

Excelを用いた熱流体シミュレーション その1

2016.7.26

熱流体シミュレーションを実施するために

1. 熱伝導のパラメータを知る
2. 差分式 の概念を知る
3. 熱伝導の形態を知る
 - ・定常か？ 非定常化か？
 - ・一次元か？ 二次元か？ 3次元か？
 - ・熱伝導のみ、対流の有無、流体の流れ有無
ふく射伝熱、融解・凝固、特殊
4. 境界値、特異点 について
5. Excel の使い方
6. 事例

時間変化がある

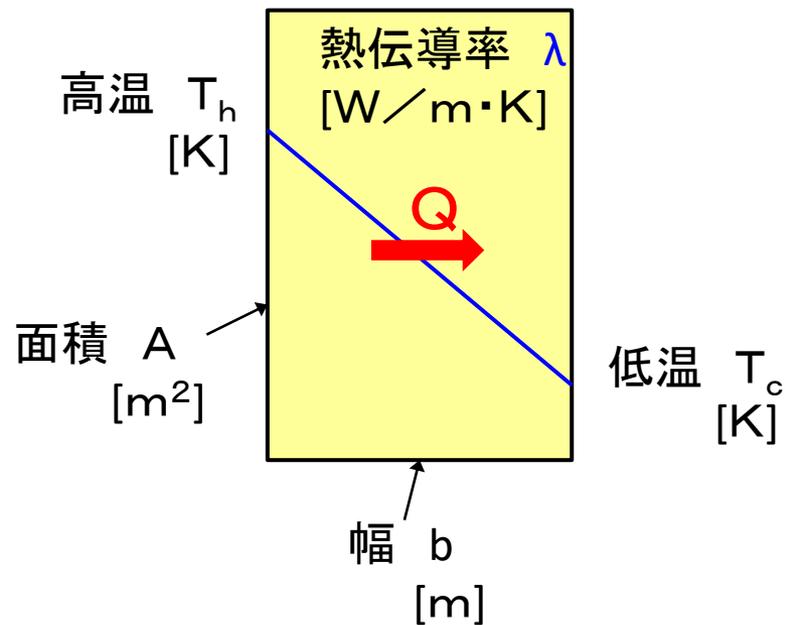


1. 熱伝導のパラメータを知る

定常一次元

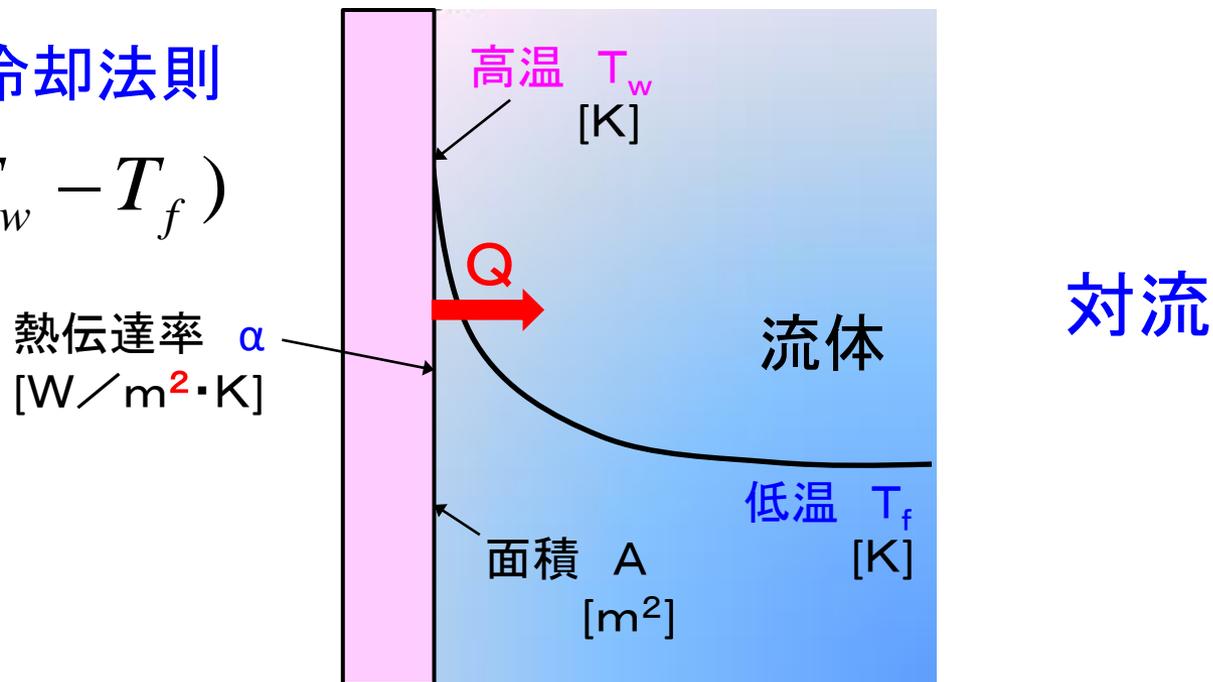
フーリエの法則

$$Q = A\lambda \frac{(T_h - T_c)}{b}$$



ニュートンの冷却法則

$$Q = A\alpha(T_w - T_f)$$



定常一次元

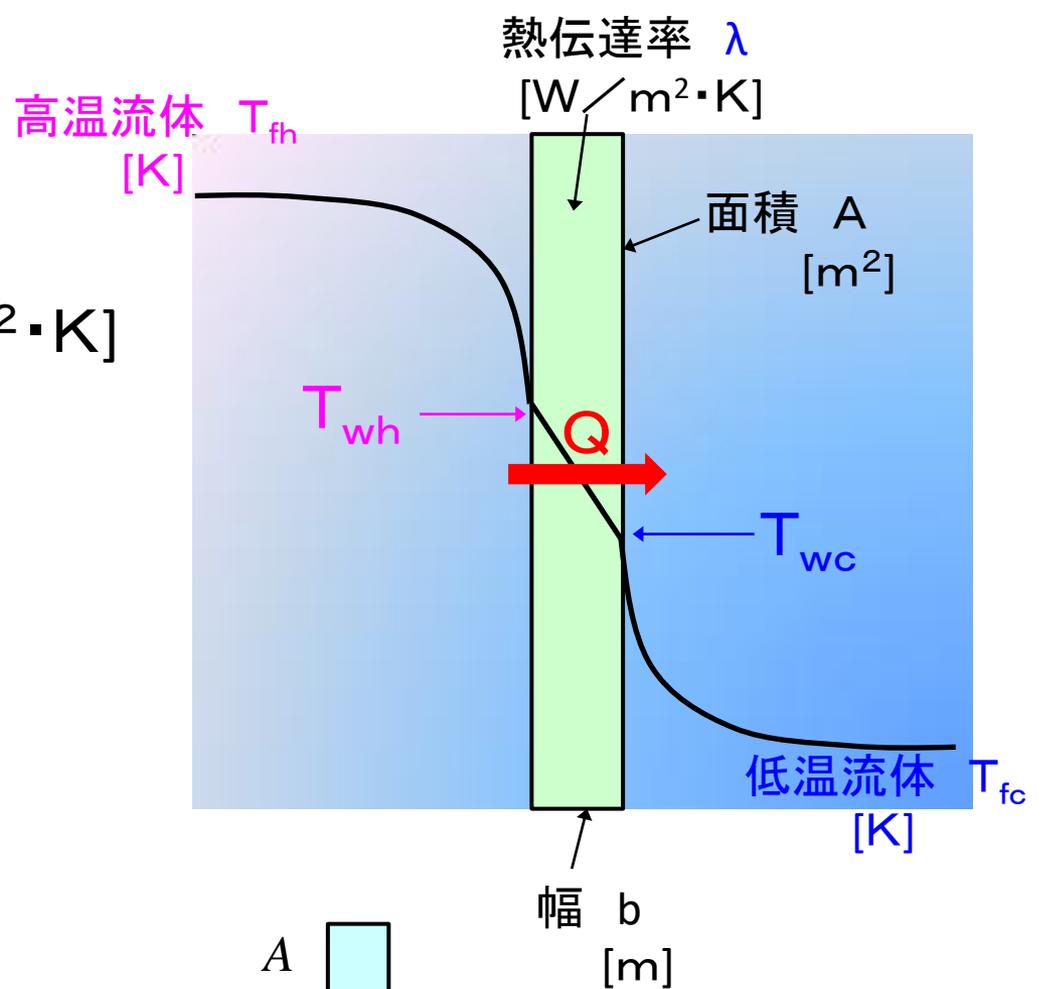
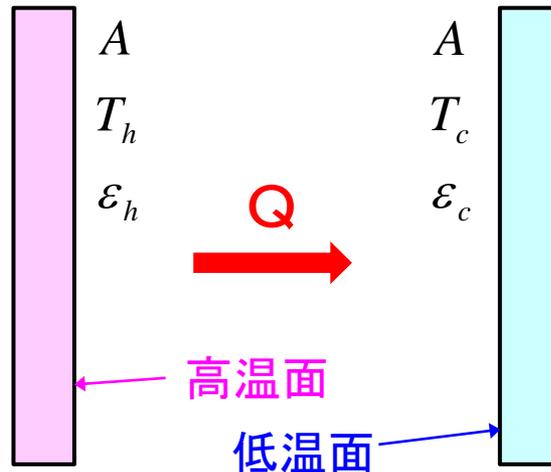
$$Q = Ak(T_{fh} - T_{fc})$$

k: 総括伝熱係数 [W/m²·K]

$$k = \frac{1}{\underbrace{\frac{1}{a_h} + \frac{b}{\lambda} + \frac{1}{a_c}}_{\text{抵抗}}}$$

ふく射伝熱

$$Q = A\sigma \frac{(T_h^4 - T_c^4)}{\frac{1}{\varepsilon_h} + \frac{1}{\varepsilon_c} - 1}$$



2. 差分式の概念を知る

式の導出

f(x)のテイラー展開

