



研究生课：工程数学

2.专题单元

“传热与流体流动的数值计算” 知识点汇总

张健

上海理工大学 环境与建筑学院

2019年12月

贴心帮你学习！



- 答疑辅导时间/地点：
每周四13:00-15:00，环建楼501办公室
每周五18:00-20:00，环建楼501办公室
- Email: jzhang66@163.com
- Mobile phone: 18217121656 (短信联系)

教材:

[1] S. V. 帕坦卡. 《传热与流体流动的数值计算》. 张政翻译.



Suhas V. Patankar
(1941-)

主要参考书目:


- [2] 周力行 《湍流两相流动与燃烧的数值模拟》 清华大学出版社, 1991. (CFD理论讲得相对简单, 推荐学习)
- [3] 陶文铨 《数值传热学》, 西安交通大学出版社, 2001.
- [4] 俞冀阳 《热工流体数值计算》, 清华大学出版社, 2013.
- [5] 王明新 《数学物理方程》, 清华大学出版社, 2005年.
- [6] 袁洪君, 许孝精, 《工程数学. 数学物理方程》, 高等教育出版社, 2006年. (原研究生课“工程数学”教材)

课次	授课计划（1次课包括3学时）
12	绪论（包括：三大“数学物理方程”简单介绍、CFD模拟意义、第一章 引论）
13	第二章 物理现象的数学描述 第三章 离散化方法
14	第四章 热传导（1. 本章对象，2. 一般稳态热传导，3. 不稳态一维热传导）
15	第四章 热传导（4. 二维与三维问题，5. 超松弛与欠松弛，6. 某些几何上的考虑）

之后，组织复习与期末考试。

专题单元内容占期末试卷的~20%分值，望认真对待！

第一章 绪论

- 
1. 三大“数学物理方程”介绍
 2. CFD模拟意义
 3. 第一章 引论

(1次课)

1. 三大“数学物理方程”简单介绍

(1) 数学物理方程（“描述物理的数学方程”）

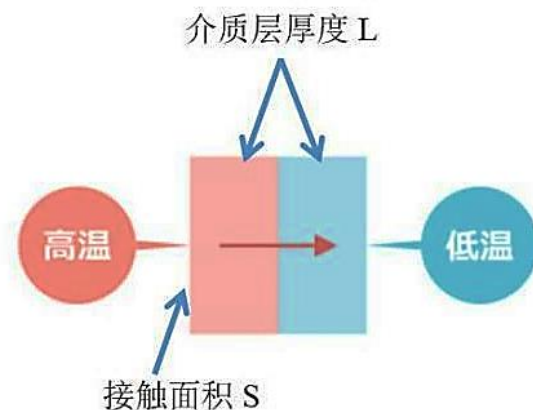
以偏微分方程为工具，研究自然界一些实际问题的学科。考虑自然中一般物理量都是多个自变量（时间（ t ）、空间（ x, y, z ））的函数，因此偏微分方程的应用很普遍、很重要。



一维弦振动方程
（双曲型方程）



薄膜振动的二维泊松方程
（椭圆型方程）



一维热传导方程
（抛物型方程）

(2) 三大“数学物理方程” (二阶线性偏微分方程)

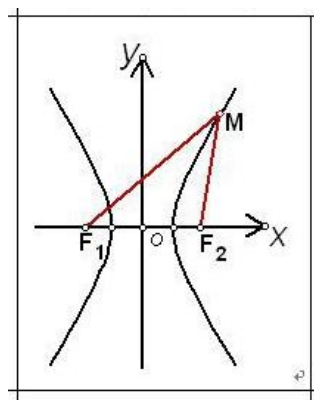
二阶方程	标准形式	涉及自然科学领域
双曲型方程	$\frac{\partial^2 u}{\partial x^2} - \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} = f$	弦震动方程(力学), 声波、光波、水波、电磁波等描述
椭圆型方程	$\frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} = f$	薄膜平衡方程(力学), 静电场电势分布, CFD的特殊稳态问题
抛物型方程	$\frac{\partial u}{\partial x} - \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} = f$	一般CFD问题, 动量守恒(N-S)方程, 热传导方程, 扩散方程(组分方程)

重点

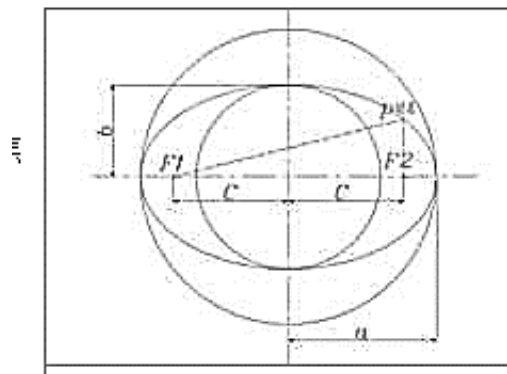
二阶线性偏微分方程的命名来自：二次曲线

二次曲线	二次曲线标准形式	二阶方程	二阶方程标准形式
双曲线	$\frac{x^2}{a^2} - \frac{y^2}{b^2} = 1$	双曲型方程	$\frac{\partial^2 u}{\partial x^2} - \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} = f$
椭圆	$\frac{x^2}{a^2} + \frac{y^2}{b^2} = 1$	椭圆型方程	$\frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} = f$
抛物线	$y^2 = 2px$	抛物型方程	$\frac{\partial u}{\partial x} - \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} = f$

