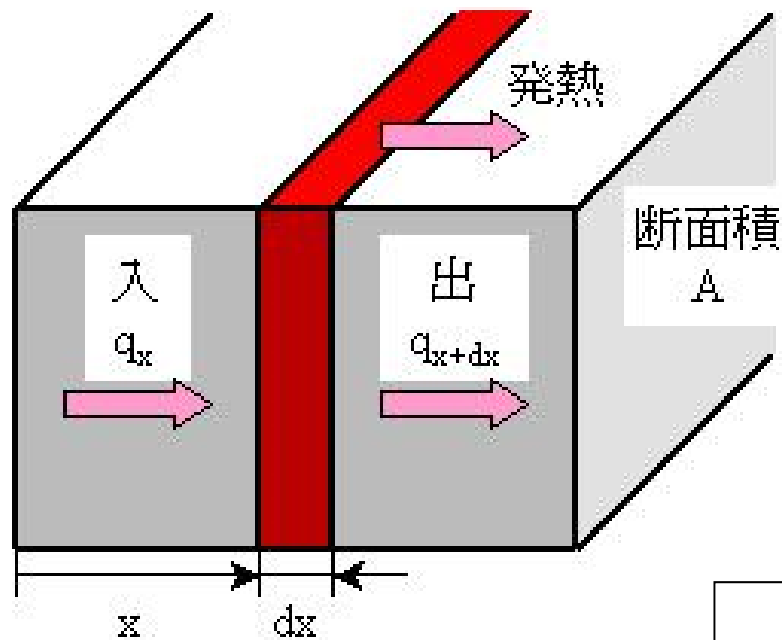




## 第3章 二次元定常熱伝導

- **伝熱工学の基礎**: 伝熱の基本要素、フーリエの法則、ニュートンの冷却則
- **1次元定常熱伝導**: 熱伝導率、熱通過率、熱伝導方程式
- **2次元定常熱伝導**: ラプラスの方程式、数値解析の基礎
- **非定常熱伝導**: 非定常熱伝導方程式、ラプラス変換、フーリエ数とビオ数
- **対流熱伝達の基礎**: 熱伝達率、速度境界層と温度境界層、層流境界層と乱流境界層、境界層厚さ、混合平均温度
- **強制対流熱伝達**: 管内乱流熱伝達、円柱および球の熱伝達、管群熱伝達
- **自然対流熱伝達**: 垂直平板自然対流熱伝達、密閉層内自然対流、共存対流熱伝達
- **輻射伝熱**: ステファン-ボルツマンの法則、黒体と灰色体、輻射率、形態係数
- **凝縮熱伝達**: 鉛直平板膜状凝縮、凝縮数、水平円管膜状凝縮、滴状凝縮
- **沸騰熱伝達**: 沸騰曲線、気泡力学、沸騰熱伝達率

## 一次元熱伝導方程式



単位体積当りの： $\dot{q}$   
発熱量

比熱： $c$  [J/kg·K]

密度： $\rho$  [kg/m<sup>3</sup>]

$$\rho c \frac{\partial T}{\partial \tau} = \frac{\partial}{\partial x} \left\{ k \frac{\partial T}{\partial x} \right\} + \dot{q}$$

様々な初期条件、境界条件下で、要素内の温度分布温度変化を予測することができる。

## 各座標系における三次元熱伝導方程式

- 熱伝導率が一定とした場合、(  $\rho c$  : 熱容量)

温度伝導率 (Thermal Diffusivity):  $\alpha = k/\rho c$  [m<sup>2</sup>/s] とすると、

- 直交座標系:

$$\frac{\partial T}{\partial \tau} = \alpha \left( \frac{\partial^2 T}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 T}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 T}{\partial z^2} \right) + \frac{\dot{q}}{\rho c}$$

- 円筒座標:

$$\frac{\partial T}{\partial \tau} = \alpha \left( \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left( r \frac{\partial T}{\partial r} \right) + \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2 T}{\partial \phi^2} + \frac{\partial^2 T}{\partial z^2} \right) + \frac{\dot{q}}{\rho c}$$