$$f(x + \Delta x) = f(x) + \Delta x \cdot \frac{d}{dx} f(x) + \frac{\Delta x^2}{2} \cdot \frac{d^2}{dx^2} f(x) + \frac{\Delta x^3}{6} \cdot \frac{d^3}{dx^3} f(x) + \dots$$

$$f(x - \Delta x) = f(x) - \Delta x \cdot \frac{d}{dx} f(x) + \frac{\Delta x^2}{2} \cdot \frac{d^2}{dx^2} f(x) - \frac{\Delta x^3}{6} \cdot \frac{d^3}{dx^3} f(x) + \dots$$

両辺加えて

$$f(x + \Delta x) + f(x - \Delta x) = 2f(x) + \Delta x^2 \cdot \frac{d^2}{dx^2} f(x) + O(\Delta x^4)$$

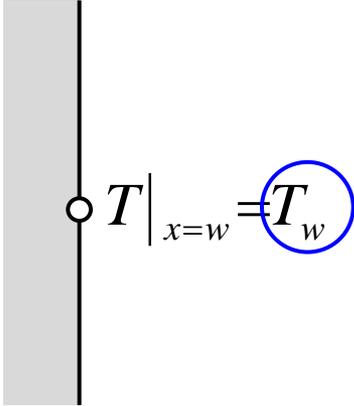
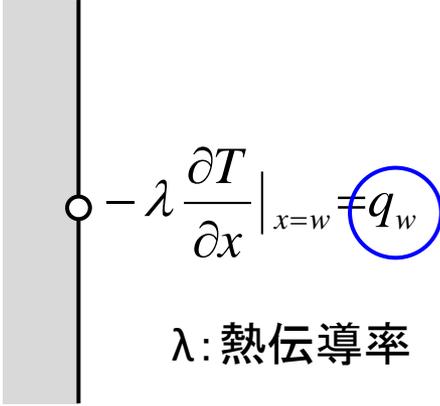
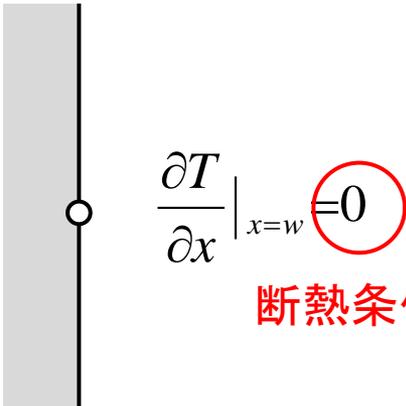
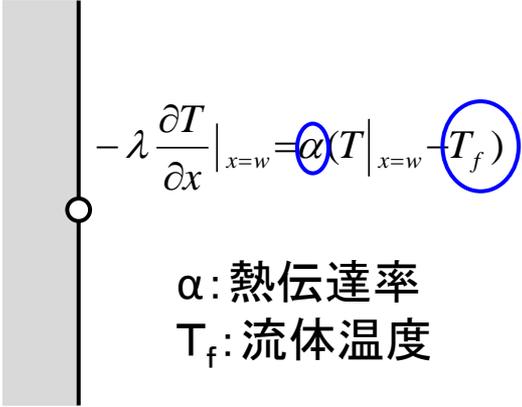
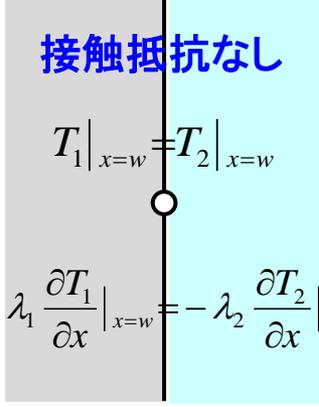
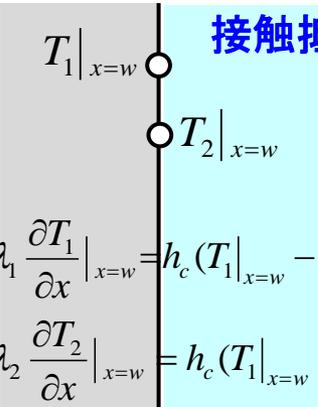
$$\frac{d^2}{dx^2} f(x) = \frac{f(x + \Delta x) - 2f(x) + f(x - \Delta x)}{\Delta x^2}$$

