

STEADY STATE:

$$\nabla \cdot \nabla T = 0$$

$$\int_V \nabla \cdot \nabla T \, dV = 0$$

$$\int_A \nabla T \cdot d\vec{A} = 0$$

$$\sum_{k=e,w,s,n} \nabla T_k \cdot \vec{A}_k = 0$$

$\mu\epsilon$

$$\vec{A}_e = r_e \delta r \vec{e}_x$$

$$\vec{A}_w = -r_w \delta r \vec{e}_x$$

$$\vec{A}_s = -r_s \delta x \vec{e}_r$$

$$\vec{A}_n = r_n \delta x \vec{e}_r$$

$\kappa\alpha l$

$$\nabla T_e = \left(\frac{\partial T}{\partial x} \right)_e = \frac{T_E - T_P}{\delta x} \vec{e}_x$$

$$\nabla T_w = \left(\frac{\partial T}{\partial x} \right)_w = \frac{T_P - T_W}{\delta x} \vec{e}_x$$

$$\nabla T_s = \left(\frac{\partial T}{\partial r} \right)_s = \frac{T_P - T_S}{\delta r} \vec{e}_r$$

$$\nabla T_n = \left(\frac{\partial T}{\partial r} \right)_n = \frac{T_N - T_P}{\delta r} \vec{e}_r$$

Άρα

$$\begin{aligned} \sum_{k=e,w,s,n} \nabla T_k \cdot \vec{A}_k &= -T_P \left(\frac{r_e \delta r}{\delta x} + \frac{r_w \delta r}{\delta x} + \frac{r_n \delta x}{\delta r} + \frac{r_s \delta x}{\delta r} \right) + T_E \frac{r_e \delta r}{\delta x} \\ &\quad + T_W \frac{r_w \delta r}{\delta x} \\ &\quad + T_S \frac{r_s \delta x}{\delta r} \\ &\quad + T_N \frac{r_n \delta x}{\delta r} \end{aligned}$$

Θέτω:

$$a_E = \frac{r_e \delta r}{\delta x}$$

$$a_W = \frac{r_w \delta r}{\delta x}$$

$$a_S = \frac{r_s \delta x}{\delta r}$$

$$a_N = \frac{r_n \delta x}{\delta r}$$

$$a_P = \sum_{k=e,w,s,n} a_k$$

Άρα:

$$\sum_{k=e,w,s,n} \nabla T_k \cdot \vec{A}_k = -T_P a_P + \sum_{k=e,w,s,n} a_k T_k = 0$$

$$T_P a_P = T_E a_E + T_W a_W + T_S a_S + T_N a_N$$

ΣΥΝΟΡΙΑΚΕΣ ΣΥΝΘΗΚΕΣ:

$\nabla T_i = \gamma \nu \omega \sigma \tau \acute{o}$ ή $T_i = \gamma \nu \omega \sigma \tau \acute{o}$

- DIRICHLET:

$$T_i = \gamma \nu \omega \sigma \tau \acute{o}$$

- NEUMANN:

$$\nabla T_i = 0$$

- MIXED:

$$k \nabla T_i = h(T_\infty - T_i) \rightarrow \nabla T_i = \frac{h}{k}(T_\infty - T_i), T_i = \frac{T_i + T_\infty}{2}$$

- DIRICHLET:

$$T_i = \gamma \nu \omega \sigma \tau \acute{o}$$

Πχ Η θερμοκρασία στο νότιο σύνορο είναι σταθερή:

$$T_s = \gamma \nu \omega \sigma \tau \acute{o} = T_0$$

$$\int \nabla \cdot \nabla T \, dV = \sum_{k=e,w,s,n} \nabla T_k \cdot \vec{A}_k$$

$$\begin{aligned}
&= \frac{T_E - T_P}{\delta x} \vec{e}_x \cdot r_e \delta r \vec{e}_x + \frac{T_P - T_W}{\delta x} \vec{e}_x \cdot (-r_w \delta r \vec{e}_x) + \frac{T_P - T_0}{\delta r/2} \vec{e}_r \cdot (-r_s \delta x \vec{e}_r) \\
&\quad + \frac{T_N - T_P}{\delta r} \vec{e}_r \cdot r_n \delta x \vec{e}_r \\
&= T_E \frac{r_e \delta r}{\delta x} + T_W \frac{r_w \delta r}{\delta x} + T_N \frac{r_n \delta x}{\delta r} - T_P \left(\frac{r_e \delta r}{\delta x} + \frac{r_w \delta r}{\delta x} + \frac{r_n \delta x}{\delta r} + 2 \frac{r_s \delta x}{\delta r} \right) \\
&\quad + 2T_0 \frac{r_s \delta x}{\delta r} = \sum_{k=e,w,n} a_k T_k - (a_P + a_s) T_P + 2T_0 a_s \\
&\quad \nabla \cdot \nabla T = \sum_{k \neq s} a_k T_k - (a_P + a_s) T_P + 2T_0 a_s
\end{aligned}$$