- 球座標:

$$\frac{\partial T}{\partial \tau} = \alpha \left( \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left( r^2 \frac{\partial T}{\partial r} \right) + \frac{1}{r^2 \sin \theta} \frac{\partial}{\partial \theta} \left( \sin \theta \frac{\partial T}{\partial \theta} \right) + \frac{1}{r^2 \sin^2 \theta} \frac{\partial^2 T}{\partial \phi^2} \right) + \frac{\dot{q}}{\rho c}$$



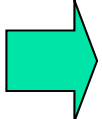
## 2次元定常熱伝導における基礎方程式

- 熱源のある非定常3次元熱伝導方程式

$$\frac{\partial T}{\partial \tau} = \alpha \left( \frac{\partial^2 T}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 T}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 T}{\partial z^2} \right) + \frac{\dot{q}}{\rho c}$$

- 熱源のない定常2次元熱伝導の場合

$$0 = \alpha \left( \frac{\partial^2 T}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 T}{\partial y^2} \right)$$

- 解くべき方程式  ラプラス方程式

$$\frac{\partial^2 T}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 T}{\partial y^2} = 0$$

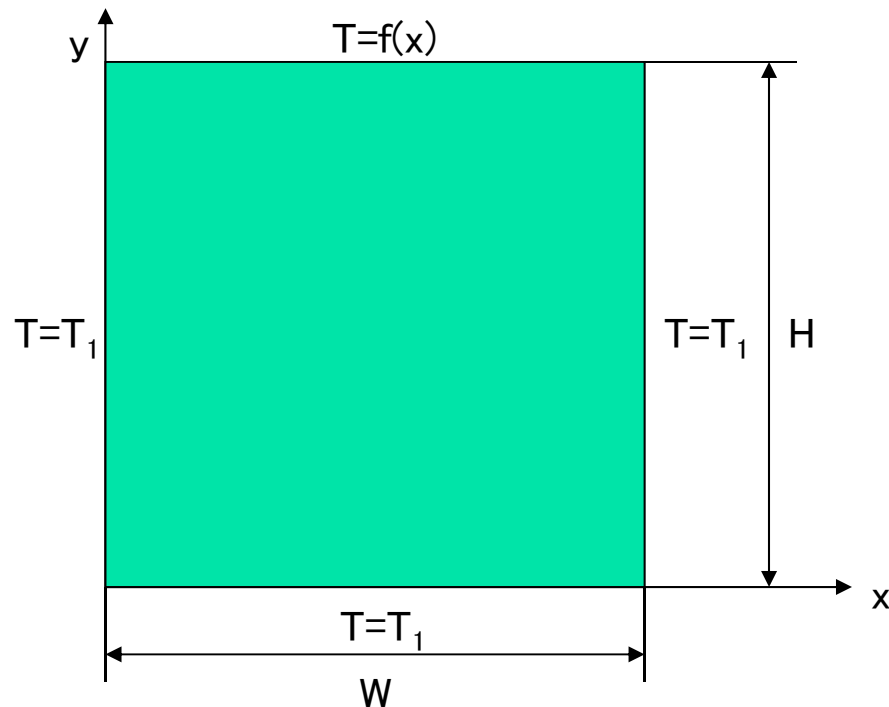
## 第3章 2次元定常熱伝導

### 2次元熱伝導の数学的解析(その1)

#### 矩形平板

3つの板端の温度:  $T_1$

上端の温度分布:  $f(x)$



基礎方程式:

$$\frac{\partial^2 T}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 T}{\partial y^2} = 0$$