引いて

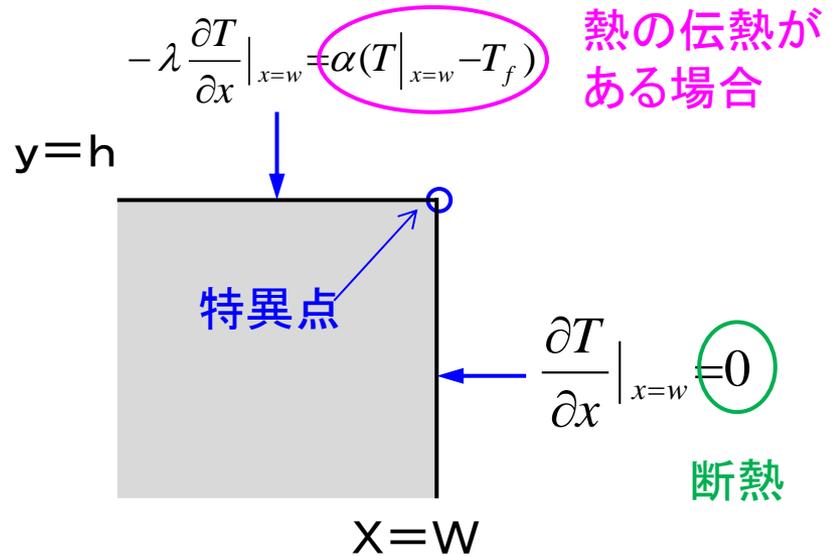
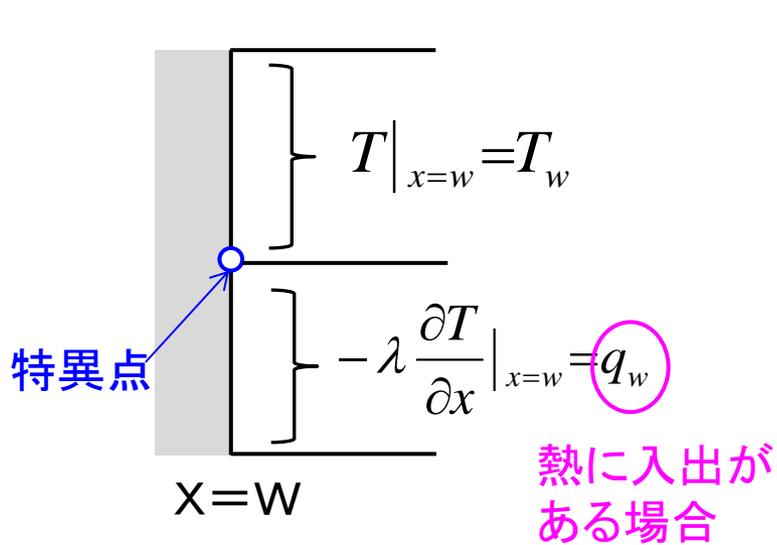
$$f(x + \Delta x) - f(x - \Delta x) = 2\Delta x \cdot \frac{d}{dx} f(x) + O(\Delta x^3)$$

$$\frac{d}{dx} f(x) = \frac{f(x + \Delta x) - f(x - \Delta x)}{2\Delta x}$$

境界条件

第1種境界(ディリクレ)条件	第2種境界(ノイマン)条件	
<p style="text-align: center; color: green;">温度</p>	<p style="text-align: center; color: green;">熱流束</p>	
 <p style="text-align: center;">$T _{x=w} = T_w$</p> <p style="text-align: center;">$X=W$</p>	 <p style="text-align: center;">$-\lambda \frac{\partial T}{\partial x} _{x=w} = q_w$</p> <p style="text-align: center;">λ: 熱伝導率</p> <p style="text-align: center;">$X=W$</p>	 <p style="text-align: center;">$\frac{\partial T}{\partial x} _{x=w} = 0$</p> <p style="text-align: center; color: red;">断熱条件</p> <p style="text-align: center;">$X=W$</p>
第3種境界条件	第4種境界条件	
<p style="text-align: center; color: green;">熱伝達</p>	<p style="text-align: center; color: green;">接触面温度と熱流束</p>	
 <p style="text-align: center;">$-\lambda \frac{\partial T}{\partial x} _{x=w} = \alpha(T _{x=w} - T_f)$</p> <p style="text-align: center;">α: 熱伝達率 T_f: 流体温度</p> <p style="text-align: center;">$X=W$</p>	<p style="text-align: center; color: blue;">接触抵抗なし</p>  <p style="text-align: center;">$T_1 _{x=w} = T_2 _{x=w}$</p> <p style="text-align: center;">$-\lambda_1 \frac{\partial T_1}{\partial x} _{x=w} = -\lambda_2 \frac{\partial T_2}{\partial x} _{x=w}$</p> <p style="text-align: center;">$X=W$ h_c: 接触熱コンダクタンス</p>	<p style="text-align: center; color: blue;">接触抵抗あり</p>  <p style="text-align: center;">$T_1 _{x=w}$ $T_2 _{x=w}$</p> <p style="text-align: center;">$-\lambda_1 \frac{\partial T_1}{\partial x} _{x=w} = h_c(T_1 _{x=w} - T_2 _{x=w})$</p> <p style="text-align: center;">$-\lambda_2 \frac{\partial T_2}{\partial x} _{x=w} = h_c(T_1 _{x=w} - T_2 _{x=w})$</p> <p style="text-align: center;">$X=W$</p>

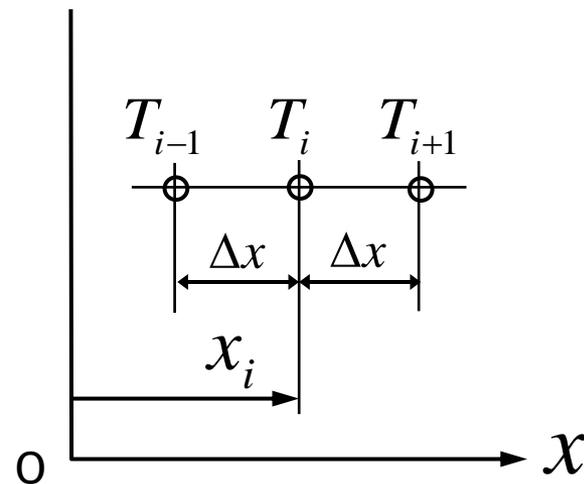
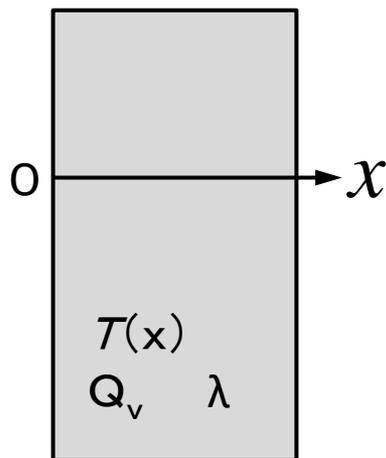
境界値が変化する特異点を設定する