Γενικά:

$$\int \nabla \cdot \nabla T \, dV = \sum_{k \neq b} a_k T_k - (a_P + a_b) T_P + 2T_0 a_b$$

όπου b, η κατεύθυνση της συνοριακής πλευράς

- NEUMANN:

$$\nabla T_i = 0$$

Πχ αδιαβατικό νότιο σύνορο, $\nabla T_s = 0$

$$\begin{aligned}
\nabla \cdot \nabla T &= \sum_{k=e,w,s,n} \nabla T_k \cdot \vec{A}_k = \sum_{k=e,w,n} \nabla T_k \cdot \vec{A}_k \\
&= \frac{T_E - T_P}{\delta x} \vec{e}_x \cdot r_e \delta r \vec{e}_x + \frac{T_P - T_W}{\delta x} \vec{e}_x \cdot (-r_w \delta r \vec{e}_x) + \frac{T_N - T_P}{\delta r} \vec{e}_r \cdot r_n \delta x \vec{e}_r \\
&= T_E \frac{r_e \delta r}{\delta x} + T_W \frac{r_w \delta r}{\delta x} + T_N \frac{r_n \delta x}{\delta r} - T_P \left(\frac{r_e \delta r}{\delta x} + \frac{r_w \delta r}{\delta x} + \frac{r_n \delta x}{\delta r} \right) \\
&= \sum_{k=e,w,n} a_k T_k - (a_P - a_s) T_P
\end{aligned}$$

Γενικά:

$$\int \nabla \cdot \nabla T \, dV = \sum_{k \neq b} a_k T_k - (a_P - a_b) T_P$$

- MIXED:

$$k \nabla T_i = h(T_\infty - T_i) \rightarrow \nabla T_i = \frac{h}{k} (T_\infty - T_i)$$

Πχ μεταφορά θερμότητας με συναγωγή στο νότιο σύνορο $\nabla T_s = \frac{h}{k} (T_\infty - T_s)$

$$\begin{aligned}
\nabla \cdot \nabla T &= \sum_{k=e,w,s,n} \nabla T_k \cdot \vec{A}_k \\
&= \frac{T_E - T_P}{\delta x} \vec{e}_x \cdot r_e \delta r \vec{e}_x + \frac{T_P - T_W}{\delta x} \vec{e}_x \cdot (-r_w \delta r \vec{e}_x) \\
&\quad + \frac{h}{k} (T_\infty - T_s) \vec{e}_r \cdot (-r_s \delta x \vec{e}_r) + \frac{T_N - T_P}{\delta r} \vec{e}_r \cdot r_n \delta x \vec{e}_r \\
&= T_E \frac{r_e \delta r}{\delta x} + T_W \frac{r_w \delta r}{\delta x} + T_N \frac{r_n \delta x}{\delta r} - T_P \left(\frac{r_e \delta r}{\delta x} + \frac{r_w \delta r}{\delta x} + \frac{r_n \delta x}{\delta r} \right) + T_\infty \frac{h}{k} A_s \\
&\quad - T_s \frac{h}{k} A_s = \left(T_s = \frac{T_\infty + T_P}{2} \right) \\
&\quad T_E \frac{r_e \delta r}{\delta x} + T_W \frac{r_w \delta r}{\delta x} + T_N \frac{r_n \delta x}{\delta r} - T_P \left(\frac{r_e \delta r}{\delta x} + \frac{r_w \delta r}{\delta x} + \frac{r_n \delta x}{\delta r} \right) + T_\infty \frac{h}{k} A_s \\
&\quad - T_\infty \frac{h}{2k} A_s - T_P \frac{h}{2k} A_s \\
&= T_E \frac{r_e \delta r}{\delta x} + T_W \frac{r_w \delta r}{\delta x} + T_N \frac{r_n \delta x}{\delta r} - T_P \left(\frac{r_e \delta r}{\delta x} + \frac{r_w \delta r}{\delta x} + \frac{r_n \delta x}{\delta r} + \frac{h}{2k} A_s \right) \\
&\quad + T_\infty \frac{h}{2k} A_s \\
&= \sum_{k=e,w,n} a_k T_k - (a_P - a_s + \frac{h}{2k} A_s) T_P + T_\infty \frac{h}{2k} A_s
\end{aligned}$$

Γενικά:

$$\int \nabla \cdot \nabla T \, dV = \sum_{k \neq b} a_k T_k - (a_P - a_b + \frac{h}{2k} A_b) T_P + T_\infty \frac{h}{2k} A_b$$