境界条件(その1)

$$y = 0 \quad \text{で} \quad T = T_1$$

$$x = 0 \quad \text{で} \quad T = T_1$$

$$x = W \quad \text{で} \quad T = T_1$$

$$y = H \quad \text{で} \quad T = T_m \sin \frac{\pi x}{W} + T_1$$



## 基礎式の変形

---

### 変数分離法

$$T = XY \quad \text{ただし} \quad X = X(x) \\ Y = Y(y)$$

仮定した解Tを、基礎方程式に代入

$$-\frac{1}{X} \frac{d^2 X}{dx^2} = \frac{1}{Y} \frac{d^2 Y}{dy^2}$$

x,yはそれぞれ独立であり、両辺はある定数 $\lambda^2$ に等しくなければならない。よって、

$$\frac{d^2 X}{dx^2} + \lambda^2 X = 0, \quad \frac{d^2 Y}{dy^2} - \lambda^2 Y = 0$$



## 分離定数の適合性(x方向に正弦関数の境界条件)

$$\begin{aligned}\lambda^2 = 0 \text{ のとき} \quad X &= C_1 + C_2 x \\ Y &= C_3 + C_4 y \\ T &= (C_1 + C_2 x)(C_3 + C_4 y)\end{aligned}$$

この関数は境界条件に適合しないので $\lambda$ は不適な条件である

$$\begin{aligned}\lambda^2 < 0 \text{ のとき} \quad X &= C_5 e^{-\lambda x} + C_6 e^{\lambda x} \\ Y &= C_7 \cos \lambda y + C_8 \sin \lambda y \\ T &= (C_5 e^{-\lambda x} - C_6 e^{\lambda x})(C_7 \cos \lambda y + C_8 \sin \lambda y)\end{aligned}$$

この関数は境界条件に適合しないので $\lambda$ は不適な条件である



## 適合する分離定数

$\lambda^2 > 0$  のとき

$$X = C_9 \cos \lambda x + C_{10} \sin \lambda x$$

$$Y = C_{11} e^{-\lambda y} + C_{12} e^{\lambda y}$$

$$T = (C_9 \cos \lambda x + C_{10} \sin \lambda x) (C_{11} e^{-\lambda y} + C_{12} e^{\lambda y})$$

この条件は境界条件に適合する。 $\theta = T - T_1$  として境界条件を代入する。境界条件は

$$y = 0 \quad \text{で} \quad \theta = 0$$

$$x = 0 \quad \text{で} \quad \theta = 0$$

$$x = W \quad \text{で} \quad \theta = 0$$

$$y = H \quad \text{で} \quad \theta = T_m \sin \frac{\pi x}{W}$$





## 未定係数の決定

この境界条件を適用すると、

$$0 = (C_9 \cos \lambda x + C_{10} \sin \lambda x)(C_{11} + C_{12}) \quad (a)$$

$$0 = C_9 (C_{11} e^{-\lambda y} + C_{12} e^{\lambda y}) \quad (b)$$

$$0 = (C_9 \cos \lambda W + C_{10} \sin \lambda W)(C_{11} e^{-\lambda y} + C_{12} e^{\lambda y}) \quad (c)$$

$$T_m \sin \frac{\pi x}{W} = (C_9 \cos \lambda x + C_{10} \sin \lambda x)(C_{11} e^{-\lambda H} + C_{12} e^{\lambda H}) \quad (d)$$

$$(a) \text{より } C_{11} = -C_{12}$$

$$(b) \text{より } C_9 = 0$$

$$(c) \text{より } 0 = C_{10} C_{12} \sin \lambda W (e^{\lambda y} - e^{-\lambda y}) \quad \therefore \sin \lambda W = 0$$

よって、

$$\text{分離定数 } \lambda \text{ を整数であるとする、 } \lambda = \frac{n\pi}{W} \quad (n = 0, 1, 2, \dots)$$



## 解の決定

求める微分方程式の解は、異なる $n$ に対する一般解の和として記述することができる。すなわち、

$$\theta = T - T_1 = \sum_{n=1}^{\infty} C_n \sin \frac{n\pi x}{W} \sinh \frac{n\pi y}{W}$$

最後の境界条件(d)を適用すると、

$$T_m \sin \frac{n\pi x}{W} = \sum_{n=1}^{\infty} C_n \sin \frac{n\pi x}{W} \sinh \frac{n\pi H}{W}$$

