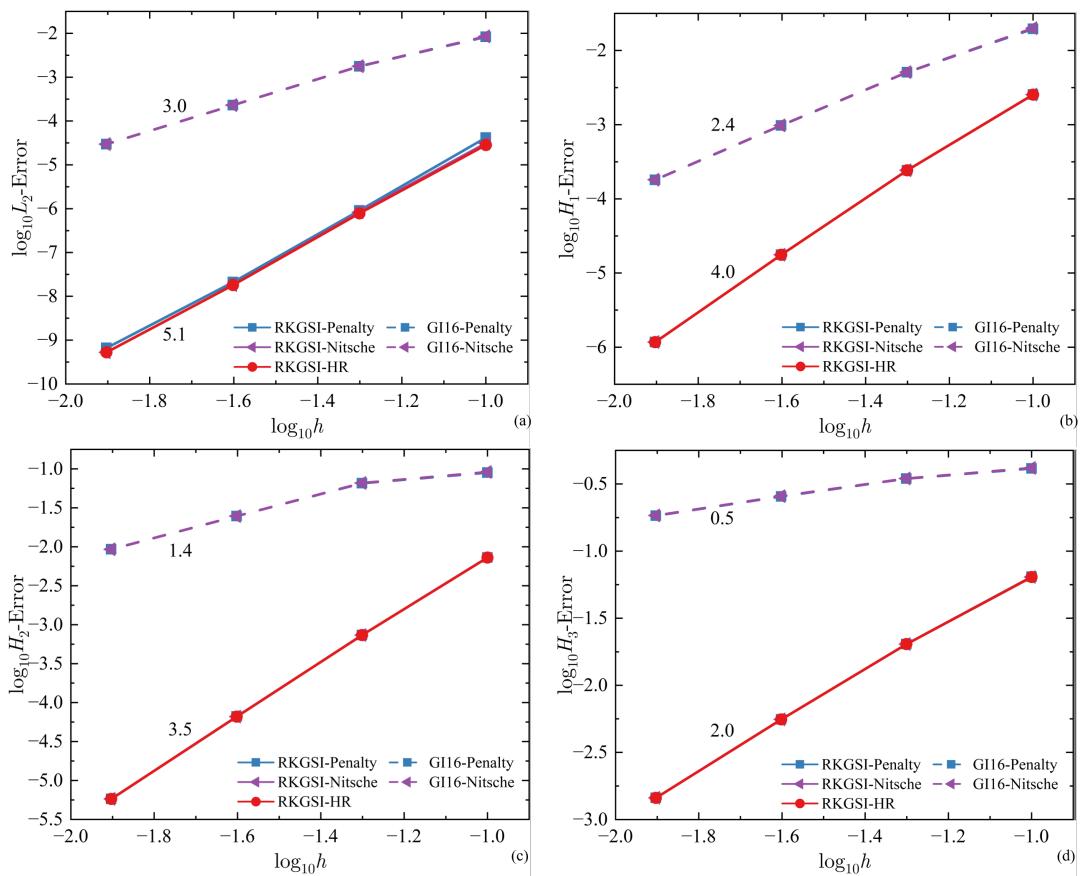


图 4.7 简支方板问题四次基函数误差对比: (a) L_2 误差; (b) H_1 误差; (c); H_2 误差; (d) H_3 误差

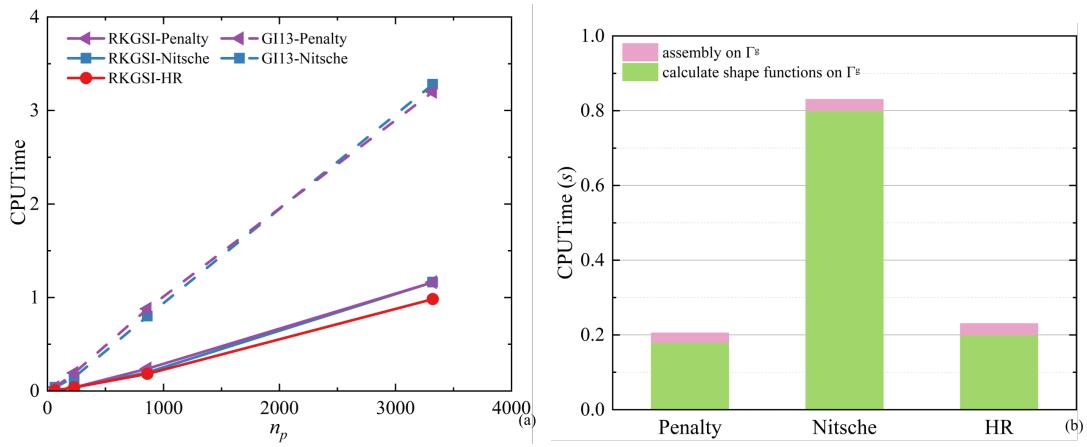


图 4.8 简支方板问题三次基函数效率对比: (a)计算时间与节点数的关系; (b)本质边界条件施加效率分析

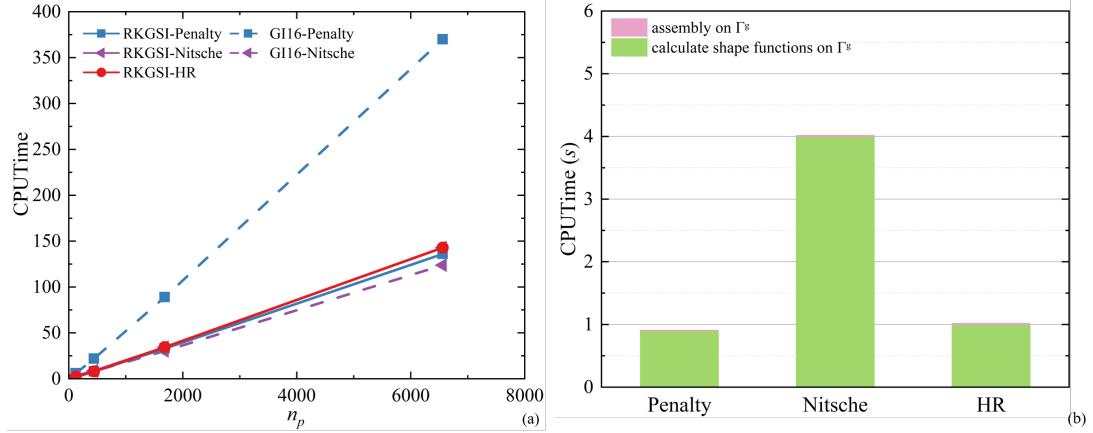


图 4.9 简支方板问题四次基函数效率对比: (a)计算时间与节点数的关系; (b)本质边界条件施加效率分析

图(4.10)是分别验证简支方板问题在三次基函数和四次基函数时带有人工经验参数的罚函数法和 Nitsche 法的敏感度分析。从图中可以明显的看出,不同的经验参数对罚函数法的误差有着很大的影响,并且它的最优误差只在一小部分。Nitsche 法的最优误差的人工经验参数的范围比较大,但人工经验参数值的大小仍然会影响误差结果的变化,并且随着网格的加密,人工经验参数的最优结果是在发生改变的。此时,提出的基于 Hellinger-Reissner 变分原理中由于内嵌了本质边界条件,无需人工经验参数来满足正定性,相较于同样满足积分约束条件的“RKGSI-Nitsche”法,提出的“RKGSI-HR”法的不因人工参数值的变化影响最优误差。

