

# 3D model neutronového toku v reaktorech s šestihrannými kazetami ("Hex-Z")

Milan Hanuš,

Tomáš Berka, Marek Brandner, Roman Kužel, Aleš Matas

**www.KMA.zcu.cz**  
SINCE 1954

Katedra matematiky  
Fakulta aplikovaných věd  
Západočeská univerzita v Plzni



**FAV** Fakulta  
aplikovaných  
věd

PANM 14

Dolní Maxov

1. - 6. 6. 2008

# Přehled

- Motivace
- Matematický model
- Numerický model
- Algoritmus
- Výsledky a srovnání
- Závěr

# Přehled

- Motivace

- Matematický model

- Numerický model

- Algoritmus

- Výsledky a srovnání

- Závěr

# Význam neutronového toku

- Činnost jaderného reaktoru je určena rozložením neutronů (**neutronovým tokem**) v aktivní zóně (AZ)

# Význam neutronového toku

- Činnost jaderného reaktoru je určena rozložením neutronů (**neutronovým tokem**) v aktivní zóně (AZ)
- Neutronový tok je dán konfigurací AZ

# Význam neutronového toku

- Činnost jaderného reaktoru je určena rozložením neutronů (**neutronovým tokem**) v aktivní zóně (AZ)
- Neutronový tok je dán konfigurací AZ
- Složení AZ je nutné plánovat s ohledem na mnohá technická, ekonomická a bezpečnostní omezení

# Význam neutronového toku

- Činnost jaderného reaktoru je určena rozložením neutronů (**neutronovým tokem**) v aktivní zóně (AZ)
  - Neutronový tok je dán konfigurací AZ
  - Složení AZ je nutné plánovat s ohledem na mnohá technická, ekonomická a bezpečnostní omezení
- ⇒ Velké množství návrhů, pro stanovení vhodnosti každého z nich je třeba vypočítat generovaný neutronový tok

# Význam neutronového toku

- Činnost jaderného reaktoru je určena rozložením neutronů (**neutronovým tokem**) v aktivní zóně (AZ)
  - Neutronový tok je dán konfigurací AZ
  - Složení AZ je nutné plánovat s ohledem na mnohá technická, ekonomická a bezpečnostní omezení
- ⇒ Velké množství návrhů, pro stanovení vhodnosti každého z nich je třeba vypočítat generovaný neutronový tok ⇒ výpočet musí být **přesný** a **rychlý**

# Přehled

- Motivace
- Matematický model
- Numerický model
- Algoritmus
- Výsledky a srovnání
- Závěr

# Přehled approximací transportní teorie

Rovnice transportu neutronů



Stacionární rozložení



Difúzní model



Energetické kontinuum  $\mapsto$  diskrétní energetické grupy

Integro-diferenciální rovnice popisující neznámou hustotu  
**neutronového toku:**

$$\phi = \phi(\mathbf{r}, E, \Omega, t)$$

# Přehled approximací transportní teorie

Rovnice transportu neutronů



Stacionární rozložení



Difúzní model



Energetické kontinuum  $\mapsto$  diskrétní energetické grupy

Integrální rovnice popisující neznámou hustotu

**neutronového toku:**

$$\phi = \phi(\mathbf{r}, E, \Omega, \cancel{\chi})$$

# Přehled approximací transportní teorie

Rovnice transportu neutronů



Stacionární rozložení



Difúzní model



Energetické kontinuum  $\mapsto$  diskrétní energetické grupy

Integrální rovnice popisující neznámou hustotu

**neutronového toku:**

$$\phi = \phi(\mathbf{r}, E, \cancel{\Omega}, \cancel{\mathbf{j}})$$

**neutronového proudu:**

$$\mathbf{j}(\mathbf{r}, E) = \int_{\Omega} \boldsymbol{\Omega} \phi \, d\Omega$$

# Přehled approximací transportní teorie

Rovnice transportu neutronů



Stacionární rozložení



Difúzní model



Energetické kontinuum  $\mapsto$  diskrétní energetické grupy

Soustava integrálních rovnic popisujících neznámou hustotu

**neutronového toku:**

$$\phi^g = \phi^g(\mathbf{r}, \cancel{x}, \cancel{y}, \cancel{z})$$

**neutronového proudu:**

$$\mathbf{j}^g(\mathbf{r}, \cancel{x}) = \int_{\Omega} \boldsymbol{\Omega} \phi^g d\Omega$$

# Dvougrupová difúzní approximace

Lokálně konzervativní tvar neutronové bilance ( $\mathbf{r} = (x, y, z)$ ,  $g = 1, 2$ )

$$\nabla \cdot \mathbf{j}^g(\mathbf{r}) + \sum_r^g(\mathbf{r})\phi^g(\mathbf{r}) = \sum_{\substack{g'=1 \\ g' \neq g}}^2 \sum_s^{g' \rightarrow g}(\mathbf{r})\phi^{g'}(\mathbf{r}) + \chi^g \sum_{g'=1}^2 \nu \sum_f^{g'}(\mathbf{r})\phi^{g'}(\mathbf{r})$$

$$\mathbf{j}^g(\mathbf{r}) = -D^g(\mathbf{r})\nabla\phi^g(\mathbf{r}); \quad \gamma^g\phi^g(\mathbf{r}) + D^g(\mathbf{r})\nabla\phi^g(\mathbf{r}) \cdot \mathbf{n}(\mathbf{r}) = 0 \text{ pro } \mathbf{r} \in \partial\mathcal{C}$$

- Bilanční členy: **difúze**, absorpcie, rozptyl, produkce díky štěpení
- Fickův zákon (konstitutivní vztah)

# Dvougrupová difúzní approximace

Lokálně konzervativní tvar neutronové bilance ( $\mathbf{r} = (x, y, z)$ ,  $g = 1, 2$ )

$$\nabla \cdot \mathbf{j}^g(\mathbf{r}) + \sum_r^g(\mathbf{r})\phi^g(\mathbf{r}) = \sum_{g'=1}^2 \sum_s^{g' \rightarrow g}(\mathbf{r})\phi^{g'}(\mathbf{r}) + \chi^g \sum_{g'=1}^2 \nu \sum_f^{g'}(\mathbf{r})\phi^{g'}(\mathbf{r})$$

$$\mathbf{j}^g(\mathbf{r}) = -D^g(\mathbf{r})\nabla\phi^g(\mathbf{r}); \quad \gamma^g\phi^g(\mathbf{r}) + D^g(\mathbf{r})\nabla\phi^g(\mathbf{r}) \cdot \mathbf{n}(\mathbf{r}) = 0 \text{ pro } \mathbf{r} \in \partial\mathcal{C}$$

- Bilanční členy: **difúze**, absorpcie, rozptyl, produkce díky štěpení
- **Fickův zákon** (konstitutivní vztah)

# Dvougrupová difúzní approximace

Lokálně konzervativní tvar neutronové bilance ( $\mathbf{r} = (x, y, z)$ ,  $g = 1, 2$ )

$$\nabla \cdot \mathbf{j}^g(\mathbf{r}) + \Sigma_r^g(\mathbf{r})\phi^g(\mathbf{r}) = \sum_{\substack{g'=1 \\ g' \neq g}}^2 \Sigma_s^{g' \rightarrow g}(\mathbf{r})\phi^{g'}(\mathbf{r}) + \chi^g \sum_{g'=1}^2 \nu \Sigma_f^{g'}(\mathbf{r})\phi^{g'}(\mathbf{r})$$

$$\mathbf{j}^g(\mathbf{r}) = -D^g(\mathbf{r})\nabla\phi^g(\mathbf{r}); \quad \gamma^g\phi^g(\mathbf{r}) + D^g(\mathbf{r})\nabla\phi^g(\mathbf{r}) \cdot \mathbf{n}(\mathbf{r}) = 0 \text{ pro } \mathbf{r} \in \partial\mathcal{C}$$

- Bilanční členy: difúze, **absorpce**, rozptyl, produkce díky štěpení
- Fickův zákon (konstitutivní vztah)

# Dvougrupová difúzní approximace

Lokálně konzervativní tvar neutronové bilance ( $\mathbf{r} = (x, y, z)$ ,  $g = 1, 2$ )

$$\nabla \cdot \mathbf{j}^g(\mathbf{r}) + \sum_r^g(\mathbf{r})\phi^g(\mathbf{r}) = \sum_{\substack{g'=1 \\ g' \neq g}}^2 \sum_s^{g' \rightarrow g}(\mathbf{r})\phi^{g'}(\mathbf{r}) + \chi^g \sum_{g'=1}^2 \nu \sum_f^{g'}(\mathbf{r})\phi^{g'}(\mathbf{r})$$

$$\mathbf{j}^g(\mathbf{r}) = -D^g(\mathbf{r})\nabla\phi^g(\mathbf{r}); \quad \gamma^g\phi^g(\mathbf{r}) + D^g(\mathbf{r})\nabla\phi^g(\mathbf{r}) \cdot \mathbf{n}(\mathbf{r}) = 0 \text{ pro } \mathbf{r} \in \partial\mathcal{C}$$

- Bilanční členy: difúze, absorpcie, rozptyl, produkce díky štěpení
- Fickův zákon (konstitutivní vztah)

# Dvougrupová difúzní approximace

Lokálně konzervativní tvar neutronové bilance ( $\mathbf{r} = (x, y, z)$ ,  $g = 1, 2$ )

$$\nabla \cdot \mathbf{j}^g(\mathbf{r}) + \Sigma_r^g(\mathbf{r})\phi^g(\mathbf{r}) = \sum_{\substack{g'=1 \\ g' \neq g}}^2 \Sigma_s^{g' \rightarrow g}(\mathbf{r})\phi^{g'}(\mathbf{r}) + \chi^g \sum_{g'=1}^2 \nu \Sigma_f^{g'}(\mathbf{r})\phi^{g'}(\mathbf{r})$$

$$\mathbf{j}^g(\mathbf{r}) = -D^g(\mathbf{r})\nabla\phi^g(\mathbf{r}); \quad \gamma^g\phi^g(\mathbf{r}) + D^g(\mathbf{r})\nabla\phi^g(\mathbf{r}) \cdot \mathbf{n}(\mathbf{r}) = 0 \text{ pro } \mathbf{r} \in \partial\mathcal{C}$$

- Bilanční členy: difúze, absorpcie, rozptyl, **produkce díky štěpení**
- Fickův zákon (konstitutivní vztah)

# Dvougrupová difúzní approximace

Lokálně konzervativní tvar neutronové bilance ( $\mathbf{r} = (x, y, z)$ ,  $g = 1, 2$ )

$$\nabla \cdot \mathbf{j}^g(\mathbf{r}) + \sum_r^g(\mathbf{r})\phi^g(\mathbf{r}) = \sum_{\substack{g'=1 \\ g' \neq g}}^2 \sum_s^{g' \rightarrow g}(\mathbf{r})\phi^{g'}(\mathbf{r}) + \chi^g \sum_{g'=1}^2 \nu \sum_f^{g'}(\mathbf{r})\phi^{g'}(\mathbf{r})$$

$$\mathbf{j}^g(\mathbf{r}) = -D^g(\mathbf{r})\nabla\phi^g(\mathbf{r}); \quad \gamma^g\phi^g(\mathbf{r}) + D^g(\mathbf{r})\nabla\phi^g(\mathbf{r}) \cdot \mathbf{n}(\mathbf{r}) = 0 \text{ pro } \mathbf{r} \in \partial\mathcal{C}$$

- Bilanční členy: difúze, absorpcie, rozptyl, produkce díky štěpení
- Fickův zákon (konstitutivní vztah)
- Robinova okrajová podmínka:** pomocí **albedo koeficientu**  $\gamma$  popisuje, jak materiál v okolí AZ odráží uniklé neutrony nazpět

# Dvougrupová difúzní approximace

Lokálně konzervativní tvar neutronové bilance ( $\mathbf{r} = (x, y, z)$ ,  $g = 1, 2$ )

$$\nabla \cdot \mathbf{j}^g(\mathbf{r}) + \Sigma_r^g(\mathbf{r})\phi^g(\mathbf{r}) = \sum_{\substack{g'=1 \\ g' \neq g}}^2 \Sigma_s^{g' \rightarrow g}(\mathbf{r})\phi^{g'}(\mathbf{r}) + \chi^g \sum_{g'=1}^2 \nu \Sigma_f^{g'}(\mathbf{r})\phi^{g'}(\mathbf{r})$$

$$\mathbf{j}^g(\mathbf{r}) = -D^g(\mathbf{r})\nabla\phi^g(\mathbf{r}); \quad \gamma^g\phi^g(\mathbf{r}) + D^g(\mathbf{r})\nabla\phi^g(\mathbf{r}) \cdot \mathbf{n}(\mathbf{r}) = 0 \text{ pro } \mathbf{r} \in \partial\mathcal{C}$$

- Bilanční členy: difúze, absorpcie, rozptyl, produkce díky štěpení
- Fickův zákon (konstitutivní vztah)
- Robinova okrajová podmínka: pomocí **albedo koeficientu**  $\gamma$  popisuje, jak materiál v okolí AZ odráží uniklé neutrony nazpět
- $D \geq d > 0$ ,  $\nu\Sigma_f \geq \sigma_f > 0$ ,  $\Sigma_r \geq 0$ ,  $\Sigma_s \geq 0$ : omezené, měřitelné, po částech hladké funkce;  $\chi^1 = 1$ ,  $\chi^2 = 0$