これより、 $n > 1$ に対し $C_n = 0$ でなければならない。よって

$$T_m \sin \frac{\pi x}{W} = C_1 \sin \frac{\pi x}{W} \sinh \frac{\pi H}{W}, \quad C_2 = C_3 = \dots = 0$$

$$\therefore T = T_m \frac{\sinh(\pi y / W)}{\sinh(\pi H / W)} \sin \frac{\pi x}{W} + T_1$$

## 2次元熱伝導の数学的解析(その2)

境界条件(その2):

$$y = 0 \quad \text{で} \quad T = T_1$$

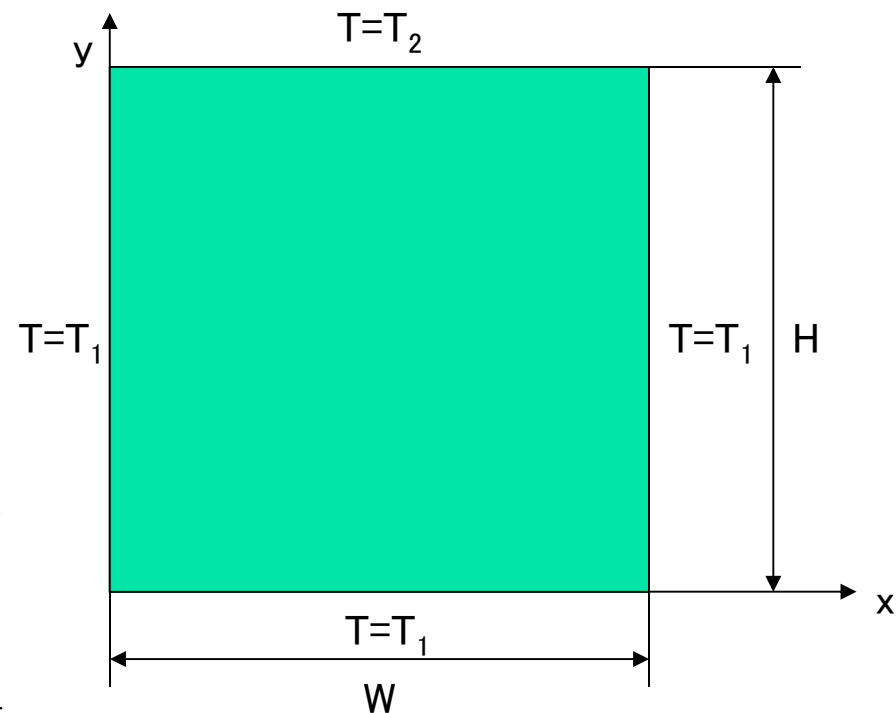
$$x = 0 \quad \text{で} \quad T = T_1$$

$$x = W \quad \text{で} \quad T = T_1$$

$$y = H \quad \text{で} \quad T = T_2$$

境界条件の最初の3式より、  
次式の解が得られる。

$$T - T_1 = \sum_{n=1}^{\infty} C_n \sin \frac{n\pi x}{W} \sinh \frac{n\pi y}{W}$$





## 解の決定

第4の境界条件を代入すると

$$T_2 - T_1 = \sum_{n=1}^{\infty} C_n \sin \frac{n \pi x}{W} \sinh \frac{n \pi H}{W}$$

温度差  $T_2 - T_1$  を区間  $0 < x < W$  上のフーリエ級数に展開する。

$$T_2 - T_1 = (T_2 - T_1) \frac{2}{\pi} \sum_{n=1}^{\infty} \frac{(-1)^{n+1} + 1}{n} \sin \frac{n \pi x}{W}$$

この2式を比較すると、

$$C_n = \frac{2}{\pi} (T_2 - T_1) \frac{1}{\sinh(n \pi H / w)} \frac{(-1)^{n+1} + 1}{n}$$

よって、最終的な解は、

$$\frac{T - T_1}{T_2 - T_1} = \frac{2}{\pi} \sum_{n=1}^{\infty} \frac{(-1)^{n+1} + 1}{n} \sin \frac{n \pi x}{W} \frac{\sinh(n \pi y / w)}{\sinh(n \pi H / w)}$$