定常一次元(等メッシュ)

基礎方程式

$$\frac{d^2 T}{dx^2} + \frac{Q_v}{\lambda} = 0$$



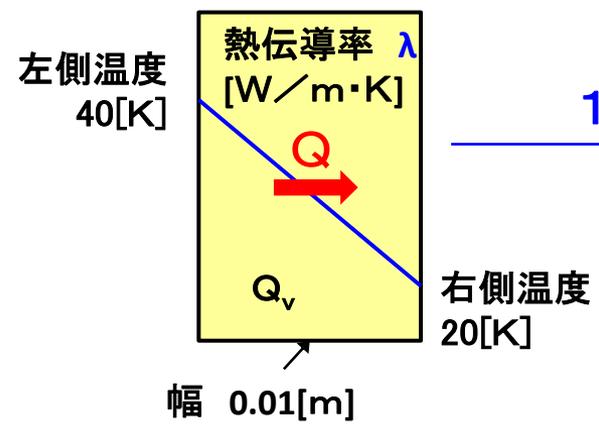
差分式

$$\frac{dT}{dx} = \frac{T_{i+1} - T_i}{\Delta x} \quad \text{あるいは} \quad \frac{dT}{dx} = \frac{T_i - T_{i-1}}{\Delta x}$$

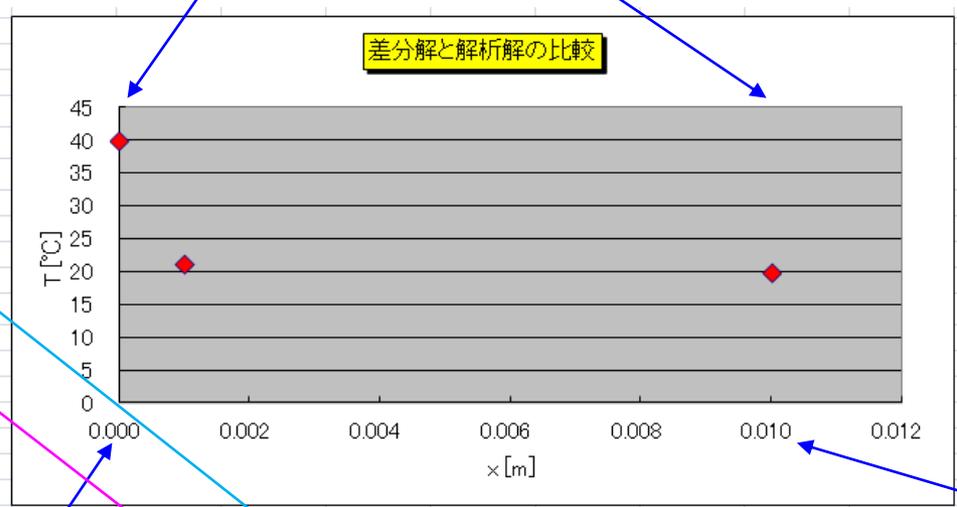
$$\frac{d}{dx} \left\{ \frac{(T_{i+1} - T_i) - (T_i - T_{i-1}))}{\Delta x} \right\} + \frac{Q_v}{\lambda} = 0$$

$$\frac{T_{i+1} - 2T_i + T_{i-1}}{\Delta x^2} + \frac{Q_v}{\lambda} = 0$$

$$T_i = \frac{1}{2} (T_{i+1} + T_{i-1} + \frac{Q_v}{\lambda} \Delta x^2)$$



平板		
2	厚さ b [m]	0.01
3	熱伝導率 λ [W/(m·K)]	20
4	発熱/吸熱量 Q_v [W/m ³]	5.00E+07
5	左面温度 T_0 [°C]	40
6	右面温度 T_b [°C]	20
7	x 方向の分割数 N [-]	10
8	x 方向のメッシュ幅 Δx [m]	0.001
定数		
9	$(1/2)(Q_v/\lambda)$ [K/m ²]	1.25E+06



x [m]	0.000	0.001	0.002	0.003	0.004	0.005	0.006	0.007	0.008	0.009	0.010
T [°C]	40.0	21.3									20.0

$= (E22 + G22) / 2 + \$C\$12 * \$C\9^2

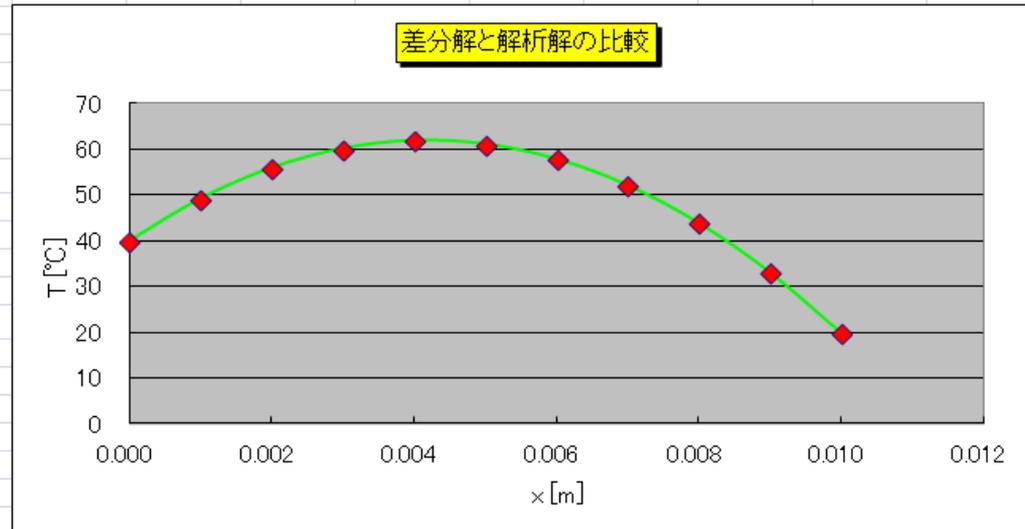
差分式 $T_i = \frac{1}{2} (T_{i+1} + T_{i-1} + \frac{Q_v}{\lambda} \Delta x^2)$

事例1 定常一次元(等メッシュ)

計算式をドラッグしてコピーする前に、以下の設定を確認しないとエラーが出ます

- ①左上のOfficeボタンクリック
- ②「Excelのオプション」クリック
- ③「数式」クリック
- ④「計算方法の設定」の中の「反復計算を行う」のチェックボックスにレ点
「最大反復回数」を100、「変化の最大値」を0.001に設定

平板	
厚さ b [m]	0.01
熱伝導率 λ [W/(m·K)]	20
発熱/吸熱量 Q_v [W/m ³]	5.00E+07
左面温度 T_a [°C]	40
右面温度 T_b [°C]	20
x 方向の分割数 N [-]	10
x 方向のメッシュ幅 Δx [m]	0.001
定数	
$(1/2)(Q_v/\lambda)$ [K/m ²]	1.25E+06

