



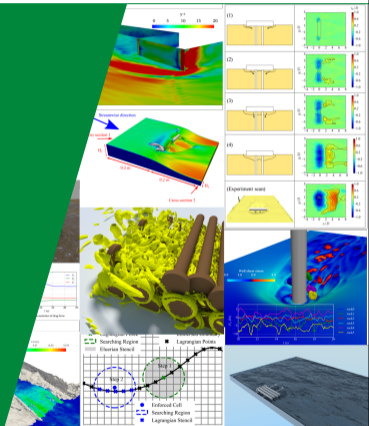
中国农业大学 流体机械与流体工程系

2024年春季《计算流体力学编程实践》

# 2.3 有限体积法编程 一维稳态扩散问题

徐云成

✉ ycxu@cau.edu.cn



2024年3月14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



扩散是高浓度向低浓度输移的过程

- 完整通用输运方程：

$$\underbrace{\frac{\partial \phi}{\partial t}}_{\substack{\text{temporal derivative} \\ \text{时间偏导}}} + \underbrace{\nabla \cdot (\phi \mathbf{u})}_{\substack{\text{convection term} \\ \text{对流项}}} - \underbrace{\nabla \cdot (\gamma \nabla \phi)}_{\substack{\text{diffusion term} \\ \text{扩散项}}} = \underbrace{\mathbf{S}_\phi}_{\substack{\text{source term} \\ \text{源项}}} \quad (1)$$

- 简化的稳态扩散方程

$$\underbrace{\nabla \cdot (\gamma \nabla \phi)}_{\substack{\text{diffusion term} \\ \text{扩散项}}} + \underbrace{\mathbf{S}_\phi}_{\substack{\text{source term} \\ \text{源项}}} = 0 \quad (2)$$



扩散是高浓度向低浓度输移的过程

- 完整通用输运方程：

$$\underbrace{\frac{\partial \phi}{\partial t}}_{\substack{\text{temporal derivative} \\ \text{时间偏导}}} + \underbrace{\nabla \cdot (\phi \mathbf{u})}_{\substack{\text{convection term} \\ \text{对流项}}} - \underbrace{\nabla \cdot (\gamma \nabla \phi)}_{\substack{\text{diffusion term} \\ \text{扩散项}}} = \underbrace{\mathbf{S}_\phi}_{\substack{\text{source term} \\ \text{源项}}} \quad (1)$$

- 简化的稳态扩散方程

$$\underbrace{\nabla \cdot (\gamma \nabla \phi)}_{\substack{\text{diffusion term} \\ \text{扩散项}}} + \underbrace{\mathbf{S}_\phi}_{\substack{\text{source term} \\ \text{源项}}} = 0 \quad (2)$$



扩散是高浓度向低浓度输移的过程

- 完整通用输运方程：

$$\underbrace{\frac{\partial \phi}{\partial t}}_{\substack{\text{temporal derivative} \\ \text{时间偏导}}} + \underbrace{\nabla \cdot (\phi \mathbf{u})}_{\substack{\text{convection term} \\ \text{对流项}}} - \underbrace{\nabla \cdot (\gamma \nabla \phi)}_{\substack{\text{diffusion term} \\ \text{扩散项}}} = \underbrace{\mathbf{S}_\phi}_{\substack{\text{source term} \\ \text{源项}}} \quad (1)$$

- 简化的稳态扩散方程

$$\underbrace{\nabla \cdot (\gamma \nabla \phi)}_{\substack{\text{diffusion term} \\ \text{扩散项}}} + \underbrace{\mathbf{S}_\phi}_{\substack{\text{source term} \\ \text{源项}}} = 0 \quad (2)$$



## 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

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





有限体积法 (FVM) 离散

- ▶ 在控制体积上进行积分

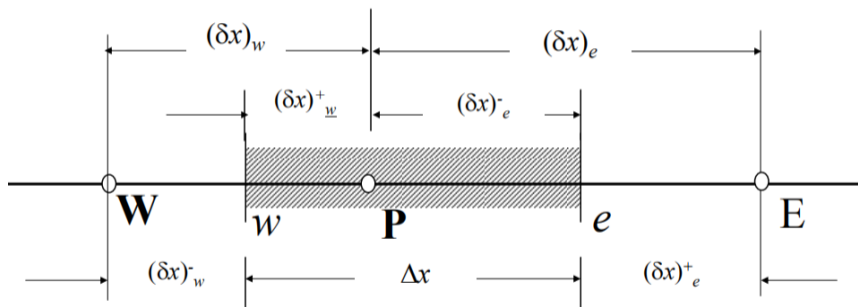
$$\int_{CV} \nabla \cdot (\gamma \nabla \phi) dV + \int_{CV} S_\phi dV = \int_A \mathbf{n} \cdot (\gamma \nabla \phi) dA + \int_{CV} S_\phi dV = 0 \quad (3)$$

- ▶ 以简化后的一维方程为例

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

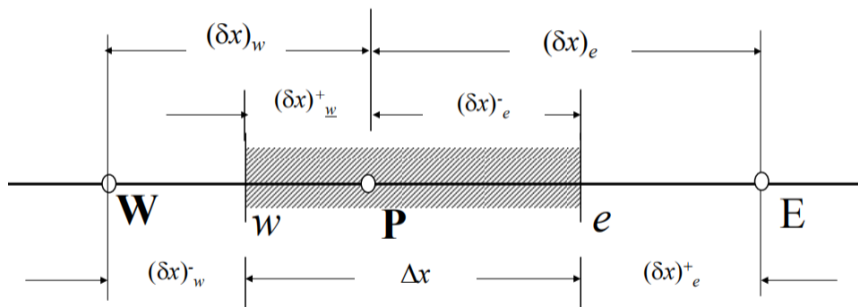


$$\frac{d^2\phi}{dx^2} + S = 0 \quad \phi|_{x=0} = 1, \quad \phi|_{x=L} = 0 \quad \text{一维稳态扩散稳态} \quad (5)$$

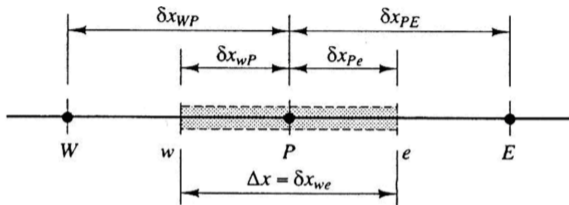


图：一维问题空间区域的离散化

$$\frac{d^2\phi}{dx^2} + S = 0 \quad \phi|_{x=0} = 1, \quad \phi|_{x=L} = 0 \quad \text{一维稳态扩散稳态} \quad (5)$$



图：一维问题空间区域的离散化



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

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

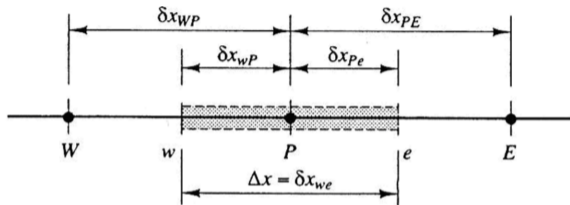
$$\left( \gamma A \frac{d\phi}{dx} \right)_e - \left( \gamma A \frac{d\phi}{dx} \right)_w + \bar{S} \Delta V = 0$$