# 関数展開による熱伝導方程式の解法

---



## 関数展開の原理

---

関数 $F(x)$  が既知関数  $\varphi_1(x), \varphi_2(x), \dots, \varphi_m(x)$  線形結合によって記述されるとする。

$$\begin{aligned} F(x) &= c_1\varphi_1(x) + c_2\varphi_2(x) + \dots + c_m\varphi_m(x) + \dots \\ &= \sum_{k=1}^{\infty} c_k \varphi_k(x) \end{aligned}$$

係数  $c_1, c_2, \dots, c_m$  が適切に算出されれば、任意関数 $F(x)$  は、既知関数  $\{\varphi_m(x)\}$  によって記述できたことになる。



## 関数展開のために望ましい性質

---

1. 直交条件(orthogonal):

$$\int_a^b \varphi_m(x) \varphi_n(x) dx = 0 \quad (m \neq n)$$

2. 正規化条件(normalize):

$\varphi_m(x) = \varphi_n(x)$  のときノルム(norm)が定義できる

$$\|\varphi_m\| = \sqrt{\int_a^b \varphi_m^2(x) dx}$$



正規直交関数



# 正規直交関数による展開係数の決定

正規直交関数  $\int_a^b \varphi_m(x) \varphi_k(x) dx = \delta_{mk}$

ここで  $\delta_{mk} \equiv \begin{cases} 1 & (m = k) \\ 0 & (m \neq k) \end{cases}$  クロネッカのデルタ関数



$$\int_a^b \varphi_m(x) F(x) dx = \sum_{k=1}^{\infty} c_k \int_a^b \varphi_m(x) \varphi_k(x) dx$$



$$\int_a^b \varphi_m(x) F(x) dx = c_k \int_a^b \varphi_m^2(x) dx = c_m \longrightarrow \{c_m\}$$





## 定数の正弦波(sin波)による展開

区間[0 1]における関数

$$u(x) = 1 \quad (0 \leq x \leq 1)$$

を正弦波で展開すると、

$$u(x) = 1 = \sum_{m=1}^{\infty} c_m \sin(2m-1)\pi x \quad (0 \leq x \leq 1)$$

ここで、展開係数 $c_m$  は、

$$c_m = \frac{4}{(2m-1)\pi}$$



長方形を展開するのに十分な展開項数は？

Program: ORTHG



## 2次元熱伝導方程式の厳密解

2次元熱伝導方程式(Laplace方程式):

$$\frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} = 0 \quad (0 \leq x \leq 1, \quad 0 \leq y \leq 1)$$

境界条件: (Dirichlet条件)

$$u(0, y) = 0 \quad (0 \leq y \leq 1)$$

$$u(1, y) = 0 \quad (0 \leq y \leq 1)$$

$$u(x, 0) = 0 \quad (0 \leq x \leq 1)$$

$$u(x, 1) = 1 \quad (0 \leq x \leq 1)$$

(解)

$$u(x, y) = \frac{2}{\pi} \sum_{m=1}^{\infty} \frac{|1 - (-1)^m|}{m \sinh(m\pi)} \sinh(m\pi y) \sin(m\pi x)$$