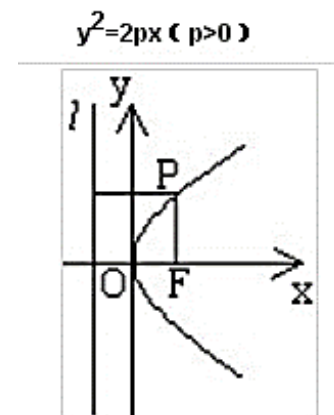
二次曲线的
几何图形



双曲线



椭圆



抛物线

解释：
何为“二阶线性偏微分方程”？

(a) “偏微分” 描述:

重点

$$u_x = \frac{\partial u}{\partial x} = u'$$

$$u_{tt} = \frac{\partial^2 u}{\partial t^2}$$

$$\sum_{i=1}^3 b_i u_{x_i} = b_1 \frac{\partial u}{\partial x} + b_2 \frac{\partial u}{\partial y} + b_3 \frac{\partial u}{\partial z}$$

$$\sum_{i=1}^n \frac{\partial^2 u}{\partial x_i^2} = \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial z^2} = \Delta u(x, y, z, t)$$

拉普拉斯 (Laplace) 算符: $\Delta u = \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial z^2} = \nabla^2 u$

梯度算符: $\nabla u = \left[\frac{\partial u}{\partial x}, \frac{\partial u}{\partial y}, \frac{\partial u}{\partial z} \right]$

引自：胡学刚《数学物理方程》，机械工业出版社，2007年出版，14页。



(b) “阶”的描述

指偏微分方程中未知函数偏导数的最高阶数。

例题：

$$u_t + \sum_{i=1}^3 b_i u_{x_i} = 0 \quad , \quad u_t - uu_x = 0$$

一阶偏微分方程：

$$(u_x)^2 - u_y = 8x^2$$

二阶偏微分方程：

$$u_t - \Delta u = \sin t$$

$$u_{tt} - u_x - du - x^2 t = 0$$

四阶偏微分方程：

$$u_t + u_{xx} + u_{xxxx} = u^2$$

引自：胡学刚《数学物理方程》，机械工业出版社，2007年出版,14页
戴嘉尊，张鲁明《数学物理方程》第二版，东南大学出版社，16页。

(c) “线性”与“非线性”描述

如果一个偏微分方程（组）中各项关于未知函数及其各阶偏导数都是一次的/线性的，称线性偏微分方程。否则称为非线性偏微分方程。（注：讲未知函数 u ，不是自变量 x ）

重点

例题：

线性偏微分方程： $u_t + \sum_{i=1}^3 b_i u_{x_i} = 0$, $u_t - \Delta u = \sin t$

$$u_{tt} - u_x - \underline{du - x^2 t} = 0, \quad \frac{\partial u}{\partial t} = a \left(\frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial z^2} \right) + f(x, y, z, t)$$

非线性偏微分方程： $u_t - \underline{uu_x} = 0$, $\underline{(u_x)^2} - u_y = 8x^2$

$$u_t + u_{xx} + u_{xxxx} = \underline{u^2}$$

$$\underline{\left[1 + \left(\frac{\partial u}{\partial y}\right)^2\right] \frac{\partial^2 u}{\partial x^2}} - 2 \frac{\partial u}{\partial x} \frac{\partial u}{\partial y} \frac{\partial^2 u}{\partial x \partial y} + \underline{\left[1 + \left(\frac{\partial u}{\partial x}\right)^2\right] \frac{\partial^2 u}{\partial y^2}} = 0$$

(d) “齐次”与“非齐次”描述

➤在线性偏微分方程中，不含有未知函数及其偏导数的项称为自由项。

➤齐次方程：自由项为0的线性偏微分方程

➤非齐次方程：自由项不为0的线性偏微分方程

例题：

齐次线性方程：
$$u_t + \sum_{i=1}^3 b_i u_{x_i} = 0, \quad \Delta u = 0$$

$$\frac{\partial^2 u}{\partial t^2} = a^2 \frac{\partial^2 u}{\partial x^2}$$

非齐次线性方程：
$$u_t - \Delta u = \sin t$$

$$u_{tt} - u_x - du - x^2 t = 0$$

$$\frac{\partial u}{\partial t} = a \left(\frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial z^2} \right) + f(x, y, z, t)$$

作业:

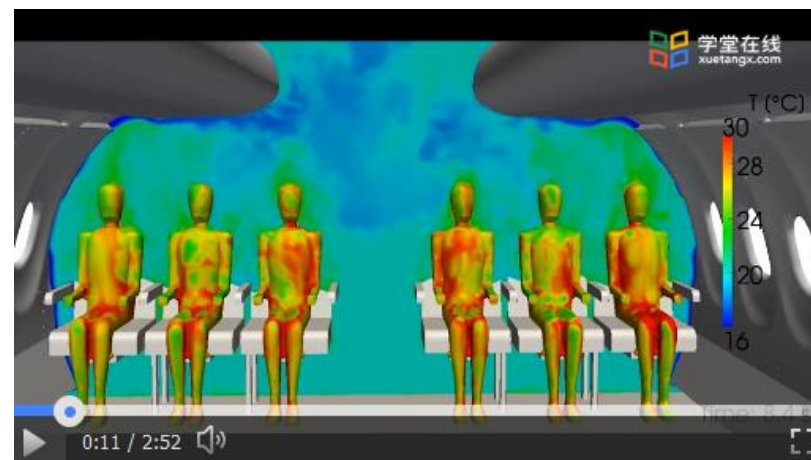
1. 下列哪些是二阶线性微分方程?