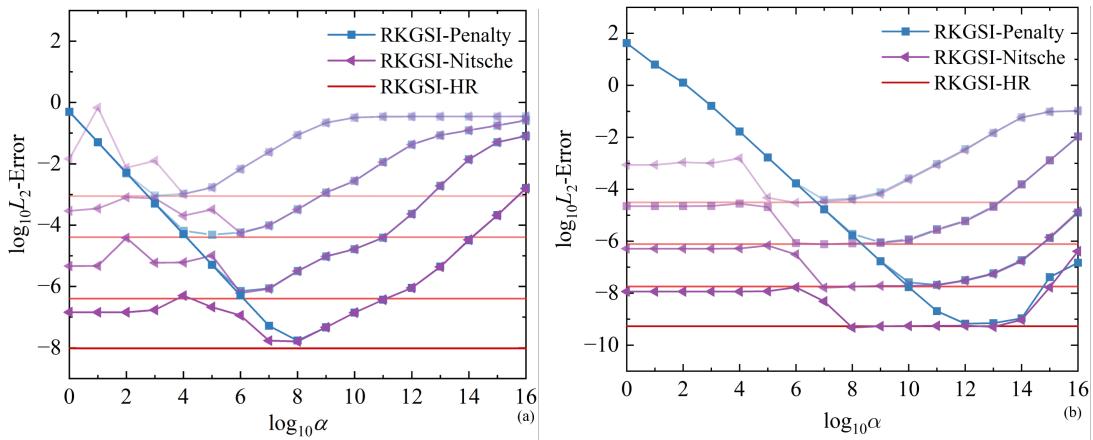


图 4.10 人工参数 α 敏感度分析: (a)三次基函数; (b)四次基函数

4.4.3 简支等边三角形板问题

一简支等边三角形板如图(4.11)所示，其中，三角形板的高为 $a = 10$ ，均布荷载作用在板面内为 $\bar{q} = 1$ ，材料系数分别为弯曲刚度 $\bar{D} = 1$ 、泊松比 $\nu = 0.3$ 。该简支三角形板的精确解为：

$$w = \frac{\bar{q}}{64a\bar{D}}[x^3 - 3y^3x - a(x^2 + y^2) + \frac{4}{27}a^3](\frac{4}{9}a^2 - x^2 - y^2) \quad (4.35)$$

如图(4.12)所示，简支等边三角形板求解域分布采用均布离散的 66、231、861 和 3321 的四个疏密不同的节点进行离散。同样采用三次基函数时，简支等边三角形板问题的相对影响域取为 3.5，四次基函数时其相对应影响域取为 4.5 进行数值分析。

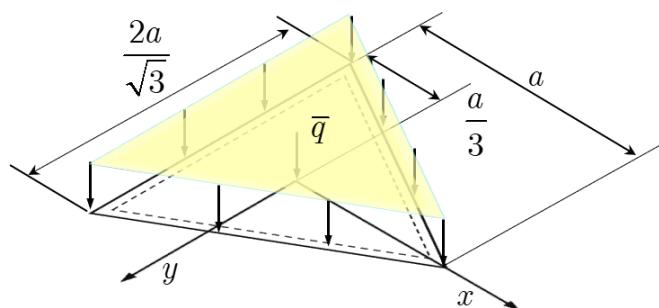


图 4.11 简支等边三角形板问题模型

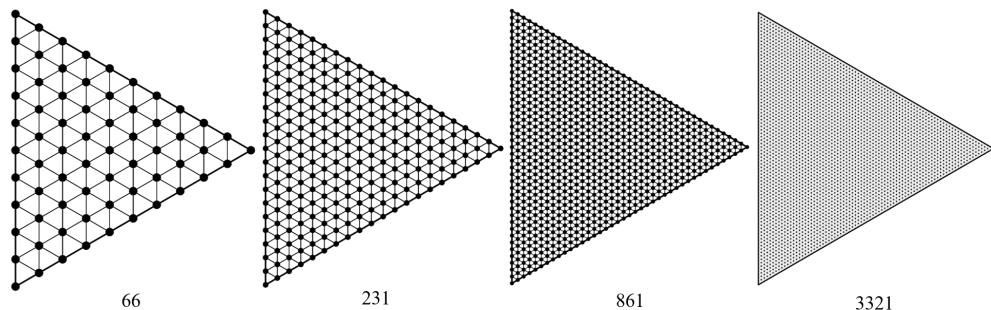


图 4.12 简支等边三角形问题节点离散

图(4.13)和图(4.14)为简支等边三角形板问题分别在三次基函数和四次基函数的位移误差和能量误差对比图。从图中可以明显看出采用“RKGSI”得出的计算精度优于“GI”法。并且不管是三次基函数还是四次基函数“RKGSI-Nitsche”、“RKGSI-HR”都能够达到理论误差收敛率，满足积分约束条件。图(4.15)是简支等边三角形板的薄板中面和本质边界条件施加效率分析图，从图中可以看出在薄板中面施加过程中，“RKGSI”所用的时间都明显少于“GI”；而针对“RKGSI”在施加本质边界过程中计算形函数及梯度和组装相对应的刚度矩阵和力向量中可以明显看出“RKGSI-Nistche”法所用的时间明显多于“RKGSI-HR”和“RKGSI-Penalty”，虽然“RKGSI-HR”和“RKGSI-Penalty”的计算效率相差不大，但“RKGSI-Penalty”由于不具有变分一致性无法达到理论误差收敛率。因此相较于传统的本质边界条件施加方法，“RKGSI-HR”不仅满足积分约束条件能够达到理论误差收敛率，提高计算精度，在计算时间上也用时较短，有效提高计算效率。图(4.16)为简支等边三角形板问题的弯矩云图。从图中可以看出“RKGSI-HR”、“RKGSI-Nitsche”和“RKGSI-Penalty”和精确解之间非常一致，进一步验证了所提方法能够有效提高计算精度。

