

中国农业大学 流体机械与流体工程系 2025年春季《计算流体动力学编程实践》

2.3 有限体积法编程 一维稳态扩散问题

徐云成 ⊠ycxu@cau.edu.cn



2025年3月5日

- ▶ 有限体积法空间离散
- ▶ 一维稳态扩散方程离散的一般形式
- ▶ 案例分析
 - 案例1: 一维稳态无源热传导
 - 案例2: 一维稳态有源热传导
 - 案例3: 一维稳态有源热传导带通量边界
 - 案例4: 二维稳态有源热传导





离散 discretisation

- ▶ 通用输运方程很少存在解析解,这就是为什么需要数值分析方法
- ▶ 离散是指用一组线性表达来表示所求的微分方程
- ▶ 有很多中离散方法,包括:有限差分法(FDM, finite difference method)、有限 单元法(FEM, finite element method)、有限体积法(FVM, finite volume method)
- ▶ 这门课我们主要介绍OpenFOAM所使用的FVM



- ▶ 将控制方程在控制体积上进行积分
- ▶ 假定适合的分布函数
- ▶ 将分布函数代入并完成积分,整理化简得离散化方程



离散一维稳态扩散方程

扩散是高浓度向低浓度输移的过程

▶ 完整通用输运方程:



▶ 简化的稳态扩散方程

liffusion term 扩散项

source tern 源项

2025年春季《计算流体动力学编程实践》 by 徐云成 @ 中国农业大学 流体机械与流体工程系 2025 年 3 月 5 日





扩散是高浓度向低浓度输移的过程

▶ 完整通用输运方程:



2025年春季《计算流体动力学编程实践》 by 徐云成 @ 中国农业大学 流体机械与流体工程系 2025年3月



5/43

(1)



扩散是高浓度向低浓度输移的过程

完整通用输运方程:



5/43

(1)

(2)

▶ 简化的稳态扩散方程

有限体积法(FVM)离散

▶ 在控制体积上进行积分

$$\int_{CV} \nabla \cdot (\gamma \nabla \phi) dV + \int_{CV} S_{\phi} dV = \int_{A} \mathbf{n} \cdot (\gamma \nabla \phi) dA + \int_{CV} S_{\phi} dV = 0 \quad (3)$$

▶ 以简化后的一维方程为例

$$\frac{d}{dx}\left(\gamma\frac{d\phi}{dx}\right) + S = 0 \tag{4}$$

2025年春季《计算流体动力学编程实践》 by 徐云成 @ 中国农业大学 流体机械与流体工程系 2025 年 3 月 5 日



有限体积法(FVM)离散

▶ 在控制体积上进行积分

$$\int_{CV} \nabla \cdot (\gamma \nabla \phi) dV + \int_{CV} S_{\phi} dV = \int_{A} \mathbf{n} \cdot (\gamma \nabla \phi) dA + \int_{CV} S_{\phi} dV = 0 \quad (3)$$

▶ 以简化后的一维方程为例

$$\frac{d}{dx}\left(\gamma\frac{d\phi}{dx}\right) + S = 0 \tag{4}$$

2025年春季《计算流体动力学编程实践》 by 徐云成 @ 中国农业大学 流体机械与流体工程系 2025 年 3 月 5 日



FVM离散1D扩散

$$rac{d^2\phi}{dx^2} + S = 0$$
 $\phi|_{x=0} = 1, \ \phi|_{x=L} = 0$ 一维稳态扩散稳态



回忆数用直方铁箭魂骤动力学编前突线理 by 包括香生 打掉网络学 2流体软解码离带近存程 2925 后3处理日



7/43

(5)

FVM离散1D扩散

$$rac{d^2\phi}{dx^2} + S = 0$$
 $\phi|_{x=0} = 1, \ \phi|_{x=L} = 0$ 一维稳态扩散稳态

7/43

(5)



回忆数值方法步骤:1/1%前处理 6(包括生成网格):2% #求解离散方程 /3% 后处理 8



扩散方程积分形式:

$$\int_{A} \mathbf{n} \cdot (\gamma \nabla \phi) dA + \int_{CV} S dV = 0$$
$$\frac{d}{dx} \left(\gamma \frac{d\phi}{dx} \right) + S = 0$$

2025年春季《计算流体动力学编程实践》 by徐云成 @ 中国农业大学 流体机械与流体工程系 2025年3月5日

OpenFOAM[®] 中使用3D网格处理1D、 2D计算问题 使用FVM进行离散:

$$\int_{A} \mathbf{n} \cdot (\gamma \nabla \phi) dA + \int_{CV} S dV = 0$$
$$\left(\gamma A \frac{d\phi}{dx}\right)_{e} - \left(\gamma A \frac{d\phi}{dx}\right)_{w} + \overline{S} \Delta V = 0$$



扩散方程积分形式:

$$\int_{A} \mathbf{n} \cdot (\gamma \nabla \phi) dA + \int_{CV} S dV = 0$$
$$\frac{d}{2\pi i} \left(\gamma \frac{d\phi}{2} \right) + S = 0$$

$$\frac{a}{dx}\left(\gamma\frac{a\phi}{dx}\right) + S = 0$$

2025年春季《计算流体动力学编程实践》 by 徐云成 @ 中国农业大学 流体机械与流体工程系 2025 年 3 月 5 日

OpenFOAM[®] 中使用3D网格处理1D、 2D计算问题 使用FVM进行离散:

$$\int_{A} \mathbf{n} \cdot (\gamma \nabla \phi) dA + \int_{CV} S dV = 0$$
$$\left(\gamma A \frac{d\phi}{dx}\right)_{e} - \left(\gamma A \frac{d\phi}{dx}\right)_{w} + \overline{S} \Delta V = 0$$