扩散方程积分形式：

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

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





扩散方程积分形式:

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

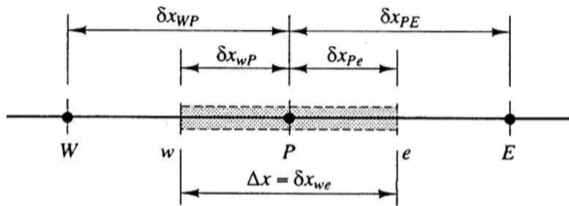
$$\frac{d}{dx} \left( \gamma \frac{d\phi}{dx} \right) + S = 0$$

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

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

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





扩散方程FVM离散形式:

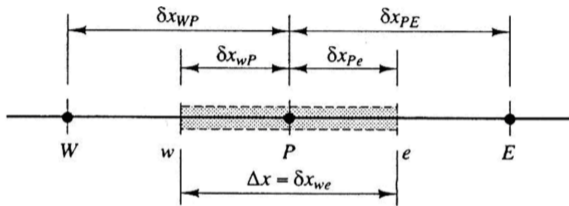
$$\left( \gamma A \frac{d\phi}{dx} \right)_e - \left( \gamma A \frac{d\phi}{dx} \right)_w + \bar{S} \Delta V = 0$$

线性分布假设下 $w$ 和 $e$ 上的扩散系数:

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

利用中心差分计算导数 (梯度):

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



线性分布假设下 $w$ 和 $e$ 上的扩散系数:

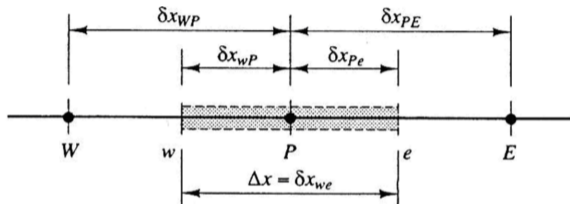
$$\gamma_w = \frac{\gamma_W + \gamma_P}{2}, \quad \gamma_e = \frac{\gamma_P + \gamma_E}{2}$$

利用中心差分计算导数 (梯度):

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

扩散方程FVM离散形式:

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



扩散方程FVM离散形式:

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

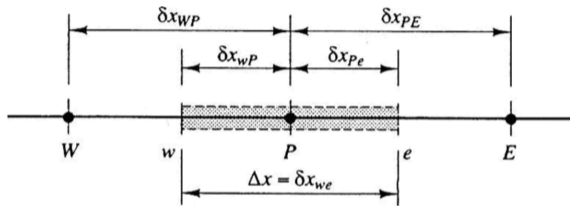
线性分布假设下 $w$ 和 $e$ 上的扩散系数:

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

利用中心差分计算导数 (梯度):

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





交界面上的扩散通量

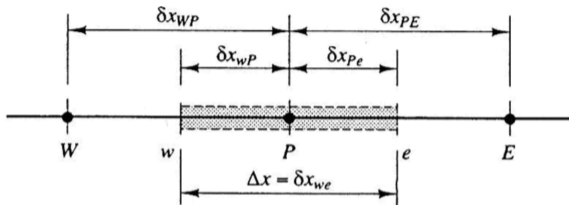
diffusive fluxes at interfaces

$$\left( \gamma A \frac{d\phi}{dx} \right)_e = \gamma_e A_e \frac{\phi_E - \phi_P}{\delta x_{PE}}$$

$$\left( \gamma A \frac{d\phi}{dx} \right)_w = \gamma_w A_w \frac{\phi_P - \phi_W}{\delta x_{WP}}$$

扩散方程FVM离散形式:

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



interpolation scheme (插值格式)

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

gradient scheme (梯度格式)

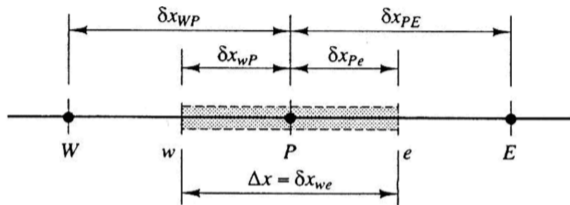
$$\left(\frac{d\phi}{dx}\right)_e = \frac{\phi_E - \phi_P}{\delta x_{PE}}, \quad \left(\frac{d\phi}{dx}\right)_w = \frac{\phi_P - \phi_W}{\delta x_{WP}}$$

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:  $\nabla \cdot (\nu \nabla U) \Rightarrow \frac{d}{dx} \left( \gamma \frac{d\phi}{dx} \right)$



interpolation scheme (插值格式)

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

gradient scheme (梯度格式)

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

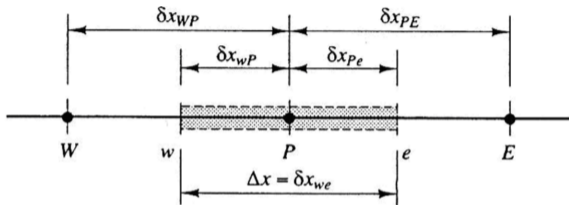
在算例目录中的system/fvScheme中存在

laplacian(nu,U) Gauss linear corrected;

Gauss <interpolationScheme> <snGradScheme> (其中sn=>surface normal)

laplacian(nu,U) 数学表达:  $\nabla \cdot (\nu \nabla U) \Rightarrow \frac{d}{dx} \left( \gamma \frac{d\phi}{dx} \right)$





interpolation scheme (插值格式)

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

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:  $\nabla \cdot (\nu \nabla U) \Rightarrow \frac{d}{dx} \left( \gamma \frac{d\phi}{dx} \right)$



源项 $S$ 通常与变量 $\phi$ 相关，如果用线性方式表达：

$$\bar{S}\Delta V = S_u + S_p\phi_P \quad (6)$$

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

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

整理后得到

$$\underbrace{\left( \frac{\gamma_e}{\delta x_{PE}} A_e + \frac{\gamma_w}{\delta x_{WP}} A_w - S_p \right)}_{a_P} \phi_P = \underbrace{\left( \frac{\gamma_w}{\delta x_{WP}} A_w \right)}_{a_W} \phi_W + \underbrace{\left( \frac{\gamma_e}{\delta x_{PE}} A_e \right)}_{a_E} \phi_E + S_u \quad (8)$$



源项 $S$ 通常与变量 $\phi$ 相关，如果用线性方式表达：

$$\bar{S}\Delta V = S_u + S_p\phi_P \quad (6)$$

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

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

整理后得到

$$\underbrace{\left( \frac{\gamma_e}{\delta x_{PE}} A_e + \frac{\gamma_w}{\delta x_{WP}} A_w - S_p \right)}_{a_P} \phi_P = \underbrace{\left( \frac{\gamma_w}{\delta x_{WP}} A_w \right)}_{a_W} \phi_W + \underbrace{\left( \frac{\gamma_e}{\delta x_{PE}} A_e \right)}_{a_E} \phi_E + S_u \quad (8)$$