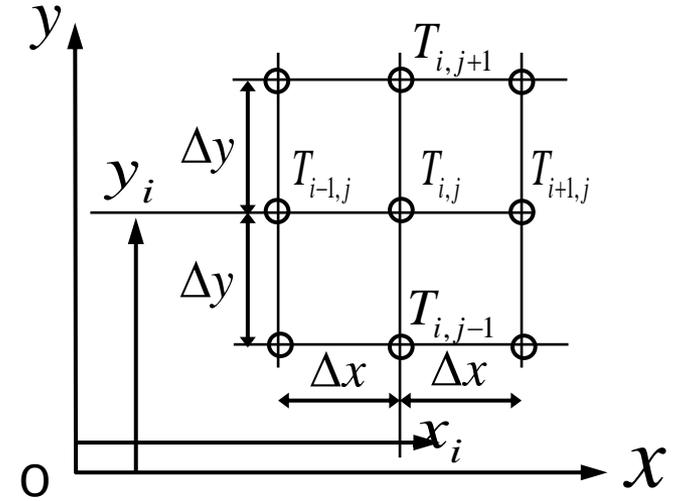
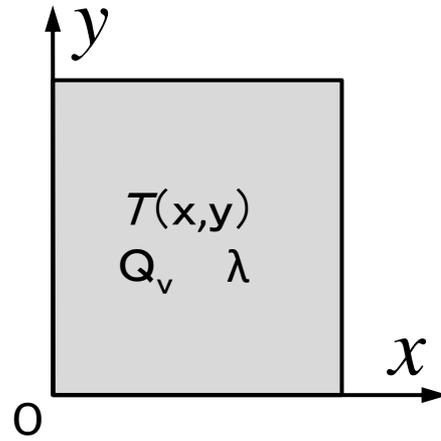


	x [m]	0.000	0.001	0.002	0.003	0.004	0.005	0.006	0.007	0.008	0.009	0.010
T [°C]	差分解	40.0	49.2	56.0	60.2	62.0	61.2	58.0	52.2	44.0	33.2	20.0
	解析解	40.0	49.3	56.0	60.3	62.0	61.3	58.0	52.3	44.0	33.3	20.0

定常二次元

基礎方程式

$$\frac{d^2 T}{dx^2} + \frac{d^2 T}{dy^2} + \frac{Q_v}{\lambda} = 0$$



差分式

$$\frac{T_{i+1,j} - 2T_{i,j} + T_{i-1,j}}{\Delta x^2} + \frac{T_{i,j+1} - 2T_{i,j} + T_{i,j-1}}{\Delta y^2} + \frac{Q_v}{\lambda} = 0$$

$$T_{i,j} = \frac{1}{2(\Delta x^2 + \Delta y^2)} \left\{ (T_{i+1,j} + T_{i-1,j})\Delta y^2 + (T_{i,j+1} + T_{i,j-1})\Delta x^2 + \Delta x^2 \Delta y^2 \frac{Q_v}{\lambda} \right\}$$

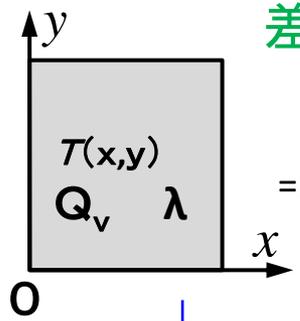
事例2 定常二次元

ファイル名: excel 302.xls

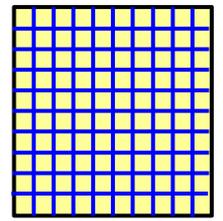
差分式

$$T_{i,j} = \frac{1}{2(\Delta x^2 + \Delta y^2)} \left\{ (T_{i+1,j} + T_{i-1,j}) \Delta y^2 + (T_{i,j+1} + T_{i,j-1}) \Delta x^2 + \Delta x^2 \Delta y^2 \frac{Q_v}{\lambda} \right\}$$

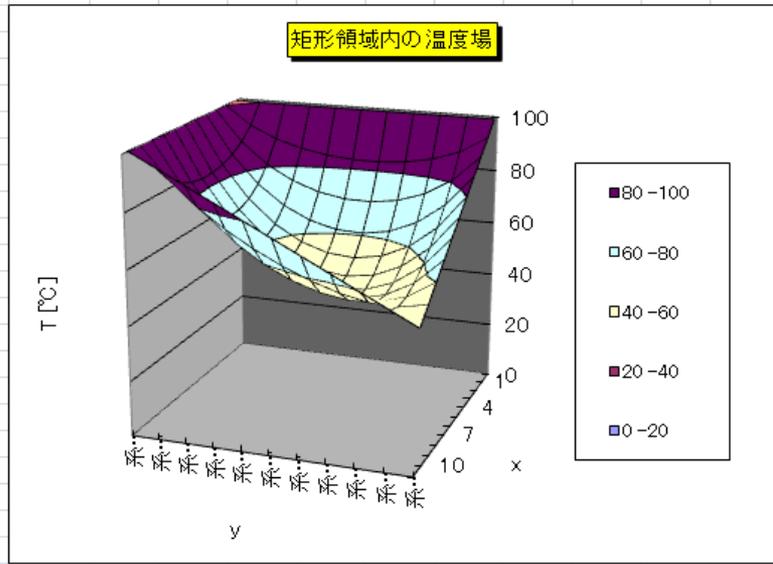
$$=((G5+I5)*D8^2+(H6+H4)*D5^2+(D10/D9)*D5^2*D8^2)/(2*(D5^2+D8^2))$$



x、y
10分割



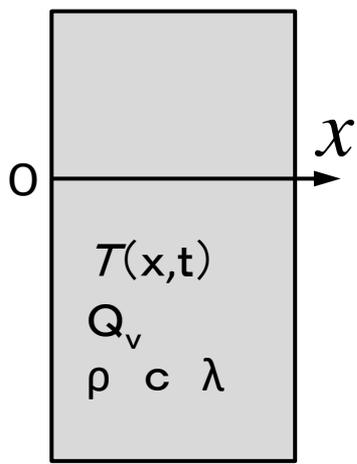
	A	B	C	D	E	F	G	H	I	J	K	L	M	N	O	P	Q	R
1																		
2		矩形領域																
3		x方向長さ b [m]			0.01													
4		x方向分割数 N_x [-]			10													
5		x方向のメッシュ幅 Δx [m]			0.001													
6		y方向長さ h [m]			0.01													
7		y方向分割数 N_y [-]			10													
8		y方向のメッシュ幅 Δy [m]			0.001													
9		熱伝導率 λ [W/(m·K)]			0.2													
10		発熱、吸熱量 Q_v [W/m³]			-1000000													
11																		
12																		
13																		
14																		
15																		
16																		
17																		
18																		
19																		
20																		
21																		
22																		
23																		
24																		
25																		
26																		
27																		
28																		
29																		
30																		
31																		
32																		
33																		
34																		
35																		
36																		
37																		
38																		
39																		