线性分布假设下w和e上的扩散系数:

$$\gamma_w = \frac{\gamma_W + \gamma_P}{2}, \ \gamma_e = \frac{\gamma_P + \gamma_E}{2}$$

利用中心差分计算导数(梯度): $\left(\frac{d\phi}{T}\right) = \frac{\phi_E - \phi_P}{s}, \quad \left(\frac{d\phi}{T}\right) = \frac{\phi_P - \phi}{s}$

扩散方程FVM离散形式:

$$\left(\gamma A \frac{d\phi}{dx}\right)_e - \left(\gamma A \frac{d\phi}{dx}\right)_w + \overline{S} \Delta V = 0$$



线性分布假设下w和e上的扩散系数:

$$\gamma_w = \frac{\gamma_W + \gamma_P}{2}, \ \gamma_e = \frac{\gamma_P + \gamma_E}{2}$$

9/43

利用中心差分计算导数(梯度): $\left(\frac{d\phi}{dx}\right)_{e} = \frac{\phi_{E} - \phi_{P}}{\delta x_{PE}}, \quad \left(\frac{d\phi}{dx}\right)_{m} = \frac{\phi_{P} - \phi_{W}}{\delta x_{WP}}$

扩散方程FVM离散形式:

$$\left(\gamma A \frac{d\phi}{dx}\right)_e - \left(\gamma A \frac{d\phi}{dx}\right)_w + \overline{S} \Delta V = 0$$



线性分布假设下w和e上的扩散系数:

$$\gamma_w = \frac{\gamma_W + \gamma_P}{2}, \ \gamma_e = \frac{\gamma_P + \gamma_E}{2}$$

利用中心差分计算导数(梯度):

$$\left(\frac{d\phi}{dx}\right)_e = \frac{\phi_E - \phi_P}{\delta x_{PE}}, \ \left(\frac{d\phi}{dx}\right)_w = \frac{\phi_P - \phi_W}{\delta x_{WP}}$$

扩散方程FVM离散形式:

$$\left(\gamma A \frac{d\phi}{dx}\right)_e - \left(\gamma A \frac{d\phi}{dx}\right)_w + \overline{S} \Delta V = 0$$

2025年春季《计算流体动力学编程实践》 by 徐云成 @ 中国农业大学 流体机械与流体工程系 2025年3月5日





交界面上的扩散通量 diffusive fluxes at interfaces



扩散方程FVM离散形式:

$$\left(\gamma A \frac{d\phi}{dx}\right)_e - \left(\gamma A \frac{d\phi}{dx}\right)_w + \overline{S}\Delta V = 0$$

2025年春季《计算流体动力学编程实践》 by 徐云成 @ 中国农业大学 流体机械与流体工程系 2025年3月5日



.0/43

system/fvSchemes



interpolation scheme (插值格式)

$$\gamma_w = \frac{\gamma_W + \gamma_P}{2}, \ \gamma_e = \frac{\gamma_P + \gamma_E}{2}$$

gradient scheme (梯度格式)

$$\left(\frac{d\phi}{dx}\right)_e = \frac{\phi_E - \phi_P}{\delta x_{PE}}, \quad \left(\frac{d\phi}{dx}\right)_w = \frac{\phi_P - \phi_W}{\delta x_{WP}}$$

在算例目录中的system/fvScheme中存在 laplacian(nu,U) Gauss linear corrected; Gauss <interpolationScheme> <snGradScheme> (其中sn=>surface normal) laplacian(nu,U)数学表达: $\nabla \cdot (\nu \nabla U) \Rightarrow \frac{d}{dx} \left(\gamma \frac{d\phi}{dx} \right)$ 2025年春季《计算流体动力学编程实践》 by 徐云成 @ 中国农业大学 流体机械与流体工程系 2025 年 3 月 5 日

system/fvSchemes



interpolation scheme (插值格式)

$$\gamma_w = \frac{\gamma_W + \gamma_P}{2}, \ \gamma_e = \frac{\gamma_P + \gamma_E}{2}$$

gradient scheme (梯度格式)

$$\left(\frac{d\phi}{dx}\right)_e = \frac{\phi_E - \phi_P}{\delta x_{PE}}, \quad \left(\frac{d\phi}{dx}\right)_w = \frac{\phi_P - \phi_W}{\delta x_{WP}}$$

在算例目录中的system/fvScheme中存在 laplacian(nu,U) Gauss linear corrected; Gauss <interpolationScheme> <snGradScheme> (其中sn=>surface normal) laplacian(nu,U)数学表达: $\nabla \cdot (\nu \nabla U) \Rightarrow \frac{d}{dx} \left(\gamma \frac{d\phi}{dx} \right)$ 2025年春季《计算流体动力学编程实践》 by 徐云成 @ 中国农业大学 流体机械与流体工程系 2025 年 3 月 5 日

system/fvSchemes



interpolation scheme (插值格式)

$$\gamma_w = \frac{\gamma_W + \gamma_P}{2}, \ \gamma_e = \frac{\gamma_P + \gamma_E}{2}$$

gradient scheme (梯度格式)

$$\left(\frac{d\phi}{dx}\right)_e = \frac{\phi_E - \phi_P}{\delta x_{PE}}, \quad \left(\frac{d\phi}{dx}\right)_w = \frac{\phi_P - \phi_W}{\delta x_{WP}}$$

在算例目录中的system/fvScheme中存在 laplacian(nu,U) Gauss linear corrected; Gauss <interpolationScheme> <snGradScheme> (其中sn=>surface normal) laplacian(nu,U)数学表达: $\nabla \cdot (\nu \nabla U) \Rightarrow \frac{d}{dx} \left(\gamma \frac{d\phi}{dx} \right)$