# Dvougrupová difúzní approximace

Lokálně konzervativní tvar neutronové bilance ( $\mathbf{r} = (x, y, z)$ ,  $g = 1, 2$ )

$$\nabla \cdot \mathbf{j}^g(\mathbf{r}) + \Sigma_r^g(\mathbf{r})\phi^g(\mathbf{r}) = \sum_{\substack{g'=1 \\ g' \neq g}}^2 \Sigma_s^{g' \rightarrow g}(\mathbf{r})\phi^{g'}(\mathbf{r}) + \frac{\chi^g}{k_{\text{eff}}} \sum_{g'=1}^2 \nu \Sigma_f^{g'}(\mathbf{r})\phi^{g'}(\mathbf{r})$$

$$\mathbf{j}^g(\mathbf{r}) = -D^g(\mathbf{r})\nabla\phi^g(\mathbf{r}); \quad \gamma^g\phi^g(\mathbf{r}) + D^g(\mathbf{r})\nabla\phi^g(\mathbf{r}) \cdot \mathbf{n}(\mathbf{r}) = 0 \text{ pro } \mathbf{r} \in \partial\mathcal{C}$$

- Bilanční členy: difúze, absorpcie, rozptyl, produkce díky štěpení
- Fickův zákon (konstitutivní vztah)
- Robinova okrajová podmínka: pomocí **albedo koeficientu**  $\gamma$  popisuje, jak materiál v okolí AZ odráží uniklé neutrony nazpět
- $D \geq d > 0$ ,  $\nu \Sigma_f \geq \sigma_f > 0$ ,  $\Sigma_r \geq 0$ ,  $\Sigma_s \geq 0$ : omezené, měřitelné, po částech hladké funkce;  $\chi^1 = 1$ ,  $\chi^2 = 0$
- $k_{\text{eff}}$** ... **kritické číslo** reaktoru

# Dvougrupová difúzní approximace

Lokálně konzervativní tvar neutronové bilance ( $\mathbf{r} = (x, y, z)$ ,  $g = 1, 2$ )

$$\nabla \cdot \mathbf{j}^g(\mathbf{r}) + \Sigma_r^g(\mathbf{r})\phi^g(\mathbf{r}) = \sum_{\substack{g'=1 \\ g' \neq g}}^2 \Sigma_s^{g' \rightarrow g}(\mathbf{r})\phi^{g'}(\mathbf{r}) + \frac{\chi^g}{k_{\text{eff}}} \sum_{g'=1}^2 \nu \Sigma_f^{g'}(\mathbf{r})\phi^{g'}(\mathbf{r})$$

$$\mathbf{j}^g(\mathbf{r}) = -D^g(\mathbf{r})\nabla\phi^g(\mathbf{r}); \quad \gamma^g\phi^g(\mathbf{r}) + D^g(\mathbf{r})\nabla\phi^g(\mathbf{r}) \cdot \mathbf{n}(\mathbf{r}) = 0 \text{ pro } \mathbf{r} \in \partial\mathcal{C}$$

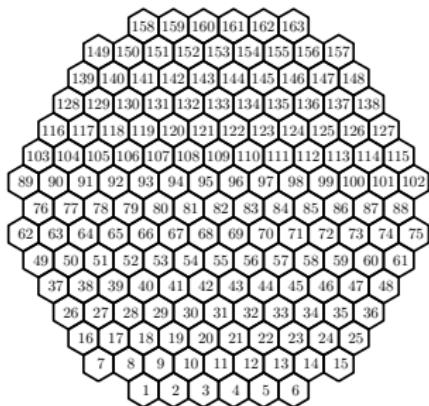
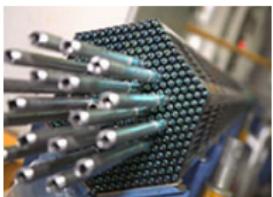
- Bilanční členy: difúze, absorpcie, rozptyl, produkce díky štěpení
- Fickův zákon (konstitutivní vztah)
- Robinova okrajová podmínka: pomocí **albedo koeficientu**  $\gamma$  popisuje, jak materiál v okolí AZ odráží uniklé neutrony nazpět
- $D \geq d > 0$ ,  $\nu \Sigma_f \geq \sigma_f > 0$ ,  $\Sigma_r \geq 0$ ,  $\Sigma_s \geq 0$ : omezené, měřitelné, po částech hladké funkce;  $\chi^1 = 1$ ,  $\chi^2 = 0$
- $k_{\text{eff}}$ ... **kritické číslo** reaktoru
  - největší vlastní číslo o.ú. – jediné, pro něž existuje netriviální řešení  $\phi$  s vlastnostmi reálného neutronového toku

# Přehled

- Motivace
- Matematický model
- Numerický model
- Algoritmus
- Výsledky a srovnání
- Závěr

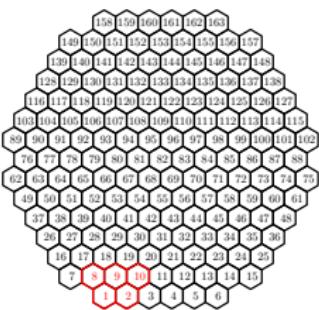
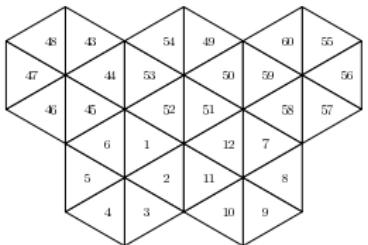
# Metoda kontrolních objemů (MKO)

- Reaktory v ČR konstruovány pro palivové kazety s šestíhranným průřezem



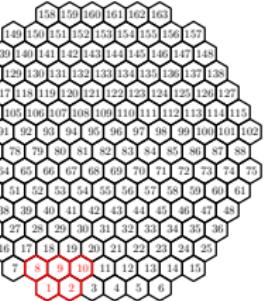
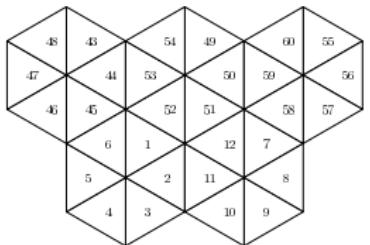
# Metoda kontrolních objemů (MKO)

## Standardní MKO

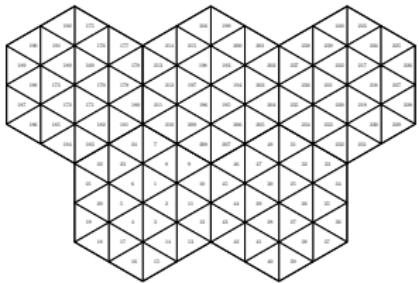


# Metoda kontrolních objemů (MKO)

## Standardní MKO

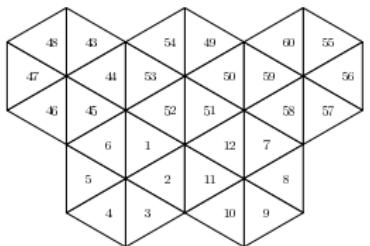


zpřesnění



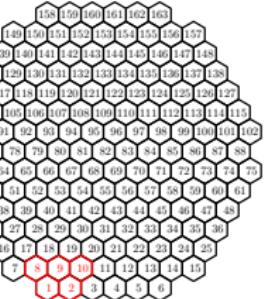
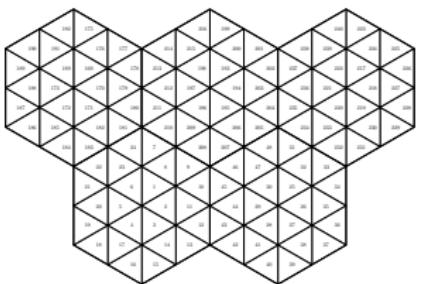
# Metoda kontrolních objemů (MKO)

## Standardní MKO



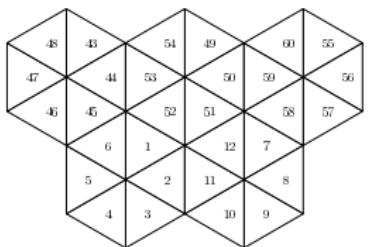
zjemněním  
sítě  
↓  
zpomalení

zpřesnění

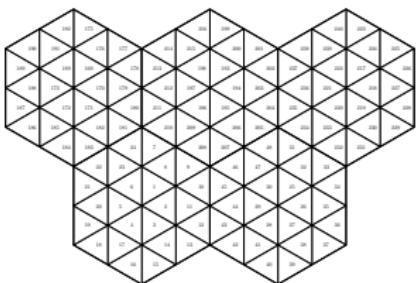


# Metoda kontrolních objemů (MKO)

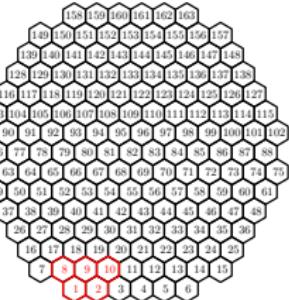
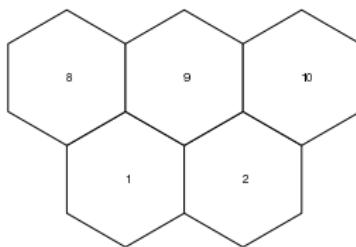
## Standardní MKO



zjemněním  
sítě  
↓  
zpomalení

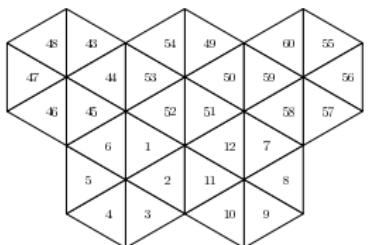


## Nodální metoda



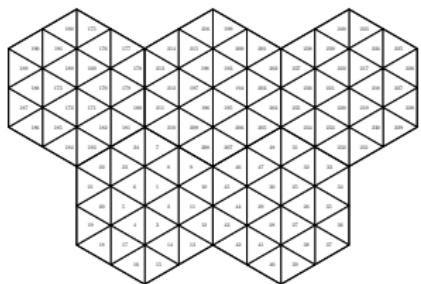
# Metoda kontrolních objemů (MKO)

## Standardní MKO

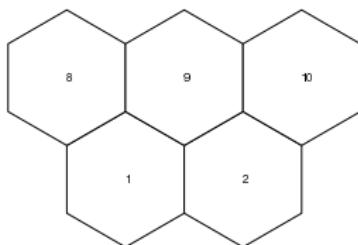


zjemněním  
sítě  
↓  
zpomalení

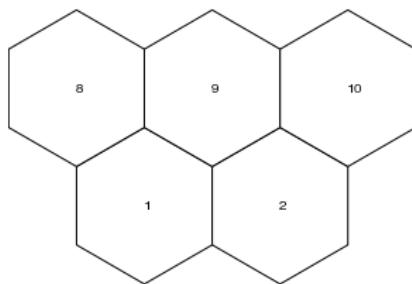
zpřesnění



## Nodální metoda

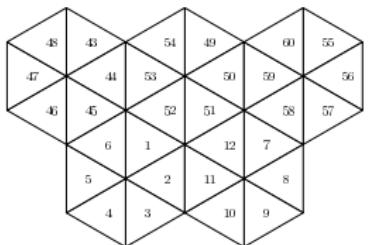


zpřesnění



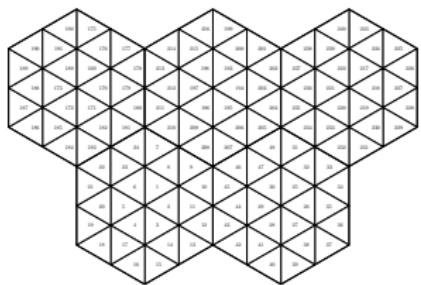
# Metoda kontrolních objemů (MKO)

## Standardní MKO

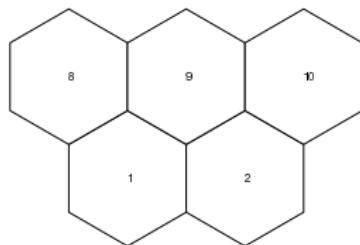


zjemněním  
sítě  
↓  
zpomalení

zprůšení

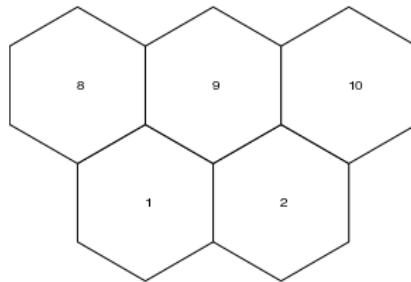
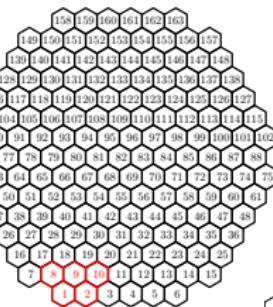


## Nodální metoda



stejná síť,  
korekce pomocí  
přesnější metody

zprůšení

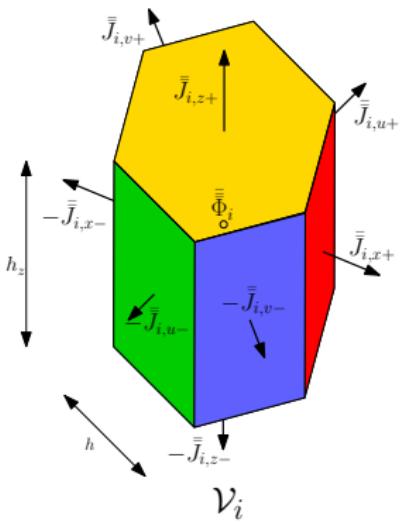


# Nodální metoda

- 1 kontrolní objem (**nód**) = 1 palivová kazeta, konstantní koeficienty

# Nodální metoda

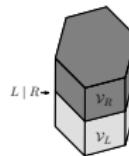
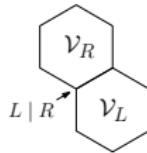
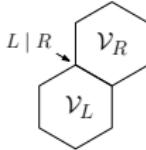
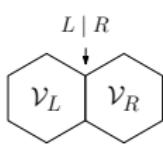
- 1 kontrolní objem (**nód**) = 1 palivová kazeta, konstantní koeficienty
- Diskrétní proměnné – integrální průměry:
  - 1 neutronového toku v nódru:  $\bar{\Phi}_i$
  - 2 neutronového proudu přes strany nódru:  $\bar{J}_{i,\bullet}$



