计算流体力学期末大作业

王超艺 2024 年 6 月 17 日

1 题目描述

半无穷大空间均匀来流,来流状态如下

$$p = 99719Pa$$

$$T = 293.15K$$

$$u = 686.47m/s$$

$$v = 0m/s$$

流动方向与 EA 垂直。来流与绝热板 ABC 相互作用。流动忽略粘性作用。

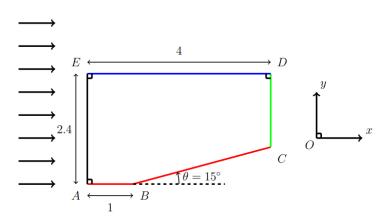


图 1: 压缩折角算例计算域 ABCDE 示意图

在如图所示的计算域 ABCDE 内, 针对压缩折角流动求解二维欧拉方程:

$$\frac{\partial U}{\partial t} + \frac{\partial f(U)}{\partial x} + \frac{\partial g(U)}{\partial y} = 0,$$

其中:

$$U = [p, pu, pv, E]^{T},$$

$$f(U) = [pu, pu^{2} + p, pvu, u(E + p)]^{T},$$

$$g(U) = [pv, puv, pv^{2} + p, v(E + p)]^{T},$$

$$E = pe + \frac{1}{2}\rho(u^{2} + v^{2}),$$

$$e = c_{v}T.$$

假设满足理想气体状态方程 p = RT, 且物性参数为:

$$R = 287.14$$

$$\gamma = 1.4$$

求数值解。

2 解题思路

2.1 网格生成

对于压缩折角的网格生成,可以按照以下步骤进行:

- 1. 设置区域的边长和角度;
- 2. 计算区域顶点的坐标,包括点 B 和点 C 的坐标;
- 3. 确定网格的分辨率,即网格点的数量;
- 4. 使用线性插值生成底部和顶部边界的 x 和 y 坐标;
- 5. 使用循环生成整个二维网格的 x 和 y 坐标,网格点的坐标根据底部和顶部边界进行线性插值。

生成网格效果如图:

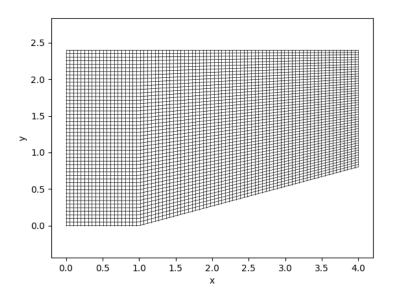


图 2: 网格生成

2.2 初边值条件

边值条件如下:

变量	Inlet (AE)	Outlet (CD)	Bottom (ABC)	Top (ED)
U	Dirichlet 边界条件	Outflow 边界条件	反射边界条件	Outflow 边界条件
p	Dirichlet 边界条件	Outflow 边界条件	反射边界条件	Outflow 边界条件
T	Dirichlet 边界条件	Outflow 边界条件	反射边界条件	Outflow 边界条件

初始时,全场统一,条件设置与来流相同。

2.3 通量分裂

采用 Lax-Friedrichs、Steger-Warming 和 Van Leer 三种通量分裂格式。

2.3.1 Lax-Friedrichs 通量分裂

通量的 Jacobi 矩阵 A, 有若干个特征值 λ_i , 最大特征值的绝对值 $\lambda^* = |V_n| + c$, 据此, 首先将 Jacobi 矩阵做如下分解:

$$A^{+} = \frac{1}{2}(A + \lambda^{*}I), A^{-} = \frac{1}{2}(A - \lambda^{*}I).$$

显然, A^+ 和 A^- 的特征值分别为

$$\lambda_i^+ = \frac{1}{2}(\lambda_i + \lambda^*), \lambda_i^- = \frac{1}{2}(\lambda_i - \lambda^*).$$

 λ^* 的取法保证了 λ_i^+ 非负, λ_i^- 非正。正负通量为

$$F^+ = A^+ W, F^- = A^- W.$$

左右状态可以分别都给出正负通量 F_ℓ^\pm 和 F_r^\pm ,最终界面上的通量为

$$F_0 = F_l^+ + F_r^- = \frac{1}{2} (A_\ell + \lambda_l^* I) W_\ell + \frac{1}{2} (A_r - \lambda_r^* I) W_r = \frac{1}{2} (F_\ell + F_r) - (\lambda_r^* W_r - \lambda_l^* W_\ell).$$