Program: POLAX



# 差分法による熱伝導方程式の数値解法

---

## 差分法における空間の記述

連続的な空間 $(x,y)$ を等間隔に

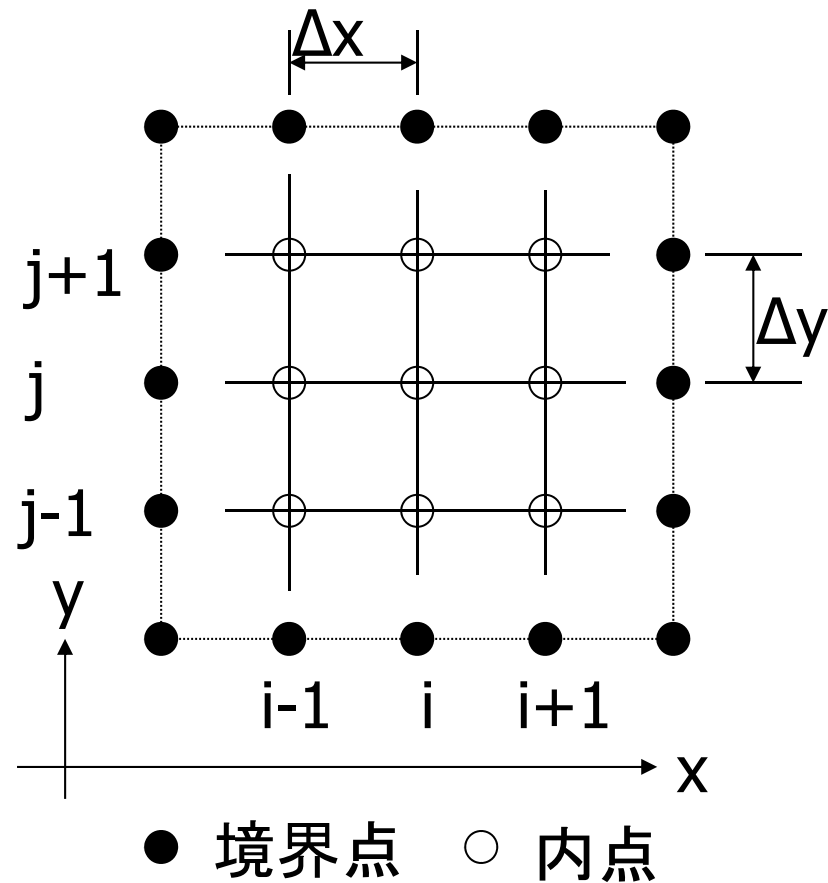
x方向に $\Delta x$

y方向に $\Delta y$

で分割。

x方向に*i*番目、  
y方向に*j*番目  
おける変数を  
 $u(i\Delta x, j\Delta y)$

$u_{i,j}$  と記述する。





## 空間の前進差分近似

$u_{i+1,j}$  を点  $(i,j)$  において  $x$  について Taylor 展開

$$u_{i+1,j} = u_{i,j} + \left. \frac{\partial u}{\partial x} \right|_{i,j} \Delta x + \frac{1}{2} \left. \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} \right|_{i,j} \Delta x^2 + \frac{1}{6} \left. \frac{\partial^3 u}{\partial x^3} \right|_{i,j} \Delta x^3 + \dots$$

$\partial u / \partial x|_{i,j}$  について解く

$$\left. \frac{\partial u}{\partial x} \right|_{i,j} = \frac{u_{i+1,j} - u_{i,j}}{\Delta x} + \frac{1}{2} \left. \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} \right|_{i,j} \Delta x + O(\Delta x^2) = \frac{u_{i+1,j} - u_{i,j}}{\Delta x} + O(\Delta x)$$

これは、導関数  $\partial u / \partial x$  を表現する差分商  $\Delta u / \Delta x$  の1つが

$$\frac{\partial u}{\partial x} \approx \frac{\Delta u}{\Delta x} = \frac{u_{i+1,j} - u_{i,j}}{\Delta x} + O(\Delta x)$$

であることを示している。これを空間の前進差分近似 (forward space difference) という。



## 空間の後退差分近似

$u_{i-1,j}$  を点  $(i,j)$  において  $x$  について Taylor 展開

$$u_{i-1,j} = u_{i,j} - \left. \frac{\partial u}{\partial x} \right|_{i,j} \Delta x + \frac{1}{2} \left. \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} \right|_{i,j} \Delta x^2 - \frac{1}{6} \left. \frac{\partial^3 u}{\partial x^3} \right|_{i,j} \Delta x^3 + \dots$$

$\left. \frac{\partial u}{\partial x} \right|_{i,j}$  について解く

$$\left. \frac{\partial u}{\partial x} \right|_{i,j} = \frac{u_{i,j} - u_{i-1,j}}{\Delta x} + \frac{1}{2} \left. \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} \right|_{i,j} \Delta x + O(\Delta x^2) = \frac{u_{i,j} - u_{i-1,j}}{\Delta x} + O(\Delta x)$$