- (1) $u_t - \Delta u = \sin t$ 是
- (2) $u_t + u_{xx} = u^2$ 不是
- (3) $\frac{\partial u}{\partial t} = a\left(\frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial z^2}\right) + f(x, y, z, t)$ 是
- (4) $(u_x)^2 - u_{yy} = 8x^2$ 不是

2. 方程 $yu_{xx} + u_{yy} - u_x = 0$ 在 y 取不同值时,
分别为何种二阶线性偏微分方程?

($y > 0$, 椭圆型方程; $y < 0$, 双曲型方程; $y = 0$, 抛物型方程)

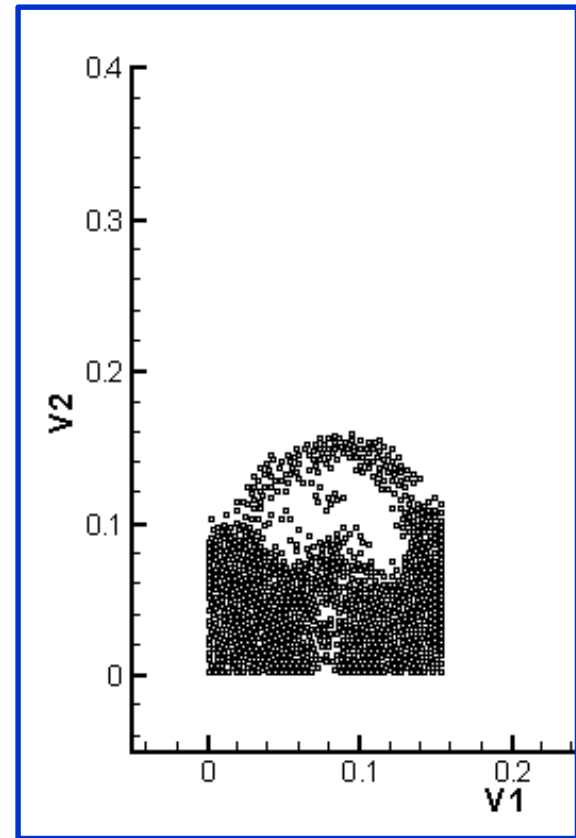
2. CFD模拟意义



- <http://www.xuetangx.com/courses/course-v1:HRBEU+20180125+sp/about>
- (3min)

数值模拟视频举例

- 1-水坝泄洪的模拟
(STAR-CCM+) 2min
- 2-管道内水流来流模拟
(Ansys FLUENT) 1min
- 3-循环流化床，旋风除尘器模拟
(CPFD Barracuda VR) 3min
- 4-固定床焚烧炉或气化炉模拟
(Ansys) 3min



3. 第一章 引论

传热与流体流动过程的研究有两种主要研究方法：

(1) 实验/试验研究

优点：最可靠

缺点：测试困难，经费昂贵

(2) 理论研究（包括解析解、数值解）

优点：成本低、速度快，有预报真实实际的能力

缺点：如果数学模拟不能反应真实，则再完善的模拟也毫无研究价值。

两种方法应该紧密配合，相互促进。

举例：燃烧与污染物研究中

□研究方法：

1) 锅炉燃烧测试

- ❖ 需要许多精密仪器；
- ❖ 因为锅炉内烟气温度过高($>1000^{\circ}\text{C}$)，获得的测试数据很少；
- ❖ 测试用燃料的运输以及机组试验运行费用昂贵。

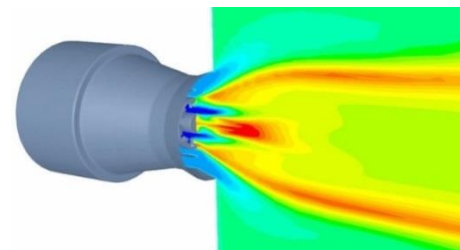
2) 数值模拟

- ❖ 经济实用，避免不必要的、海量的试验工作量；
- ❖ 获得大量细致的高温炉内数据；
- ❖ 帮助分析燃烧火焰形式与污染物生成机理；
- ❖ 优化燃烧器与炉膛的设计，支持新技术研发。

烟气分析仪



旋流煤粉燃烧器



第二章 物理现象的数学描述

第三章 离散化方法

(1次课)

1. CFD的通用微分方程:

最一般情况下，带有传热、反应的单相多组分流体瞬时守恒方程组为

连续方程:
$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \frac{\partial(\rho u_j)}{\partial x_j} = 0$$

Navier-Stokes方程:
$$\frac{\partial(\rho u_i)}{\partial t} + \frac{\partial(\rho u_i u_j)}{\partial x_j} = -\frac{\partial p}{\partial x_i} + \frac{\partial}{\partial x_j} \left[\mu \left(\frac{\partial u_i}{\partial x_j} + \frac{\partial u_j}{\partial x_i} \right) \right]$$

组分方程:
$$\frac{\partial(\rho Y_s)}{\partial t} + \frac{\partial(\rho u_j Y_s)}{\partial x_j} = \frac{\partial}{\partial x_j} \left(D_s \rho \frac{\partial Y_s}{\partial x_j} \right) - w_s$$

能量方程:
$$\frac{\partial(\rho c_p T)}{\partial t} + \frac{\partial(\rho u_j c_p T)}{\partial x_j} = \frac{\partial}{\partial x_j} \left(\lambda \frac{\partial T}{\partial x_j} \right) + w_s Q_s$$

即CFD数值模拟的四大方程

- 如果把密度、速度、质量分数、温度等流体变量同一用 ϕ 表示，则可综合写出通用微分方程：

$$\frac{\partial}{\partial t}(\rho\phi) + \frac{\partial}{\partial x_j}(\rho u_i \phi) = \frac{\partial}{\partial x_j}(\Gamma_\phi \frac{\partial \phi}{\partial x_j}) + S_\phi$$