# Nodální metoda

- 1 kontrolní objem (**nód**) = 1 palivová kazeta, konstantní koeficienty
- Diskrétní proměnné – integrální průměry:
  - ① neutronového toku v nódru:  $\bar{\Phi}_i$
  - ② neutronového proudu přes strany nódru:  $\bar{J}_{i,\bullet}$
- **CMFD** (Coarse-Mesh, Finite-Difference) schéma
  - konzistentní a konzervativní **aproximace proudů metodou konečných diferencí**

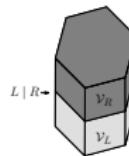
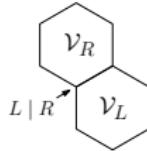
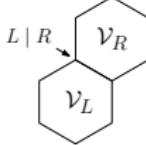
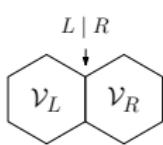
$$\bar{J}_{L|R} = -\frac{2D_L D_R}{h(D_L + D_R)} (\bar{\Phi}_R - \bar{\Phi}_L) + {}^C D_{L|R} (\bar{\Phi}_L + \bar{\Phi}_R)$$



# Nodální metoda

- 1 kontrolní objem (**nód**) = 1 palivová kazeta, konstantní koeficienty
- Diskrétní proměnné – integrální průměry:
  - ① neutronového toku v nódru:  $\bar{\Phi}_i$
  - ② neutronového proudu přes strany nódru:  $\bar{J}_{i,\bullet}$
- **CMFD** (Coarse-Mesh, Finite-Difference) schéma
  - konzistentní a konzervativní approximace proudů metodou konečných diferencí  
+ oprava diskretizačních chyb kvůli hrubé síti

$$\bar{J}_{L|R} = - \frac{2D_L D_R}{h(D_L + D_R)} (\bar{\Phi}_R - \bar{\Phi}_L) + {}^C D_{L|R} (\bar{\Phi}_L + \bar{\Phi}_R)$$



# Nodální metoda

- 1 kontrolní objem (**nód**) = 1 palivová kazeta, konstantní koeficienty
- Diskrétní proměnné – integrální průměry:
  - ① neutronového toku v nódru:  $\bar{\Phi}_i$ ;
  - ② neutronového proudu přes strany nódru:  $\bar{J}_{i,\bullet}$
- **CMFD** (Coarse-Mesh, Finite-Difference) schéma
  - konzistentní a konzervativní approximace proudů metodou konečných diferencí  
+ oprava diskretizačních chyb kvůli hrubé síti

$$\bar{J}_{L|R} = -\frac{2D_L D_R}{h(D_L + D_R)} (\bar{\Phi}_R - \bar{\Phi}_L) + {}^C D_{L|R} (\bar{\Phi}_L + \bar{\Phi}_R)$$

$$(\mathbf{M} + {}^C \mathbf{D}) \bar{\Phi} = k_{\text{eff}}^{-1} \mathbf{F} \bar{\Phi}$$

- **vnitřní iterace**

# Nodální metoda

- 1 kontrolní objem (**nód**) = 1 palivová kazeta, konstantní koeficienty
- Diskrétní proměnné – integrální průměry:
  - ① neutronového toku v nódru:  $\bar{\Phi}_i$ ;
  - ② neutronového proudu přes strany nódru:  $\bar{J}_{i,\bullet}$
- **CMFD** (Coarse-Mesh, Finite-Difference) schéma
  - konzistentní a konzervativní approximace proudů metodou konečných diferencí  
+ oprava diskretizačních chyb kvůli hrubé síti

$$\bar{J}_{L|R} = -\frac{2D_L D_R}{h(D_L + D_R)} (\bar{\Phi}_R - \bar{\Phi}_L) + {}^C D_{L|R} (\bar{\Phi}_L + \bar{\Phi}_R)$$

$$(\mathbf{M} + {}^C \mathbf{D}) \bar{\Phi} = k_{\text{eff}}^{-1} \mathbf{F} \bar{\Phi}$$

- **vnitřní iterace**
- nutná znalost  
rozložení zdrojů

# Nodální metoda

- 1 kontrolní objem (**nód**) = 1 palivová kazeta, konstantní koeficienty
- Diskrétní proměnné – integrální průměry:
  - ① neutronového toku v nódru:  $\bar{\Phi}_i$ ;
  - ② neutronového proudu přes strany nódru:  $\bar{J}_{i,\bullet}$
- **CMFD** (Coarse-Mesh, Finite-Difference) schéma
  - konzistentní a konzervativní aproximace proudů metodou konečných diferencí  
+ oprava diskretizačních chyb kvůli hrubé síti

$$\bar{J}_{L|R} = -\frac{2D_L D_R}{h(D_L + D_R)}(\bar{\Phi}_R - \bar{\Phi}_L) + {}^C D_{L|R}(\bar{\Phi}_L + \bar{\Phi}_R)$$

$$(\mathbf{M} + {}^C \mathbf{D}) \bar{\Phi} = k_{\text{eff}}^{-1} \mathbf{F} \bar{\Phi}$$

$\iff$

$$k_{\text{eff}} \bar{\Phi} = (\mathbf{M} + {}^C \mathbf{D})^{-1} \mathbf{F} \bar{\Phi}$$

- **vnitřní iterace**

- nutná znalost

rozložení zdrojů

- **vnější iterace**

# Nodální metoda

- 1 kontrolní objem (**nód**) = 1 palivová kazeta, konstantní koeficienty
- Diskrétní proměnné – integrální průměry:
  - 1 neutronového toku v nódru:  $\bar{\Phi}$ ;
  - 2 neutronového proudu přes strany nódru:  $\bar{J}_{i,\bullet}$ .
- **CMFD** (Coarse-Mesh, Finite-Difference) schéma
  - konzistentní a konzervativní approximace proudů metodou konečných diferencí  
+ oprava diskretizačních chyb kvůli hrubé síti

$$\bar{J}_{L|R} = -\frac{2D_L D_R}{h(D_L + D_R)}(\bar{\Phi}_R - \bar{\Phi}_L) + {}^C D_{L|R}(\bar{\Phi}_L + \bar{\Phi}_R)$$

$$(\mathbf{M} + {}^C \mathbf{D}) \bar{\Phi} = k_{\text{eff}}^{-1} \mathbf{F} \bar{\Phi}$$

$\iff$

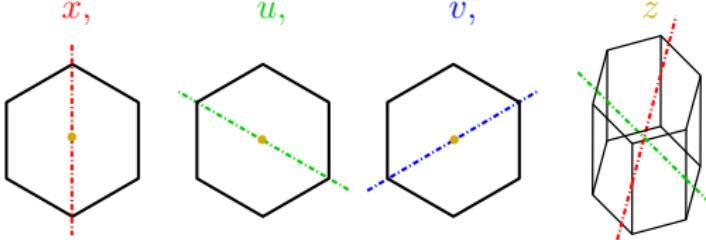
$$k_{\text{eff}} \bar{\Phi} = (\mathbf{M} + {}^C \mathbf{D})^{-1} \mathbf{F} \bar{\Phi}$$

- **vnitřní iterace**
- nutná znalost rozložení zdrojů

- **vnější iterace**
- mocninná metoda pro maticový problém vl. č.

# Určení opravných faktorů

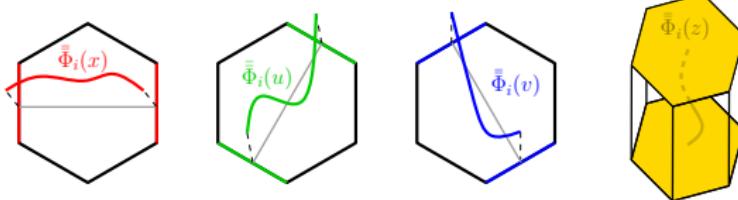
- Integrace difúzní rovnice přes nodální řez kolmý na směr  
 $\xi \in \{x, u, v, z\}$



# Určení opravných faktorů

- Integrace difúzní rovnice přes nodální řez kolmý na směr

$$\xi \in \{x, u, v, z\}$$



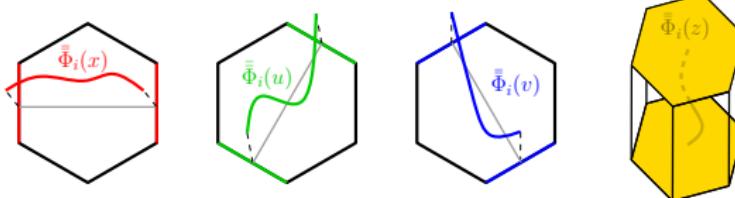
$\Rightarrow$  čtyři 1D difúzní rovnice

$$-D_i \frac{d^2 \bar{\bar{\phi}}_i(\xi)}{dx^2} + \sum_{i,r} \bar{\bar{\phi}}_i(\xi) = \bar{\bar{s}}_i(\xi) - \bar{\bar{l}}_i^t(\xi)$$

# Určení opravných faktorů

- Integrace difúzní rovnice přes nodální řez kolmý na směr

$$\xi \in \{x, u, v, z\}$$



⇒ čtyři 1D difúzní rovnice

$$-D_i \frac{d^2 \bar{\phi}_i(\xi)}{dx^2} + \sum_{i,r} \bar{\phi}_i(\xi) = \bar{s}_i(\xi) - \bar{l}_i^t(\xi)$$

pro příčný průměr toku

$$\bar{\phi}_i(z) := \frac{1}{B} \int_{-\frac{h}{2}}^{\frac{h}{2}} \int_{-y_i^t(x)}^{y_i^t(x)} \phi(x, y, z) dy dx$$

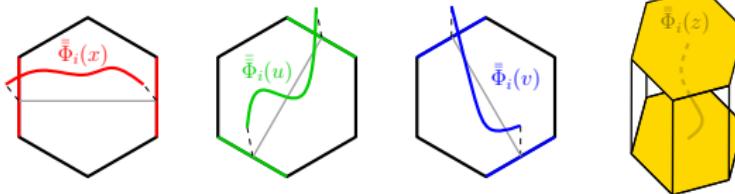
axiální



# Určení opravných faktorů

- Integrace difúzní rovnice přes nodální řez kolmý na směr

$$\xi \in \{x, u, v, z\}$$



⇒ čtyři 1D difúzní rovnice

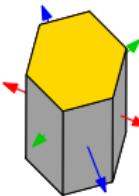
$$-D_i \frac{d^2 \bar{\bar{\phi}}_i(\xi)}{dx^2} + \sum_{i,r} \bar{\bar{\phi}}_i(\xi) = \bar{s}_i(\xi) - \bar{\bar{l}}_i^t(\xi)$$

pro příčný průměr toku

axiální

$$\bar{\bar{\phi}}_i(z) := \frac{1}{B} \int_{-\frac{h}{2}}^{\frac{h}{2}} \int_{-y_i^t(x)}^{y_i^t(x)} \phi(x, y, z) dy dx$$

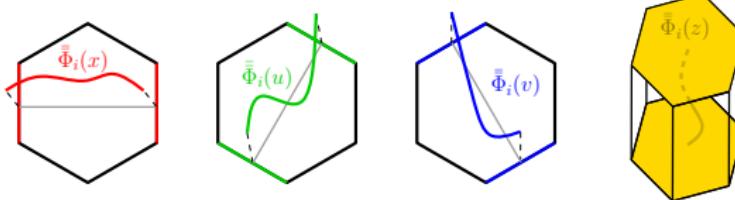
$\frac{d^2}{dx^2}$  příčný únik neutronů



# Určení opravných faktorů

- Integrace difúzní rovnice přes nodální řez kolmý na směr

$$\xi \in \{x, u, v, z\}$$



⇒ čtyři 1D difúzní rovnice

$$-D_i \frac{d^2 \bar{\bar{\phi}}_i(\xi)}{dx^2} + \sum_{i,r} \bar{\bar{\phi}}_i(\xi) = \bar{s}_i(\xi) - \bar{l}_i^t(\xi)$$

pro příčný průměr toku

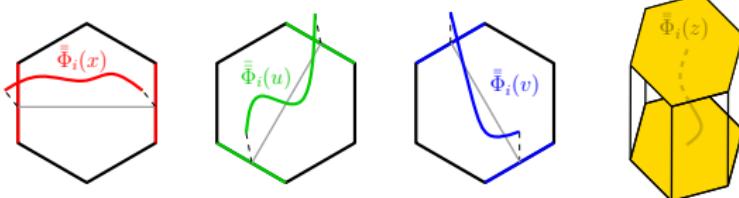
radiální

$$\bar{\bar{\phi}}_i(\xi) := \frac{1}{h_z} \int_{-\frac{h_z}{2}}^{\frac{h_z}{2}} \frac{1}{2y_i^t(\xi)} \int_{-y_i^t(\xi)}^{y_i^t(\xi)} \phi(x, y, z) dy dz$$



# Určení opravných faktorů

- Integrace difúzní rovnice přes nodální řez kolmý na směr  
 $\xi \in \{x, u, v, z\}$