これは、導関数  $\partial u / \partial x$  を表現する差分商  $\Delta u / \Delta x$  の1つが

$$\frac{\partial u}{\partial x} \approx \frac{\Delta u}{\Delta x} = \frac{u_{i,j} - u_{i-1,j}}{\Delta x} + O(\Delta x)$$

であることを示している。これを空間の後退差分近似 (backward space difference) という。



## 空間の中心差分近似

$u_{i+1,j}$ 、 $u_{i-1,j}$  を点  $(i,j)$  において  $x$  について Taylor 展開

$$u_{i+1,j} = u_{i,j} + \left. \frac{\partial u}{\partial x} \right|_{i,j} \Delta x + \frac{1}{2} \left. \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} \right|_{i,j} \Delta x^2 + \frac{1}{6} \left. \frac{\partial^3 u}{\partial x^3} \right|_{i,j} \Delta x^3 + \dots$$

$$u_{i-1,j} = u_{i,j} - \left. \frac{\partial u}{\partial x} \right|_{i,j} \Delta x + \frac{1}{2} \left. \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} \right|_{i,j} \Delta x^2 - \frac{1}{6} \left. \frac{\partial^3 u}{\partial x^3} \right|_{i,j} \Delta x^3 + \dots$$

上式から下式を差し引く

$$u_{i+1,j} - u_{i-1,j} = 2 \cdot \left. \frac{\partial u}{\partial x} \right|_{i,j} \Delta x + 2 \cdot \frac{1}{6} \left. \frac{\partial^3 u}{\partial x^3} \right|_{i,j} \Delta x^3 + \dots$$

$\partial u / \partial x|_{i,j}$  について解くと

$$\left. \frac{\partial u}{\partial x} \right|_{i,j} = \frac{u_{i+1,j} - u_{i-1,j}}{2\Delta x} + o(\Delta x^2)$$

これは、導関数  $\partial u / \partial x$  が

$$\frac{\partial u}{\partial x} \approx \frac{\Delta u}{\Delta x} = \frac{u_{i+1,j} - u_{i-1,j}}{2\Delta x} + o(\Delta x^2) \text{ であることを示している。}$$



## 2階の導関数の差分商(1/2)

$u_{i+1,j}$ 、 $u_{i-1,j}$ を点 $(i,j)$ において $x$ についてTaylor展開

$$u_{i+1,j} = u_{i,j} + \frac{\partial u}{\partial x} \Big|_{i,j} \Delta x + \frac{1}{2} \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} \Big|_{i,j} \Delta x^2 + \frac{1}{6} \frac{\partial^3 u}{\partial x^3} \Big|_{i,j} \Delta x^3 + \dots$$

$$u_{i-1,j} = u_{i,j} - \frac{\partial u}{\partial x} \Big|_{i,j} \Delta x + \frac{1}{2} \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} \Big|_{i,j} \Delta x^2 - \frac{1}{6} \frac{\partial^3 u}{\partial x^3} \Big|_{i,j} \Delta x^3 + \dots$$

上式と下式を足し合わせる

$$u_{i+1,j} + u_{i-1,j} = 2u_{i,j} + \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} \Big|_{i,j} \Delta x^2 + \dots$$

$\frac{\partial^2 u}{\partial x^2} \Big|_{i,j}$ について解く

$$\frac{\partial^2 u}{\partial x^2} \Big|_{i,j} = \frac{u_{i+1,j} - 2u_{i,j} + u_{i-1,j}}{\Delta x^2} + o(\Delta x^2)$$





## 2階の導関数の差分商(2/2)

---

これは、導関数  $\partial u / \partial x$  を表現する差分商  $\Delta u / \Delta x$  の1つが

$$\frac{\partial^2 u}{\partial x^2} \approx \frac{u_{i+1,j} - 2u_{i,j} + u_{i-1,j}}{\Delta x^2} + O(\Delta x^2)$$