UNSTEADY STATE:

$$d\nabla \cdot \nabla T = \frac{\partial T}{\partial t}$$

$$d \int_V \nabla \cdot \nabla T \, dV = \int_V \frac{\partial T}{\partial t} \, dV$$

$$d \int_A \nabla T \cdot d\vec{A} = \frac{\partial T}{\partial t} \int_V dV$$

$$\frac{\partial T}{\partial t} \delta V = d \sum_{k=e,w,s,n} \nabla T_k \cdot \vec{A}_k$$

$$\frac{dT_p}{dt} = \frac{d}{\delta V} \sum_{k=e,w,s,n} \nabla T_k^n \cdot \vec{A}_k = F(\vec{T}^n) \quad (EXPLICIT)$$

Οι εκφράσεις της $\sum_{k=e,w,s,n} \nabla T_k^n \cdot \vec{A}_k$ για όλες τις περιπτώσεις των συνοριακών τοιχωμάτων, έχουν βρεθεί από την ανάλυση του μόνιμου φαινομένου

- ΓΙΑ ΕΣΩΤΕΡΙΚΗ ΚΥΨΕΛΗ:

$$F(\vec{T}^n) = \frac{d}{\delta V} (-T_p^n a_p + \sum_{k=e,w,s,n} a_k T_k^n)$$

- ΓΙΑ ΣΥΝΟΡΙΑΚΗ ΚΥΨΕΛΗ ΜΕ ΑΓΩΓΗ:

$$F(\vec{T}^n) = \frac{d}{\delta V} (\sum_{k \neq b} a_k T_k^n - (a_p + a_b) T_p^n + 2T_0 a_b)$$

- ΓΙΑ ΣΥΝΟΡΙΑΚΗ ΚΥΨΕΛΗ ΜΕ ΣΥΝΑΓΩΓΗ:

$$F(\vec{T}^n) = \frac{d}{\delta V} (\sum_{k \neq b} a_k T_k^n - (a_p - a_b + \frac{h}{k} A_b) T_p^n + T_\infty \frac{h}{k} A_b)$$

- ΓΙΑ ΣΥΝΟΡΙΑΚΗ ΚΥΨΕΛΗ ΜΕ ΑΔΙΑΒΑΤΙΚΑ ΤΟΙΧΩΜΑΤΑ:

$$F(\vec{T}^n) = \frac{d}{\delta V} (\sum_{k \neq b} a_k T_k^n - (a_p - a_b) T_p^n)$$

ΣΥΝΟΛΙΚΑ:

$$F(\vec{T}^n) = \frac{d}{\delta V} \left(\sum_{k \neq b} a_k T_k^n - a_p T_p^n \right) + F'(\vec{T}^n)$$

ΌΠΟΥ:

$$F'(\vec{T}^n) = \begin{cases} (-a_b T_p^n + 2T_0 a_b) \frac{d}{\delta V}, & \text{ΑΓΩΓΗ} \\ -a_b T_p^n \frac{d}{\delta V}, & \text{ΑΔΙΑΒΑΤΙΚΑ ΤΟΙΧΩΜΑΤΑ} \\ \left(a_b T_p^n - \frac{h}{k} A_b T_p^n + T_\infty \frac{h}{k} A_b \right) \frac{d}{\delta V}, & \text{ΣΥΝΑΓΩΓΗ} \end{cases}$$

ΠΡΕΠΕΙ ΝΑ ΛΥΣΩ ΤΟ ΣΥΣΤΗΜΑ:

$$\frac{d}{dt} (\vec{T}_p) = F(\vec{T}^n)$$

Η πιο απλή μέθοδος, είναι η μέθοδος Euler:

$$\overrightarrow{T^{n+1}} = \overrightarrow{T^n} + \delta t \cdot F(\overrightarrow{T^n})$$

❖ Συνθήκη τερματισμού:

Το φαινόμενο έχει τελειώσει όταν $\frac{\partial T}{\partial x} = 0$, δηλαδή όταν:

$$\nabla \cdot \nabla T = 0$$

$$\rightarrow \sum_{k=e,w,s,n} \nabla T_k \cdot \overrightarrow{A_k} = 0, \forall \text{ κυψέλη}$$