⇒ čtyři 1D difúzní rovnice

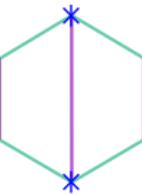
$$-D_i \frac{d^2 \bar{\phi}_i(\xi)}{dx^2} + \sum_{i,r} \bar{\phi}_i(\xi) = \bar{s}_i(\xi) - \bar{l}_i^t(\xi)$$

pro příčný průměr toku

radiální

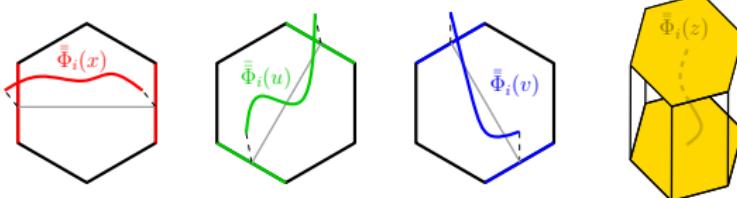
$$\bar{\phi}_i(\xi) := \frac{1}{h_z} \int_{-\frac{h_z}{2}}^{\frac{h_z}{2}} \frac{1}{2y_i^t(\xi)} \int_{-y_i^t(\xi)}^{y_i^t(\xi)} \phi(x, y, z) dy dz$$

$\frac{d^2}{dx^2}$  příčný únik neutronů



# Určení opravných faktorů

- Integrace difúzní rovnice přes nodální řez kolmý na směr  
 $\xi \in \{x, u, v, z\}$



⇒ čtyři 1D difúzní rovnice

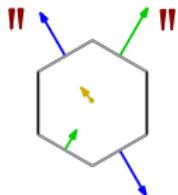
$$-D_i \frac{d^2 \bar{\phi}_i(\xi)}{dx^2} + \sum_{i,r} \bar{\phi}_i(\xi) = \bar{s}_i(\xi) - \bar{l}_i^t(\xi)$$

pro příčný průměr toku

radiální

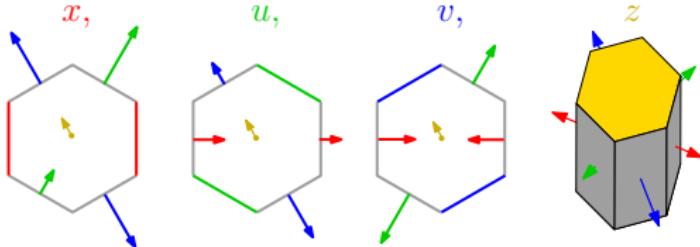
$$\bar{\phi}_i(\xi) := \frac{1}{h_z} \int_{-\frac{h_z}{2}}^{\frac{h_z}{2}} \frac{1}{2y_i^t(\xi)} \int_{-y_i^t(\xi)}^{y_i^t(\xi)} \phi(x, y, z) dy dz$$

$\frac{d^2}{dx^2}$  příčný únik neutronů ?



# Určení opravných faktorů

- Integrace difúzní rovnice přes nodální řez kolmý na směr  
 $\xi \in \{x, u, v, z\}$



$\Rightarrow$  čtyři 1D difúzní rovnice

$$-D_i \frac{d^2 \bar{\phi}_i(\xi)}{dx^2} + \sum_{i,r} \bar{\phi}_i(\xi) = \bar{s}_i(\xi) - \bar{l}_i^t(\xi)$$

příčný únik neutronů

- svazuje rovnice pro různé směry  $\Rightarrow$  approximace

# Aproximace členů příčného úniku (PÚČ)

- Požadavek konzistence nodálních průměrů veličin v 1D a 3D



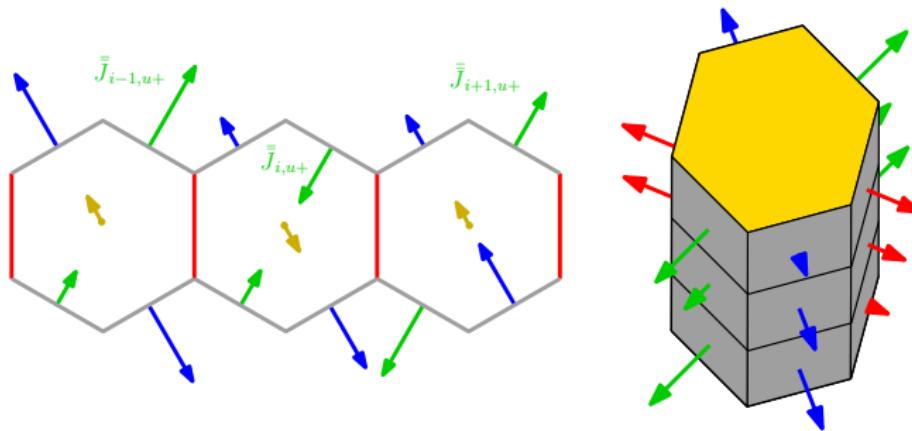
**M. R. Wagner**

Three-Dimensional Nodal Diffusion and Transport Theory Methods for Hexagonal-z Geometry.

*Nucl. Sci. Eng.*, 103:377–391, May 1989.

# Aproximace členů příčného úniku (PÚČ)

- Požadavek konzistence nodálních průměrů veličin v 1D a 3D
- 1D profil PÚČ approximován parabolou zachovávající nodální průměr PÚČ v nódu samém a jeho dvou sousedech



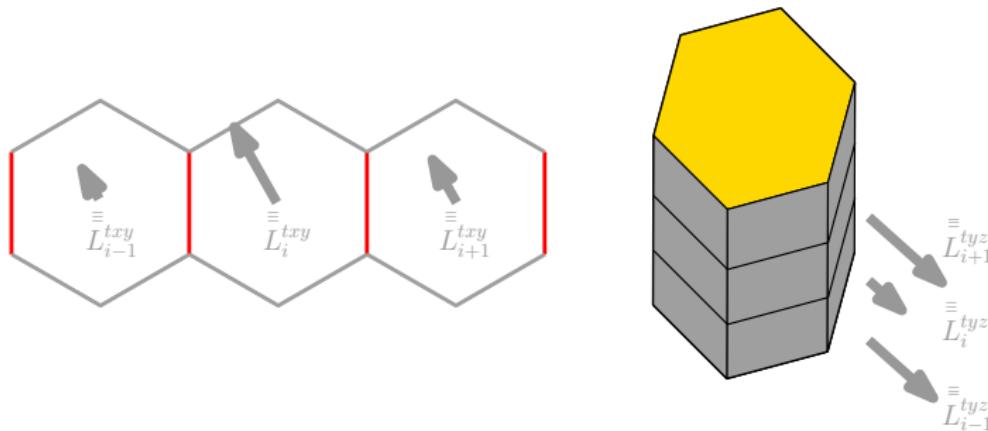
M. R. Wagner

Three-Dimensional Nodal Diffusion and Transport Theory Methods for Hexagonal-z Geometry.

*Nucl. Sci. Eng.*, 103:377–391, May 1989.

# Aproximace členů příčného úniku (PÚČ)

- Požadavek konzistence nodálních průměrů veličin v 1D a 3D
- 1D profil PÚČ approximován parabolou zachovávající nodální průměr PÚČ v nódu samém a jeho dvou sousedech



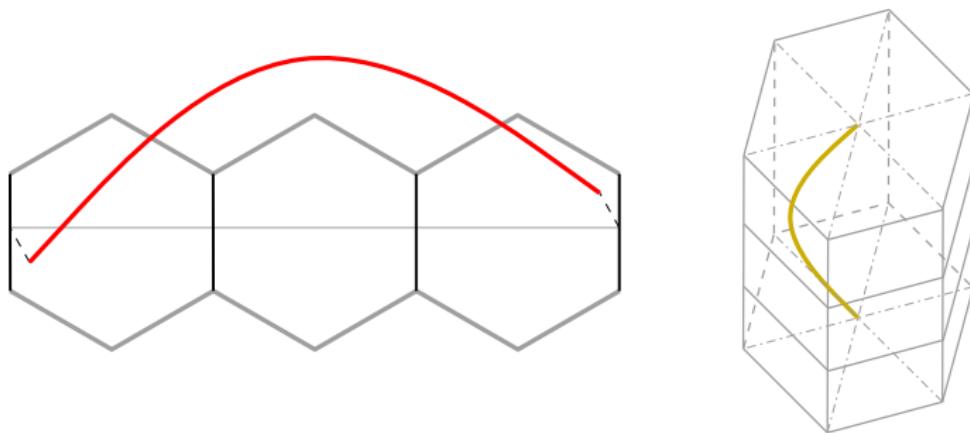
**M. R. Wagner**

Three-Dimensional Nodal Diffusion and Transport Theory Methods for Hexagonal-z Geometry.

*Nucl. Sci. Eng.*, 103:377–391, May 1989.

# Aproximace členů příčného úniku (PÚČ)

- Požadavek konzistence nodálních průměrů veličin v 1D a 3D
- 1D profil PÚČ approximován parabolou zachovávající nodální průměr PÚČ v nódu samém a jeho dvou sousedech



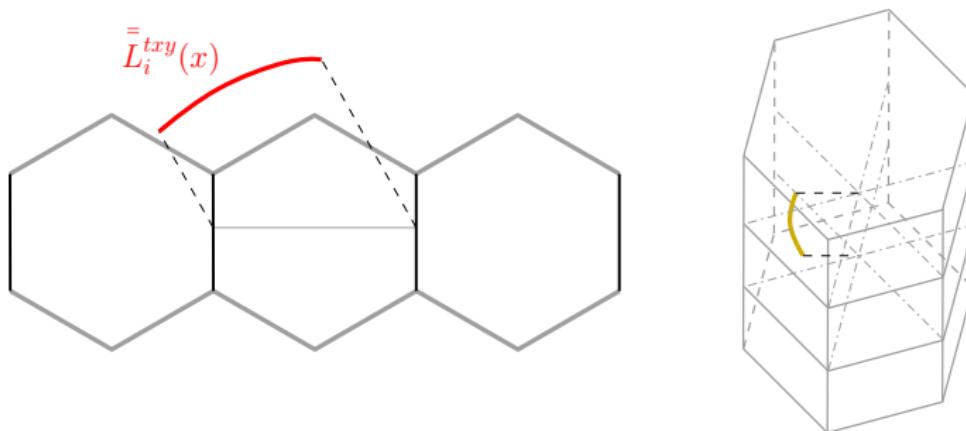
M. R. Wagner

Three-Dimensional Nodal Diffusion and Transport Theory Methods for Hexagonal-z Geometry.

*Nucl. Sci. Eng.*, 103:377–391, May 1989.

# Aproximace členů příčného úniku (PÚČ)

- Požadavek konzistence nodálních průměrů veličin v 1D a 3D
- 1D profil PÚČ approximován parabolou zachovávající nodální průměr PÚČ v nódu samém a jeho dvou sousedech



**M. R. Wagner**

Three-Dimensional Nodal Diffusion and Transport Theory Methods for Hexagonal-z Geometry.

*Nucl. Sci. Eng.*, 103:377–391, May 1989.

# Řešení 1D rovnic (směr $x$ )

1D difúzní rovnice pro daný nód a grupu

$$- D_i \frac{d^2}{dx^2} \bar{\bar{\Phi}}_i(x) + \sum_{i,r} \bar{\bar{\phi}}_i(x) = \bar{\bar{s}}_i(x) - \bar{\bar{l}}_i^t(x)$$

$$\approx \bar{\bar{L}}_i^{t..}(\xi)$$

# Řešení 1D rovnic (směr $x$ )

1D difúzní rovnice pro daný nód a grupu

$$- D_i \frac{d^2}{dx^2} \bar{\bar{\Phi}}_i(x) + \sum_{i,r} \bar{\bar{\phi}}_i(x) = \bar{\bar{s}}_i(x) - \bar{\bar{l}}_i^t(x)$$

≈ polynom 2. řádu

# Řešení 1D rovnic (směr $x$ )

1D difúzní rovnice pro daný nód a grupu

$$-D_i \frac{d^2}{dx^2} \bar{\bar{\phi}}_i(x) + \Sigma_{i,r} \bar{\bar{\phi}}_i(x) = \bar{\bar{s}}_i(x) - \bar{\bar{l}}_i^t(x)$$

$$\bar{\bar{\Phi}}_i(x) \approx \bar{\bar{\phi}}_i(x)$$

$\approx$  polynom 2. řádu

1D profil toku (analytické řešení difúzní rovnice)

$$\bar{\bar{\Phi}}_i(x) = C_1 \cosh\left(\sqrt{\Sigma_{i,r}/D_i}\right) + C_2 \sinh\left(\sqrt{\Sigma_{i,r}/D_i}\right) + \sum_{n=0}^2 a_n p_n(x)$$