非定常项：

表示单位体积内特性量的局部变化率

对流项：

表示通过控制面的净通量

扩散项：

通过控制面由分子效应引起的输运项的散度

源项：

表示任一内部和外部过程或源对控制体内特性量变化所作的贡献

- 是典型的二阶线性偏微分方程（组），属于抛物型方程

重点

2. “离散化”概念：

- 从几何讲，是将空间问题近似成离散点（网格节点）问题；
- 从数学讲，是用关于 ϕ 的代数方程近似替代二阶线性偏微分方程，从而求解满足精度的 ϕ 值。
- 从误差控制讲，近似应该满足精度要求，保证守恒、保证收敛。从而实现：不同的离散化计算方法应该给出相同的解，不同的网格划分也应给出相同的解。

3. 主要的离散化方法：

- 有限差分法；
- 加权余数法，包括控制容积法（即有限容积法）；
- 有限元法（材料力学领域的模拟）。

4. “有限差分法”的不足

$$\left\{ \begin{array}{l} \left(\frac{d\phi}{dx}\right)_2 = \frac{\phi_3 - \phi_1}{2\Delta x} \\ \left(\frac{d^2\phi}{dx^2}\right)_2 = \frac{\phi_1 + \phi_3 - 2\phi_2}{(\Delta x)^2} \end{array} \right.$$

将有截断误差的近似函数（三点微分公式）代入通用微分方程，会带来离散化描述无法避免的误差。误差积累（包括迭代误差积累、网格误差积累）后，甚至会严重背离原二阶方程的描述，数值解的守恒性难以保证。当然，在步长 Δx 足够小时，该方法有一定意义。

5. “加权余数法”思想：

重点

对微分方程 $L(\phi) = 0$

假设其近似解为 $\bar{\phi} = a_0 + ax_1 + a_2x^2 + \dots + a_mx^m$

近似误差（即余数） $R = L(\phi) - L(\bar{\phi}) = L(\bar{\phi})$

在某网格容积内控制 $\int_{\Omega} wR = 0$ ，利用该加权数 w 的描述来求近似解 $\bar{\phi}$

该方法简言之，引入一个网格内的守恒限制条件，让近似解的误差可控，保证守恒。

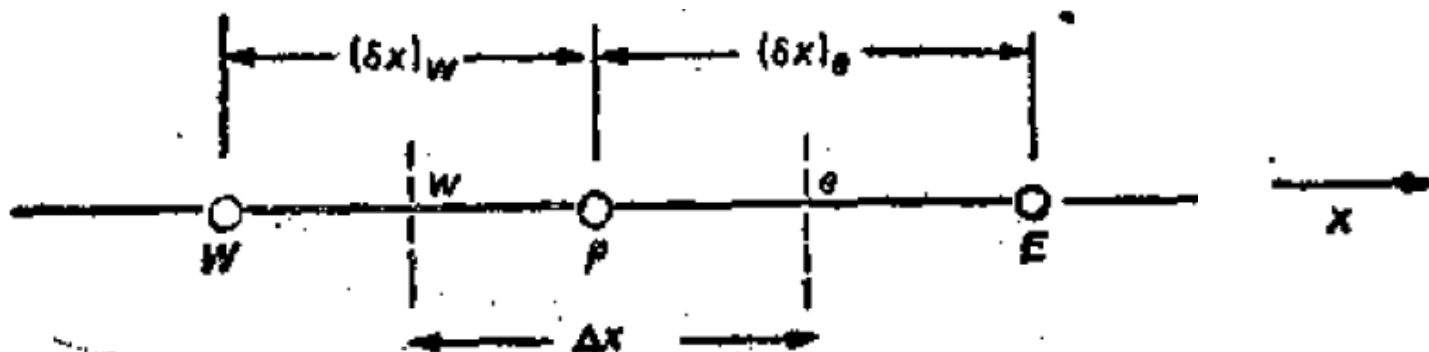
作业：

1. 请简述二阶微分方程“离散化”的思想。
并对比“有限差分法”与“加权余数法”的区别。

第四章 热传导

(2次课)

1. 一维稳态热传导问题 (理解控制容积法)



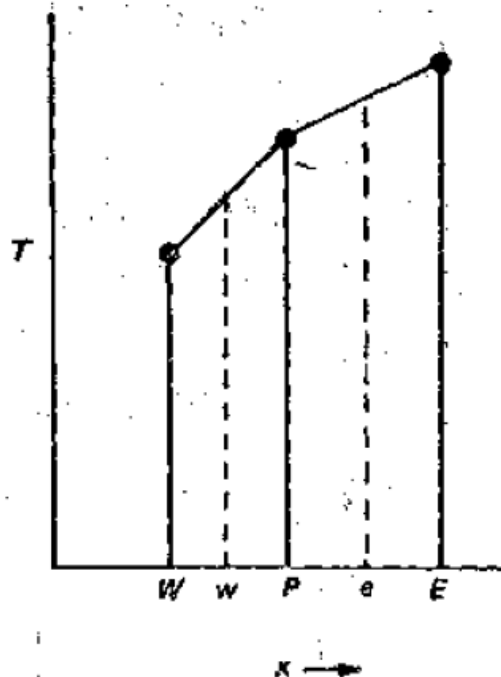
控制微分方程: $\frac{d}{dx} \left(k \frac{dT}{dx} \right) + S = 0$ (描述物理现象的基础方程)