源项 $S$ 通常与变量 $\phi$ 相关，如果用线性方式表达：

$$\bar{S}\Delta V = S_u + S_p\phi_P \quad (6)$$

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

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

整理后得到

$$\underbrace{\left( \frac{\gamma_e}{\delta x_{PE}} A_e + \frac{\gamma_w}{\delta x_{WP}} A_w - S_p \right)}_{a_P} \phi_P = \underbrace{\left( \frac{\gamma_w}{\delta x_{WP}} A_w \right)}_{a_W} \phi_W + \underbrace{\left( \frac{\gamma_e}{\delta x_{PE}} A_e \right)}_{a_E} \phi_E + S_u \quad (8)$$



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

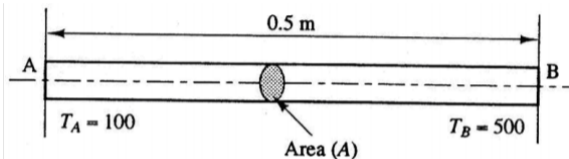
一般形式:

$$a_P \phi_P = a_W \phi_W + a_E \phi_E + S_u \quad (9)$$

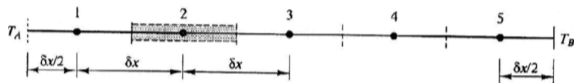
对于靠近计算域边界的控制体积, 需要根据特定的边界条件对方程进行修改







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



控制方程

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

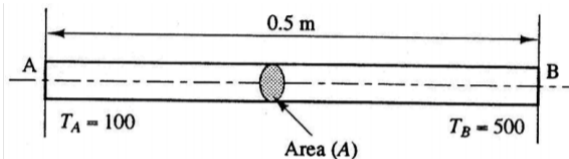
边界条件:  $T_A = 100$ ,  $T_B = 500$

$k = 1000W/m/K$  和  $A = 10 \times 10^{-3}m^2$

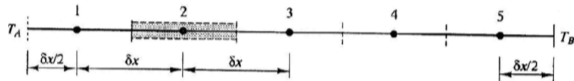
共有五个网格，2、3、4是内部网格，1和5是与边界相邻网格



# 案例1：一维稳态无源热传导



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



控制方程

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

边界条件:  $T_A = 100$ ,  $T_B = 500$

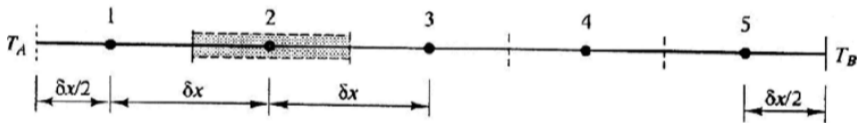
$k = 1000W/m/K$ 和 $A = 10 \times 10^{-3}m^2$

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



离散方程的一般形式:

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

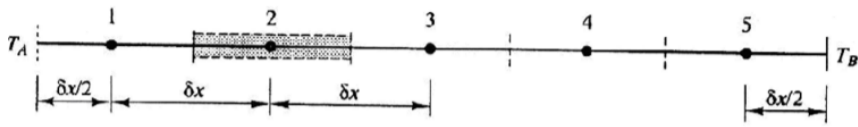


对于内部网格2、3、4，离散方程可写成:

$$a_P T_P = a_W T_W + a_E T_E + S_u \quad (11)$$

其中  $a_W = \frac{k}{\delta x} A$ ,  $a_E = \frac{k}{\delta x} A$ ,  $a_P = a_W + a_E = 2 \frac{k}{\delta x} A$





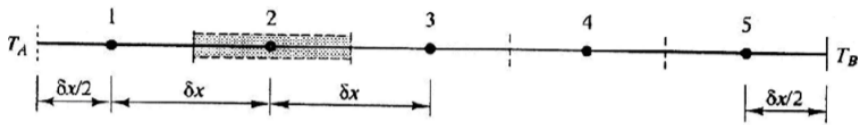
假设网格1中心与边界A之间温度呈线性分布，边界网格1的离散方程：

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

整理后得到

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





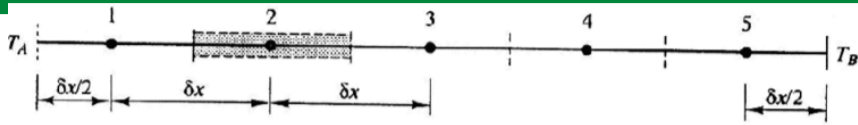
假设网格1中心与边界A之间温度呈线性分布，边界网格1的离散方程：

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

整理后得到

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





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

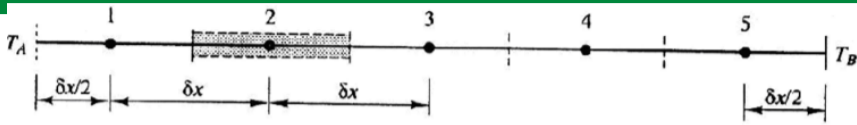
一般形式:

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

观察  $\Rightarrow$  相当于源项  $(S_u + S_P T_P)$ :

$$S_u = \frac{2kA}{\delta x} T_A, \quad S_P = -\frac{2kA}{\delta x}$$





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

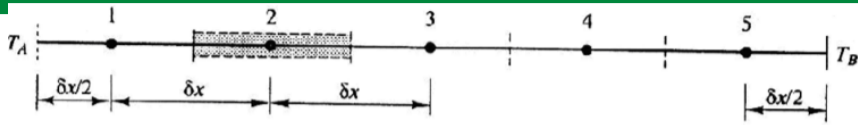
一般形式:

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

观察  $\Rightarrow$  相当于源项  $(S_u + S_P T_P)$ :

$$S_u = \frac{2kA}{\delta x} T_A, \quad S_P = -\frac{2kA}{\delta x}$$





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:

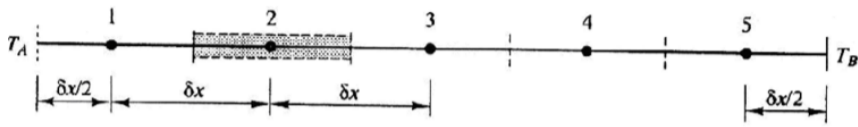
$$\underbrace{\left( \frac{\gamma_e}{\delta x_{PE}} A_e + \frac{\gamma_w}{\delta x_{WP}} A_w - S_p \right)}_{a_P} \phi_P = \underbrace{\left( \frac{\gamma_w}{\delta x_{WP}} A_w \right)}_{a_W} \phi_W + \underbrace{\left( \frac{\gamma_e}{\delta x_{PE}} A_e \right)}_{a_E} \phi_E + S_u$$