2.3.2 Steger-Warming 通量分裂

这种分裂方法也是根据特征值 λ_i 来完成的, 首先将特征值分解为正负部分:

$$\lambda_i^+ = \frac{1}{2}(\lambda_i + |\lambda_i|), \lambda_i^- = \frac{1}{2}(\lambda_i - |\lambda_i|).$$

进而将矩阵 A 分为正负两部分

$$A=T^{-1}\Lambda T=T^{-1}(\Lambda^++\Lambda^-)T=A^++A^-,$$

其中 Λ , Λ^{\pm} 是对角线上是特征值的对角矩阵。于是正负通量为

$$F^+ = A^+W, F^- = A^-W.$$

2.3.3 Van Leer 通量分裂

Van Leer 通量分裂是基于特征分解给出的,为此,首先计算出界面处法向 Mach 数

 $M_n = \frac{V}{c}$

其中 V 是界面法向速度, c 是声速。为了给出这些数值, 首先, 要将流动原始变量插值到界面处,得到左右两个状态。原则上是利用左侧的状态给出正通量,利用右侧状态给出负通量,最后综合给出界面上的状态。

记左右法向 Mach 数分别为 M_l 和 M_r , 那么对 Mach 数来说, 左侧状态为

$$M_{\ell}^{+} = \begin{cases} M_{\ell}, & M_{\ell} \ge 1, \\ -\frac{1}{4}(M_{\ell} + 1)^{2}, & |M_{\ell}| < 1, \\ 0, & M_{\ell} \le -1 \end{cases}$$

右侧状态为

$$M_r^- = \begin{cases} 0, & M_r \ge 1, \\ -\frac{1}{4}(M_r - 1)^2, & |M_r| < 1, \\ M_r, & M_r \le -1 \end{cases}$$

最终界面 Mach 数为

$$M_n = M_l^+ + M_r^-$$

对于 $|M_n| \pm 1$ 的超声速情况,界面处仅有正通量通量或者负通量,分别就是左通量和右通量

$$F_0^+ = \begin{cases} F_\ell, & M_n \ge +1, \\ 0, & M_n \le -1 \end{cases}$$

$$F_0^- = \begin{cases} 0, & M_n \ge +1, \\ F_r, & M_n \le -1 \end{cases}$$

对于 $|M_n| < 1$ 的亚声速情况,界面正负通量为

$$F_0^{\pm} = \begin{bmatrix} f_{\text{mass}}^{\pm} \\ f_{\text{mass}}^{\pm} \left[n_x \left(-V \pm 2c \right) / \gamma + u \right] \\ f_{\text{mass}}^{\pm} \left[n_y \left(-V \pm 2c \right) / \gamma + v \right] \\ f_{\text{mass}}^{\pm} \left[n_z \left(-V \pm 2c \right) / \gamma + w \right] \\ f_{\text{energy}}^{\pm} \end{bmatrix}$$

其中的质量和能量通量为

$$f_{\text{mass}}^{+} = \rho_{\ell} c_{\ell} \frac{(M_{\ell} + 1)^{2}}{4}, \quad f_{\text{mass}}^{-} = -\rho_{r} c_{r} \frac{(M_{r} - 1)^{2}}{4},$$

$$f_{\text{energy}}^{\pm} = f_{\text{mass}}^{\pm} \left[\frac{(\gamma - 1)V \pm 2c)^{2}}{2(\gamma^{2} - 1)} + \frac{u^{2} + v^{2} + w^{2} - V^{2}}{2} \right]_{\ell r}.$$