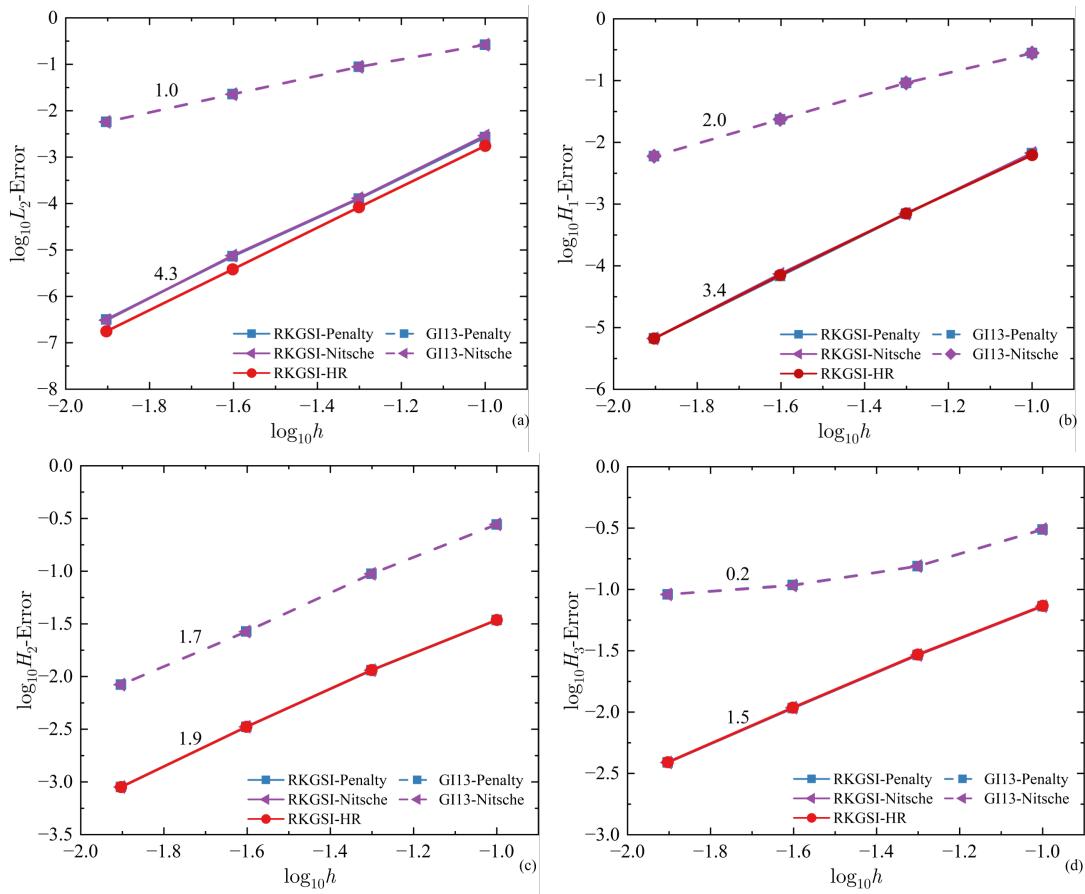


图 4.13 简支等边三角形板问题三次基函数误差对比: (a) L_2 误差; (b) H_1 ; 误差(c); H_2 误差; (d) H_3 误差

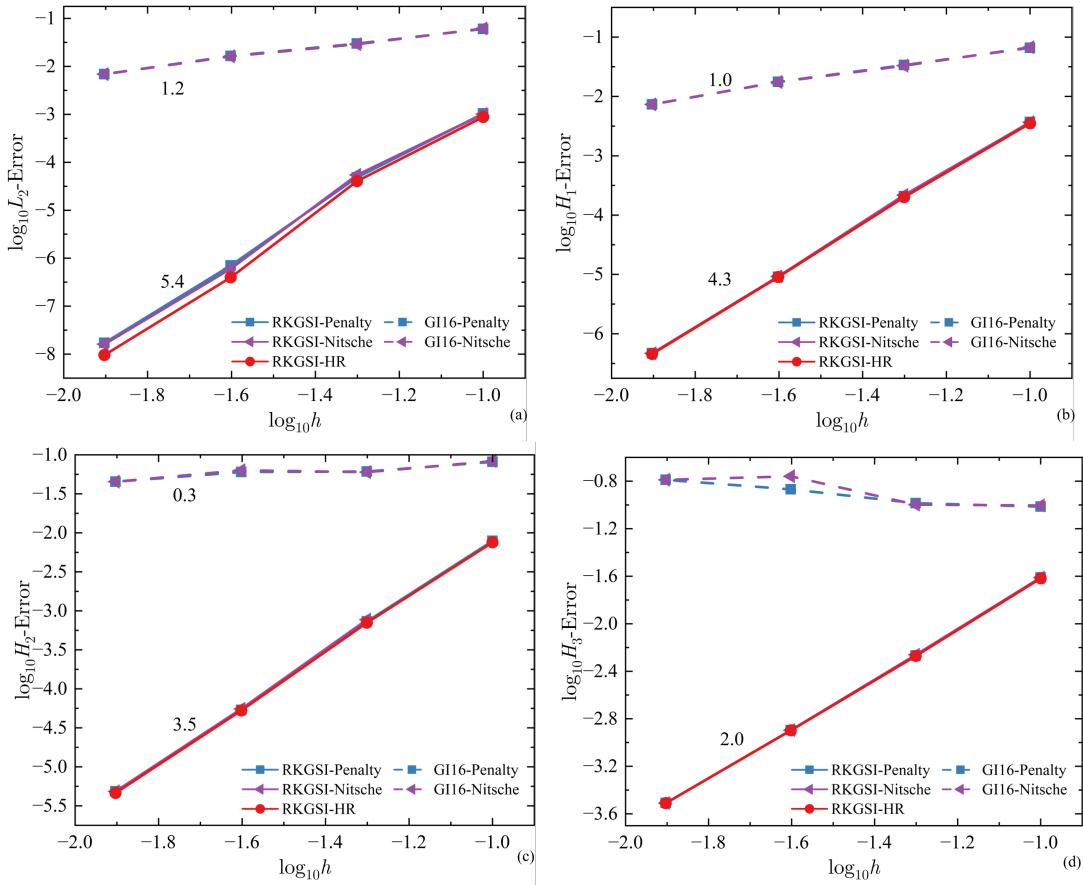


图 4.14 简支等边三角形板问题四次基函数误差对比: (a) L_2 误差; (b) H_1 误差; (c) H_2 误差; (d) H_3 误差

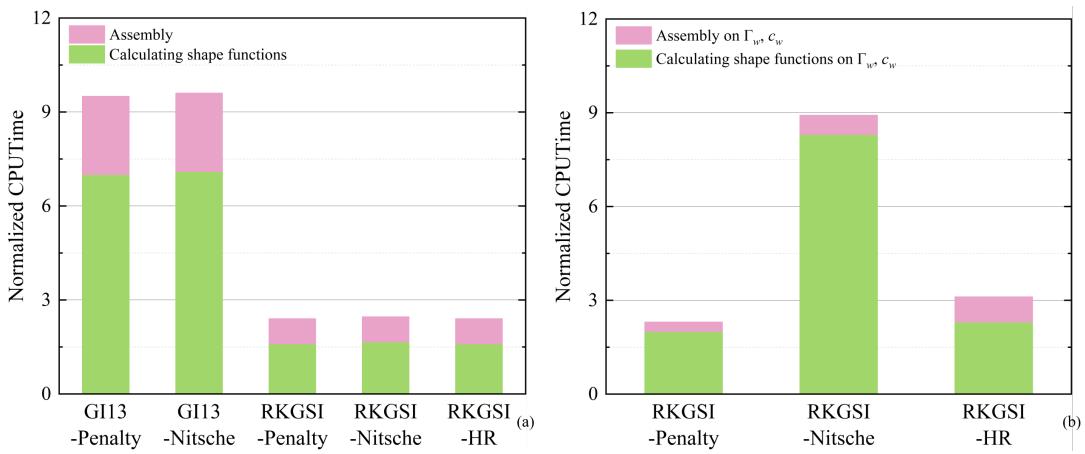
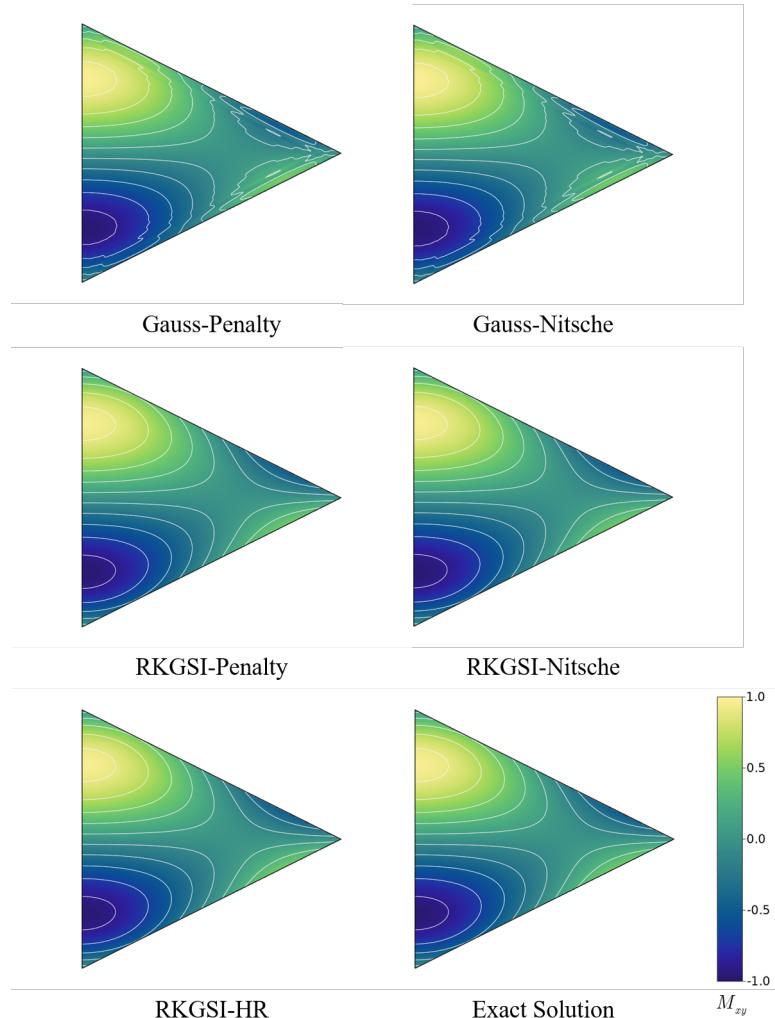