网格节点: P, W, E; 网格面 w, e

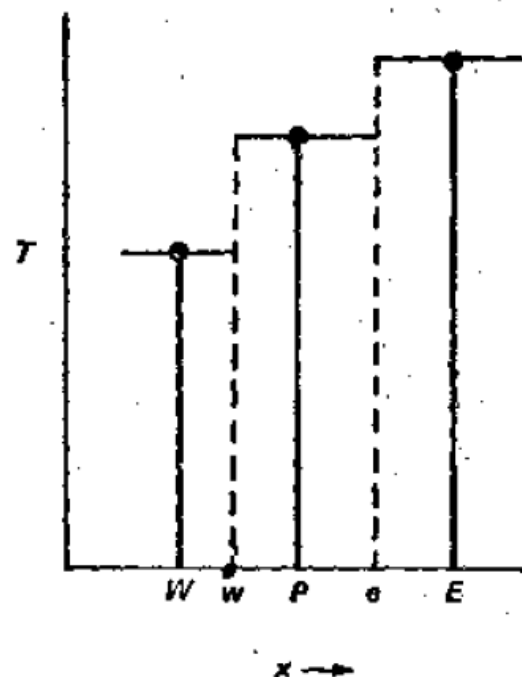
积分, 获得
守恒限制条件: $\left(k \frac{dT}{dx} \right)_e - \left(k \frac{dT}{dx} \right)_w + \int_w^e S dx = 0$

$$\frac{k_e(T_E - T_P)}{(\delta x)_e} - \frac{k_w(T_P - T_W)}{(\delta x)_w} + \bar{S}\Delta x = 0$$

使用两个假设，① “界面上流量” 用
获得上式：
分段线性分布假设



② “源项” 用阶梯
式分布假设



整理获得离散化方程标准形式：

$$a_P T_P = a_E T_E + a_W T_W + b$$

其中 $a_E = \frac{k_e}{(\delta x)_e}$, $a_W = \frac{k_w}{(\delta x)_w}$

$$a_P = a_E + a_W$$

$$b = \bar{S} \Delta x$$

若多个相邻节点，如二维、三维问题，离散化方程可扩展为：

$$a_P T_P = \sum a_{nb} T_{nb} + b$$

作业：

1. 对一维稳态热传导问题，

控制微分方程为 $\frac{d}{dx}(k \frac{dT}{dx}) + S = 0$ ，

请推导该方程的离散化方程。

2. 离散化的四项基本法则：

(1) 网格之间的连续性是表现在控制容积界面上；

保证守恒

(2) 离散化方程的系数全部为正数；

(3) 源项线性化描述（可选用）的斜率应为负数；

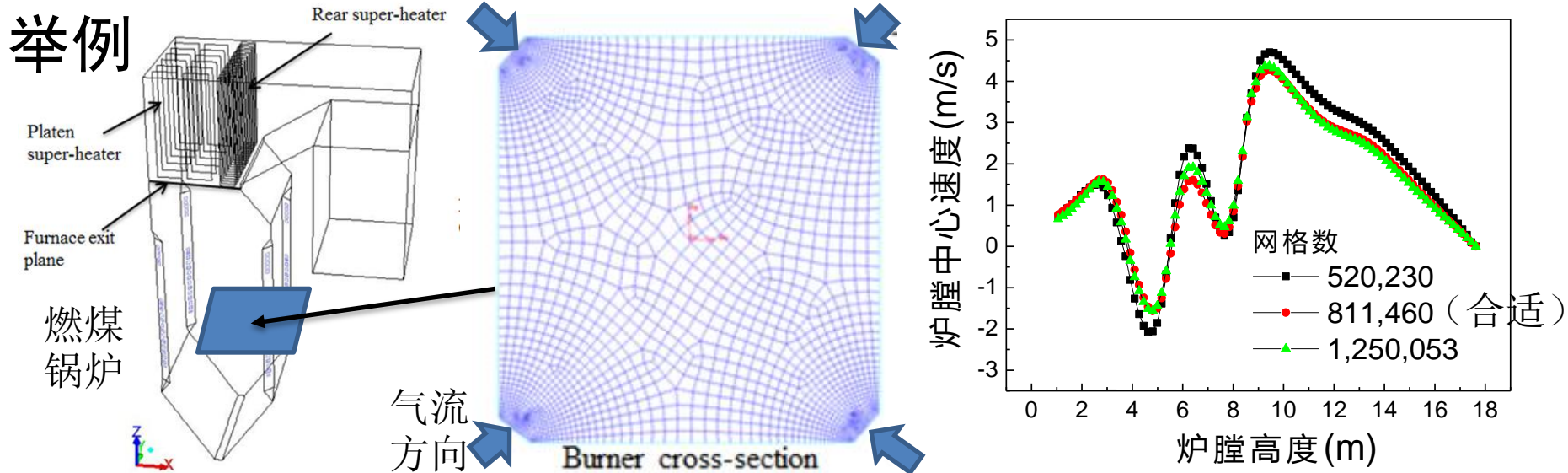
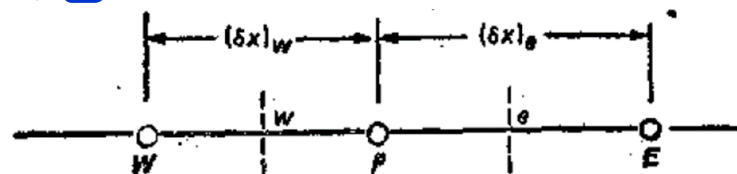
保证收敛