最后,利用 F_l^+ 和 F_r^- 给出界面处的通量。

2.4 激波捕捉格式

采用 5 阶 WENO 作为激波捕捉格式。

WENO 的全称为加权本质无振荡方法,是 ENO 方法的衍生形态。通过将所有的 ENO 重构模板进行凸组合,获得较为逼近的参数空间分布。假设 k 个模板的表达式如下所示,

$$S_r(i) = \{x_{i-r}, x_{i-r+1}, \dots, x_{i-r+k-1}\}$$

其中r的取值如下所示,

$$r = 0, 1, \dots, k - 1.$$

那么可以获得 $Q_{i+1/2}^L$ 的 k 种重构方式,具体数学表达式如下所示,

$$Q_{i+1/2}^{(r)} = \sum_{j=0}^{k-1} \text{Const}_{rj} \cdot Q_{i-r+j}$$

可能使用到的格心点参数组合有如下三种形式,

$$S_0 = \{Q_{i-2}, Q_{i-1}, Q_i\}S_1 = \{Q_{i-1}, Q_i, Q_{i+1}\}S_2 = \{Q_i, Q_{i+1}, Q_{i+2}\}$$

进一步地, $U_{i+1/2}^{(r)}$ 的三种拟合情况如下所示,

$$\begin{cases} Q_{i+1/2}^{(0)} &= \frac{1}{3}Q_{i-2} - \frac{7}{6}Q_{i-1} + \frac{11}{6}Q_i \\ Q_{i+1/2}^{(1)} &= \frac{1}{6}Q_{i-1} + \frac{5}{6}Q_i + \frac{1}{3}Q_{i+1} \\ Q_{i+1/2}^{(2)} &= -\frac{1}{3}Q_i + \frac{5}{6}Q_{i+1} - \frac{1}{6}Q_{i+2} \end{cases}$$

加权重构公式如下所示,

$$Q_{i+1/2}^{L} = w_0 Q_{i+1/2}^{(0)} + w_1 Q_{i+1/2}^{(1)} + w_2 Q_{i+1/2}^{(2)}$$

权重因子 ω_k 的表达式如下所示,

$$\begin{cases} w_k = \frac{\alpha_k}{\sum_{i=0}^2 \alpha_k} \\ \alpha_k = \frac{d_k}{(\beta_k + \epsilon)^2} \end{cases}$$

其中权系数 d_k 有如下表达式

$$d_0 = 0.3, d_1 = 0.6, d_2 = 0.1$$

参数 ϵ 的作用是避免分母为零,

$$\epsilon = 1\times 10^{-6}$$

此外光滑度度量系数 β_k 的表达式为,

$$\begin{cases} \beta_2 &= \frac{13}{12}(Q_i - 2Q_{i+1} + Q_{i+2})^2 + \frac{1}{4}(3Q_i - 4Q_{i+1} + Q_{i+2})^2 \\ \beta_1 &= \frac{13}{12}(Q_{i-1} - 2Q_i + Q_{i+1})^2 + \frac{1}{4}(Q_{i-1} - Q_{i+1})^2 \\ \beta_0 &= \frac{13}{12}(Q_{i-2} - 2Q_{i-1} + Q_i)^2 + \frac{1}{4}(Q_{i-2} - 4Q_{i+1} + 3Q_i)^2 \end{cases}$$

2.5 时间推进格式

采用三阶荣格-库塔方法作为时间推进格式。

对于二维欧拉方程:

$$\frac{\partial \mathbf{u}}{\partial t} + \nabla \cdot \mathbf{F}(\mathbf{u}) = 0$$

其中, \mathbf{u} 是状态向量, $\mathbf{F}(\mathbf{u})$ 是通量函数。

RK3 方法通过以下步骤进行时间推进:

1. 初步估计 (第一步):

$$\mathbf{u}^{(1)} = \mathbf{u}^n + \Delta t \mathbf{L}(\mathbf{u}^n)$$

其中, $\mathbf{L}(\mathbf{u}) = -\nabla \cdot \mathbf{F}(\mathbf{u})$ 。

2. 中间修正 (第二步):

$$\mathbf{u}^{(2)} = \frac{3}{4}\mathbf{u}^n + \frac{1}{4}\left(\mathbf{u}^{(1)} + \Delta t \mathbf{L}(\mathbf{u}^{(1)})\right)$$

3. 最终修正 (第三步):

$$\mathbf{u}^{n+1} = \frac{1}{3}\mathbf{u}^n + \frac{2}{3}\left(\mathbf{u}^{(2)} + \Delta t \mathbf{L}(\mathbf{u}^{(2)})\right)$$

3 程序实现

3.1 文件说明

程序主要包含以下文件:

Weno5_p.m: 用 WENO 方法对正向通量作重构。

Weno5_n.m: 用 WENO 方法对负向通量作重构。

visualization.m: 可视化,包括绘制密度、压强等高线图和水平速度的剖面图。

TimeIteration.m: 时间迭代,三用三阶荣格库塔方法推进时间。

MaxEigY.m: Y 方向的通量雅可比矩阵的最大特征值,用于 Lax-Friedrichs

通量分裂和确定时间增量。

MaxEigX.m: X 方向的通量雅可比矩阵的最大特征值,用于 Lax-Friedrichs 通量分裂和确定时间增量。

main.m: 主程序。

Jacobi.m: 坐标变换的雅可比矩阵。

Initial.m: 初始条件设置。

GridGeneration.m: 网格生成。

FluxVL Y.m: Y方向的 Van Leer 通量分裂。

FluxVL_X.m: X 方向的 Van Leer 通量分裂。

FluxSW_Y.m: Y 方向的 Steger-Warming 通量分裂。

FluxSW_X.m: X 方向的 Steger-Warming 通量分裂。

Flux_Splitting.m: 通量分裂和重构。 BoundaryCondition.m: 设置边界条件。

3.2 程序实现流程

- 1. 首先作网格生成,并计算物理网格到计算网格的雅可比矩阵。设置初始条件后进入三阶荣格库塔的时间推进。
- 2. 在荣格库塔发给发的每一步中, 计算 X、Y 方向的通量 F、G, 并据此计算当前步的 U。
- 3. 计算通量时,首先在物理网格上设置边界条件,然后根据用户运行程序时输入的参数选择相应的格式作通量分裂。之后将通量转换到计算网格上作通量重构。重构的通量用于时间推进。
- 4. 每次循环中将计算得到的下一时刻的 U 转换到物理网格上,作为下一步时间推进的起点,并作可视化。
- 5. 时间推进至收敛或者达到最大时间后,退出循环。