图 4.15 简支等边三角形问题效率对比: (a)薄板中面 Ω ; (b)本质边界条件 Γ_w, c_w

图 4.16 简支等边三角形板问题弯矩云图 σ_{xx} 应力云图

4.4.4 简支环行板问题

一简支环行板如图 (4.17) 所示, 其中内外径分别为 $a = 2$ 、 $b = 1$ 。在环行板的内外径边缘处分别施加弯矩 $m_i = 2$ 、 $m_0 = 1$, 材料系数分别为抗弯刚度 $\bar{D} = 1$ 、泊松比为 $\nu = 0.3$ 。该简支环行板的精确解为:

$$w = \frac{(m_i - m_0)a^2b^2}{\bar{D}(1 - \nu)(a^2 - b^2)} \ln \frac{r}{a} + \frac{m_i b^2 - m_0 a^2}{2\bar{D}(1 + \nu)(a^2 - b^2)} (r^2 - a^2) \quad (4.36)$$

其中: $r = \sqrt{x^2 + y^2}$ 是点 (x, y) 的极径。

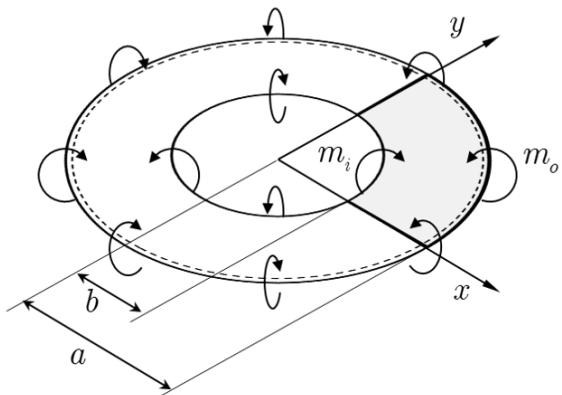


图 4.17 简支环形板问题模型

如图(4.18)所示,简支环形问题求解域通过采用均布的153、561、2145和8385四个疏密不同的节点进行离散,该简支环行板采用四次基函数,取相对影响域为4.5进行数值分析。

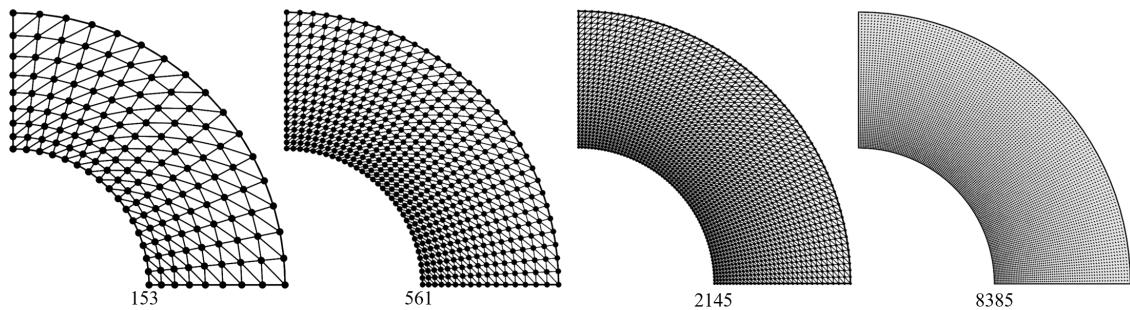


图 4.18 简支环形板问题节点离散

图(4.19)为简支环行板问题的位移误差和能量误差对比图,从图中可以看出“RKGSI-HR”和“RKGSI-Nitsche”同样可以达到理论误差收敛率。图(4.20)为简支环行板问题在计算时间节点数和施加不同本质边界条件上的效率对比,从图中可以看出采用“RKGSI”时的效率明显高于“GI”法,与同样满足变分一致性的“RKGSI-Nitsche”法相比,“RKGSI-HR”法在施加过程中效率明显更高。同时根据简支环行板的弯矩云图(4.21)也可以更进一步说明在解决薄板问题上,基于 Hellinger-Reissner 变分原理的本质边界条件施加方法拥有着更高的计算精度。

图(4.22)为简支环行板问题的人工参数敏感度分析图。(这个地方看不懂图)