(4) 网格中心节点的系数为各相邻节点的系数之和。

3. 离散方程中各元素的讨论

(1) 网格间距

- 节点距离 $(\delta x)_e$ 与 $(\delta x)_w$ 没有必要相等；
- 梯度大(如速度变化大)的地方，网格需加密；
- 网格独立性分析 (grid independence test, 选择合适的网格数量)



(2) 界面参数的计算，如导热系数k

- 仅根据分段线性关系，推导得到“算术平均值”

$$k_e = \frac{k_P + k_E}{2}$$

- 根据热流量理论描述，推导得到“调和平均值”

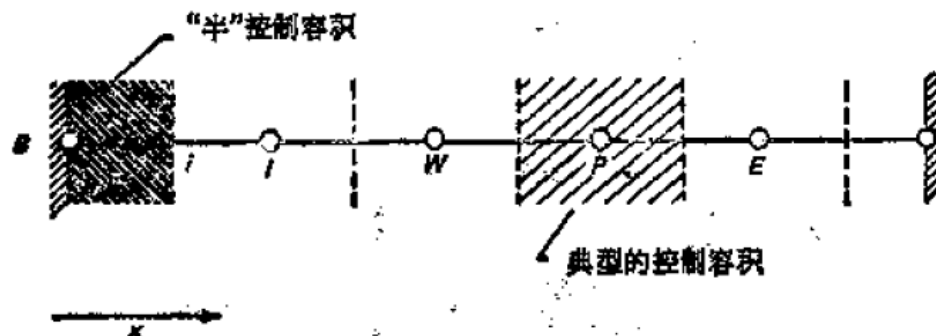
$$(k_e)^{-1} = \frac{(k_P)^{-1} + (k_E)^{-1}}{2} \quad \checkmark$$

- 界面参数（如k）的描述，应使用调和平均值，更符合物理本质，保证网格内物质守恒。

(3) 边界条件

□ 边界条件有三类：

- ① 已知边界温度；
- ② 已知边界的热流密度；
- ③ 已知周围流体温度与换热系数



□ 边界处的离散方程（上述三类情况都适合）

$$\underline{a_B T_B = a_I T_I + b}$$

其中 $a_I = \frac{k_i}{(\delta x)_i}$, $a_P = a_I$, $\underline{b = \bar{S} \Delta x + q_B}$

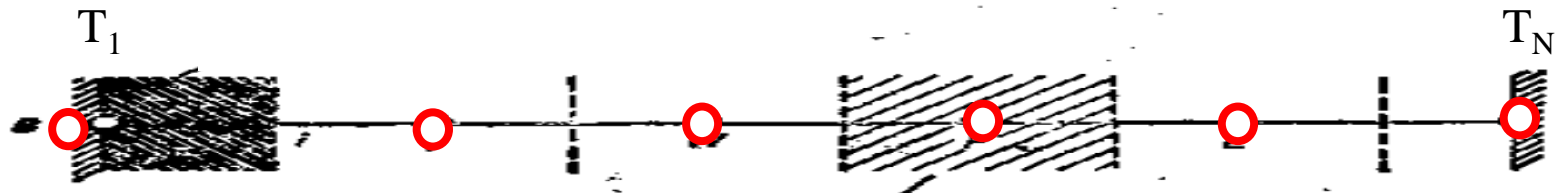
q_B 为热流密度；可对其定义，如 $q_B = h(T_f - T_B)$ 。

说明：考虑两端边界后，一维离散描述变成“双向坐标”问题，即同时受到两侧边界值的影响。

4. 一维离散化方程组求解的TDMA算法

TDMA算法，即三角矩阵算法，也称追赶法

例：已知 T_1 ， T_2 两点温度，求解一维方向上其他各点的温度



$$\left\{ \begin{array}{l} a_1 T_1 = b_1 T_2 + d_1 \\ \vdots \\ a_i T_i = b_i T_{i-1} + c_i T_{i+1} + d_i \\ \vdots \\ a_N T_N = b_N T_{N-1} + d_N \end{array} \right. \quad \Rightarrow \quad \left\{ \begin{array}{l} a_1 T_1 - b_1 T_2 = d_1 \\ -b_2 T_1 + a_2 T_2 - c_2 T_3 = d_2 \\ \vdots \\ -b_i T_{i-1} + a_i T_i - c_i T_{i+1} = d_i \\ \vdots \\ -b_N T_{N-1} + a_N T_N = d_N \end{array} \right.$$

其中参数 a 、 b 、 c 、 d 与 T 无关

正向看:

$$a_1 T_1 = b_1 T_2 + d_1$$

$$a_i T_i = b_i T_{i-1} + c T_{i+1} + d_i$$

逆向看: 引入 $T_{i-1} = P_{i-1} T_i + Q_{i-1}$, 问题变化为求解P, Q, 公式显式描述

<p>边界端点1</p> $\begin{cases} P_1 = \frac{b_1}{a_1} \\ Q_1 = \frac{d_1}{a_1} \end{cases}$	<p>中间点i与点i-1关联</p> $\begin{cases} P_i = \frac{b_i}{a_i - c_i P_{i-1}} \\ Q_i = \frac{d_i + c_i Q_{i-1}}{a_i - c_i P_{i-1}} \end{cases}$	<p>边界端点N</p> $\begin{cases} P_i = 0 \\ Q_N = T_N \end{cases}$
---	---	---