FVM 离散-源项 source term

源项S通常与变量 ϕ 相关,如果用线性方式表达:

$$\overline{S}\Delta V = S_u + S_p \phi_P \tag{6}$$

将所有离散项代入一维稳态扩散方程 $\frac{d}{dx}\left(\gamma \frac{d\phi}{dx}\right) + S = 0$

$$\gamma_e A_e \frac{\phi_E - \phi_P}{\delta x_{PE}} - \gamma_w A_w \frac{\phi_P - \phi_W}{\delta x_{WP}} + (S_u + S_p \phi_P) = 0 \tag{7}$$

整理后得到



FVM 离散-源项 source term

源项S通常与变量 ϕ 相关,如果用线性方式表达:

$$\overline{S}\Delta V = S_u + S_p \phi_P \tag{6}$$

将所有离散项代入一维稳态扩散方程 $\frac{d}{dx}\left(\gamma\frac{d\phi}{dx}\right) + S = 0$

$$\gamma_e A_e \frac{\phi_E - \phi_P}{\delta x_{PE}} - \gamma_w A_w \frac{\phi_P - \phi_W}{\delta x_{WP}} + (S_u + S_p \phi_P) = 0$$
⁽⁷⁾

整理后得到





FVM 离散-源项 source term

源项S通常与变量 ϕ 相关,如果用线性方式表达:

$$\overline{S}\Delta V = S_u + S_p \phi_P \tag{6}$$

将所有离散项代入一维稳态扩散方程 $\frac{d}{dx}\left(\gamma\frac{d\phi}{dx}\right) + S = 0$

$$\gamma_e A_e \frac{\phi_E - \phi_P}{\delta x_{PE}} - \gamma_w A_w \frac{\phi_P - \phi_W}{\delta x_{WP}} + (S_u + S_p \phi_P) = 0 \tag{7}$$

整理后得到



离散方程的一般形式

$$\underbrace{\left(\frac{\gamma_e}{\delta x_{PE}}A_e + \frac{\gamma_w}{\delta x_{WP}}A_w - S_p\right)}_{a_P}\phi_P = \underbrace{\left(\frac{\gamma_w}{\delta x_{WP}}A_w\right)}_{a_W}\phi_W + \underbrace{\left(\frac{\gamma_e}{\delta x_{PE}}A_e\right)}_{a_E}\phi_E + S_u$$

一般形式:

$$a_P \phi_P = a_W \phi_W + a_E \phi_E + S_u \tag{9}$$

.3/43

对于靠近计算域边界的控制体积,需要根据特定的边界条件对该方程进行修改



案例1: 一维稳态无源热传导





铁棒总长0.5m,平均分成5份,每份长 度 $\delta x = 0.1m$



控制方程

$$\frac{d}{dx}\left(k\frac{dT}{dx}\right) = 0$$
 (10)

边界条件: $T_A = 100, T_B = 500$ $k = 1000W/m/K和A = 10 \times 10^{-3}m^2$ 共有五个网格,2、3、4是内部网格 1和5是与边界相邻网格



案例1:一维稳态无源热传导



控制方程

$$\frac{d}{dx}\left(k\frac{dT}{dx}\right) = 0$$
 (10)

边界条件: $T_A = 100, T_B = 500$ $k = 1000W/m/K和A = 10 \times 10^{-3}m^2$ 共有五个网格,2、3、4是内部网格, 1和5是与边界相邻网格



内部网格离散



离散方程的一般形式:



对于内部网格2、3、4. 离散方程可写成:

$$a_P T_P = a_W T_W + a_E T_E + S_u \tag{11}$$

 $\mathbf{H}\mathbf{h} = \frac{k}{\delta m}A, a_E = \frac{k}{\delta m}A, a_P = a_W + a_E = 2\frac{k}{\delta m}A$ 2025年春季《计算流体动力学编程实践》 by 徐云成 @ 中国农业大学 流体机械与流体工程系 2025年3月5日







假设网格1中心与边界A之间温度呈线性分布,边界网格1的离散方程:

$$kA\left(\frac{T_E - T_P}{\delta x}\right) - kA\left(\frac{T_P - T_A}{\delta x/2}\right) = 0$$
(12)

整理后得到

$$\left(\frac{k}{\delta x}A + \frac{2k}{\delta x}A\right)T_P = 0 \cdot T_W + \left(\frac{k}{\delta x}A\right)T_E + \left(\frac{2k}{\delta x}A\right)T_A$$
(13)





假设网格1中心与边界A之间温度呈线性分布,边界网格1的离散方程:

$$kA\left(\frac{T_E - T_P}{\delta x}\right) - kA\left(\frac{T_P - T_A}{\delta x/2}\right) = 0$$
(12)

整理后得到

$$\left(\frac{k}{\delta x}A + \frac{2k}{\delta x}A\right)T_P = 0 \cdot T_W + \left(\frac{k}{\delta x}A\right)T_E + \left(\frac{2k}{\delta x}A\right)T_A$$
(13)

边界网格离散形式



7/43

边界网格离散:
$$\left(\frac{k}{\delta x}A + \frac{2k}{\delta x}A\right)T_P = 0 \cdot T_W + \left(\frac{k}{\delta x}A\right)T_E + \left(\frac{2k}{\delta x}A\right)T_A$$

一般形式:
 $\left(\frac{\gamma_e}{\delta x_{PE}}A_e + \frac{\gamma_w}{\delta x_{WP}}A_w - S_p\right)\phi_P = \underbrace{\left(\frac{\gamma_w}{\delta x_{WP}}A_w\right)}_{a_W}\phi_W + \underbrace{\left(\frac{\gamma_e}{\delta x_{PE}}A_e\right)}_{a_E}\phi_E + S_v$