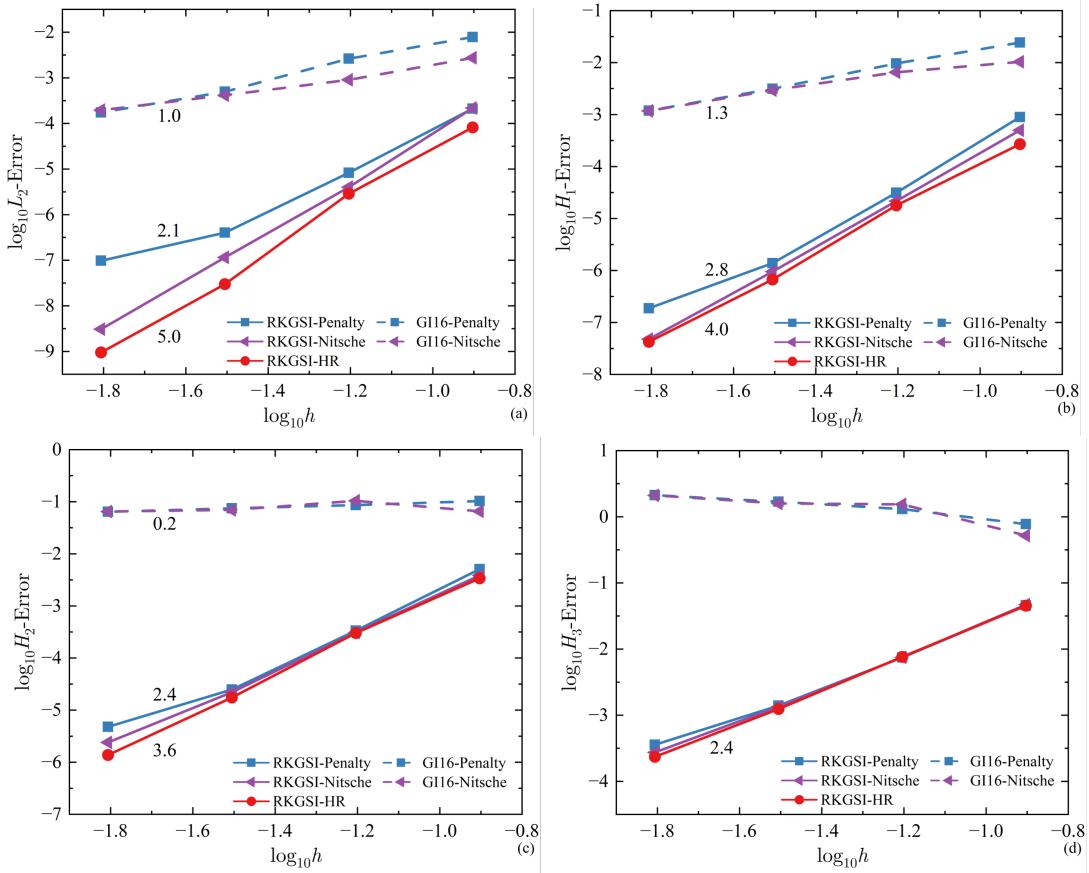


图 4.19 简支环行板问题四次基函数误差对比: (a) L_2 误差; (b) H_1 误差; (c) H_2 误差; (d) H_3 误差

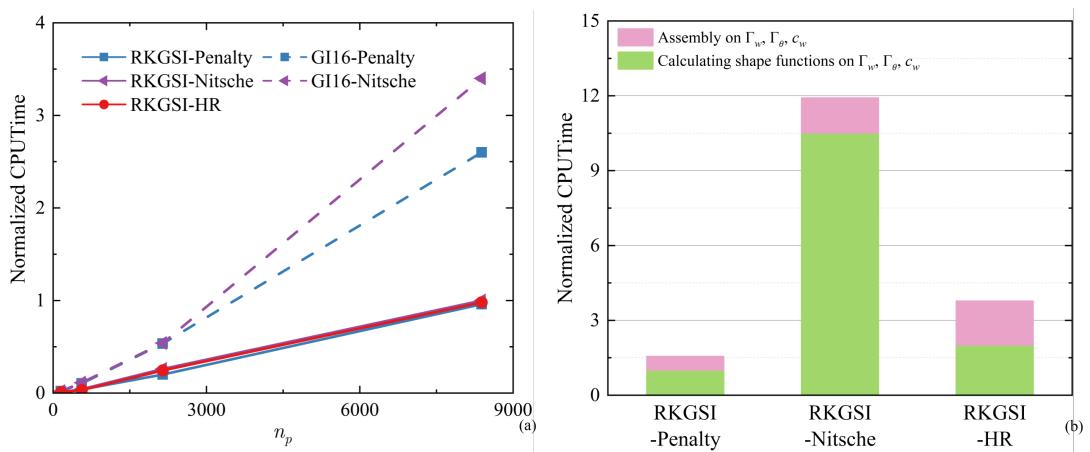


图 4.20 简支环形板问题四次基函数效率对比: (a)计算时间与节点数的关系; (b)本质边界条件施加效率分析

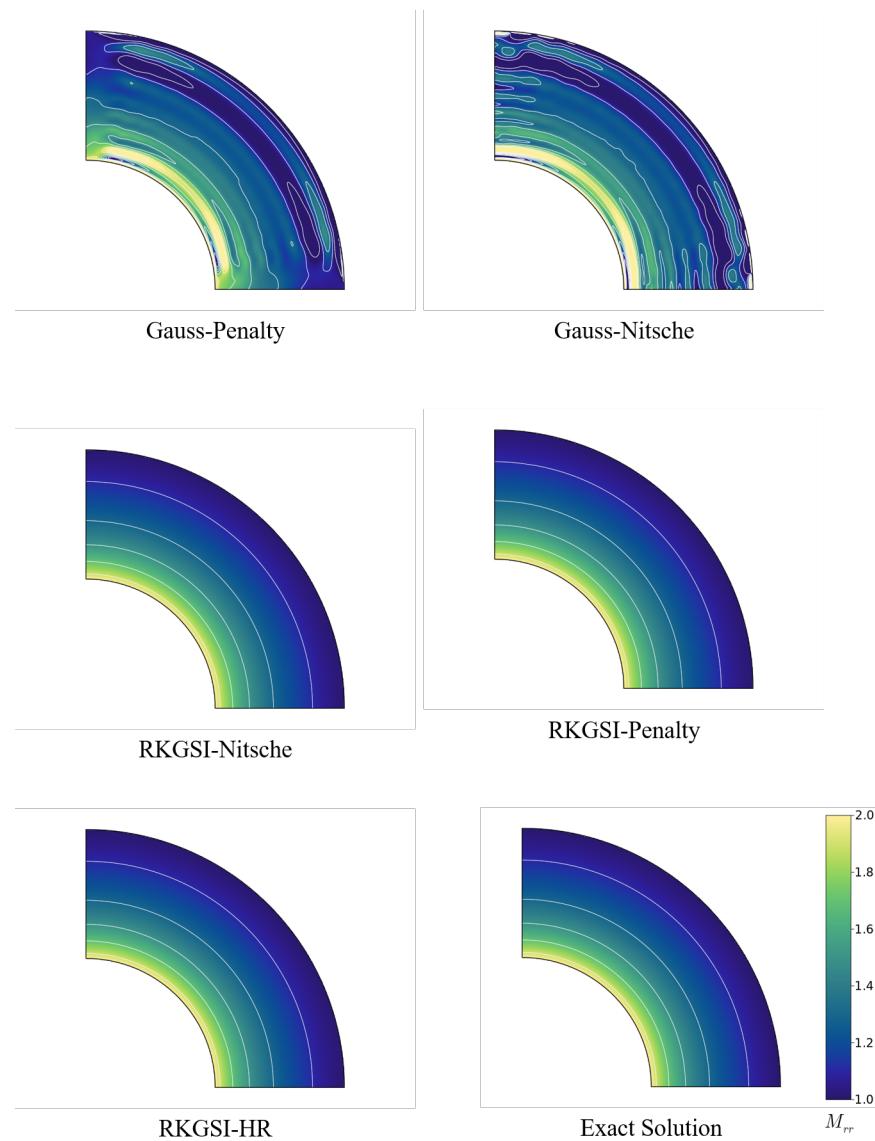


图 4.21 简支环形板问题弯矩云图

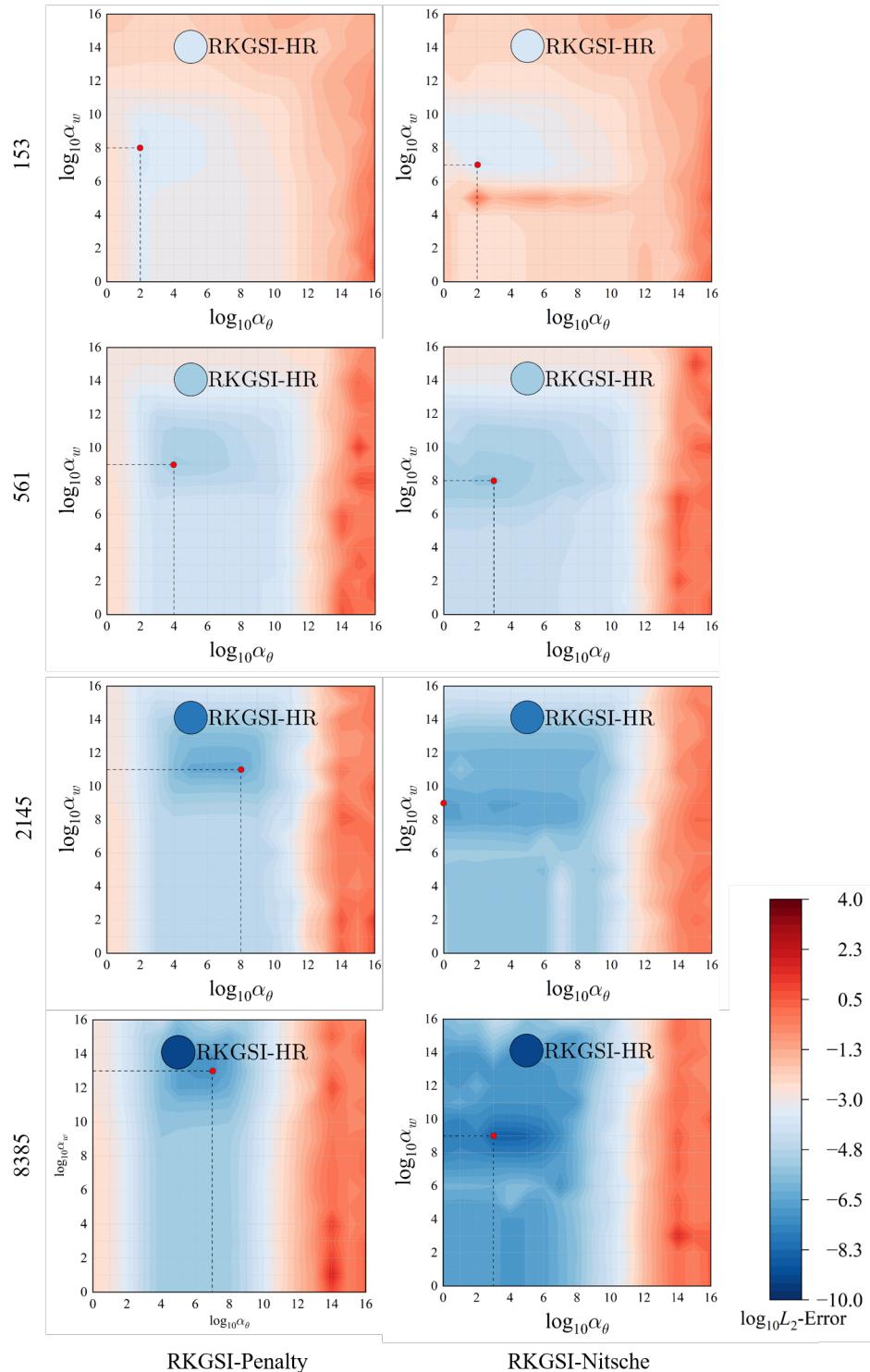


图 4.22 简支环形板问题人工参数敏感性分析

4.5 小结

本章进一步介绍了基于 Hellinger-Reissner 变分原理的变分一致性本质边界条件施加方法，用于求解四阶薄板问题。该方法通过采用混合离散近似 Hellinger-Reissner 变分原理弱形式中的挠度和弯矩，实现了满足积分约束条件用于求解高阶薄板问题的一种本质边界条件施加方法。其中，在离散平衡控制方程中，采用传统无网格形函数对挠度进行离散，弯矩则在每个背景积分单元上以再生光滑梯度独立逼近。通过采用再生光滑梯度积分法，该方法内嵌了局部积分约束条件，因此严格满足了每个积分单元的变分一致性。此外，由于二阶光滑梯度的计算只涉及无网格形函数及其一阶导数，有效的提高了计算效率。之后通过典型的数值算例进一步表明所提方法基于 Hellinger-Reissner 变分原理无网格薄板公式在满足变分一致性，计算精度以及计算效率方面优于采用传统高斯积分法的 Nitsche 法、罚函数法以及采用再生光滑梯度积分法的 Nitsche 法，罚函数法。基于 Hellinger-Reissner 变分原理的变分一致性本质边界条件施加方法在解决薄板问题上提供了一种高效精确的边界条件施加方法。

第 5 章 HR 薄板动力分析

5.1 薄板运动控制方程

考虑如图()所示薄板区域 $\bar{\Omega}$, 其中板厚为 h , Ω 为薄板中面。根据 Kirchhoff 薄板假设原理 [], 在薄板中面 Ω 上的控制方程为:

$$\left\{ \begin{array}{ll} M_{\alpha\beta,\alpha\beta} + \bar{q} = \rho h \ddot{w} & \text{in } \Omega \\ w = \bar{w} & \text{on } \Gamma_w \\ \theta_n = w_{,n} = \bar{\theta}_n & \text{on } \Gamma_\theta \\ V_n = Q_n + M_{ns,s} = \bar{V}_n & \text{on } \Gamma_V \\ M_{nn} = \bar{M}_{nn} & \text{on } \Gamma_M \\ w = \bar{w} & \text{at } c_w \\ P = -[[M_{ns}]]|_{c_p} = \bar{p} & \text{at } c_P \end{array} \right. \quad (5.1)$$

其中:

$$\left\{ \begin{array}{l} w_{,n} = w_{,\alpha} n_\alpha \\ Q_n = n_\alpha M_{\alpha\beta,\beta} \\ M_{nn} = M_{\alpha\beta} n_\alpha n_\beta, M_{ns} = M_{\alpha\beta} n_\alpha s_\beta, M_{ns,s} = M_{\alpha\beta,\gamma} s_\alpha n_\beta s_\gamma \end{array} \right. \quad (5.2)$$

$M_{\alpha\beta}$ 为矩量 \mathbf{M} 的弯曲和扭转分量, \bar{q} 为垂直于薄板中面的分布荷载, ρ 分别表示板的密度, w 表示薄板中面挠度, w 上方两点表示对时间 t 的两次微分。 Γ_w 、 Γ_θ 和 c_w 为强制边界条件, \bar{w} 和 $\bar{\theta}_n$ 分别为强制边界条件下给定的挠度和转角。 Γ_V 、 Γ_M 和 c_P 为自然边界条件, V_n 、 M_{nn} 和 P 为自然边界上的等效剪力、法向弯矩和薄板角上的集中荷载。所有的边界条件都满足如下关系式:

$$\begin{aligned} \Gamma &= \Gamma_w \cup \Gamma_V \cup \Gamma_\theta \cup \Gamma_M, c = c_w \cup c_P \\ \Gamma_w \cap \Gamma_V &= \Gamma_\theta \cap \Gamma_M = c_w \cap c_P = \emptyset \end{aligned} \quad (5.3)$$