观察  $\Rightarrow$  相当于源项  $(S_u + S_P T_P)$ :

$$S_u = \frac{2kA}{\delta x} T_A, \quad S_P = -\frac{2kA}{\delta x}$$







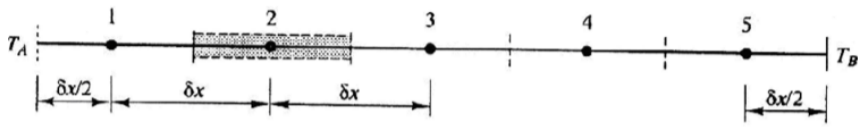
网格1: 
$$\left( \frac{k}{\delta x} A + \frac{2k}{\delta x} A \right) T_P = 0 \cdot T_W + \left( \frac{k}{\delta x} A \right) T_E + \left( \frac{2k}{\delta x} A \right) T_A$$

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





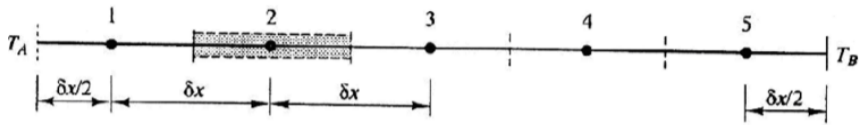
网格1: 
$$\left( \frac{k}{\delta x} A + \frac{2k}{\delta x} A \right) T_P = 0 \cdot T_W + \left( \frac{k}{\delta x} A \right) T_E + \left( \frac{2k}{\delta x} A \right) T_A$$

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

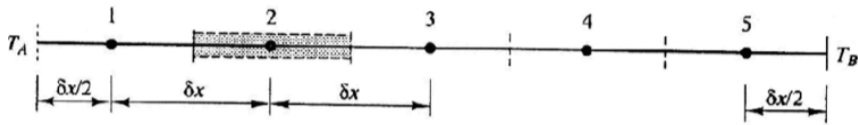




$$\begin{bmatrix} 300 & -100 & 0 & 0 & 0 \\ -100 & 200 & -100 & 0 & 0 \\ 0 & -100 & 200 & -100 & 0 \\ 0 & 0 & -100 & 200 & -100 \\ 0 & 0 & 0 & -100 & 300 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} T_1 \\ T_2 \\ T_3 \\ T_4 \\ T_5 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 200T_A \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 200T_B \end{bmatrix} \Rightarrow \begin{bmatrix} T_1 \\ T_2 \\ T_3 \\ T_4 \\ T_5 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 140 \\ 220 \\ 300 \\ 380 \\ 460 \end{bmatrix}$$

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

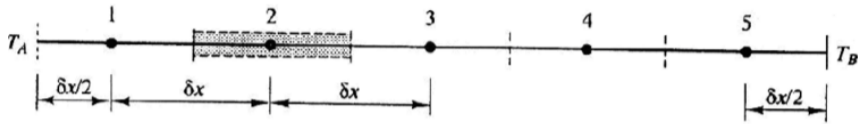




$$\begin{bmatrix} 300 & -100 & 0 & 0 & 0 \\ -100 & 200 & -100 & 0 & 0 \\ 0 & -100 & 200 & -100 & 0 \\ 0 & 0 & -100 & 200 & -100 \\ 0 & 0 & 0 & -100 & 300 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} T_1 \\ T_2 \\ T_3 \\ T_4 \\ T_5 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 200T_A \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 200T_B \end{bmatrix} \implies \begin{bmatrix} T_1 \\ T_2 \\ T_3 \\ T_4 \\ T_5 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 140 \\ 220 \\ 300 \\ 380 \\ 460 \end{bmatrix}$$

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





$$\begin{bmatrix} 300 & -100 & 0 & 0 & 0 \\ -100 & 200 & -100 & 0 & 0 \\ 0 & -100 & 200 & -100 & 0 \\ 0 & 0 & -100 & 200 & -100 \\ 0 & 0 & 0 & -100 & 300 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} T_1 \\ T_2 \\ T_3 \\ T_4 \\ T_5 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 200T_A \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 200T_B \end{bmatrix} \implies \begin{bmatrix} T_1 \\ T_2 \\ T_3 \\ T_4 \\ T_5 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 140 \\ 220 \\ 300 \\ 380 \\ 460 \end{bmatrix}$$

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



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)
);

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

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)表示用隐式格式离散  $\nabla \cdot (D_T) \nabla T$ ， $D_T$ 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( $S_u + S_P T_P$ )添加进系数矩阵，是在TEqn.solve()中完成



```
fvScalarMatrix TEqn  
(  
    fvm::laplacian(DT, T)  
);  
  
//save the matrix and source to a file  
saveMatrix(TEqn);  
  
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)表示用隐式格式离散  $\nabla \cdot (D_T) \nabla T$ ， $D_T$ 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( $S_u + S_P T_P$ )添加进系数矩阵，是在TEqn.solve()中完成





```
fvScalarMatrix TEqn  
(  
    fvm::laplacian(DT, T)  
);  
  
//save the matrix and source to a file  
saveMatrix(TEqn);  
  
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)` 表示用隐式格式离散  $\nabla \cdot (D_T) \nabla T$ ， $D_T$  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  $(S_u + S_P T_P)$  添加进系数矩阵，是在 `TEqn.solve()` 中完成



```
fvScalarMatrix TEqn  
(  
    fvm::laplacian(DT, T)  
);  
  
//save the matrix and source to a file  
saveMatrix(TEqn);  
  
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)` 表示用隐式格式离散  $\nabla \cdot (D_T) \nabla T$ ， $D_T$  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公式  $(S_u + S_P T_P)$  添加进系数矩阵，是在 `TEqn.solve()` 中完成



# 案例1：代码使用说明

2/43

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
```



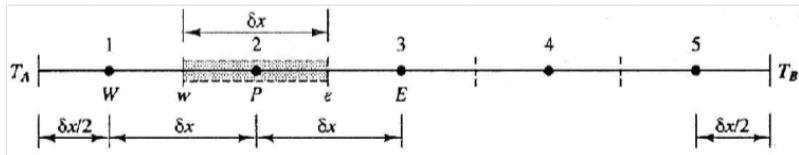
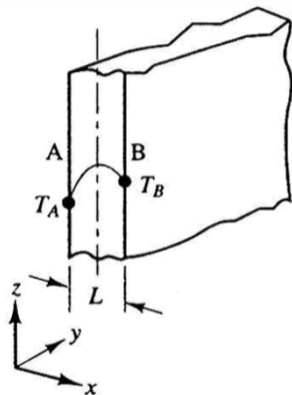
## 案例2：一维稳态有源热传导

3/43

控制方程

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

有一块平板，厚度为  $L = 2\text{cm}$ ，热传导系数  $k = 0.5\text{W/m/K}$ ，平均分布的热源  $q = 10^6\text{W/m}^3$ ，A、B两面的温度分别为  $100^\circ\text{C}$  和  $500^\circ\text{C}$ 。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  $\delta x = 0.004\text{m}$