非定常一次元

基礎方程式

$$\frac{\partial T}{\partial t} = a \frac{d^2 T}{dx^2} + \frac{Q_v}{\rho c}$$



差分式

陽解法

$$\frac{T_{i+1}^k - T_i^k}{\Delta t} = a \frac{T_{i+1}^k - 2T_i^k + T_{i-1}^k}{\Delta x^2} + \frac{Q}{\rho c}$$

$$T_i^{k+1} = c_x (T_{i+1}^k + T_{i-1}^k) + (1 - 2c_x) T_i^k + c_q Q_v$$

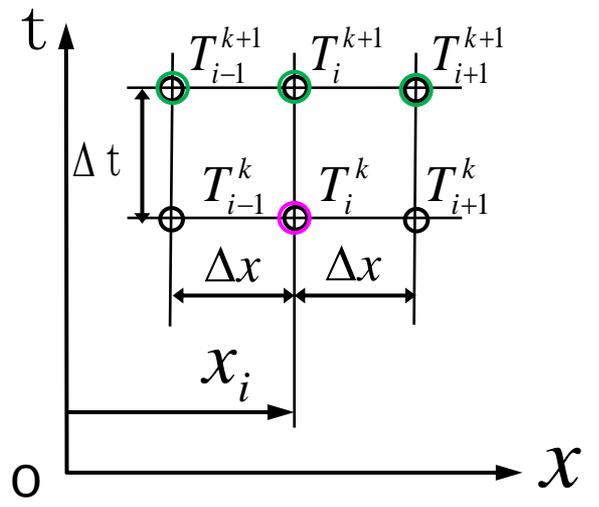
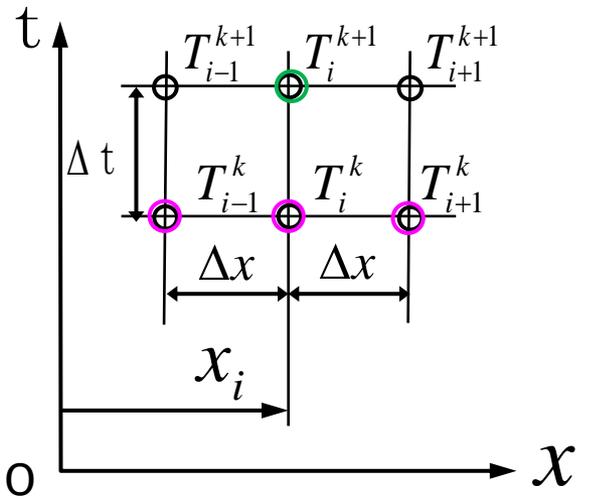
ここで、 $c_x = \frac{a\Delta t}{\Delta x^2}$ $c_q = \frac{\Delta t}{\rho c}$

陰解法

$$\frac{T_i^{k+1} - T_i^k}{\Delta t} = a \frac{T_{i+1}^{k+1} - 2T_i^{k+1} + T_{i-1}^{k+1}}{\Delta x^2} + \frac{Q_v}{\rho c}$$

$$T_i^{k+1} = \frac{1}{1 + 2c_x} \{ c_x (T_{i+1}^{k+1} + T_{i-1}^{k+1}) + T_i^k + c_q Q_v \}$$

ここで、 $a = \frac{\lambda}{\rho c}$ $c_x = \frac{a\Delta t}{\Delta x^2}$ $c_q = \frac{\Delta t}{\rho c}$



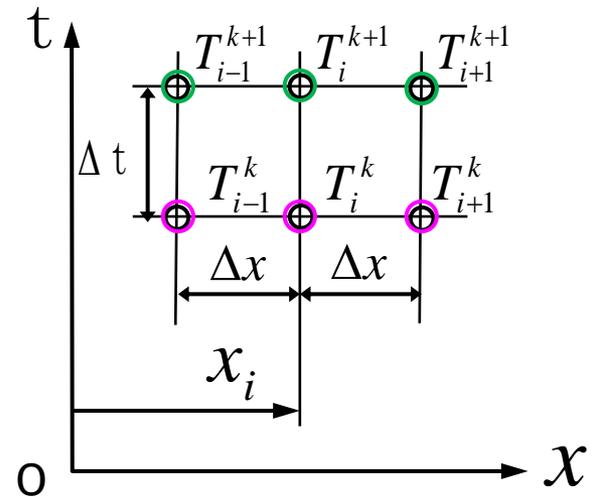
非定常一次元

Crank-Nicolson法

$$\frac{T_i^{k+1} - T_i^k}{\Delta t} = \frac{a}{2} \left(\frac{T_{i+1}^{k+1} - 2T_i^{k+1} + T_{i-1}^{k+1}}{\Delta x^2} + \frac{T_{i+1}^k - 2T_i^k + T_{i-1}^k}{\Delta x^2} \right) + \frac{Q_v}{\rho c}$$

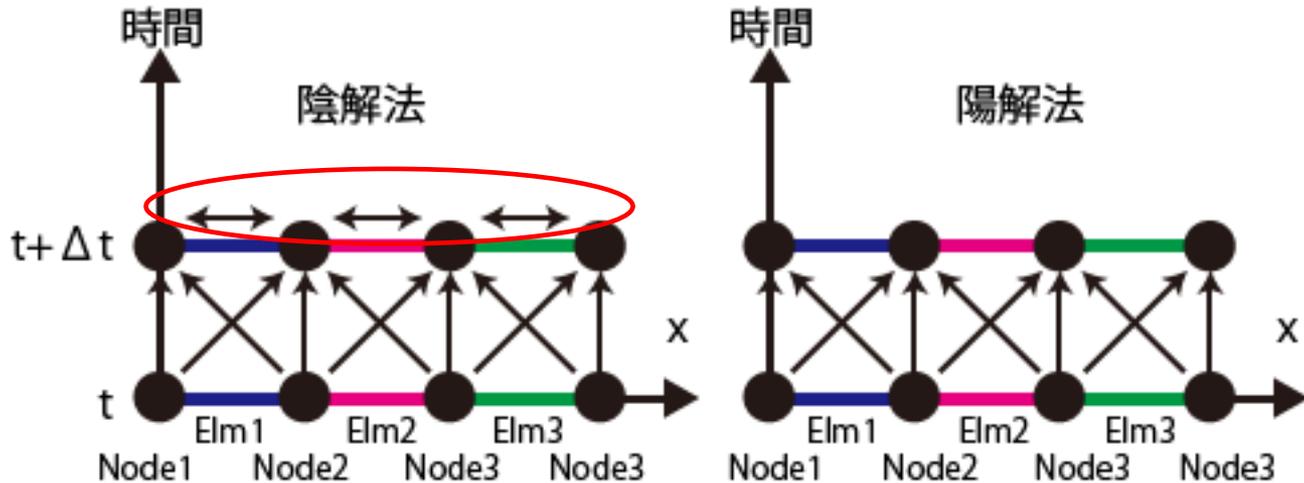
$$T_i^{k+1} = \frac{1}{2(1+c_x)} \left\{ c_x (T_{i+1}^{k+1} + T_{i-1}^{k+1}) + T_{i+1}^k + T_{i-1}^k \right\} + 2(1-c_x)T_i^k + 2c_q Q_v$$

$$\text{ここで、 } a = \frac{\lambda}{\rho c} \quad c_x = \frac{a\Delta t}{\Delta x^2} \quad c_q = \frac{\Delta t}{\rho c}$$