Άρα πρέπει:

$$\sum_{k=e,w,s,n} \nabla \vec{T}_k \cdot \vec{A}_k = 0$$

$$\rightarrow F_{ij}(\overrightarrow{T^n}) = 0, \forall \text{ κυψέλη } (i,j)$$

$$\rightarrow residual(\vec{F}(\overrightarrow{T^n})) = \|\vec{F}(\overrightarrow{T^n})\| = 0$$

$$\rightarrow \sqrt{\sum_i^{\max(N,M)} \sum_j^M \left(\vec{F}(\overrightarrow{T_{ij}^{n+1}}) - \vec{F}(\overrightarrow{T_{ij}^n}) \right)^{\max(N,M)}} = 0$$

$$\rightarrow \sqrt{\sum_i^{\max(N,M)} \sum_j^M \left(\vec{F}(\overrightarrow{T_{ij}^{n+1}}) - \vec{F}(\overrightarrow{T_{ij}^n}) \right)^{\max(N,M)}} < error$$

- ❖ Κλάσεις και συναρτήσεις που χρησιμοποιούνται:

```
class boundary{
public:

    int category_; // κατηγορία συνοριακής συνθήκης (CONDUCTION, CONVECTION, ADIABATIC)
    std::vector<double> values_; // Διάνυσμα με όλα τα απαραίτητα μεγέθη της συνοριακής
    συνθήκης (θερμοκρασία, συντελεστής συναγωγιμότητας)

    boundary(int category, std::vector<double> values) // constructor
    :category_(category), values_(values){}

    boundary() = default;
    boundary(const boundary &other) = default;

    ~boundary() = default;
};
```

```
class UnsteadyState{
public:
    int N_; // αριθμός διαίρεσης του πλέγματος στην x κατεύθυνση
    int M_; // αριθμός διαίρεσης του πλέγματος στην r κατεύθυνση
    mesh mesh_; // πλέγμα
    double dt_; // χρονικό βήμα
    double residual_;
    double error_; // μικρότερη δυνατή τιμή του residual, την επιλέγει ο χρήστης
    boundary boundaries_[4]; //οι 4 συνοριακές συνθήκες

    UnsteadyState(int N, int M, double T_initial, boundary bound[4], double error) //
    constructor
    :N_(N), M_(M), dt_(0.05*dt_min(maxInt(N,M))), error_(error)
    {
        mesh mymesh(N,M,T_initial);
        mesh_ = mymesh;
        for (int i = 0; i < 4; i++)
        {
            boundaries_[i] = bound[i]; // γέμισμα των συνοριακών συνθηκών με array 'bound[]'
            το οποίο φτιάχνεται μέσα στην main
        }
        Residual();
    }
};
```

```
// συνάρτηση που τυπώνει όλη την πορεία των θερμοκρασιών όλων των κυψελών του πλέγματος για
κάθε χρονική στιγμή, σε αρχείο .dat
void RungeKutta1st(std::string datFile){
```

❖ Παράδειγμα χρήσης:

```
int main (){
    std::vector <double> vnorth = {0}; // στοιχεία συνοριακής συνθήκης στο άνω μέρος
    (αδιαβατικά τοιχώματα)
    std::vector <double> vsouth = {0}; // στοιχεία συνοριακής συνθήκης στο κάτω μέρος
    (αδιαβατικά τοιχώματα)
    std::vector <double> veast = {T_inf,h}; // στοιχεία συνοριακής συνθήκης στο δεξί μέρος
    (συναγωγή με ρευστό θερμοκρασίας T_inf και συναγωγιμότητας h)
    std::vector <double> vwest = {T_inf,h}; // στοιχεία συνοριακής συνθήκης στο αριστερό μέρος
    (συναγωγή με ρευστό θερμοκρασίας T_inf και συναγωγιμότητας h)

    // επεσήμανση είδους συνοριακής συνθήκης σε κάθε μια από τις 4 κατευθύνσεις
    boundary north(ADIABATIC, vnorth);
    boundary south(ADIABATIC, vsouth);
    boundary east(CONVECTION, veast);
    boundary west(CONVECTION, vwest);
    // γέμισμα του πίνακα με τις συνοριακές συνθήκες
    boundary myboundaries[4] = {north, south, east, west};

    //μελέτη περίπτωσης, πρακτικά 1D προβλήματος, αφού έχω αδιαβατικά τοιχώματα πάνω και κάτω
    //Αριθμός διαίρεσης πλέγματος στην αξονική κατεύθυνση
    int M = 50;

    // Δημιουργία κλάσης του προβλήματος, όπου:
    //T_0: η αρχική θερμοκρασία κάθε κυψέλης για χρόνο t = 0
    //1e-4: επιθυμητή τιμή του residual
    UnsteadyState dummyProblem1(2, M, T_0, myboundaries,1e-4);

    //Υπολογιστική λύση στο σημείο x = L/2
    dummyProblem1.RungeKutta1st_point("test.dat");
    //Αναλυτική λύση στο σημείο x = L/2
    theoritical_transient_conduction(L/2,"theoritical_results.dat");

    return 0;
}
```