本文考虑 Hellinger-Ressiner 变分原理为基础的伽辽金弱形式, 其能量泛函中包含薄板中面挠度 w 和弯矩 \mathbf{M} 两个变量, 能量泛函分别对这两个变量进行变分

可得如下伽辽金弱形式:

$$\begin{aligned} \int_{\Omega} \delta M_{\alpha\beta} D_{\alpha\beta\gamma\eta}^{-1} M_{\gamma\eta} d\Omega &= \int_{\Gamma} \delta V_{\mathbf{n}} w d\Gamma - \int_{\Gamma} \delta M_{\mathbf{n}\mathbf{n}} w_{,\mathbf{n}} d\Gamma + \delta P w|_{\mathbf{x} \in c} \\ &- \int_{\Omega} \delta M_{\alpha\beta,\alpha\beta} w d\Omega n - \int_{\Gamma_w} \delta V_{\mathbf{n}} w d\Gamma + \int_{\Gamma_{\theta}} \delta M_{\mathbf{n}\mathbf{n}} w_{,\mathbf{n}} d\Gamma - \delta P w|_{\mathbf{x} \in c_w} \\ &+ \int_{\Gamma_w} \delta V_{\mathbf{n}} \bar{w} d\Gamma - \int_{\Gamma_{\theta}} \delta M_{\mathbf{n}\mathbf{n}} \bar{\theta}_n d\Gamma + \delta P \bar{w}|_{\mathbf{x} \in c_w} \end{aligned} \quad (5.4)$$

$$\begin{aligned} \int_{\Omega} \delta w \rho h \ddot{w} d\Omega + \int_{\Gamma} \delta w V_{\mathbf{n}} d\Gamma - \int_{\Gamma} \delta w_{,\mathbf{n}} M_{\mathbf{n}\mathbf{n}} d\Gamma + \delta w P|_{\mathbf{x} \in c} \\ - \int_{\Omega} \delta w M_{\alpha\beta,\alpha\beta} d\Omega - \int_{\Gamma_w} \delta w V_{\mathbf{n}} d\Gamma + \int_{\Gamma_{\theta}} \delta w_{,\mathbf{n}} M_{\mathbf{n}\mathbf{n}} d\Gamma - \delta w P|_{\mathbf{x} \in c_w} \\ = \int_{\Gamma_V} \delta w \bar{V}_{\mathbf{n}} d\Gamma - \int_{\Gamma_M} \delta w_{,\mathbf{n}} \bar{M}_{\mathbf{n}\mathbf{n}} d\Gamma + \delta w \bar{P}|_{\mathbf{x} \in c_P} + \int_{\Omega} \delta w \bar{q} d\Omega \end{aligned} \quad (5.5)$$

5.2 混合离散

挠度 w 采用无网格再生核近似离散。

弯矩 M 采用再生光滑梯度近似。

5.3 Hellinger-Reissner 变分原理下的本质边界条件施加方法

通过式(1)看出在四阶薄板问题上基于 Hellinger-Reissner 变分原理得到的弱形式中已经考虑了本质边界条件和自然边界条件。为了更好的研究 Hellinger-Reissner 变分原理在求解薄板问题上的本质边界条件施加方法, 此时将挠度离散表达式(1)和弯矩离散表达式(1)代入到式(1)中得到:

$$\mathbf{M} \ddot{\mathbf{d}} - \sum_{C=1}^{NC} (\tilde{g}_{\alpha\beta I}^T - \tilde{g}_{\alpha\beta I}^T) \mathbf{a}_{\alpha\beta} = \mathbf{f} \quad (5.6)$$

其中:

$$M_{IJ} = \int_{\Omega} \Psi_I \rho h \Psi_J d\Omega \quad (5.7)$$

$$f_I = \int_{\Gamma_V} \Psi_I \bar{V}_{\mathbf{n}} d\Gamma - \int_{\Gamma_M} \Psi_{I,n} \bar{M}_{\mathbf{n}\mathbf{n}} d\Gamma + \int_{\Omega} \Psi_I \bar{q} d\Omega + \Psi_I \bar{P}|_{x \in c_P} \quad (5.8)$$

$$\begin{aligned}
 & - \sum_{C=1}^{NC} (\tilde{g}_{\alpha\beta I}^T - \bar{g}_{\alpha\beta I}^T) a_{\alpha\beta} \\
 & = \sum_{C=1}^{NC} (\tilde{g}_{\alpha\beta I}^T - \bar{g}_{\alpha\beta I}^T) D_{\alpha\beta\gamma\eta} G^{-1} \left(\sum_{J=1}^{NP} (\tilde{g}_{\gamma\eta J} - \bar{g}_{\gamma\eta J}) d_J + \hat{g}_{\gamma\eta} \right) \\
 & = \sum_{C=1}^{NC} \sum_{J=1}^{NP} D_{\alpha\beta\gamma\eta} \tilde{g}_{\alpha\beta I}^T G^{-1} \tilde{g}_{\gamma\eta J} d_J + \sum_{C=1}^{NC} \sum_{J=1}^{NP} D_{\alpha\beta\gamma\eta} (-\bar{g}_{\alpha\beta I}^T G^{-1} \tilde{g}_{\gamma\eta J} - \tilde{g}_{\alpha\beta I}^T G^{-1} \tilde{g}_{\gamma\eta J}) d_J \\
 & - \left(- \sum_{C=1}^{NC} D_{\alpha\beta\gamma\eta} \tilde{g}_{\alpha\beta I}^T G^{-1} \hat{g}_{\gamma\eta} \right) + \sum_{C=1}^{NC} \sum_{J=1}^{NP} D_{\alpha\beta\gamma\eta} \bar{g}_{\alpha\beta I}^T G^{-1} \tilde{g}_{\gamma\eta J} d_J - \sum_{C=1}^{NC} D_{\alpha\beta\gamma\eta} \bar{g}_{\alpha\beta I}^T G^{-1} \hat{g}_{\gamma\eta} \\
 & = \sum_{J=1}^{NP} (K_{IJ} + \tilde{K}_{IJ} + \bar{K}_{IJ}) d_J - \tilde{f}_I - \bar{f}_I
 \end{aligned} \tag{5.9}$$