注: 若有非线性参数 (如 $k=k(T)$), 必须使用迭代法

更复杂的偏微分方程

$$(1) \quad \frac{d}{dx} \left(k \frac{dT}{dx} \right) + S = 0 \quad \text{一维稳态热传导问题}$$



$$(2) \quad \rho c \frac{\partial T}{\partial t} = \frac{d}{dx} \left(k \frac{dT}{dx} \right) \quad \text{一维非稳态的热传导}$$

$$(3) \quad \rho c \frac{\partial T}{\partial t} = \frac{d}{dx} \left(k \frac{dT}{dx} \right) + \frac{d}{dy} \left(k \frac{dT}{dy} \right) + S \quad \text{二维、非稳态的热传导}$$

5. 非稳态的一维热传导

控制微分方程 $\rho c \frac{\partial T}{\partial t} = \frac{d}{dx} \left(k \frac{dT}{dx} \right)$

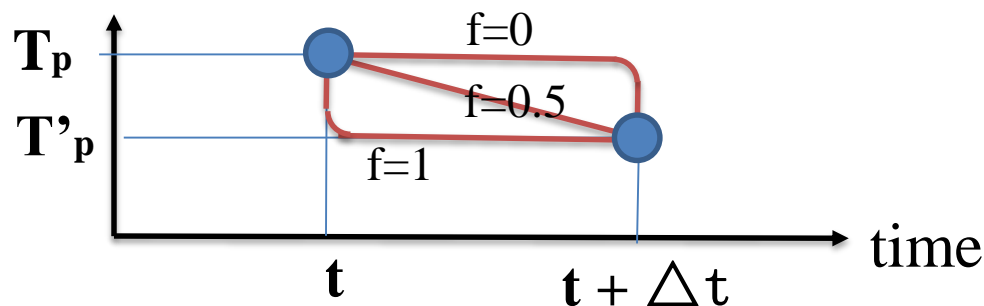
离散方程 $a_P T_P = a_E [f T_E + (1-f) T_E^0] + a_W [f T_W + (1-f) T_W^0] + [a_P^0 - (1-f) a_E - (1-f) a_W] T_P^0$

加权因子 $\left\{ \begin{array}{l} f=0, \text{ 显式格式 (求解简单)} \\ f=0.5, \text{ 克兰克-尼科尔森模式 (更真实)} \\ f=1, \text{ 全隐式模式 (无发散隐患)} \end{array} \right.$

有发散的隐患

控制收敛条件:

$$\Delta t < \frac{\rho c (\Delta x)^2}{2k}$$



非稳态的一维热传导的控制微分方程

$$\rho c \frac{\partial T}{\partial t} = \frac{d}{dx} \left(k \frac{dT}{dx} \right)$$

全隐式离散方程：

$$a_P T_P = a_E T_E + a_W T_W + b$$

其中 $b = \bar{S} \Delta x + a_P^0 T_P^0$, $a_P = a_E + a_W + a_P^0$, $a_P^0 = \frac{\rho c \Delta x}{\Delta t}$

6. 二维热传导的离散化方程

控制微分方程 $\rho c \frac{\partial T}{\partial t} = \frac{d}{dx} \left(k \frac{dT}{dx} \right) + \frac{d}{dy} \left(k \frac{dT}{dy} \right) + S$

离散化方程 $a_P T_P = a_E T_E + a_W T_W + a_N T_N + a_S T_S + b$

描述 相邻点 间导热	$a_E = \frac{k_e \Delta y}{(\delta x)_e}$	$a_W = \frac{k_w \Delta y}{(\delta x)_w}$
	$a_N = \frac{k_n \Delta x}{(\delta y)_n}$	$a_S = \frac{k_s \Delta x}{(\delta y)_s}$

描述t时刻
容积内的内能 $a_P^0 = \frac{\rho c \Delta x \Delta y}{\Delta t}$
(特例 $\Delta t \rightarrow \infty$, $a_P^0 = 0$, 表示稳态)