共有五个网格，2、3、4是内部网格，1和5是边界网格



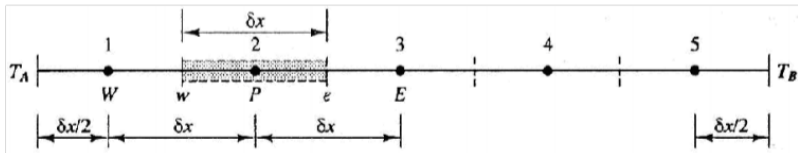
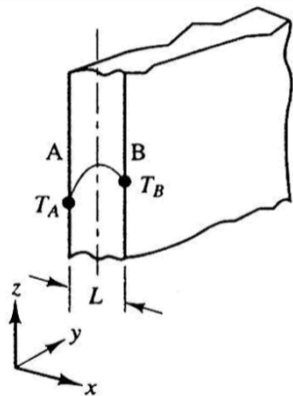
## 案例2：一维稳态有源热传导

23/43

控制方程

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

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



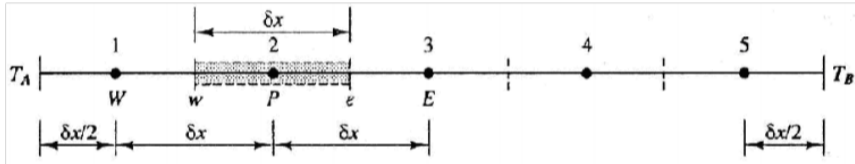
该平板平均分成5份，每份长度  $\delta x = 0.004\text{m}$

共有五个网格，2、3、4是内部网格，1和5是边界网格



一般形式:

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

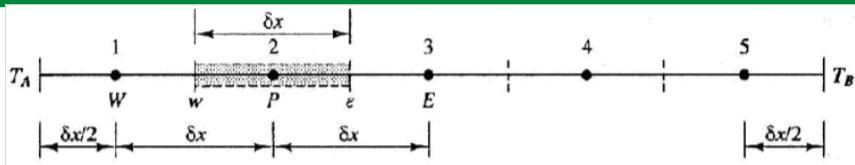


对于内部网格2、3、4，离散方程可写成:

$$a_P T_P = a_W T_W + a_E T_E + S_u \quad (15)$$

其中  $a_W = \frac{k}{\delta x} A$ ,  $a_E = \frac{k}{\delta x} A$ ,  $a_P = a_W + a_E - S_P = 2 \frac{k}{\delta x} A$ ,  $S_u = qA\delta x$ ,  $S_P = 0$





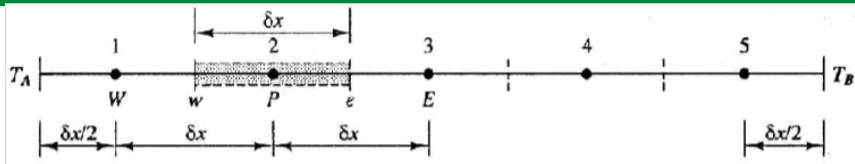
假设网格1中心与边界A之间温度呈线性分布，边界网格1的离散方程：

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

整理后得到

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





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：

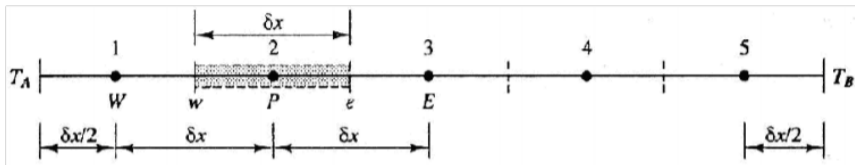
$$kA \left( \frac{T_E - T_P}{\delta x} \right) - kA \left( \frac{T_P - T_A}{\delta x/2} \right) + qA\delta x = 0 \quad (16)$$

整理后得到

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





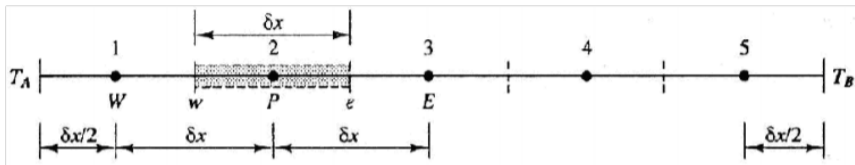


$$\text{网格1: } \left( \frac{k}{\delta x} A + \frac{2k}{\delta x} A \right) T_P = 0 \cdot T_W + \left( \frac{k}{\delta x} A \right) T_E + \left( \frac{2k}{\delta x} A \right) T_A + qA\delta x$$

$$\text{网格2、3、4: } \left( \frac{2k}{\delta x} A \right) T_P = \left( \frac{k}{\delta x} A \right) T_W + \left( \frac{k}{\delta x} A \right) T_E + qA\delta x$$

$$\text{网格5: } \left( \frac{k}{\delta x} A + \frac{2k}{\delta x} A \right) T_P = \left( \frac{k}{\delta x} A \right) T_W + 0 \cdot T_E + \left( \frac{2k}{\delta x} A \right) T_B + qA\delta x$$

平板的面积 $A$ 可以消掉，整个计算与 $A$ 无关



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

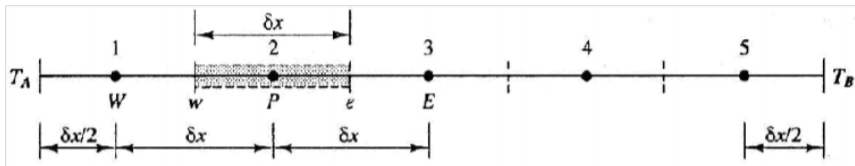
$$\text{网格2、3、4: } \left( \frac{2k}{\delta x} A \right) T_P = \left( \frac{k}{\delta x} A \right) T_W + \left( \frac{k}{\delta x} A \right) T_E + qA\delta x$$

$$\text{网格5: } \left( \frac{k}{\delta x} A + \frac{2k}{\delta x} A \right) T_P = \left( \frac{k}{\delta x} A \right) T_W + 0 \cdot T_E + \left( \frac{2k}{\delta x} A \right) T_B + qA\delta x$$

平板的面积 \$A\$ 可以消掉，整个计算与 \$A\$ 无关

# 建立系数矩阵方程

27/43



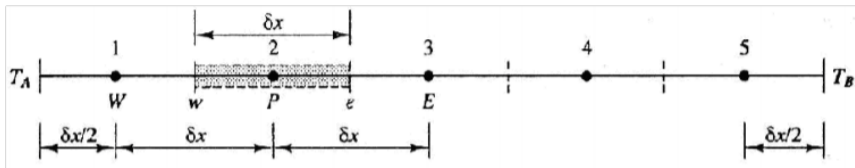
$$\begin{bmatrix} 375 & -125 & 0 & 0 & 0 \\ -125 & 250 & -125 & 0 & 0 \\ 0 & -125 & 250 & -125 & 0 \\ 0 & 0 & -125 & 250 & -125 \\ 0 & 0 & 0 & -125 & 375 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} T_1 \\ T_2 \\ T_3 \\ T_4 \\ T_5 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 29000 \\ 4000 \\ 4000 \\ 4000 \\ 29000 \end{bmatrix} \Rightarrow \begin{bmatrix} T_1 \\ T_2 \\ T_3 \\ T_4 \\ T_5 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 150 \\ 218 \\ 254 \\ 258 \\ 230 \end{bmatrix}$$