# Řešení 1D rovnic (směr $x$ )

1D difúzní rovnice pro daný nód a grupu

$$-D_i \frac{d^2}{dx^2} \bar{\bar{\phi}}_i(x) + \Sigma_{i,r} \bar{\bar{\phi}}_i(x) = \bar{\bar{s}}_i(x) - \bar{\bar{l}}_i^t(x)$$

$$\bar{\bar{\Phi}}_i(x) \approx \bar{\bar{\phi}}_i(x)$$

$\approx$  polynom 2. řádu

1D profil toku (analytické řešení difúzní rovnice)

$$\bar{\bar{\Phi}}_i(x) = C_1 \cosh\left(\sqrt{\Sigma_{i,r}/D_i}\right) + C_2 \sinh\left(\sqrt{\Sigma_{i,r}/D_i}\right) + \sum_{n=0}^2 a_n p_n(x)$$

polynom řádu  $n$

# Řešení 1D rovnic (směr $x$ )

1D difúzní rovnice pro daný nód a grupu

$$-D_i \frac{d^2}{dx^2} \bar{\bar{\phi}}_i(x) + \Sigma_{i,r} \bar{\bar{\phi}}_i(x) = \bar{\bar{s}}_i(x) - \bar{\bar{l}}_i^t(x)$$

$$\bar{\bar{\phi}}_i(x) \approx \bar{\bar{\phi}}_i(x)$$

$\approx$  polynom 2. řádu

1D profil toku (analytické řešení difúzní rovnice)

$$\bar{\bar{\Phi}}_i(x) = C_1 \cosh\left(\sqrt{\Sigma_{i,r}/D_i}\right) + C_2 \sinh\left(\sqrt{\Sigma_{i,r}/D_i}\right) + \sum_{n=0}^2 a_n p_n(x)$$

polynom řádu  $n$

- 5 neznámých koeficientů pro každý nód a grupu

# Řešení 1D rovnic (směr $x$ )

Metoda vážených reziduí

$$\int_{-h/2}^{h/2} p_0(x) \left( -D_i \frac{d^2}{dx^2} \bar{\bar{\Phi}}_i(x) + \sum_{i,r} \bar{\bar{\phi}}_i(x) \right) dx = \int_{-h/2}^{h/2} p_0(x) \left( \bar{s}_i(x) - \bar{l}_i^t(x) \right) dx$$

1D profil toku (analytické řešení difúzní rovnice)

$$\bar{\bar{\Phi}}_i(x) = C_1 \cosh\left(\sqrt{\Sigma_{i,r}/D_i}\right) + C_2 \sinh\left(\sqrt{\Sigma_{i,r}/D_i}\right) + \sum_{n=0}^2 a_n p_n(x)$$

polynom řádu  $n$

- 5 neznámých koeficientů pro každý nód a grupu
  - metoda vážených reziduí

# Řešení 1D rovnic (směr $x$ )

Metoda vážených reziduí

$$\int_{-h/2}^{h/2} p_1(x) \left( -D_i \frac{d^2}{dx^2} \bar{\bar{\Phi}}_i(x) + \sum_{i,r} \bar{\bar{\phi}}_i(x) \right) dx = \int_{-h/2}^{h/2} p_1(x) \left( \bar{s}_i(x) - \bar{l}_i^t(x) \right) dx$$

1D profil toku (analytické řešení difúzní rovnice)

$$\bar{\bar{\Phi}}_i(x) = C_1 \cosh\left(\sqrt{\Sigma_{i,r}/D_i}\right) + C_2 \sinh\left(\sqrt{\Sigma_{i,r}/D_i}\right) + \sum_{n=0}^2 a_n p_n(x)$$

polynom řádu  $n$

- 5 neznámých koeficientů pro každý nód a grupu
  - metoda vážených reziduí

# Řešení 1D rovnic (směr $x$ )

Metoda vážených reziduí

$$\int_{-h/2}^{h/2} p_2(x) \left( -D_i \frac{d^2}{dx^2} \bar{\Phi}_i(x) + \sum_{i,r} \bar{\phi}_i(x) \right) dx = \int_{-h/2}^{h/2} p_2(x) \left( \bar{s}_i(x) - \bar{l}_i^t(x) \right) dx$$

1D profil toku (analytické řešení difúzní rovnice)

$$\bar{\Phi}_i(x) = C_1 \cosh\left(\sqrt{\Sigma_{i,r}/D_i}\right) + C_2 \sinh\left(\sqrt{\Sigma_{i,r}/D_i}\right) + \sum_{n=0}^2 a_n p_n(x)$$

polynom řádu  $n$

- 5 neznámých koeficientů pro každý nód a grupu
  - metoda vážených reziduí

# Řešení 1D rovnic (směr $x$ )

Spojitost proudů a toků

$$\bar{J}_{L|R} = \bar{J}_{R|L}, \quad \bar{\Phi}_L\left(\frac{h}{2}\right) = \bar{\Phi}_R\left(-\frac{h}{2}\right)$$

1D profil toku (analytické řešení difúzní rovnice)

$$\bar{\Phi}_i(x) = C_1 \cosh\left(\sqrt{\Sigma_{i,r}/D_i}\right) + C_2 \sinh\left(\sqrt{\Sigma_{i,r}/D_i}\right) + \sum_{n=0}^2 a_n p_n(x)$$

polynom řádu  $n$

- 5 neznámých koeficientů pro každý nód a grupu
    - metoda vážených reziduí
    - spojitost toků
    - spojitost proudů
- } na rozhraní dvou nódů

# Řešení 1D rovnic (směr $x$ )

Zachování integrálního průměru toku

$$\int_{-h/2}^{h/2} 2y_i^t(x) \bar{\Phi}_i(x) dx = \bar{\Phi}$$

1D profil toku (analytické řešení difúzní rovnice)

$$\bar{\Phi}_i(x) = C_1 \cosh\left(\sqrt{\Sigma_{i,r}/D_i}\right) + C_2 \sinh\left(\sqrt{\Sigma_{i,r}/D_i}\right) + \sum_{n=0}^2 a_n p_n(x)$$

polynom řádu  $n$

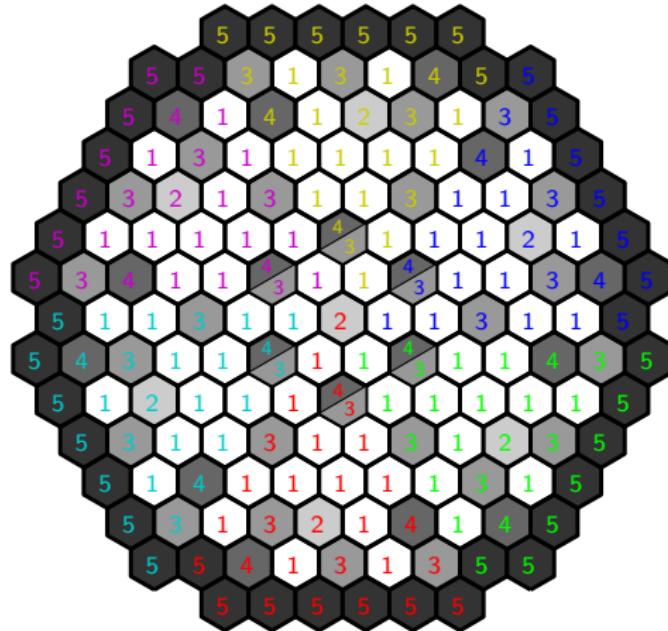
- 5 neznámých koeficientů pro každý nód a grupu
  - metoda vážených reziduí
  - spojitost toků
  - spojitost proudů
  - toky a proudy na rozhraní svázány Fickovým vztahem  
⇒ dodatečná podmínka zachování průměrného toku

# Přehled

- Motivace
- Matematický model
- Numerický model
- **Algoritmus**
- Výsledky a srovnání
- Závěr

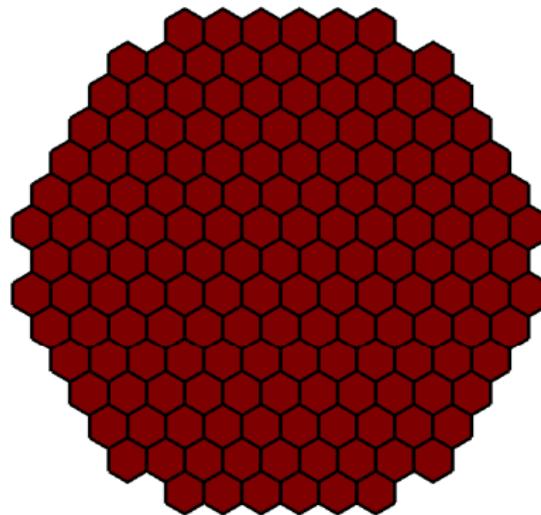
# Modelová úloha

- Příčná konfigurace AZ: 5 typů kazet v  $60^\circ$  symetrii, rozteč 23.6 cm,  $\gamma_{rad} = 0.125$
- Podélná konfigurace AZ: výška 200 cm, 10 řezů, 6 řídících tyčí z pola vytažených,  $\gamma_{ax} = 0.15$



# CMFD výpočet (v jednom řezu AZ)

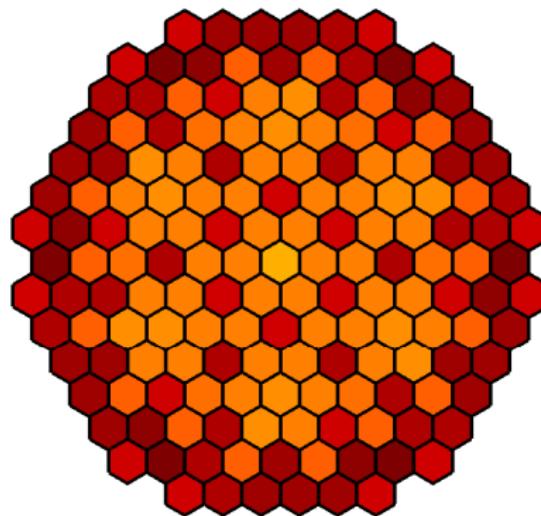
$$k_{\text{eff}}^{(0)}, \bar{\Phi}_i^{(0)}$$



$$k_{\text{eff}}^{(0)} = 1.000000$$

# CMFD výpočet (v jednom řezu AZ)

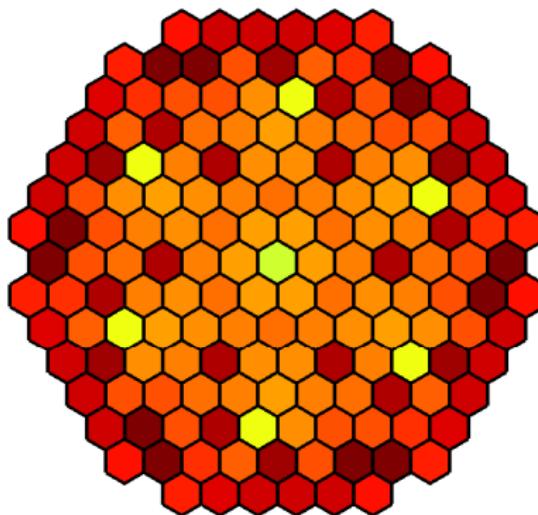
$$k_{\text{eff}}^{(0)}, \bar{\Phi}_i^{(0)} \dashrightarrow \mathbf{M} \bar{\Phi} = k_{\text{eff}}^{-1} \mathbf{F} \bar{\Phi} \dashrightarrow k_{\text{eff}}^{(1)}, \bar{\Phi}_i^{(1)}$$



$$k_{\text{eff}}^{(1)} = 1.014235$$

# CMFD výpočet (v jednom řezu AZ)

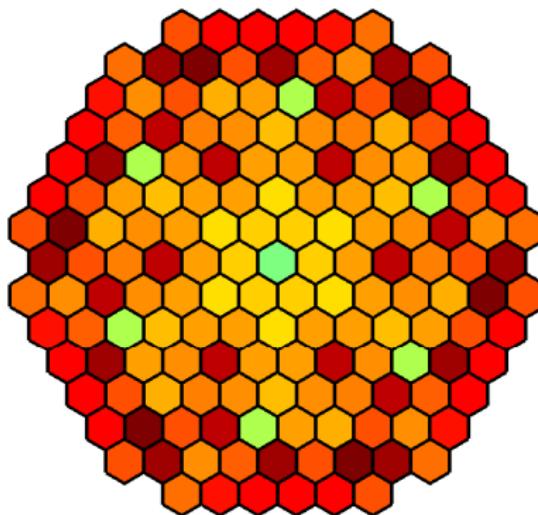
$$k_{\text{eff}}^{(0)}, \bar{\Phi}_i^{(0)} \dashrightarrow \mathbf{M} \bar{\Phi} = k_{\text{eff}}^{-1} \mathbf{F} \bar{\Phi} \dashrightarrow k_{\text{eff}}^{(2)}, \bar{\Phi}_i^{(2)}$$



$$k_{\text{eff}}^{(2)} = 1.020357$$

# CMFD výpočet (v jednom řezu AZ)

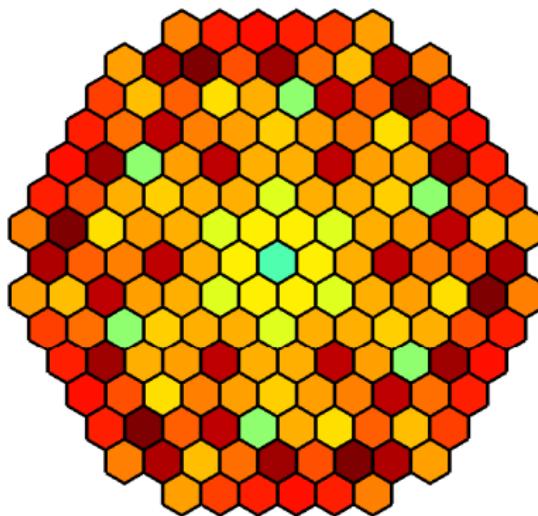
$$k_{\text{eff}}^{(0)}, \bar{\Phi}_i^{(0)} \dashrightarrow \mathbf{M} \bar{\Phi} = k_{\text{eff}}^{-1} \mathbf{F} \bar{\Phi} \dashrightarrow k_{\text{eff}}^{(3)}, \bar{\Phi}_i^{(3)}$$



$$k_{\text{eff}}^{(3)} = 1.022752$$

# CMFD výpočet (v jednom řezu AZ)

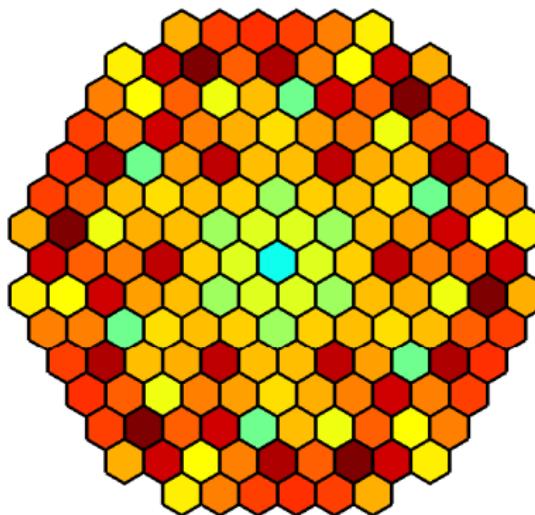
$$k_{\text{eff}}^{(0)}, \bar{\Phi}_i^{(0)} \dashrightarrow \mathbf{M} \bar{\Phi} = k_{\text{eff}}^{-1} \mathbf{F} \bar{\Phi} \dashrightarrow k_{\text{eff}}^{(4)}, \bar{\Phi}_i^{(4)}$$



$$k_{\text{eff}}^{(4)} = 1.023843$$

# CMFD výpočet (v jednom řezu AZ)

$$k_{\text{eff}}^{(0)}, \bar{\Phi}_i^{(0)} \dashrightarrow \mathbf{M} \bar{\Phi} = k_{\text{eff}}^{-1} \mathbf{F} \bar{\Phi} \dashrightarrow k_{\text{eff}}^{(5)}, \bar{\Phi}_i^{(5)}$$