观察⇒相当于源项 $(S_u + S_P T_P)$:

$$S_u = \frac{2kA}{\delta x} T_{\mathsf{A}}, \quad S_P = -\frac{2kA}{\delta x}$$

边界网格离散形式



7/43

边界网格离散:
$$\left(\frac{k}{\delta x}A + \frac{2k}{\delta x}A\right)T_P = 0 \cdot T_W + \left(\frac{k}{\delta x}A\right)T_E + \left(\frac{2k}{\delta x}A\right)T_A$$

一般形式:
 $\left(\frac{\gamma_e}{\delta x_{PE}}A_e + \frac{\gamma_w}{\delta x_{WP}}A_w - S_p\right)_{a_P}\phi_P = \underbrace{\left(\frac{\gamma_w}{\delta x_{WP}}A_w\right)}_{a_W}\phi_W + \underbrace{\left(\frac{\gamma_e}{\delta x_{PE}}A_e\right)}_{a_E}\phi_E + S_u$

观察⇒相当于源项 $(S_u + S_P T_P)$:

$$S_u = \frac{2kA}{\delta x} T_{\mathsf{A}}, \quad S_P = -\frac{2kA}{\delta x}$$

边界网格离散形式



边界网格离散:
$$\left(\frac{k}{\delta x}A + \frac{2k}{\delta x}A\right)T_P = 0 \cdot T_W + \left(\frac{k}{\delta x}A\right)T_E + \left(\frac{2k}{\delta x}A\right)T_A$$

一般形式:
 $\left(\frac{\gamma_e}{\delta x_{PE}}A_e + \frac{\gamma_w}{\delta x_{WP}}A_w - S_p\right)_{a_P}\phi_P = \underbrace{\left(\frac{\gamma_w}{\delta x_{WP}}A_w\right)}_{a_W}\phi_W + \underbrace{\left(\frac{\gamma_e}{\delta x_{PE}}A_e\right)}_{a_E}\phi_E + S_u$

观察⇒相当于源项 $(S_u + S_P T_P)$:

$$S_u = \frac{2kA}{\delta x} T_{\mathsf{A}}, \quad S_P = -\frac{2kA}{\delta x}$$

2025年春季《计算流体动力学编程实践》 by 徐云成 @ 中国农业大学 流体机械与流体工程系 2025 年 3 月 5 日



网格离散



网格1: $\left(\frac{k}{\delta x}A + \frac{2k}{\delta x}A\right)T_P = 0 \cdot T_W + \left(\frac{k}{\delta x}A\right)T_E + \left(\frac{2k}{\delta x}A\right)T_A$ **网格2、3、4**: $\left(\frac{2k}{\delta x}A\right)T_P = \left(\frac{k}{\delta x}A\right)T_W + \left(\frac{k}{\delta x}A\right)T_E$ **网格5**: $\left(\frac{k}{\delta x}A + \frac{2k}{\delta x}A\right)T_P = \left(\frac{k}{\delta x}A\right)T_W + 0 \cdot T_E + \left(\frac{2k}{\delta x}A\right)T_B$ 铁棍的横截面A可以消掉,整个计算与A无关



网格离散



网格1: $\left(\frac{k}{\delta x}A + \frac{2k}{\delta x}A\right)T_P = 0 \cdot T_W + \left(\frac{k}{\delta x}A\right)T_E + \left(\frac{2k}{\delta x}A\right)T_A$ 网格2、3、4: $\left(\frac{2k}{\delta x}A\right)T_P = \left(\frac{k}{\delta x}A\right)T_W + \left(\frac{k}{\delta x}A\right)T_E$ 网格5: $\left(\frac{k}{\delta x}A + \frac{2k}{\delta x}A\right)T_P = \left(\frac{k}{\delta x}A\right)T_W + 0 \cdot T_E + \left(\frac{2k}{\delta x}A\right)T_B$ 铁棍的横截面A可以消掉,整个计算与A无关







 $1000T'' = 0, \ T(x = 0) = 100, \ T(x = 0.5) = 500 \implies T(x) = 800x + 100$









 $1000T'' = 0, \ T(x = 0) = 100, \ T(x = 0.5) = 500 \implies T(x) = 800x + 100$






 $1000T'' = 0, T(x = 0) = 100, T(x = 0.5) = 500 \implies T(x) = 800x + 100$

```
该案例已放至code_practice/diffusionEqs/
案例名字为1D_rod
求解器名字为steadyDiffusionFoam
关键代码
```

```
fvScalarMatrix TEqn
(
    fvm::laplacian(DT, T)
);
```

//save the matrix and source to a file
saveMatrix(TEqn);

```
TEqn.solve();
```



```
fvScalarMatrix TEqn
(
    fvm::laplacian(DT, T)
);
```

TEqn.solve();

- ▶ 控制方程离散后构成一个线性方程 组Ax = b,储存在fvScalarMatrix。 这里fvScalarMatrix是一个重要的 类(class),定义了一个对象(object): TEqn
 - fvm::laplacian(DT, T)表示用隐性 格式离散 $\nabla \cdot (D_T) \nabla T$, D_T 是扩散系 数。
- ▶ fvScalarMatrix通常不会直接考虑 边界条件



```
fvScalarMatrix TEqn
(
    fvm::laplacian(DT, T)
);
```

TEqn.solve();

- ▶ 控制方程离散后构成一个线性方程 组Ax = b,储存在fvScalarMatrix。 这里fvScalarMatrix是一个重要的 类(class),定义了一个对象(object): TEqn
- fvm::laplacian(DT, T)表示用隐性
 格式离散∇·(D_T)∇T, D_T是扩散系
 数。
- ▶ fvScalarMatrix通常不会直接考虑 边界条件
- ▶ 边界条件是通过源项的方