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



# 建立系数矩阵方程

27/43



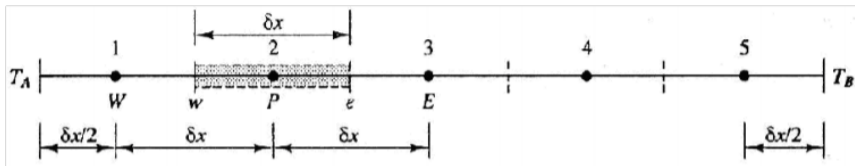
$$\begin{bmatrix} 375 & -125 & 0 & 0 & 0 \\ -125 & 250 & -125 & 0 & 0 \\ 0 & -125 & 250 & -125 & 0 \\ 0 & 0 & -125 & 250 & -125 \\ 0 & 0 & 0 & -125 & 375 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} T_1 \\ T_2 \\ T_3 \\ T_4 \\ T_5 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 29000 \\ 4000 \\ 4000 \\ 4000 \\ 29000 \end{bmatrix} \implies \begin{bmatrix} T_1 \\ T_2 \\ T_3 \\ T_4 \\ T_5 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 150 \\ 218 \\ 254 \\ 258 \\ 230 \end{bmatrix}$$

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



# 建立系数矩阵方程

27/43



$$\begin{bmatrix} 375 & -125 & 0 & 0 & 0 \\ -125 & 250 & -125 & 0 & 0 \\ 0 & -125 & 250 & -125 & 0 \\ 0 & 0 & -125 & 250 & -125 \\ 0 & 0 & 0 & -125 & 375 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} T_1 \\ T_2 \\ T_3 \\ T_4 \\ T_5 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 29000 \\ 4000 \\ 4000 \\ 4000 \\ 29000 \end{bmatrix} \implies \begin{bmatrix} T_1 \\ T_2 \\ T_3 \\ T_4 \\ T_5 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 150 \\ 218 \\ 254 \\ 258 \\ 230 \end{bmatrix}$$

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 [ 0 2 -1 0 0 0 0 ] 0.5;
```

```
q [ 0 0 -1 1 0 0 0 ] 1E6;
```

质量(kg);长度(m);时间(s);温度(K);摩尔数(mol);电流(A);光强度(cd)



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           q  [ 0 0 -1 1 0 0 0 ] 1E6;
```

质量(kg);长度(m);时间(s);温度(K);摩尔数(mol);电流(A);光强度(cd)



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
);
```

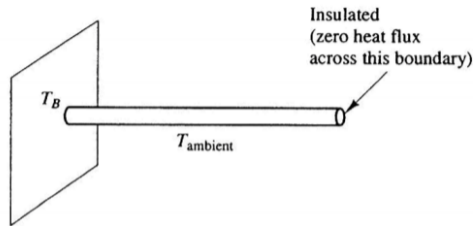
热传导系数 $D_T$ 和热源 $q$ 在constant/transportProperties中定义