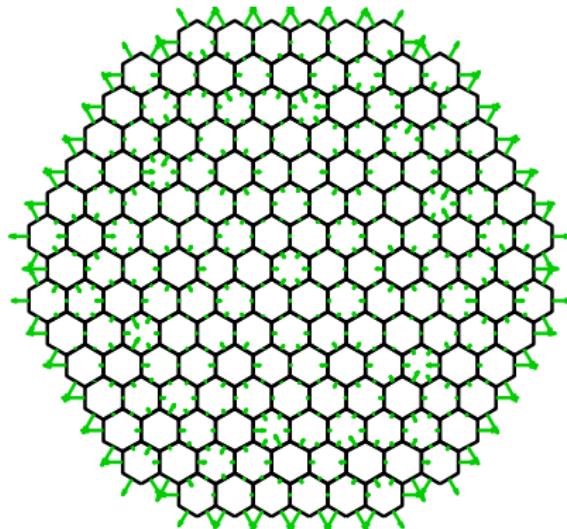


$$k_{\text{eff}}^{(5)} = 1.024439$$

# CMFD výpočet (v jednom řezu AZ)

$$k_{\text{eff}}^{(0)}, \bar{\Phi}_i^{(0)} \dashrightarrow \mathbf{M} \bar{\Phi} = k_{\text{eff}}^{-1} \mathbf{F} \bar{\Phi} \dashrightarrow k_{\text{eff}}^{(5)}, \bar{\Phi}_i^{(5)}$$

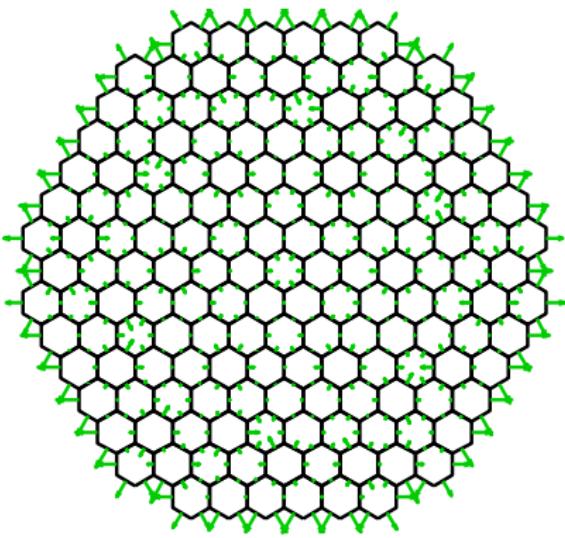
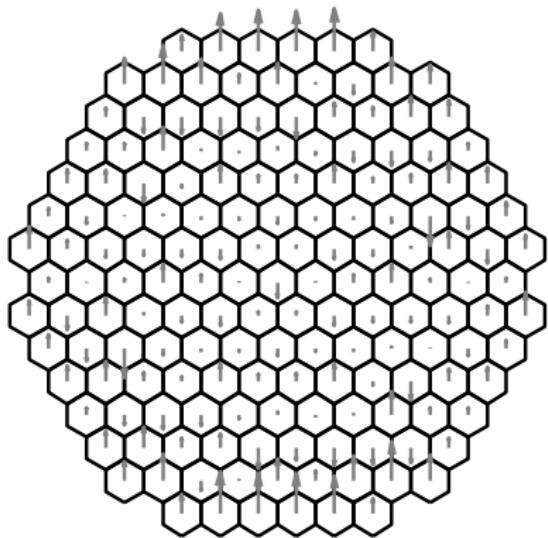
$$\bar{j}_{L|R} = -\frac{2D_L D_R}{h(D_L + D_R)} \left( \bar{\Phi}_R - \bar{\Phi}_L \right) + {}^C D_{L|R} \left( \bar{\Phi}_L + \bar{\Phi}_R \right)$$



# CMFD výpočet (v jednom řezu AZ)

$$k_{\text{eff}}^{(0)}, \bar{\Phi}_i^{(0)} \dashrightarrow \mathbf{M} \bar{\Phi} = k_{\text{eff}}^{-1} \mathbf{F} \bar{\Phi} \dashrightarrow k_{\text{eff}}^{(5)}, \bar{\Phi}_i^{(5)}$$

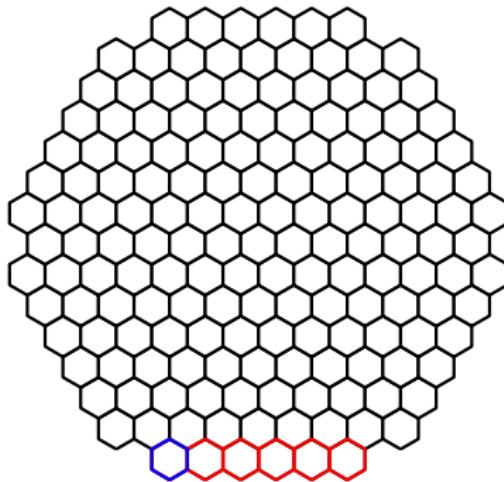
$$\bar{\bar{L}}_i^{\text{txy}} \leftarrow \bar{\bar{J}}_{L|R} = -\frac{2D_L D_R}{h(D_L + D_R)} \left( \bar{\bar{\Phi}}_R - \bar{\bar{\Phi}}_L \right) + {}^C D_{L|R} \left( \bar{\bar{\Phi}}_L + \bar{\bar{\Phi}}_R \right)$$



# Výpočet opravných faktorů

- 1D úloha pro  $\mathcal{V}_1$

$\xrightarrow{\text{in}}$   $k_{\text{eff}}$ ,  $\bar{\Phi}_1$ ,  $\bar{\bar{L}}_{0,1,2}^{txy}$ ,  $\gamma_{\text{rad}}$



Xue Dong Fu and Nam Zin Cho

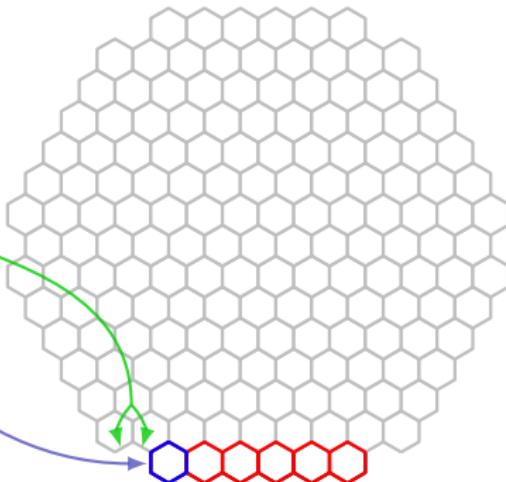
Nonlinear Analytic and Semi-Analytic Nodal Methods for Multigroup Neutron Diffusion Calculations.

*J. Nucl. Sci. Technol. (Tokyo, Jpn.)*, 39(10):1015–1025, October 2002.

# Výpočet opravných faktorů

- 1D úloha pro  $\mathcal{V}_1$

$\xrightarrow{\text{in}}$   $k_{\text{eff}}$ ,  $\bar{\Phi}_1$ ,  $\bar{\bar{L}}_{0,1,2}^{txy}$ ,  $\gamma_{\text{rad}}$



Xue Dong Fu and Nam Zin Cho

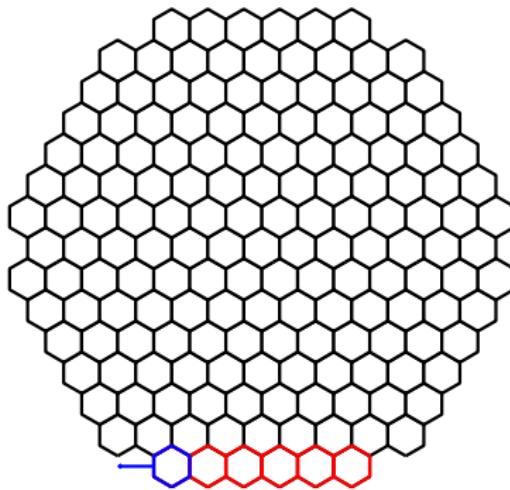
Nonlinear Analytic and Semi-Analytic Nodal Methods for Multigroup Neutron Diffusion Calculations.

*J. Nucl. Sci. Technol. (Tokyo, Jpn.)*, 39(10):1015–1025, October 2002.

# Výpočet opravných faktorů

- 1D úloha pro  $\mathcal{V}_1$

$\xrightarrow{\text{in}}$   $k_{\text{eff}}$ ,  $\bar{\Phi}_1$ ,  $\bar{\bar{L}}_{0,1,2}^{txy}$ ,  $\gamma_{\text{rad}}$   
 $\xrightarrow{\text{out}}$   $\bar{J}_{0|1}$



Xue Dong Fu and Nam Zin Cho

Nonlinear Analytic and Semi-Analytic Nodal Methods for Multigroup Neutron Diffusion Calculations.

*J. Nucl. Sci. Technol. (Tokyo, Jpn.)*, 39(10):1015–1025, October 2002.

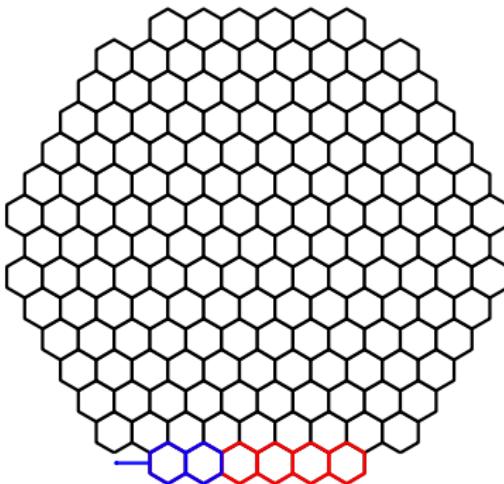
# Výpočet opravných faktorů

- 1D úloha pro  $\mathcal{V}_1$

$\xrightarrow{\text{in}}$   $k_{\text{eff}}$ ,  $\bar{\Phi}_1$ ,  $\bar{\bar{L}}_{0,1,2}^{txy}$ ,  $\gamma_{rad}$   
 $\xrightarrow{\text{out}}$   $\bar{J}_{0|1}$

- 1D úloha pro  $\mathcal{V}_2$

$\xrightarrow{\text{in}}$   $k_{\text{eff}}$ ,  $\bar{\Phi}_2$ ,  $\bar{\bar{L}}_{1,2,3}^{txy}$ ,  
 výsledky z  $\mathcal{V}_1$



Xue Dong Fu and Nam Zin Cho

Nonlinear Analytic and Semi-Analytic Nodal Methods for Multigroup Neutron Diffusion Calculations.

*J. Nucl. Sci. Technol. (Tokyo, Jpn.)*, 39(10):1015–1025, October 2002.

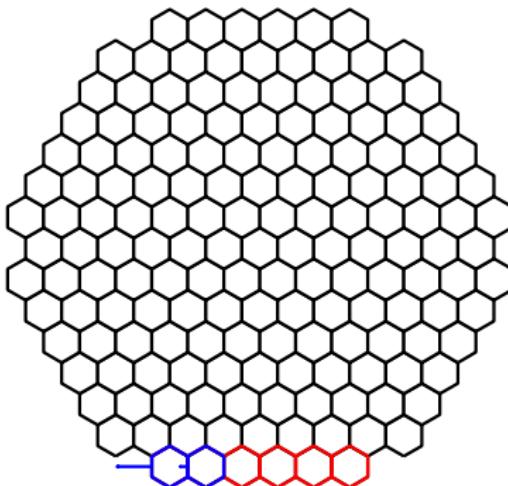
# Výpočet opravných faktorů

- 1D úloha pro  $\mathcal{V}_1$

$\xrightarrow{\text{in}}$   $k_{\text{eff}}$ ,  $\bar{\Phi}_1$ ,  $\bar{\bar{L}}_{0,1,2}^{txy}$ ,  $\gamma_{rad}$   
 $\xrightarrow{\text{out}}$   $\bar{J}_{0|1}$

- 1D úloha pro  $\mathcal{V}_2$

$\xrightarrow{\text{in}}$   $k_{\text{eff}}$ ,  $\bar{\Phi}_2$ ,  $\bar{\bar{L}}_{1,2,3}^{txy}$ ,  
 výsledky z  $\mathcal{V}_1$   
 $\xrightarrow{\text{out}}$   $\bar{J}_{1|2}$



Xue Dong Fu and Nam Zin Cho

Nonlinear Analytic and Semi-Analytic Nodal Methods for Multigroup Neutron Diffusion Calculations.