であることを示している。これを空間の中心差分近似 (centered space difference) という。



## 空間の差分商 (1/2)

$u_i^n$  の時空間の点  $(i,n)$  における空間についての差分商

$$\frac{\partial u}{\partial x} = \frac{u_{i+1}^n - u_i^n}{\Delta x} + O(\Delta x) \quad (\text{前進差分近似})$$

$$\frac{\partial u}{\partial x} = \frac{u_i^n - u_{i-1}^n}{\Delta x} + O(\Delta x) \quad (\text{後退差分近似})$$

$$\frac{\partial u}{\partial x} = \frac{u_{i+1}^n - u_{i-1}^n}{2\Delta x} + O(\Delta x^2) \quad (\text{中心差分近似})$$

---

$$\frac{\partial^2 u}{\partial x^2} = \frac{u_{i+1}^n - 2u_i^n + u_{i-1}^n}{\Delta x^2} + O(\Delta x^2)$$



## Poisson方程式の差分スキーム

Poisson方程式

$$\frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} = g$$

空間に中心差分近似を用いた差分方程式

$$\frac{u_{i+1,j} - 2u_{i,j} + u_{i-1,j}}{\Delta x^2} + \frac{u_{i,j+1} - 2u_{i,j} + u_{i,j-1}}{\Delta y^2} = -g_{i,j}$$

$\Delta x = \Delta y$ とする。

$$-u_{i+1,j} - u_{i-1,j} + 4u_{i,j} - u_{i,j+1} - u_{i,j-1} = \Delta x^2 g_{i,j}$$

## 5点差分スキーム

(Five-term recurrence scheme)

$\Delta x = \Delta y$ とした場合のPoisson方程式の差分近似式

$$-u_{i+1,j} - u_{i-1,j} + 4u_{i,j} - u_{i,j+1} - u_{i,j-1} = \Delta x^2 g_{i,j}$$

$u_{i,j}$ について整理すると、

$$u_{i,j} = \frac{1}{4} (u_{i+1,j} + u_{i-1,j} + u_{i,j+1} + u_{i,j-1} + \Delta x^2 g_{i,j})$$

変数、 $u_{i+1,j}$ ,  $u_{i-1,j}$ ,  $u_{i,j+1}$ ,  $u_{i,j-1}$  が既知の場合、 $u_{i,j}$  の値が求まることを示している。



- ・表計算による熱伝導方程式の解法
- ・C言語による数値解析



## 問題3-1

---

平均熱伝導率が、 $k_A=1.3[\text{W}/\text{m}\cdot\text{K}]$ の材料で作られた厚さ  $\Delta X_A=10[\text{mm}]$ の壁がある。この壁に、平均熱伝導率が、 $k_B=0.35[\text{W}/\text{m}\cdot\text{K}]$ の断熱材をつけ、 $1\text{m}^2$ 当たりの熱損失を  $1830[\text{W}]$ 以下にしたい。壁の内側の表面温度を  $1300^\circ\text{C}$ とし、断熱材の外側の温度を  $30[^\circ\text{C}]$ と仮定するとき、必要となる断熱材の厚さ  $\Delta X_B$ をもとめなさい。



## 問題3-2

---

一様な熱源 $q(\text{W}/\text{m}^3)$ が分布した厚さ $2L$ 、熱伝導率が、 $k[\text{W}/\text{m}\cdot\text{K}]$ の平板壁がある。片面の温度を $T_1$  [ $^{\circ}\text{C}$ ]とし、もう一方の面の温度を $T_2$  [ $^{\circ}\text{C}$ ]に保つとき、平板壁内での温度分布を導け。



## 問題3-3

---

長さが20m、直径3.2cmのステンレス鋼製針金に100Vの電圧がかかっている。針金の外表面温度が93°Cであるとき、針金の中心温度を計算せよ。ただし、ステンレス製の針金の熱伝導率を  $k=22.5[\text{W}/\text{m}\cdot\text{K}]$  とし、鋼の比抵抗を  $70[\mu\Omega\cdot\text{cm}]$  とする。