```
DT          DT [ 0 2 -1 0 0 0 0 ] 0.5;
q           q  [ 0 0 -1 1 0 0 0 ] 1E6;
```

质量(kg);长度(m);时间(s);温度(K);摩尔数(mol);电流(A);光强度(cd)







一根长  $L = 1\text{m}$  棍子放置在温度恒定为  $T_\infty = 20^\circ\text{C}$  的环境中， $n^2 = 25/\text{m}^2$ 。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  $T_B = 100^\circ\text{C}$  解析解是

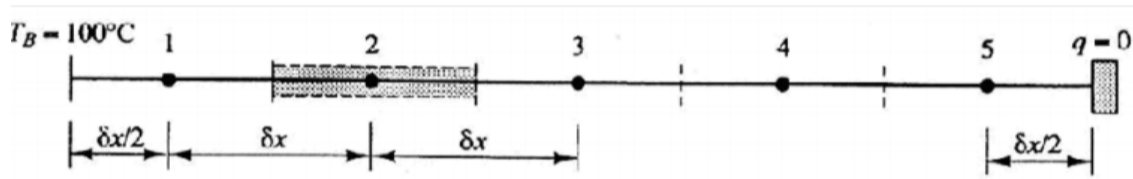
控制方程

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

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

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

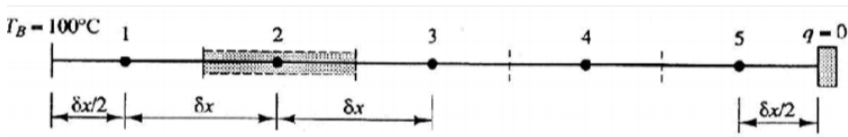




该平板平均分成5份，每份长度 $\delta x = 0.2m$   
共有五个网格，2、3、4是内部网格，1和5是边界网格

一般形式:

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



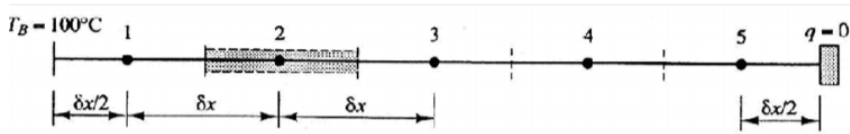
对于内部网格2、3、4，离散方程可写成:

$$a_P T_P = a_W T_W + a_E T_E + S_u \quad (20)$$

其中  $a_W = \frac{1}{\delta x}$ ,  $a_E = \frac{1}{\delta x}$ ,  $a_P = a_W + a_E - S_P = \frac{2}{\delta x} + n^2 \delta x$ ,

$S_u = n^2 \delta x T_\infty$ ,  $S_P = -n^2 \delta x$



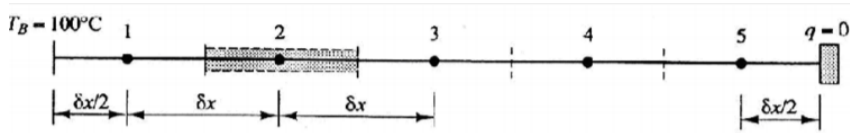


假设网格1中心与边界B之间温度呈线性分布，边界网格1的离散方程：

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

整理后得到

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



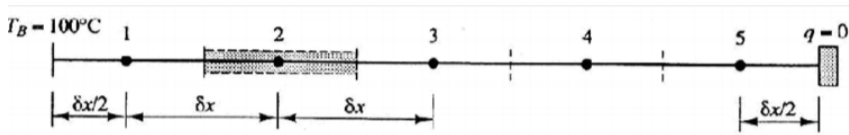
假设网格1中心与边界B之间温度呈线性分布，边界网格1的离散方程：

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

整理后得到

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



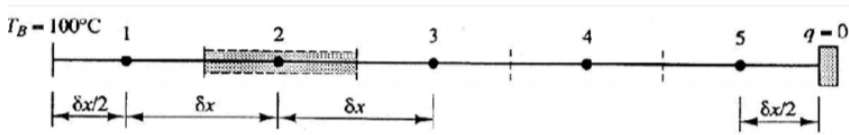


观察:  $\left(\frac{1}{\delta x} + \frac{2}{\delta x} + n^2 \delta x\right) T_P = 0 \cdot T_W + \left(\frac{1}{\delta x}\right) T_E + n^2 \delta x T_\infty + \left(\frac{2}{\delta x}\right) T_B \Rightarrow$ 相当

于源项( $S_u + S_P T_P$ ):

$$S_u = \frac{2}{\delta x} T_B, \quad S_P = -\frac{2}{\delta x}$$

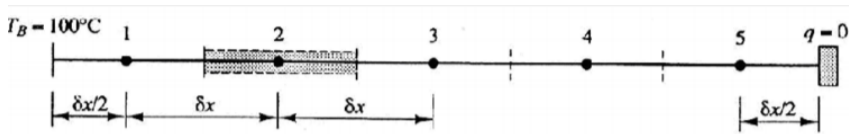




观察:  $\left(\frac{1}{\delta x} + \frac{2}{\delta x} + n^2 \delta x\right) T_P = 0 \cdot T_W + \left(\frac{1}{\delta x}\right) T_E + n^2 \delta x T_\infty + \left(\frac{2}{\delta x}\right) T_B \Rightarrow$ 相当

于源项( $S_u + S_P T_P$ ):

$$S_u = \frac{2}{\delta x} T_B, \quad S_P = -\frac{2}{\delta x}$$



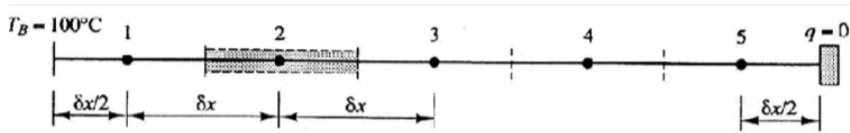
边界网格5与边界网格1的离散方式不同，边界网格5右侧的面的通量为零

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

整理后得到

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





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

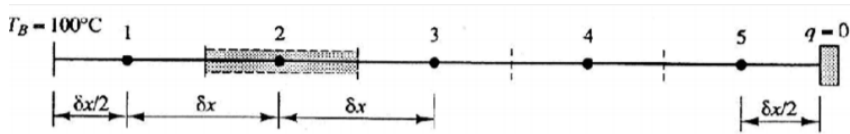
$$\text{网格2、3、4: } \left( \frac{2}{\delta x} + n^2 \delta x \right) T_P = \left( \frac{1}{\delta x} \right) T_W + \left( \frac{1}{\delta x} \right) T_E + n^2 \delta x T_\infty$$

$$\text{网格5: } \left( \frac{1}{\delta x} + n^2 \delta x \right) T_P = \frac{1}{\delta x} \cdot T_W + 0 \cdot T_E + n^2 \delta x T_\infty$$



# 建立系数矩阵方程

36/43



$$\begin{bmatrix} 20 & -5 & 0 & 0 & 0 \\ -5 & 15 & -5 & 0 & 0 \\ 0 & -5 & 15 & -5 & 0 \\ 0 & 0 & -5 & 15 & -5 \\ 0 & 0 & 0 & -5 & 10 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} T_1 \\ T_2 \\ T_3 \\ T_4 \\ T_5 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1100 \\ 100 \\ 100 \\ 100 \\ 100 \end{bmatrix} \Rightarrow \begin{bmatrix} T_1 \\ T_2 \\ T_3 \\ T_4 \\ T_5 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 64.22 \\ 36.91 \\ 26.50 \\ 22.60 \\ 22.30 \end{bmatrix}$$

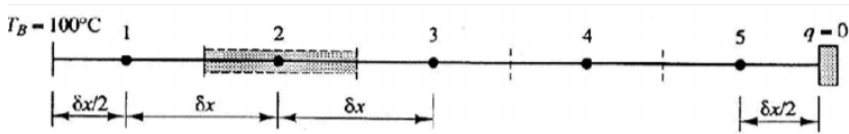
解析解是

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



# 建立系数矩阵方程

6/43



$$\begin{bmatrix} 20 & -5 & 0 & 0 & 0 \\ -5 & 15 & -5 & 0 & 0 \\ 0 & -5 & 15 & -5 & 0 \\ 0 & 0 & -5 & 15 & -5 \\ 0 & 0 & 0 & -5 & 10 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} T_1 \\ T_2 \\ T_3 \\ T_4 \\ T_5 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1100 \\ 100 \\ 100 \\ 100 \\ 100 \end{bmatrix} \Rightarrow \begin{bmatrix} T_1 \\ T_2 \\ T_3 \\ T_4 \\ T_5 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 64.22 \\ 36.91 \\ 26.50 \\ 22.60 \\ 22.30 \end{bmatrix}$$

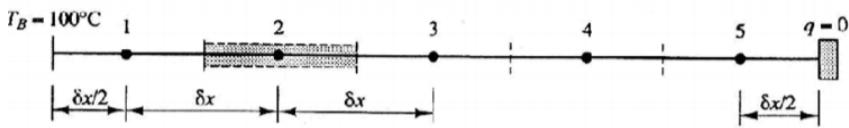
解析解是

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



# 建立系数矩阵方程

6/43



$$\begin{bmatrix} 20 & -5 & 0 & 0 & 0 \\ -5 & 15 & -5 & 0 & 0 \\ 0 & -5 & 15 & -5 & 0 \\ 0 & 0 & -5 & 15 & -5 \\ 0 & 0 & 0 & -5 & 10 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} T_1 \\ T_2 \\ T_3 \\ T_4 \\ T_5 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1100 \\ 100 \\ 100 \\ 100 \\ 100 \end{bmatrix} \Rightarrow \begin{bmatrix} T_1 \\ T_2 \\ T_3 \\ T_4 \\ T_5 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 64.22 \\ 36.91 \\ 26.50 \\ 22.60 \\ 22.30 \end{bmatrix}$$

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:  $T_\infty$

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 -2 0 0 0 0 0 ] 25;
```

```
Tinf          Tinf [ 0 0 0 1 0 0 0 ] 20;
```



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 -2 0 0 0 0 0 ] 25;
```

```
Tinf          Tinf [ 0 0 0 1 0 0 0 ] 20;
```



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 [ 0 -2 0 0 0 0 0 ] 25;
```

```
Tinf [ 0 0 0 1 0 0 0 ] 20;
```



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  
);
```

alpha和环境温度Tinf在constant/transportProperties中定义