*J. Nucl. Sci. Technol. (Tokyo, Jpn.)*, 39(10):1015–1025, October 2002.

# Výpočet opravných faktorů

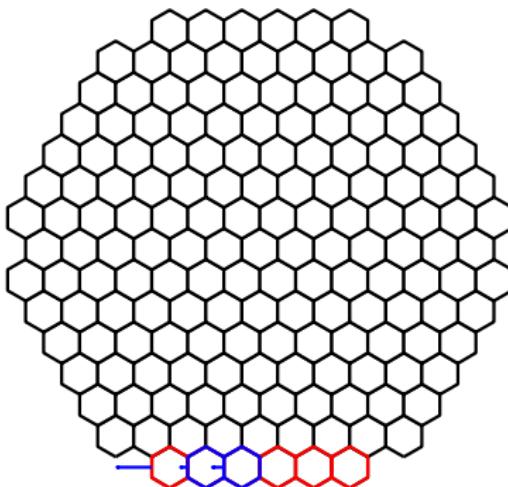
- 1D úloha pro  $\mathcal{V}_1$

$\xrightarrow{\text{in}}$   $k_{\text{eff}}$ ,  $\bar{\Phi}_1$ ,  $\bar{\bar{L}}_{0,1,2}^{txy}$ ,  $\gamma_{rad}$   
 $\xrightarrow{\text{out}}$   $\bar{J}_{0|1}$

- 1D úloha pro  $\mathcal{V}_2$

$\xrightarrow{\text{in}}$   $k_{\text{eff}}$ ,  $\bar{\Phi}_2$ ,  $\bar{\bar{L}}_{1,2,3}^{txy}$ ,  
 výsledky z  $\mathcal{V}_1$   
 $\xrightarrow{\text{out}}$   $\bar{J}_{1|2}$

- $\bar{J}_{2|3}$



Xue Dong Fu and Nam Zin Cho

Nonlinear Analytic and Semi-Analytic Nodal Methods for Multigroup Neutron Diffusion Calculations.

*J. Nucl. Sci. Technol. (Tokyo, Jpn.)*, 39(10):1015–1025, October 2002.

# Výpočet opravných faktorů

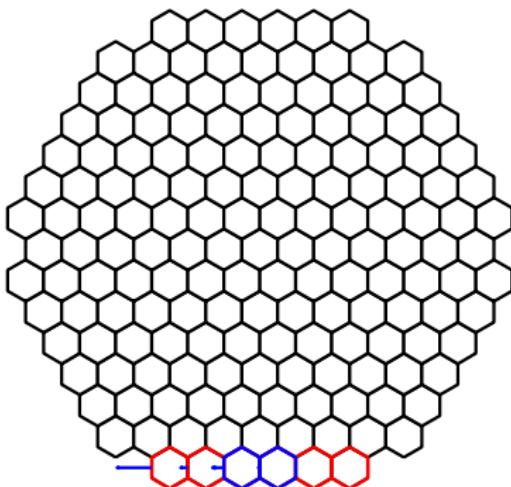
- 1D úloha pro  $\mathcal{V}_1$

$\xrightarrow{\text{in}}$   $k_{\text{eff}}$ ,  $\bar{\Phi}_1$ ,  $\bar{\bar{L}}_{0,1,2}^{txy}$ ,  $\gamma_{rad}$   
 $\xrightarrow{\text{out}}$   $\bar{J}_{0|1}$

- 1D úloha pro  $\mathcal{V}_2$

$\xrightarrow{\text{in}}$   $k_{\text{eff}}$ ,  $\bar{\Phi}_2$ ,  $\bar{\bar{L}}_{1,2,3}^{txy}$ ,  
 výsledky z  $\mathcal{V}_1$   
 $\xrightarrow{\text{out}}$   $\bar{J}_{1|2}$

- $\bar{J}_{2|3}$ ,  $\bar{J}_{3|4}$



Xue Dong Fu and Nam Zin Cho

Nonlinear Analytic and Semi-Analytic Nodal Methods for Multigroup Neutron Diffusion Calculations.

*J. Nucl. Sci. Technol. (Tokyo, Jpn.)*, 39(10):1015–1025, October 2002.

# Výpočet opravných faktorů

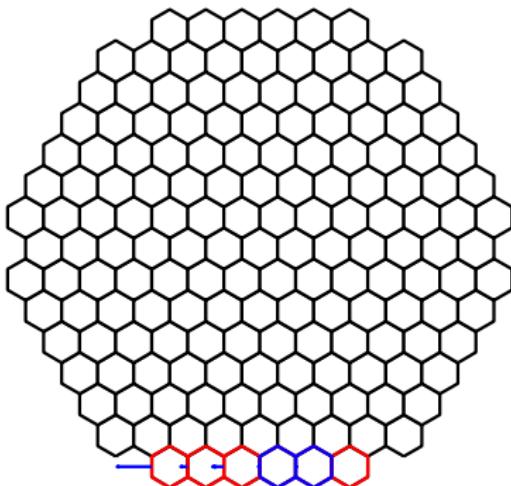
- 1D úloha pro  $\mathcal{V}_1$

$\xrightarrow{\text{in}}$   $k_{\text{eff}}$ ,  $\bar{\Phi}_1$ ,  $\bar{\bar{L}}_{0,1,2}^{txy}$ ,  $\gamma_{rad}$   
 $\xrightarrow{\text{out}}$   $\bar{J}_{0|1}$

- 1D úloha pro  $\mathcal{V}_2$

$\xrightarrow{\text{in}}$   $k_{\text{eff}}$ ,  $\bar{\Phi}_2$ ,  $\bar{\bar{L}}_{1,2,3}^{txy}$ ,  
výsledky z  $\mathcal{V}_1$   
 $\xrightarrow{\text{out}}$   $\bar{J}_{1|2}$

- $\bar{J}_{2|3}$ ,  $\bar{J}_{3|4}$ ,  $\bar{J}_{4|5}$



Xue Dong Fu and Nam Zin Cho

Nonlinear Analytic and Semi-Analytic Nodal Methods for Multigroup Neutron Diffusion Calculations.

*J. Nucl. Sci. Technol. (Tokyo, Jpn.)*, 39(10):1015–1025, October 2002.

# Výpočet opravných faktorů

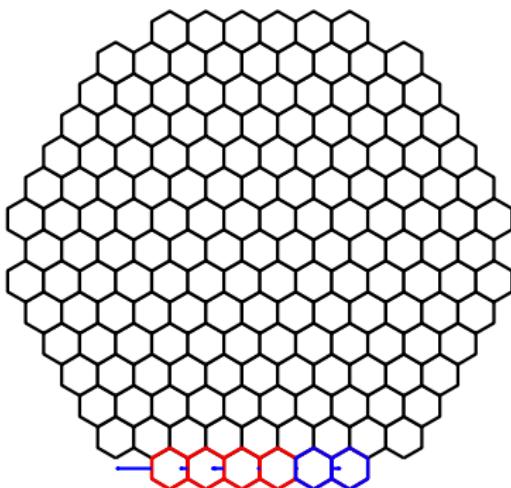
- 1D úloha pro  $\mathcal{V}_1$

$\xrightarrow{\text{in}}$   $k_{\text{eff}}$ ,  $\bar{\Phi}_1$ ,  $\bar{\bar{L}}_{0,1,2}^{txy}$ ,  $\gamma_{rad}$   
 $\xrightarrow{\text{out}}$   $\bar{J}_{0|1}$

- 1D úloha pro  $\mathcal{V}_2$

$\xrightarrow{\text{in}}$   $k_{\text{eff}}$ ,  $\bar{\Phi}_2$ ,  $\bar{\bar{L}}_{1,2,3}^{txy}$ ,  
 výsledky z  $\mathcal{V}_1$   
 $\xrightarrow{\text{out}}$   $\bar{J}_{1|2}$

- $\bar{J}_{2|3}$ ,  $\bar{J}_{3|4}$ ,  $\bar{J}_{4|5}$ ,  $\bar{J}_{5|6}$



Xue Dong Fu and Nam Zin Cho

Nonlinear Analytic and Semi-Analytic Nodal Methods for Multigroup Neutron Diffusion Calculations.

*J. Nucl. Sci. Technol. (Tokyo, Jpn.)*, 39(10):1015–1025, October 2002.

# Výpočet opravných faktorů

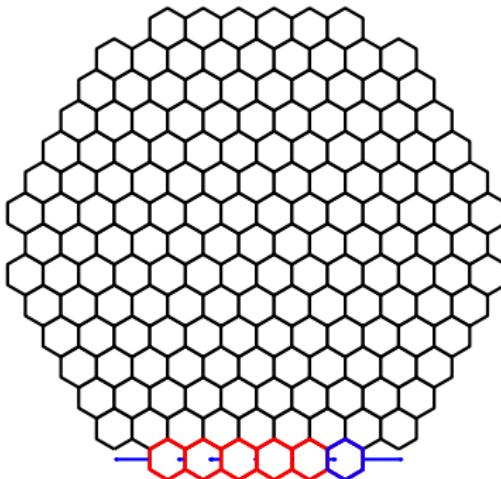
- 1D úloha pro  $\mathcal{V}_1$

in  
 $\rightarrow k_{\text{eff}}, \bar{\Phi}_1, \bar{\bar{L}}_{0,1,2}^{txy}, \gamma_{\text{rad}}$   
out  
 $\rightarrow \bar{J}_{0|1}$

- 1D úloha pro  $\mathcal{V}_2$

in  
 $\rightarrow k_{\text{eff}}, \bar{\Phi}_2, \bar{\bar{L}}_{1,2,3}^{txy},$   
výsledky z  $\mathcal{V}_1$   
out  
 $\rightarrow \bar{J}_{1|2}$

- $\bar{J}_{2|3}, \bar{J}_{3|4}, \bar{J}_{4|5}, \bar{J}_{5|6}, \bar{J}_{6|7}$



Xue Dong Fu and Nam Zin Cho

Nonlinear Analytic and Semi-Analytic Nodal Methods for Multigroup Neutron Diffusion Calculations.

*J. Nucl. Sci. Technol. (Tokyo, Jpn.)*, 39(10):1015–1025, October 2002.

# Výpočet opravných faktorů

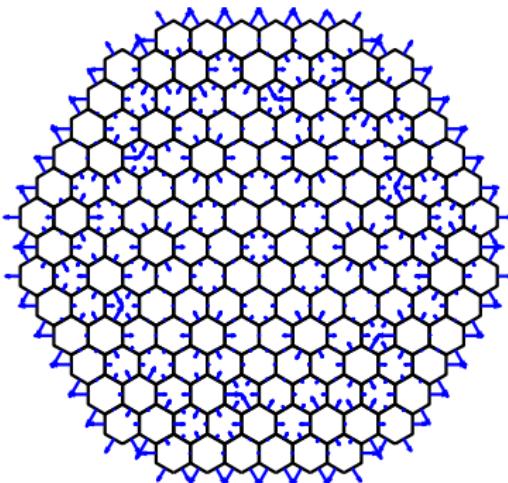
- 1D úloha pro  $\mathcal{V}_1$

in  
 $\rightarrow k_{\text{eff}}, \bar{\Phi}_1, \bar{\bar{L}}_{0,1,2}^{\text{txy}}, \gamma_{\text{rad}}$   
out  
 $\rightarrow \bar{J}_{0|1}$

- 1D úloha pro  $\mathcal{V}_2$

in  
 $\rightarrow k_{\text{eff}}, \bar{\Phi}_2, \bar{\bar{L}}_{1,2,3}^{\text{txy}},$   
výsledky z  $\mathcal{V}_1$   
out  
 $\rightarrow \bar{J}_{1|2}$

- $\bar{J}_{2|3}, \bar{J}_{3|4}, \bar{J}_{4|5}, \bar{J}_{5|6}, \bar{J}_{6|7}, \dots$
- $\bar{J}_{L|R}$



Xue Dong Fu and Nam Zin Cho

Nonlinear Analytic and Semi-Analytic Nodal Methods for Multigroup Neutron Diffusion Calculations.

*J. Nucl. Sci. Technol. (Tokyo, Jpn.)*, 39(10):1015–1025, October 2002.