4 计算结果

4.1 结果展示

以下结果在网格数为 400*250 的情况下计算得到。

4.1.1 Lax-Friedrichs 通量分裂

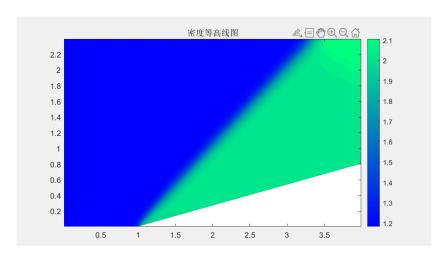


图 3: 单位: kg/m³

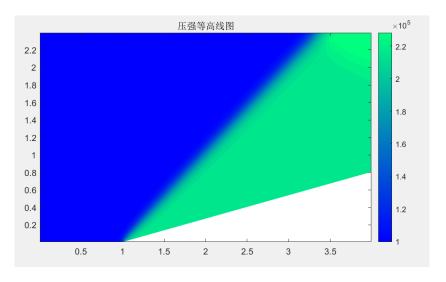


图 4: 单位: Pa

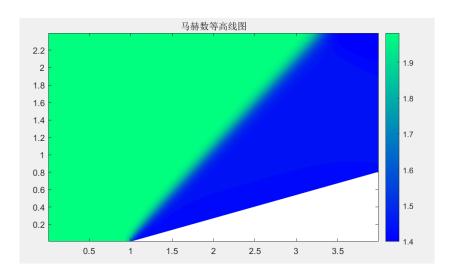


图 5: 单位: 无

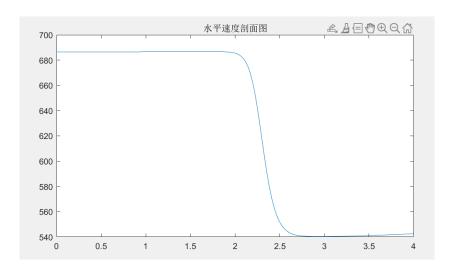


图 6: 单位: m/s

4.1.2 Steger-Warming 通量分裂

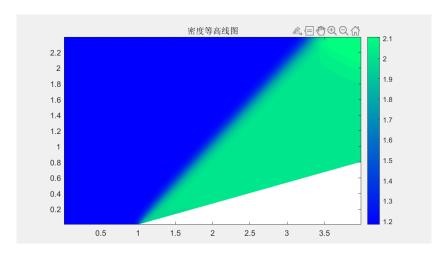


图 7: 单位: kg/m^3

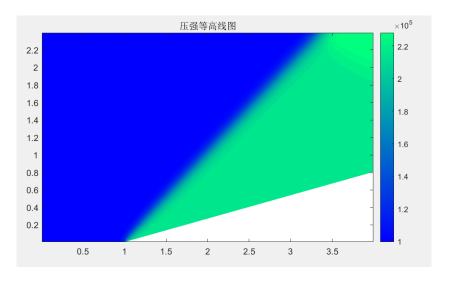


图 8: 单位: Pa

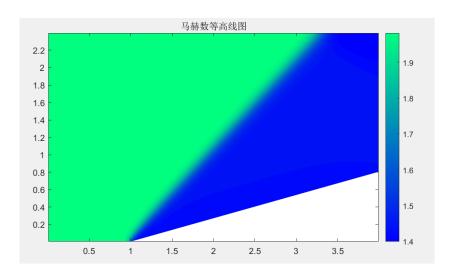


图 9: 单位: 无

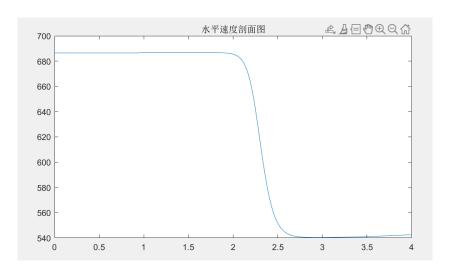


图 10: 单位: m/s

4.1.3 Van Leer 通量分裂

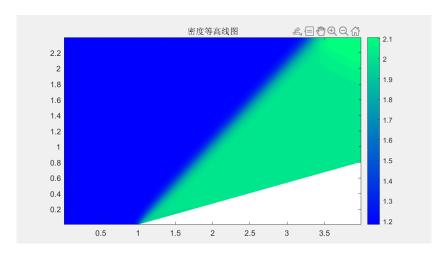


图 11: 单位: kg/m^3

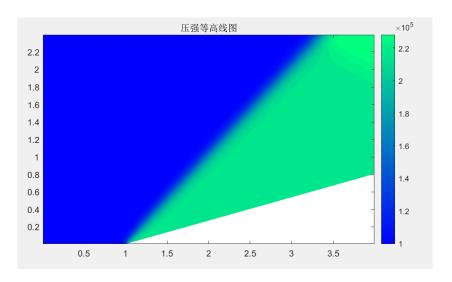


图 12: 单位: Pa

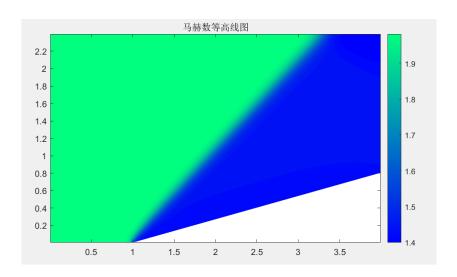


图 13: 单位: 无

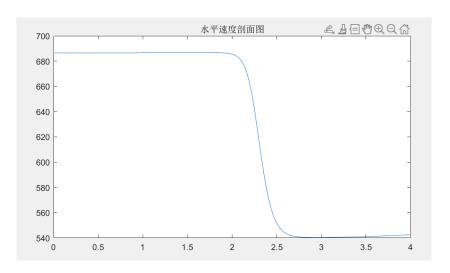


图 14: 单位: m/s

4.2 结果分析

可以看到,在折角处,流体的速度、压强和密度都发生了剧烈的变化,即产生了激波。激波前的流体处于较低的压力和温度状态,而通过激波后,流体的压力、温度和密度都会显著增加。这种剧烈的变化会导致空气分子紧密地挤压在一起,形成一个薄而尖锐的压力界面。

此外,三种通量分裂格式的计算结果基本相同,并且不同的通量分裂格式下,WENO 都较好地捕捉了激波,相比于一般的格式缓解了激波附近的振荡和耗散。