描述容积
内发热率 $b = \bar{S} \Delta x \Delta y + a_P^0 T_P^0$

中心点系数
 $a_P = a_E + a_W + a_N + a_S + a_P^0$

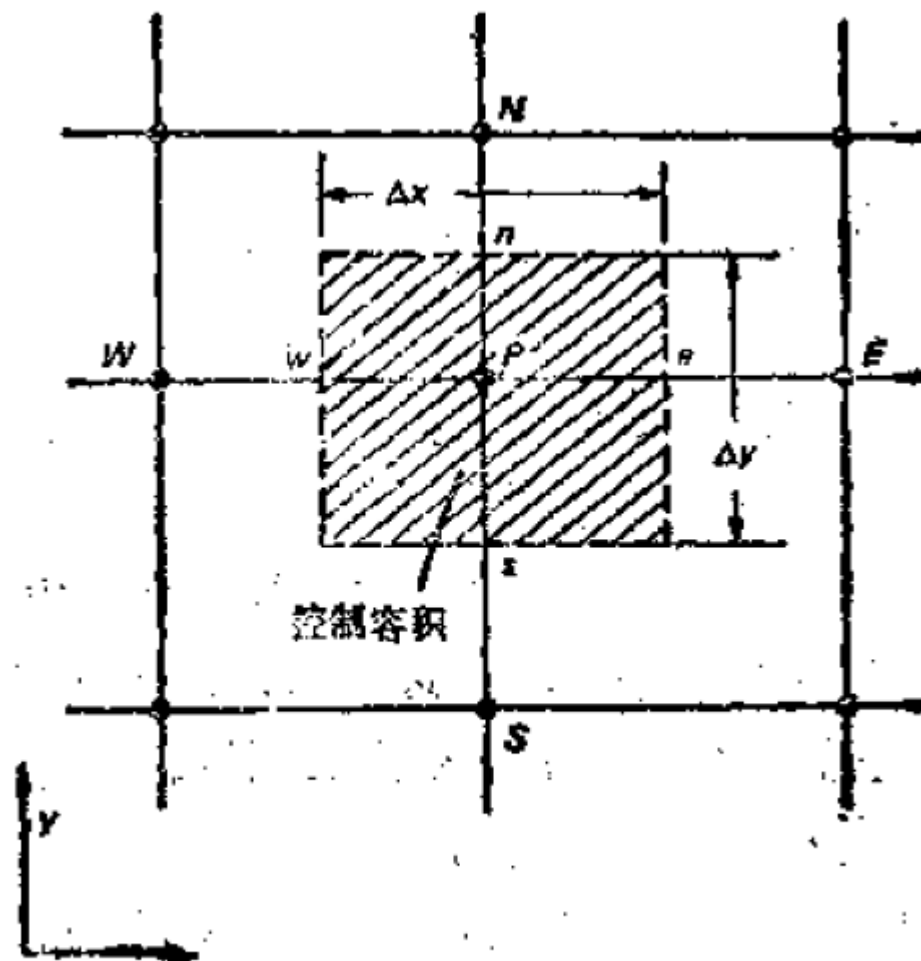


图4.6 对于二维情况的控制容积

7. 离散方程组求解的迭代法

(1) 高斯-赛德尔逐点计算法

$$a_p T_p = \sum a_{nb} T_{nb} + b \quad \leftarrow$$

举例：便于理解，一维问题写成不动点迭代

$$\left\{ \begin{array}{l} T_1 = (b_1 T_2 + d_1) / a_1 \\ \vdots \\ T_i = (b_i T_{i-1} + c T_{i+1} + d_i) / a_i \\ \vdots \\ T_N = (b_N T_{N-1} + d_N) / a_N \end{array} \right.$$

保证收敛的条件

$$\left\{ \begin{array}{ll} |a_p| \geq \sum |a_{nb}| & \text{所有方程} \\ & \text{(空间条件)} \\ |a_p| > \sum |a_{nb}| & \text{至少一个方程} \\ & \text{(边界条件)} \end{array} \right.$$

即满足法则中的第四条

(2) 逐行法

高斯-赛德尔法与TDMA算法结合

(3) 考虑松弛因子的“超松弛”、“欠松弛”

原离散方程: $a_p T_p = \sum a_{nb} T_{nb} + b$

考虑松弛因子 α $\left\{ \begin{array}{l} \alpha > 1, \text{超松弛, 提高迭代速度, 用的较少} \\ 0 < \alpha < 1, \text{欠松弛, 避免发散 (特别对有非线性参数的方程组)} \end{array} \right.$

$$T_p = T_p^* + \alpha [(\sum a_{nb} T_{nb} + b) / a_p - T_p^*]$$

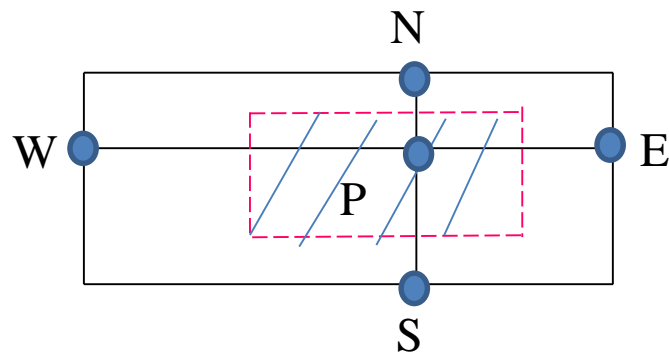
8. “外节点网格”与“内节点网格”的差异

(1) 外节点网格

节点位于网格边角上，再两节点中心画界面，界面围成控制容积，非均匀网格节点不在控制容积中心。

优点：有利于求界面上的热流通量；

缺点：求源项的计算精度不高。

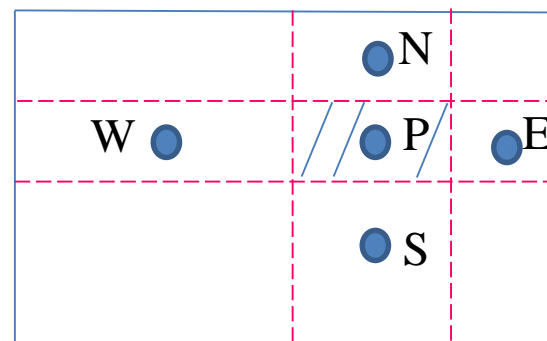


(2) 内节点网格（一般采用）

节点位于网格（控制容积）的几何中心，
节点值代表控制容积的平均值，
不均匀网格的界面不在两相邻节点的中心，
边界上的网格可理解为零厚度的控制容积。

优点：求源项精度高；

缺点：求热流通量不利。



大作业（选做）：

热传导问题的课程作业

题目： 利用离散化方法，通过编程计算一个二维平板的稳态温度场。具体要求如下：

- 1) 已知物性参数导热系数为 $k(W/(m.K))$ ，含有内热源 $S(\text{单位 } W/m^3)$ ，简化使用 $S/k=10$ ；
- 2) 采用第一类边界条件，边界温度从左边界按逆时针方向依次是 $T_1=100, T_2=20, T_3=20, T_4=50$ ，单位 $^{\circ}C$ ；
- 3) 网格均匀设置，并请分析公式推导中使用有限容积法与有限差分法的差异；
- 4) 可采用 C 语言、Fortran 语言或其他基础语言。使用 Tecplot 软件进行出图。

感谢聆听课程！

张健

上海理工大学 环境与建筑学院

2019年12月