式 $(S_u + S_P T_P)$ 添加进系数矩阵,



```
fvScalarMatrix TEqn
(
    fvm::laplacian(DT, T)
);
```

TEqn.solve();

- ▶ 控制方程离散后构成一个线性方程 组Ax = b,储存在fvScalarMatrix。 这里fvScalarMatrix是一个重要的 类(class),定义了一个对象(object): TEqn
- fvm::laplacian(DT, T)表示用隐性
 格式离散∇·(D_T)∇T, D_T是扩散系
 数。
- ▶ fvScalarMatrix通常不会直接考虑 边界条件



```
fvScalarMatrix TEqn
(
    fvm::laplacian(DT, T)
);
```

TEqn.solve();

- ▶ 控制方程离散后构成一个线性方程 组Ax = b,储存在fvScalarMatrix。 这里fvScalarMatrix是一个重要的 类(class),定义了一个对象(object): TEqn
- ・fvm::laplacian(DT, T)表示用隐性 格式离散 $\nabla \cdot (D_T) \nabla T$, D_T 是扩散系 数。
- ▶ fvScalarMatrix通常不会直接考虑 边界条件
- ▶ 边界条件是通过源项的方 式(S_u + S_PT_P)添加进系数矩阵,是 在TEqn.solve()中完成



案例1:代码使用说明

利用git工具下载代码 git clone https://gitee.com/cfdxu/cau_of_course.git 或者更新文件 cd cau_of_course git fetch --all; git pull 进入储存代码的文件夹 cd code_practice/diffusionEqs/ 解压缩文件包,内含有steadyDiffusion算例和求解器 tar xzf steadyDiffusionFoam.tgz 编译steadyDiffusionFoam求解器 cd steadyDiffusionFoam/steadyDiffusionFoam/ wmake 进入1D rod算例,并运行算例 cd ../1D_rod/; ./Allrun





案例2: 一维稳态有源热传导



控制方程

$$\frac{d}{dx}\left(k\frac{dT}{dx}\right) + q = 0 \tag{14}$$

3/43

有一块平板,厚度为L = 2cm,热传导系数k = 0.5W/m/K,平均分布的热源 $q = 10^{6}W/m^{3}$,A、B两面的温度分别为 $100^{\circ}C$ 和 $500^{\circ}C$ 。该问题在一维上模拟时,仅考虑x方向。



该平板平均分成5份,每份长度 $\delta x = 0.0.004m$ 2025年春季《计算流体动力学编程实践》 by 操 经成本 中国农业大学 最 保 规 经 工程 和 26表 中 3 网络 δ

案例2: 一维稳态有源热传导



控制方程

$$\frac{d}{dx}\left(k\frac{dT}{dx}\right) + q = 0 \tag{14}$$

23/43

有一块平板,厚度为L = 2cm,热传导系数k = 0.5W/m/K,平均分布的热源 $q = 10^{6}W/m^{3}$,A、B两面的温度分别为 $100^{\circ}C$ 和 $500^{\circ}C$ 。该问题在一维上模拟时,仅考虑x方向。



该平板平均分成5份,每份长度 $\delta x = 0.0.004m$ _{力学编程}共有五个网格, $_{+2}$ 、3、4是内部网格, $_{2}$ 和5是边界网格

内部网格离散



对于内部网格2、3、4, 离散方程可写成:

$$a_P T_P = a_W T_W + a_E T_E + S_u \tag{15}$$

其中 $a_W = \frac{k}{\delta x}A$, $a_E = \frac{k}{\delta x}A$, $a_P = a_W + a_E - S_P = 2\frac{k}{\delta x}A$, $S_u = qA\delta x$, $S_P = 0$ 2025年春季《计算流体动力学编程实践》 by 徐云成 @ 中国农业大学 流体机械与流体工程系 2025 年 3 月 5 日



边界网格离散



假设网格1中心与边界A之间温度呈线性分布,边界网格1的离散方程:

$$kA\left(\frac{T_E - T_P}{\delta x}\right) - kA\left(\frac{T_P - T_A}{\delta x/2}\right) + qA\delta x = 0$$
(16)

25/43

整理后得到

$$\left(\frac{k}{\delta x}A + \frac{2k}{\delta x}A\right)T_P = 0 \cdot T_W + \left(\frac{k}{\delta x}A\right)T_E + qA\delta x + \left(\frac{2k}{\delta x}A\right)T_A$$
(17)

边界网格离散



假设网格1中心与边界A之间温度呈线性分布,边界网格1的离散方程:

$$kA\left(\frac{T_E - T_P}{\delta x}\right) - kA\left(\frac{T_P - T_A}{\delta x/2}\right) + qA\delta x = 0$$
(16)

25/43

整理后得到

$$\left(\frac{k}{\delta x}A + \frac{2k}{\delta x}A\right)T_P = 0 \cdot T_W + \left(\frac{k}{\delta x}A\right)T_E + qA\delta x + \left(\frac{2k}{\delta x}A\right)T_A$$
(17)

网格离散





网格1:
$$\left(\frac{k}{\delta x}A + \frac{2k}{\delta x}A\right)T_P = 0 \cdot T_W + \left(\frac{k}{\delta x}A\right)T_E + \left(\frac{2k}{\delta x}A\right)T_A + qA\delta x$$

网格2、3、4: $\left(\frac{2k}{\delta x}A\right)T_P = \left(\frac{k}{\delta x}A\right)T_W + \left(\frac{k}{\delta x}A\right)T_E + qA\delta x$
网格5: $\left(\frac{k}{\delta x}A + \frac{2k}{\delta x}A\right)T_P = \left(\frac{k}{\delta x}A\right)T_W + 0 \cdot T_E + \left(\frac{2k}{\delta x}A\right)T_B + qA\delta x$
平板的面积A可以消掉,整个计算与A无关