陽解法と陰解法

	陰解法	陽解法
適用	静的、準静的な問題、動的な問題でも比較的長い周期で振動するような問題の解析に適	衝突、落下問題などの非線形性が強く、非常に短い時間で起こる現象の解析に適
時間	時間増分を大きくしても安定して解を得る	発散し易い クーラン条件を満足するような時間増分に設定する必要
計算量	連立方程式を解く必要があるため、1時間増分当たりの計算量が多い	連立方程式を解かないため、1時間増分当たりの計算量が少ない
メモリー	陽解法に比べて大きなメモリー容量が必要	陰解法に比べて小さなメモリー容量で済む



事例3 非定常一次元

フーリエ数

$$\theta = \frac{(T - T_\infty)}{(T_h - T_\infty)} \quad F_o = \frac{at}{b^2} \quad X = \frac{x}{b}$$

基礎方程式

$$\frac{\partial T}{\partial t} = a \frac{d^2 T}{dx^2} \quad a = \frac{\lambda}{\rho c}: \text{温度伝導率}$$

無次元化
→

$$\frac{\partial \theta}{\partial F_o} = a \frac{d^2 \theta}{dX^2}$$

初期条件及び境界条件

- t=0、0 ≤ x ≤ bで T=T_∞
- t>0、x=0で T₀=T_h
- t>0、x=bで T_b=T_∞

→

- F_o=0、0 ≤ X ≤ 1で θ=0
- F_o>0、X=0で θ₀=1
- F_o>0、X=1で θ_b=0

$$\frac{T_i^{k+1} - T_i^k}{\Delta t} = a \frac{T_{i+1}^{k+1} - 2T_i^{k+1} + T_{i-1}^{k+1}}{\Delta x^2} + \frac{Q_v}{\rho c}$$

$$\frac{\theta_i^{k+1} - \theta_i^k}{\Delta F_o} = \frac{\theta_{i+1}^{k+1} - 2\theta_i^{k+1} + \theta_{i-1}^{k+1}}{\Delta X^2}$$

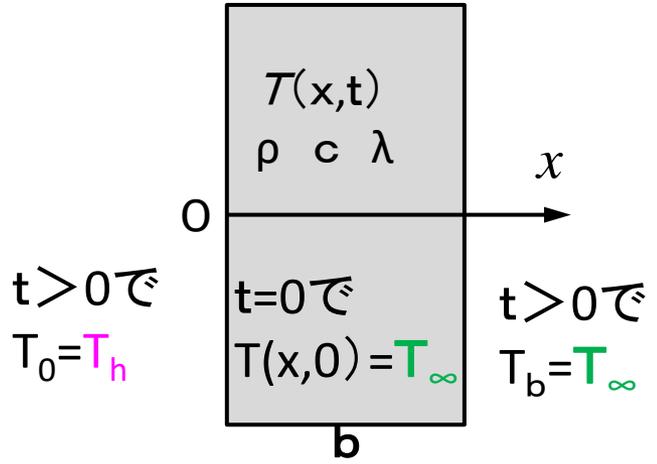
$$T_i^{k+1} = \frac{1}{1+2c_x} \left\{ c_x (T_{i+1}^{k+1} + T_{i-1}^{k+1}) + T_i^k + c_q Q_v \right\}$$

→

$$\theta_i^{k+1} = \frac{c_x}{1+2c_x} \left\{ (\theta_{i+1}^{k+1} + \theta_{i-1}^{k+1}) + \left(\frac{1}{c_x}\right) \theta_i^k \right\}$$

ここで、 $a = \frac{\lambda}{\rho c}$ $c_x = \frac{a\Delta t}{\Delta x^2}$ $c_q = \frac{\Delta t}{\rho c}$

ここで、 $c_x = \frac{\Delta F_o}{\Delta X^2} = \frac{a\Delta t}{\Delta x^2}$



- F_o=0、0 ≤ X_i ≤ 1で θ_i⁰=0
- F_o>0、X₀=0で θ₀^k=1
- F_o>0、X_M=1で θ_M^k=0 (Mは分割数)

事例3 非定常一次元

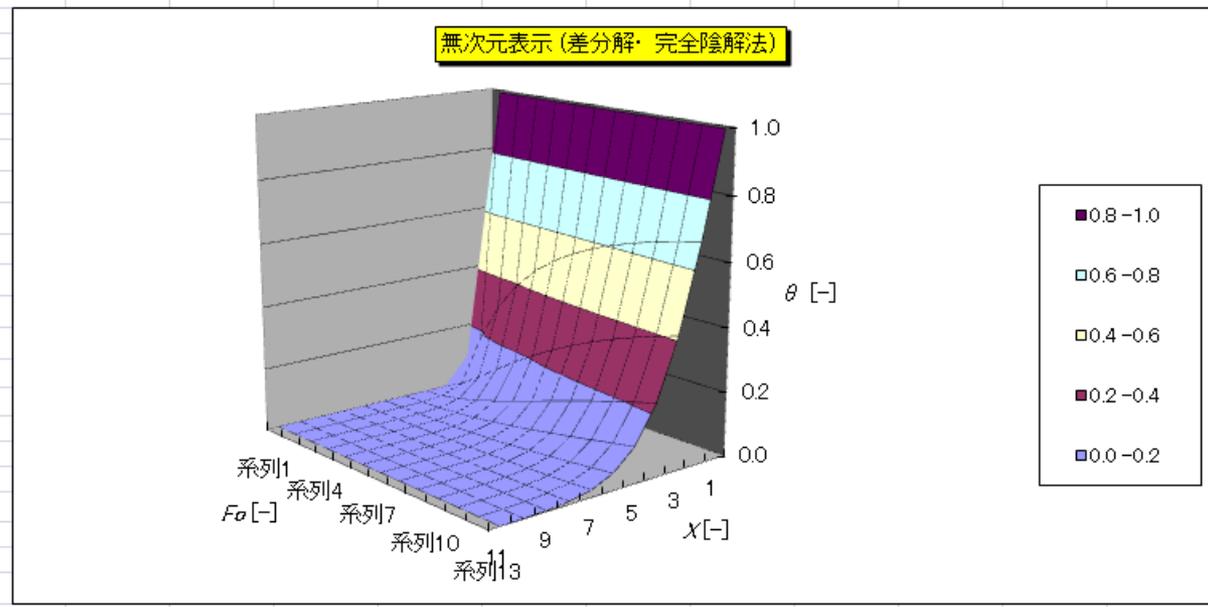
ファイル名: excel 303.xls

$$\theta_i^{k+1} = \frac{c_x}{1 + 2c_x} \left\{ (\theta_{i+1}^{k+1} + \theta_{i-1}^{k+1}) + \left(\frac{1}{c_x}\right)\theta_i^k \right\}$$