其中：

$$K_{IJ} = \int_{\Omega} \tilde{\Psi}_{I,\alpha\beta} D_{\alpha\beta\gamma\eta} \tilde{\Psi}_{J,\gamma\eta} d\Omega \tag{5.10}$$

$$\begin{aligned}
 \tilde{K}_{IJ} & = - \int_{\Gamma_w} \Psi_I \mathcal{V}_{\alpha\beta} \tilde{\Psi}_{J,\alpha\beta} d\Gamma + \int_{\Gamma_\theta} \Psi_{I,n} \mathcal{M}_{\alpha\beta} \tilde{\Psi}_{J,\alpha\beta} d\Gamma + [[\Psi_I \mathcal{P}_{\alpha\beta} \tilde{\Psi}_{J,\alpha\beta}]]_{x \in c_w} \\
 & - \int_{\Gamma_w} \mathcal{V}_{\alpha\beta} \tilde{\Psi}_{I,\alpha\beta} \Psi_J d\Gamma + \int_{\Gamma_\theta} \mathcal{M}_{\alpha\beta} \tilde{\Psi}_{I,\alpha\beta} \Psi_{J,n} d\Gamma + [[\mathcal{P}_{\alpha\beta} \tilde{\Psi}_{I,\alpha\beta} \Psi_J]]_{x \in c_w}
 \end{aligned} \tag{5.11}$$

$$\bar{K}_{IJ} = \int_{\Gamma_w} \mathcal{V}_{\alpha\beta} \bar{\Psi}_{I,\alpha\beta} \Psi_J d\Gamma - \int_{\Gamma_\theta} \mathcal{M}_{\alpha\beta} \bar{\Psi}_{I,\alpha\beta} \Psi_{J,n} d\Gamma + [[\mathcal{P}_{\alpha\beta} \bar{\Psi}_{I,\alpha\beta} \Psi_J]]_{x \in c_w} \tag{5.12}$$

$$\tilde{f}_I = \int_{\Gamma_w} \mathcal{V}_{\alpha\beta} \tilde{\Psi}_{I,\alpha\beta} \bar{w} d\Gamma + \int_{\Gamma_\theta} \mathcal{M}_{\alpha\beta} \tilde{\Psi}_{I,\alpha\beta} \bar{\theta}_n d\Gamma + [[\mathcal{P}_{\alpha\beta} \tilde{\Psi}_{I,\alpha\beta} \bar{w}]]_{x \in c_w} \tag{5.13}$$

$$\bar{f}_I = \int_{\Gamma_w} \mathcal{V}_{\alpha\beta} \bar{\Psi}_{I,\alpha\beta} \bar{w} d\Gamma + \int_{\Gamma_\theta} \mathcal{M}_{\alpha\beta} \bar{\Psi}_{I,\alpha\beta} \bar{\theta}_n d\Gamma + [[\mathcal{P}_{\alpha\beta} \bar{\Psi}_{I,\alpha\beta} \bar{w}]]_{x \in c_w} \tag{5.14}$$

得到考虑边界的系统离散方程为：

$$\mathbf{M}\ddot{\mathbf{d}} + (\mathbf{K} + \tilde{\mathbf{K}} + \bar{\mathbf{K}})\mathbf{d} = (\mathbf{f} + \tilde{\mathbf{f}} + \bar{\mathbf{f}}) \tag{5.15}$$

5.4 时间域离散与频散精度分析

5.4.1 时间域离散

对于时间域离散，采用 HHT 方法，全离散运动方程的表达式为：

$$\mathbf{M}\mathbf{a}_{m+1} + (1 + \alpha)\mathbf{K}\mathbf{d}_{m+1} - \alpha\mathbf{K}\mathbf{d}_m = \mathbf{f}_{m+\alpha} \tag{5.16}$$

其中：

$$\begin{aligned}\mathbf{f}_{m+\alpha} &= \mathbf{f}(t_{m+\alpha}) \\ t_{m+\alpha} &= t_{m+1} + \alpha\Delta t\end{aligned}\quad (5.17)$$

式中 α 为 HHT 方法中的参数。

采用的 HHT 方法仍然采用 Newmark 法的预测-矫正算法、位移和速度系数向量预测和矫正阶段的表达式分别为：

预测阶段：

$$\begin{cases} \hat{\mathbf{d}}_{m+1} = \mathbf{d}_m + (\Delta t)v_m + \frac{(\Delta t)^2}{2}(1 - 2\beta)\mathbf{a}_m \\ \hat{\mathbf{v}}_{m+1} = \mathbf{v}_m + (\Delta t)(1 - \gamma)\mathbf{a}_m \end{cases} \quad (5.18)$$

矫正阶段：

$$\begin{cases} \mathbf{d}_{m+1} = \hat{\mathbf{d}}_{m+1} + \beta(\Delta t)^2\mathbf{a}_{m+1} \\ \mathbf{v}_{m+1} = \hat{\mathbf{v}}_{m+1} + \gamma\Delta t\mathbf{a}_{m+1} \end{cases} \quad (5.19)$$

其中 $\mathbf{v} = \dot{\mathbf{d}}$ 、 $\mathbf{a} = \dot{\mathbf{v}}$ ， β 、 γ 为积分参数， Δt 是指从 t_m 到 t_{m+1} 时刻的时间步长，下标“ m ”表示相应时刻的量。当选取 $\alpha \in [\frac{-1}{3}, 0]$ ， $\beta = \frac{(1-\alpha)^2}{4}$ ， $\gamma = \frac{1-\alpha}{2}$ 时 HHT 时间积分方法无条件稳定，且当 $\alpha = 0$ 时，HHT 时间积分方法简化为 Newmark 法。将式(5.18)代入到式(5.19)中可得到加速度系数向量的更新方程：

$$[\mathbf{M} + (1 + \alpha)\beta(\Delta t)^2\mathbf{K}]\mathbf{a}_{m+1} = \mathbf{f}_{m+1} + \alpha\mathbf{K}\mathbf{d}_m - (1 + \alpha)\mathbf{K}\hat{\mathbf{d}}_{m+1} \quad (5.20)$$

求得 \mathbf{a}_{m+1} 后，可通过式(5.19)计算 t_{m+1} 时刻的速度和位移系数向量。

5.4.2 频散精度分析

频散特性是度量离散动力系统精度的一种有效方法。在频散特性中，研究对象为自由振动，不考虑外力和边界条件的影响，此时运动方程式(5.20)只包含由均匀无网格节点布置得到的离散质量矩阵 \mathbf{M} 和由再生光滑梯度组成的刚度矩阵 $\tilde{\mathbf{K}}$ ，对应的自由振动方程为：

$$-(\omega^h)^2 \sum_{J \in S_{JI}} M_{IJ} d_J + \sum_{J \in S_{JI}} \tilde{K}_{IJ} d_J = 0 \quad (5.21)$$

其中： $S_{IJ} = J | supp(x_J) \cap supp(x_I) \neq \emptyset$ ， ω^h 为频率数值解。

对节点系数 $d_J(t)$ 引入简谐波假定得到:

$$d_J(t) = d_0 \exp[\iota(k_x x_J + k_y x_J - \omega^h t)] \quad (5.22)$$

其中 d_0 为波幅, $\iota = \sqrt{-1}$, k_x 、 k_y 分别为 x 、 y 方向上的波数, 将式(0)代入到式(0)中可以得到相速度 c_{np} :

$$c_{np} = \frac{\omega^h}{\omega} = \sqrt{\frac{(kh)^{-2} \sum_{J \in S_{JI}} \tilde{K}_{IJ} \exp[\iota(k_x x_J + k_y x_J)]}{\sum_{J \in S_{JI}} M_{IJ} h^{-2} \exp[\iota(k_x x_J + k_y x_J)]}} \quad (5.23)$$

式中 $\omega = c \sqrt{k_x^2 + k_y^2}$ 表示真实频率, h 为节点间距。频率的相对精度可以表示为:

$$e_f = c_{np} - 1 = \frac{\omega^h}{\omega} - 1 \approx O(h^r) \quad (5.24)$$

其中 r 表示频率的收敛阶次

5.5 数值算例