```
alpha          alpha [ 0 -2 0 0 0 0 0 ] 25;
```

```
Tinf          Tinf [ 0 0 0 1 0 0 0 ] 20;
```

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:  $S_P = -n^2 \delta x$

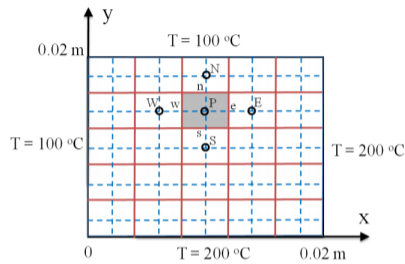
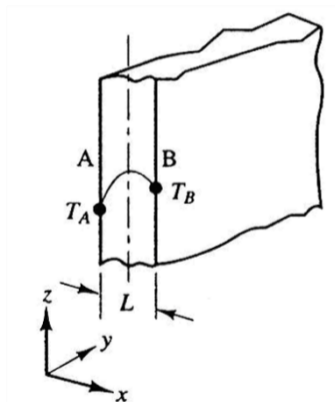
B边界网格:  $S_P = -\frac{2}{\delta x}$





# 案例4：二维稳态有源热传导

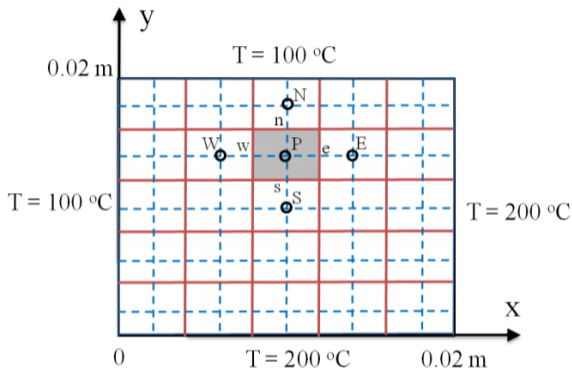
38/43



控制方程: 
$$\frac{d}{dx} \left( k \frac{dT}{dx} \right) + \frac{d}{dy} \left( k \frac{dT}{dy} \right) + q = 0$$

有一块二维平板， $2\text{cm} \times 2\text{cm}$ ，热传导系数  $k = 0.5\text{W/m/K}$ ，平均分布的热源  $q = 10^6\text{W/m}^3$ ，上、左两面温度恒定为  $100^\circ\text{C}$ ，下、右两侧温度恒定为  $200^\circ\text{C}$ 。





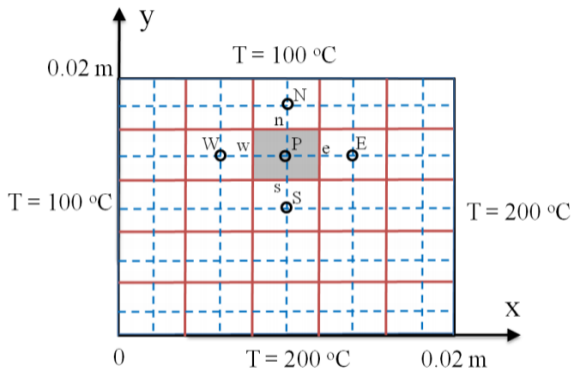
$x$ 和 $y$ 方向平均分成5份，总共25个控制体积/网格单元

- ▶ 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( $\int_{CV}$ )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

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

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





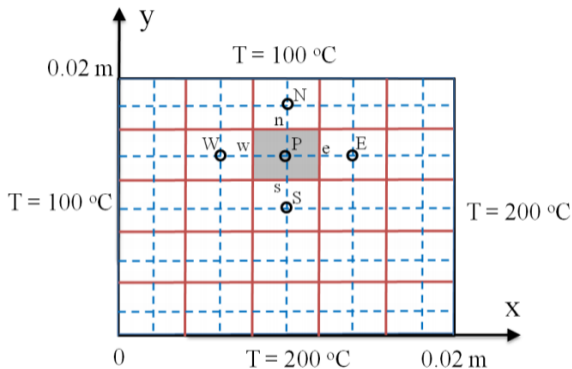
$x$ 和 $y$ 方向平均分成5份，总共25个控制体积/网格单元

- ▶ 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 $N, E, S, W$
- ▶ 对中心在 $P$ 的控制体积，积分( $\int_{CV}$ )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

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

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





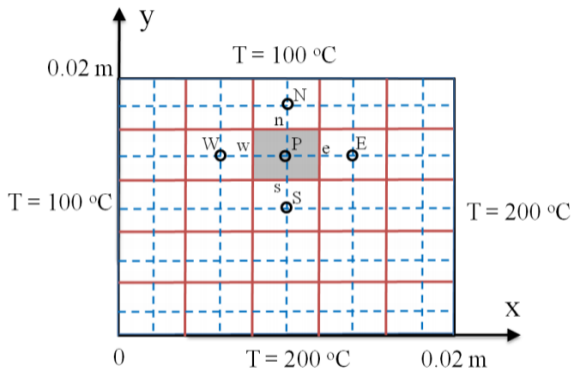
$x$ 和 $y$ 方向平均分成5份，总共25个控制体积/网格单元

- ▶ 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 $N, E, S, W$
- ▶ 对中心在 $P$ 的控制体积，积分( $\int_{CV}$ )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 $N, E, S, W$
- ▶ 对中心在 $P$ 的控制体积，积分( $\int_{CV}$ )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

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

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



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  
);
```

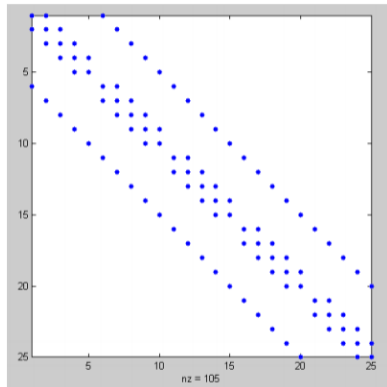
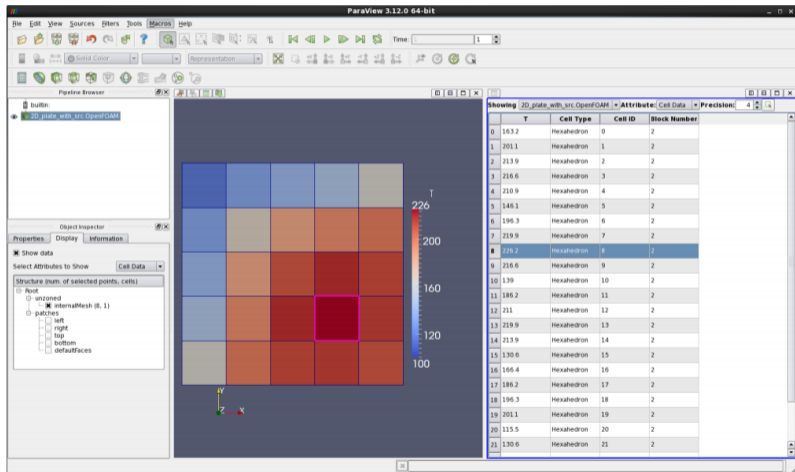


图: 系数矩阵A的对称结构



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



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( $\sum$ 是对所有相邻边界通量 $\phi_{nb}$ 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





Thank you.

欢迎私下交流，请勿私自上传网络，谢谢！