网格离散





网格1: $\left(\frac{k}{\delta x}A + \frac{2k}{\delta x}A\right)T_P = 0 \cdot T_W + \left(\frac{k}{\delta x}A\right)T_E + \left(\frac{2k}{\delta x}A\right)T_A + qA\delta x$ 网格2、3、4: $\left(\frac{2k}{\delta x}A\right)T_P = \left(\frac{k}{\delta x}A\right)T_W + \left(\frac{k}{\delta x}A\right)T_E + qA\delta x$ 网格5: $\left(\frac{k}{\delta x}A + \frac{2k}{\delta x}A\right)T_P = \left(\frac{k}{\delta x}A\right)T_W + 0 \cdot T_E + \left(\frac{2k}{\delta x}A\right)T_B + qA\delta x$ 平板的面积A可以消掉,整个计算与A无关







解析解: $T(x) = \left[\frac{T_B - T_A}{L} + \frac{q}{2k}(L-x)\right]x + T_A$









解析解: $T(x) = \left[\frac{T_B - T_A}{L} + \frac{q}{2k}(L - x)\right]x + T_A$







解析解:
$$T(x) = \left[\frac{T_B - T_A}{L} + \frac{q}{2k}(L-x)\right]x + T_A$$



```
该案例已放至code_practice/diffusionEqs
案例名字为1D_plate_with_src
求解器名字为steadyDiffusionWithSourceFoam 关键代码
```

```
fvScalarMatrix TEqn
(
    fvm::laplacian(DT, T)
    +q
);
```

热传导系数D_T和热源q在constant/transportProperties中定义

```
DT DT 0 2 -1 0 0 0 0 0.5
```

q [00-11000]1E6

质量(kg);长度(m);时间(s);温度(K);摩尔数(mol);电流(A);光强度(cd) 2025年春季《计算流体动力学编程实践》 by 徐云成 @ 中国农业大学 流体机械与流体工程系 2025 年 3 月 5 日



```
该案例已放至code_practice/diffusionEqs
案例名字为1D_plate_with_src
求解器名字为steadyDiffusionWithSourceFoam 关键代码
```

```
fvScalarMatrix TEqn
(
    fvm::laplacian(DT, T)
    +q
);
```

热传导系数D_T和热源q在constant/transportProperties中定义

```
DT DT [02-10000]0.5;
q [00-11000]1E6;
```

质量(kg);长度(m);时间(s);温度(K);摩尔数(mol);电流(A);光强度(cd) 2025年春季《计算流体动力学编程实践》 by 徐云成 @ 中国农业大学 流体机械与流体工程系 2025 年 3 月 5 日



```
该案例已放至code_practice/diffusionEqs
案例名字为1D_plate_with_src
求解器名字为steadyDiffusionWithSourceFoam 关键代码
```

```
fvScalarMatrix TEqn
(
    fvm::laplacian(DT, T)
    +q
);
```

热传导系数D_T和热源q在constant/transportProperties中定义

```
DT DT [02-10000]0.5;
```

q q [00-11000]1E6;

质量(kg);长度(m);时间(s);温度(K);摩尔数(mol);电流(A);光强度(cd) 2025年春季《计算流体动力学编程实践》 by 徐云成 @ 中国农业大学 流体机械与流体工程系 2025 年 3 月 5



案例3: 一维带有边界通量热传导



一根长
$$L = 1m$$
棍子放置在温度恒定
为 $T_{\infty} = 20 \circ C$ 的环境中, $n^2 = 25/m^2$ 。
其中一端(A)绝热的(insulated),没有
热通量,即 $\mathbf{n}_x \cdot (\nabla T) = 0$
另一端(B)保持恒温 $T_B = 100 \circ C$
解析解是

控制方程

$$\frac{d}{dx}\left(\frac{dT}{dx}\right) - n^2(T - T_\infty) = 0 \qquad (18)$$

$$\frac{T(x) - T_{\infty}}{T_B - T_{\infty}} = \frac{\cosh[n(L-x)]}{\cosh(nL)}$$
(19)

其中 $n^2 = hp/(kA),h$ 是对流热传导系数, p是圆周长, T_∞ 是环境温度

2025年春季《计算流体动力学编程实践》 by徐云成 @ 中国农业大学 流体机械与流体工程系 2025年3月5日





该平板平均分成5份,每份长度 $\delta x = 0.2m$ 共有五个网格,2、3、4是内部网格,1和5是边界网格

2025年春季《计算流体动力学编程实践》 by 徐云成 @ 中国农业大学 流体机械与流体工程系 2025 年 3 月 5 日



内部网格离散



对于内部网格2、3、4, 离散方程可写成:

$$a_P T_P = a_W T_W + a_E T_E + S_u \tag{20}$$

其中 $a_W = \frac{1}{\delta x}$, $a_E = \frac{1}{\delta x}$, $a_P = a_W + a_E - S_P = \frac{2}{\delta x} + n^2 \delta x$, $S_u = n^2 \delta x T_{\infty}$, $S_P = -n^2 \delta x$ 2025年春季《计算流体动力学编程实践》 by 徐云成 @ 中国农业大学 流体机械与流体工程系 2025 年 3 月 5 日

边界网格离散(B侧)



假设网格1中心与边界*B*之间温度呈线性分布,边界网格1的离散方程:

$$\left(\frac{T_E - T_P}{\delta x}\right) - \left(\frac{T_P - T_B}{\delta x/2}\right) - [n^2(T_P - T_\infty)\delta x] = 0$$
(21)

2/43

整理后得到

$$\left(\frac{1}{\delta x} + \frac{2}{\delta x} + n^2 \delta x\right) T_P = 0 \cdot T_W + \left(\frac{1}{\delta x}\right) T_E + n^2 \delta x T_\infty + \left(\frac{2}{\delta x}\right) T_B \qquad (22)$$