$$= (\$C\$22 / (1 + 2 * \$C\$22)) * (F27 + H27 + (1 / \$C\$22) * G26)$$

ここで、 $c_x = \frac{\Delta F_0}{\Delta X^2} = \frac{a \Delta t}{\Delta x^2}$

A	B	C	D	E	F	G	H	I	J	K	L	M	N	O	P
1															
2	平板														
3	厚さ b [m]	0.01													
4	比熱 c [J/(kg·K)]	200													
5	密度 ρ [kg/m ³]	9500													
6	熱伝導率 λ [W/(m·K)]	50													
7	初期温度 $T = T_\infty$ [°C]	20													
8	左面温度 $T_o = T_b$ [°C]	100													
9	右面温度 $T_p = T_\infty$ [°C]	20													
10	温度伝導率 $a = \lambda / (\rho \cdot c)$ [m ² /s]	2.63E-05													
11	無次元初期温度 θ_∞ [-]	0													
12	無次元左面温度 θ_o [-]	1													
13	無次元右面温度 θ_p [-]	0													
14	無次元座標 x 方向の分割数 M [-]	10													
15	無次元座標 x 方向のメッシュ幅 Δx [-]	0.1													
16															
17	その他														
18	時間ステップ Δt [s]	0.01													
19	無次元時間ステップ $\Delta Fo = a \Delta t / b^2$ [-]	2.63E-03													
20															
21	定数														
22	$c_x = \Delta Fo / \Delta x^2$ [-]	2.63E-01													

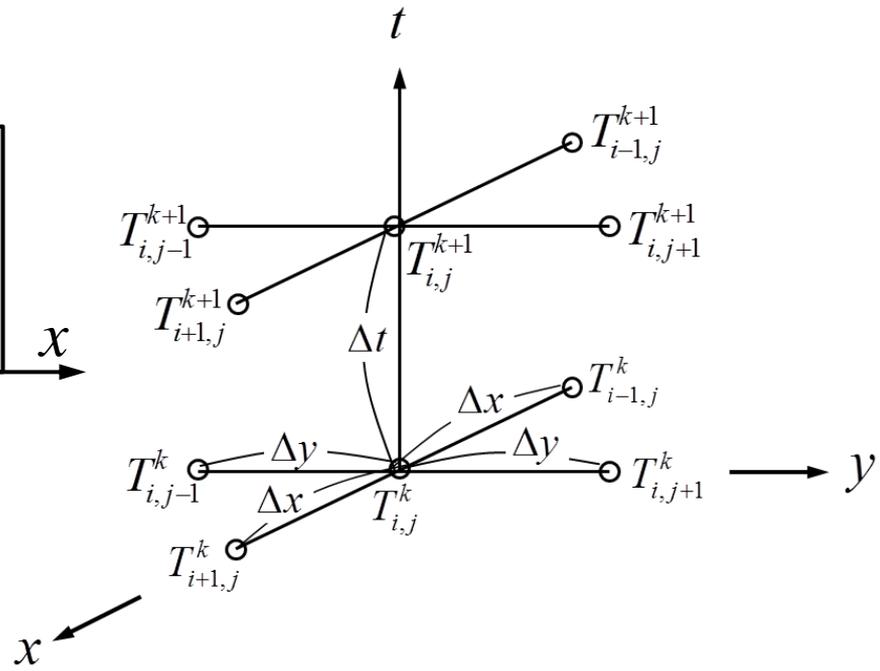
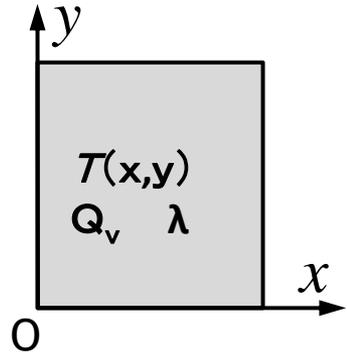


	Fo [-]	0.0	0.1	0.2	0.3	0.4	0.5	0.6	0.7	0.8	0.9	1.0
0.00E+00	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
2.63E-03	1.000	0.178	0.032	0.006	0.001	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
5.26E-03	1.000	0.302	0.076	0.017	0.004	0.001	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
7.89E-03	1.000	0.392	0.123	0.034	0.009	0.002	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
1.05E-02	1.000	0.458	0.169	0.054	0.016	0.004	0.001	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
1.32E-02	1.000	0.509	0.212	0.076	0.025	0.007	0.002	0.001	0.000	0.000	0.000	0.000
1.58E-02	1.000	0.549	0.250	0.099	0.035	0.012	0.004	0.001	0.000	0.000	0.000	0.000
1.84E-02	1.000	0.581	0.285	0.122	0.047	0.017	0.006	0.002	0.001	0.000	0.000	0.000
2.11E-02	1.000	0.608	0.317	0.145	0.060	0.023	0.008	0.003	0.001	0.000	0.000	0.000
2.37E-02	1.000	0.630	0.345	0.167	0.073	0.029	0.011	0.004	0.001	0.000	0.000	0.000
2.63E-02	1.000	0.649	0.370	0.188	0.087	0.037	0.014	0.005	0.002	0.001	0.000	0.000
2.89E-02	1.000	0.666	0.393	0.209	0.100	0.044	0.018	0.007	0.003	0.001	0.000	0.000
3.16E-02	1.000	0.680	0.414	0.228	0.114	0.053	0.023	0.009	0.003	0.001	0.000	0.000

非定常二次元

基礎方程式

$$\frac{\partial T}{\partial t} = a \left(\frac{d^2 T}{dx^2} + \frac{d^2 T}{dy^2} \right) + \frac{Q_v}{\rho c} \quad a = \frac{\lambda}{\rho c}$$



陽解法

$$T_{i,j}^{k+1} = c_x (T_{i+1,j}^k + T_{i-1,j}^k) + c_y (T_{i,j+1}^k + T_{i,j-1}^k) + (1 - 2c_x - 2c_y) T_{i,j}^k + c_q Q_v$$

ここで、 $c_x = \frac{a\Delta t}{\Delta x^2}$ $c_y = \frac{a\Delta t}{\Delta y^2}$ $c_q = \frac{\Delta t}{\rho c}$

陰解法

$$T_{i,j}^{k+1} = \frac{1}{1 + 2c_x + 2c_y} \left\{ c_x (T_{i+1,j}^{k+1} + T_{i-1,j}^{k+1}) + c_y (T_{i,j+1}^{k+1} + T_{i,j-1}^{k+1}) + T_{i,j}^k + c_q Q_v \right\}$$

ここで、 $a = \frac{\lambda}{\rho c}$ $c_x = \frac{a\Delta t}{\Delta x^2}$ $c_y = \frac{a\Delta t}{\Delta y^2}$ $c_q = \frac{\Delta t}{\rho c}$