边界网格离散(B侧)



假设网格1中心与边界*B*之间温度呈线性分布,边界网格1的离散方程:

$$\left(\frac{T_E - T_P}{\delta x}\right) - \left(\frac{T_P - T_B}{\delta x/2}\right) - [n^2(T_P - T_\infty)\delta x] = 0$$
(21)

2/43

整理后得到

$$\left(\frac{1}{\delta x} + \frac{2}{\delta x} + n^2 \delta x\right) T_P = 0 \cdot T_W + \left(\frac{1}{\delta x}\right) T_E + n^2 \delta x T_\infty + \left(\frac{2}{\delta x}\right) T_B \qquad (22)$$





观察:
$$\left(\frac{1}{\delta x} + \frac{2}{\delta x} + n^2 \delta x\right) T_P = 0 \cdot T_W + \left(\frac{1}{\delta x}\right) T_E + n^2 \delta x T_\infty + \left(\frac{2}{\delta x}\right) T_B \Rightarrow$$
相当

于源项 $(S_u + S_P T_P)$:

$$S_u = \frac{2}{\delta x} T_{\mathsf{B}}, \quad S_P = -\frac{2}{\delta x}$$





观察:
$$\left(\frac{1}{\delta x} + \frac{2}{\delta x} + n^2 \delta x\right) T_P = 0 \cdot T_W + \left(\frac{1}{\delta x}\right) T_E + n^2 \delta x T_\infty + \left(\frac{2}{\delta x}\right) T_B \Rightarrow$$
相当

于源项
$$(S_u + S_P T_P)$$
:
 $S_u = \frac{2}{\delta x} T_B, \quad S_P = -\frac{2}{\delta x}$



边界网格离散(q=0一侧)



边界网格5与边界网格1的离散方式不同,边界网格5右侧的面的通量为零

$$\left[0 - \left(\frac{T_P - T_W}{\delta x}\right)\right] - \left[n^2 (T_P - T_\infty) \delta x\right] = 0$$
(23)

4/43

整理后得到

$$\left(\frac{1}{\delta x} + n^2 \delta x\right) T_P = \frac{1}{\delta x} \cdot T_W + 0 \cdot T_E + n^2 \delta x T_\infty$$
(24)









$\lceil 20 \rceil$	-5	0	0	0	$\lceil T \rceil$	1		1100		$\begin{bmatrix} T_1 \end{bmatrix}$	[64.22]	
-5	15	-5	0	0	1	$\frac{1}{2}$		100		T_2	36.91	
0	-5	15	-5	0	1	$\frac{7}{3}$	=	100	\Longrightarrow	T_3	26.50	
0	0	-5	15	-5	1	$\frac{7}{4}$		100		T_4	22.60	
0	0	0	-5	10		5		100		T_5	22.30	

解析解是

$$\frac{T(x) - T_{\infty}}{T_B - T_{\infty}} = \frac{\cosh[n(L-x)]}{\cosh(nL)}$$







[1100] [64.22]20 T_1 T_1 0 0 -50 0 T_2 100 T_2 36.91-51515-50 T_3 T_3 -510026.500 = = T_4 0 0 -515-5100 T_4 22.600 0 0 -510 T_5 100 T_5 22.30

解析解是

$$\frac{T(x) - T_{\infty}}{T_B - T_{\infty}} = \frac{\cosh[n(L-x)]}{\cosh(nL)}$$







[1100] 64.22 20 T_1 T_1 0 0 -50 0 T_2 100 T_2 36.91-515150 T_3 T_3 -5-510026.500 = = T_4 0 0 -515-5100 T_4 22.600 0 0 -510 T_5 100 T_5 22.30

解析解是

$$\frac{T(x) - T_{\infty}}{T_B - T_{\infty}} = \frac{\cosh[n(L-x)]}{\cosh(nL)}$$



该案例已放至code_practice/diffusionEqs 案例名字为1D_rod_convective_cooling 求解器名字为steadyDiffusionWithCoolingFoam 关键代码

```
fvScalarMatrix TEqn
(
    fvm::laplacian(T)
    ==
    fvm::Sp(alpha,T)
    - alpha*Tinf
);
```

其中 alpha: $\alpha = n^2$ $Tinf:T_{\infty}$

alpha和环境温度Tinf在constant/transportProperties中定义 alpha alpha [0-20000]25; Tin2025年春季《计算流体动力学编程实践》 by 徐云成 @中国农业失学 流体机械与流体工程系 2025年3月5日



该案例已放至code_practice/diffusionEqs 案例名字为1D_rod_convective_cooling 求解器名字为steadyDiffusionWithCoolingFoam 关键代码

```
fvScalarMatrix TEqn
(
    fvm::laplacian(T)
    ==
    fvm::Sp(alpha,T)
    - alpha*Tinf
);
```

```
其中
alpha:\alpha = n^2
Tinf:T_{\infty}
LATEX代码$T_\infty$
```

fvm::Sp(alpha,T) ↓ 源项($S_u + S_P T_P$) 内部网格: $S_P = -n^2 \delta x$ B边界网格: $S_P = -\frac{2}{\delta x}$

alpha和环境温度Tinf在constant/transportProperties中定义 alpha alpha [0-20000]25; Tingo25年春季《计算流体动力学编程实践》 69 徐云晟 @中国农业央学 流体机械与流体工程系 2025 年 3 月 5 日



该案例已放至code_practice/diffusionEqs 案例名字为1D_rod_convective_cooling 求解器名字为steadyDiffusionWithCoolingFoam 关键代码

```
fvScalarMatrix TEqn
(
    fvm::laplacian(T)
    ==
    fvm::Sp(alpha,T)
    - alpha*Tinf
);
```

其中 alpha: $\alpha = n^2$ $Tinf:T_{\infty}$ PTFX代码\$T_\infty\$ fvm::Sp(alpha,T) ╢ 源项 $(S_u + S_P T_P)$ 内部网格: $S_P = -n^2 \delta x$ B边界网格: $S_P = -\frac{2}{\delta x}$

alpha和环境温度Tinf在constant/transportProperties中定义 alpha alpha [0-20000]25; Tingo25年春季《计算流体动力学骗程实践》「69 徐宏晟@1中国农业免学] 流体机械与流体工程系 2025 年 3 月 5 日



该案例已放至code_practice/diffusionEqs 案例名字为1D_rod_convective_cooling 求解器名字为steadyDiffusionWithCoolingFoam 关键代码

```
fvScalarMatrix TEqn
(
    fvm::laplacian(T)
    ==
    fvm::Sp(alpha,T)
    - alpha*Tinf
);
```

其中 alpha: $\alpha = n^2$ $Tinf:T_{\infty}$ PTFX代码\$T_\infty\$ fvm::Sp(alpha,T) ╢ 源项 $(S_u + S_P T_P)$ 内部网格: $S_P = -n^2 \delta x$ B边界网格: $S_P = -\frac{2}{\delta x}$

alpha和环境温度Tinf在constant/transportProperties中定义 alpha alpha [0-200000]25; Tinf_{25年春季《计算流体动力学Tinf</mark>或》[19 谷久 @1+ 图 初止 9 录] 29 机械与流体工程系 2025 年 3 月 5 日}


案例4:二维稳态有源热传导









*x*和*y*方向平均分成5份,总共25个控制体积/网格单元

▶ 对于指定阴影部分的内部网格P,存 在四个边n, e, s, w,分别对应四个相邻 网格N, E, S, W

- ▶ 对中心在P的控制体积,积 分(∫_{CV})应该发生在阴影部分
- ▶ 对于各边上的通量以及相关插值计 算,处理方式与一维问题一样

 $\sum_{CV} \nabla \cdot (\gamma \nabla \phi) dV + \int_{CV} S_{\phi} dV = 0$ $\int \mathbf{n} \cdot (\gamma \nabla \phi) dA + \int S_{\phi} dV = 0$

2025年春季《计算流体动力学编程实践》 by 徐云成 @ 中国农业大学 流体机械与流体工程系 2025年3月5日



9/43



*x*和*y*方向平均分成5份,总共25个控制体积/网格单元

▶ 对于指定阴影部分的内部网格P,存 在四个边n, e, s, w,分别对应四个相邻 网格N, E, S, W

- ▶ 对中心在*P*的控制体积,积
 分(∫_{CV})应该发生在阴影部分
- ▶ 对于各边上的通量以及相关插值计算,处理方式与一维问题一样

 $\int_{CV} \nabla \cdot (\gamma \nabla \phi) dV + \int_{CV} S_{\phi} dV = 0$ $\int_{A} \mathbf{n} \cdot (\gamma \nabla \phi) dA + \int_{CV} S_{\phi} dV = 0$



*x*和*y*方向平均分成5份,总共25个控制体积/网格单元

▶ 对于指定阴影部分的内部网格P,存 在四个边n, e, s, w,分别对应四个相邻 网格N, E, S, W

39/43

- ▶ 对中心在*P*的控制体积,积
 分(∫_{CV})应该发生在阴影部分
- ▶ 对于各边上的通量以及相关插值计算,处理方式与一维问题一样

 $\nabla \cdot (\gamma \nabla \phi) dV + \int_{CV} S_{\phi} dV = 0$ $\int_{A} \mathbf{n} \cdot (\gamma \nabla \phi) dA + \int_{CV} S_{\phi} dV = 0$



*x*和*y*方向平均分成5份,总共25个控制体积/网格单元

▶ 对于指定阴影部分的内部网格P,存 在四个边n, e, s, w,分别对应四个相邻 网格N, E, S, W

- ▶ 对中心在*P*的控制体积,积
 分(∫_{CV})应该发生在阴影部分
- 对于各边上的通量以及相关插值计算,处理方式与一维问题一样

$$\begin{split} &\int_{CV} \nabla \cdot (\gamma \nabla \phi) dV + \int_{CV} S_{\phi} dV = 0 \\ &\int_{A} \mathbf{n} \cdot (\gamma \nabla \phi) dA + \int_{CV} S_{\phi} dV = 0 \end{split}$$

2025年春季《计算流体动力学编程实践》 by 徐云成 @ 中国农业大学 流体机械与流体工程系 2025 年 3 月 5 日



9/43

```
该案例已放至code_practice/diffusionEqs
案例名字为2D_plate_with_src
求解器名字为steadyDiffusionWithSourceFoam
关键代码
```

```
fvScalarMatrix TEqn
(
    fvm::laplacian(DT, T)
    +q
);
```



图: 系数矩阵A的对称结构



0/43

ParaView 后处理

对于每一个控制体积 (网格单元),可以通 过ParaView检 查cellID和field value



1/43





主要介绍了稳态热传导问题 $\nabla \cdot (\gamma \nabla \phi) + S_{\phi} = 0$

▶ 离散后方程的一般形式(∑是对所有相邻边界通量*φ_{nb}*求和)

$$a_P \phi_P = \sum a_{nb} \phi_{nb} + S_u$$

▶ 系数*a_P*满足以下关系

$$a_P = \sum a_{nb} - S_P$$

- ▶ 源项的一般形式 $S_{\phi}\Delta V = S_u + S_P \phi_P$
- 边界处理方式:切断联系、引入边界通量





欢迎私下交流,请勿私自上传网络,谢谢!