# Výpočet opravných faktorů

- 1D úloha pro  $\mathcal{V}_1$

in  
 $\rightarrow k_{\text{eff}}, \bar{\Phi}_1, \bar{\bar{L}}_{0,1,2}^{\text{txy}}, \gamma_{\text{rad}}$   
out  
 $\rightarrow \bar{J}_{0|1}$

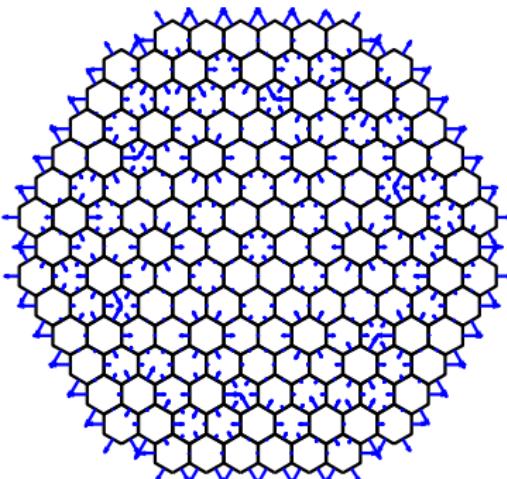
- 1D úloha pro  $\mathcal{V}_2$

in  
 $\rightarrow k_{\text{eff}}, \bar{\Phi}_2, \bar{\bar{L}}_{1,2,3}^{\text{txy}},$   
výsledky z  $\mathcal{V}_1$   
out  
 $\rightarrow \bar{J}_{1|2}$

- $\bar{J}_{2|3}, \bar{J}_{3|4}, \bar{J}_{4|5}, \bar{J}_{5|6}, \bar{J}_{6|7}, \dots$

- $\bar{J}_{L|R}$

- analogicky v dalších řezech



Xue Dong Fu and Nam Zin Cho

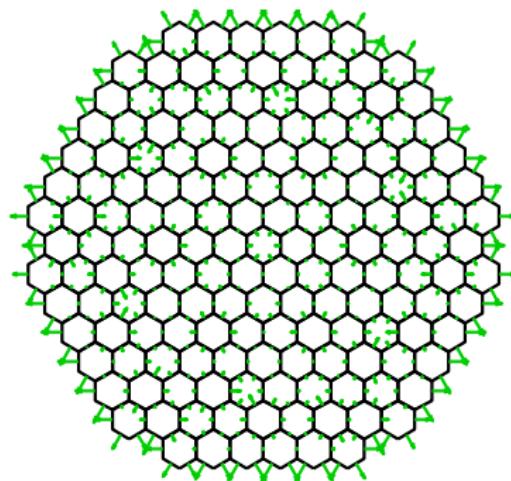
Nonlinear Analytic and Semi-Analytic Nodal Methods for Multigroup Neutron Diffusion Calculations.

*J. Nucl. Sci. Technol. (Tokyo, Jpn.)*, 39(10):1015–1025, October 2002.

# Korekce CMFD approximace

Hrubá (CMFD) approximace  $\bar{J}_{L|R}$

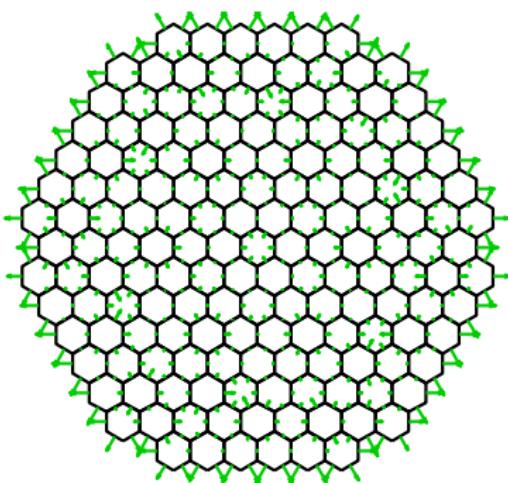
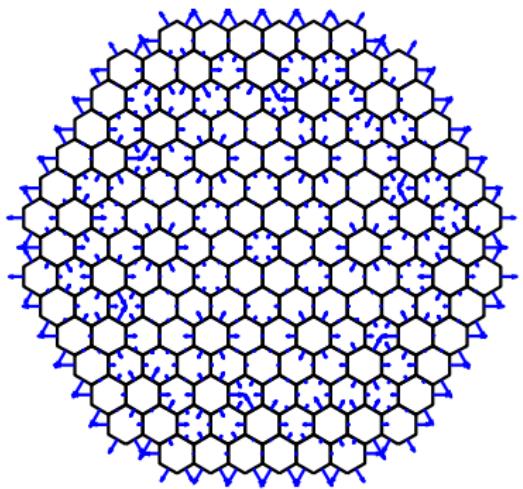
$$\bar{J}_{L|R} = -\frac{2D_L D_R}{h(D_L + D_R)} \left( \bar{\Phi}_R - \bar{\Phi}_L \right) + {}^C D_{L|R} \left( \bar{\Phi}_L + \bar{\Phi}_R \right)$$



# Korekce CMFD approximace

Hrubá (CMFD) approximace  $\bar{J}_{L|R}$  je srovnána s přesnějším  $\bar{J}_{L|R}$

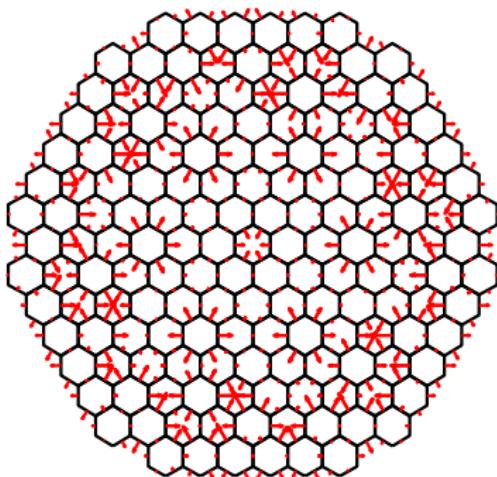
$$\bar{J}_{L|R} \equiv \bar{J}_{L|R} = -\frac{2D_L D_R}{h(D_L + D_R)} \left( \bar{\Phi}_R - \bar{\Phi}_L \right) + c_{D_{L|R}} \left( \bar{\Phi}_L + \bar{\Phi}_R \right)$$



# Korekce CMFD approximace

Hrubá (CMFD) approximace  $\bar{J}_{L|R}$  je srovnána s přesnějším  $\bar{J}_{L|R}$  prostřednictvím opravných faktorů

$$\bar{J}_{L|R} \equiv \bar{J}_{L|R} = -\frac{2D_L D_R}{h(D_L + D_R)} \left( \bar{\Phi}_R - \bar{\Phi}_L \right) + c_{D_{L|R}} \left( \bar{\Phi}_L + \bar{\Phi}_R \right)$$



# Korekce CMFD approximace

Hrubá (CMFD) approximace  $\bar{J}_{L|R}$  je srovnána s přesnějším  $\bar{J}_{L|R}$  prostřednictvím opravných faktorů

$$\bar{J}_{L|R} \equiv \bar{J}_{L|R} = -\frac{2D_L D_R}{h(D_L + D_R)} \left( \bar{\Phi}_R - \bar{\Phi}_L \right) + {}^C D_{L|R} \left( \bar{\Phi}_L + \bar{\Phi}_R \right)$$

$${}^C D_{L|R} = \frac{1}{\bar{\Phi}_L + \bar{\Phi}_R} \left[ \bar{J}_{L|R} + \frac{2D_L D_R}{h(D_L + D_R)} \left( \bar{\Phi}_R - \bar{\Phi}_L \right) \right]$$

# Korekce CMFD approximace

Hrubá (CMFD) approximace  $\bar{J}_{L|R}$  je srovnána s přesnějším  $\bar{J}_{L|R}$  prostřednictvím opravných faktorů

$$\bar{\bar{J}}_{L|R} \equiv \bar{\bar{J}}_{L|R} = -\frac{2D_L D_R}{h(D_L + D_R)} \left( \bar{\bar{\Phi}}_R - \bar{\bar{\Phi}}_L \right) + c_D \bar{J}_{L|R} \left( \bar{\bar{\Phi}}_L + \bar{\bar{\Phi}}_R \right)$$

$$c_D = \frac{1}{\bar{\bar{\Phi}}_L + \bar{\bar{\Phi}}_R} \left[ \bar{\bar{J}}_{L|R} + \frac{2D_L D_R}{h(D_L + D_R)} \left( \bar{\bar{\Phi}}_R - \bar{\bar{\Phi}}_L \right) \right]$$

CMFD soustava:  $(\mathbf{M} + \bar{c}_D \bar{\mathbf{D}}) \bar{\bar{\Phi}} = k_{\text{eff}}^{-1} \mathbf{F} \bar{\bar{\Phi}}$



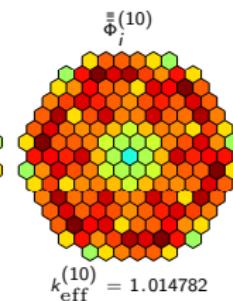
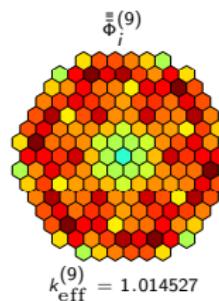
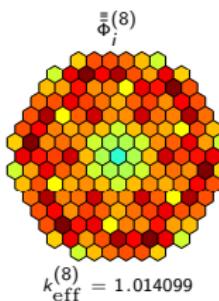
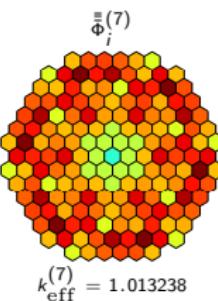
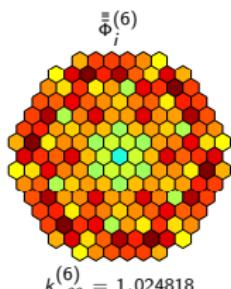
# Korekce CMFD approximace

Hrubá (CMFD) approximace  $\bar{J}_{L|R}$  je srovnána s přesnějším  $\bar{J}_{L|R}$  prostřednictvím opravných faktorů

$$\bar{J}_{L|R} \equiv \bar{J}_{L|R} = -\frac{2D_L D_R}{h(D_L + D_R)} \left( \bar{\Phi}_R - \bar{\Phi}_L \right) + {}^C D_{L|R} \left( \bar{\Phi}_L + \bar{\Phi}_R \right)$$

$${}^C D_{L|R} = \frac{1}{\bar{\Phi}_L + \bar{\Phi}_R} \left[ \bar{J}_{L|R} + \frac{2D_L D_R}{h(D_L + D_R)} \left( \bar{\Phi}_R - \bar{\Phi}_L \right) \right]$$

CMFD soustava:  $(\mathbf{M} + {}^C \mathbf{D}) \bar{\Phi} = k_{\text{eff}}^{-1} \mathbf{F} \bar{\Phi}$

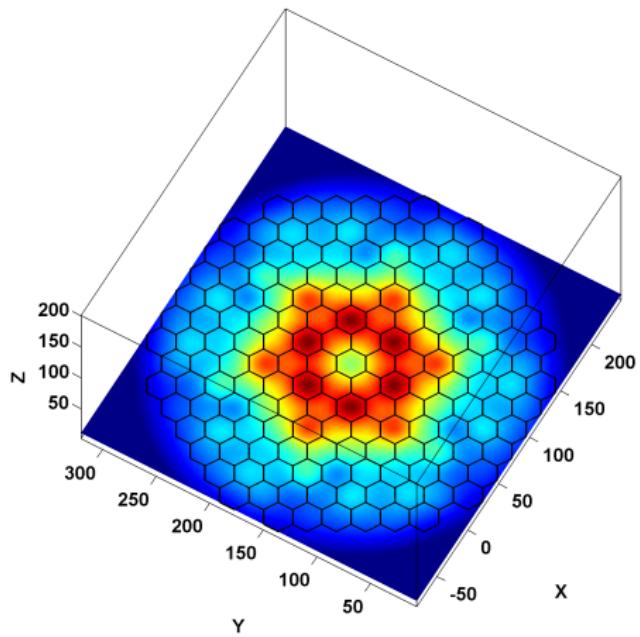


# Přehled

- Motivace
- Matematický model
- Numerický model
- Algoritmus
- Výsledky a srovnání
- Závěr

# Rozložení průměrných nodálních výkonů

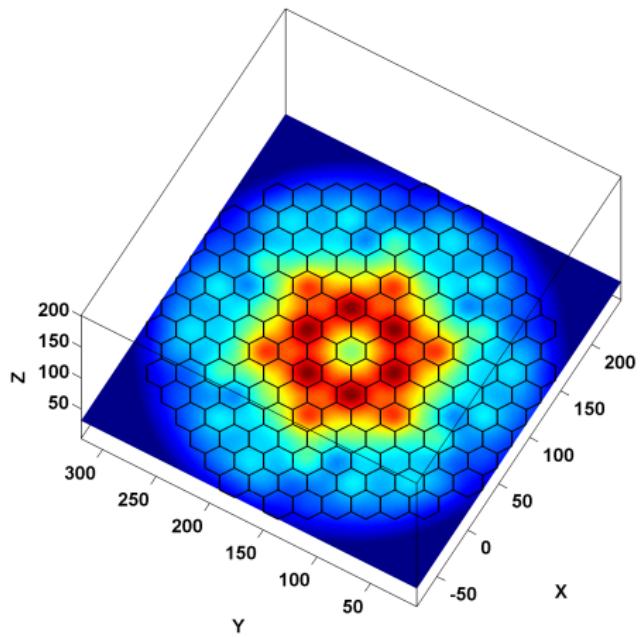
$$\bar{\bar{P}}_i := \frac{\nu \sum_{i,f}^1 \bar{\bar{\Phi}}_i^1 + \nu \sum_{i,f}^2 \bar{\bar{\Phi}}_i^2}{\frac{1}{N} \sum_{V_i} (\nu \sum_{i,f}^1 \bar{\bar{\Phi}}_i^1 + \nu \sum_{i,f}^2 \bar{\bar{\Phi}}_i^2)}$$



3D model neutronového toku v reaktorech s šestíhrannými kazetami ("Hex-Z")

# Rozložení průměrných nodálních výkonů

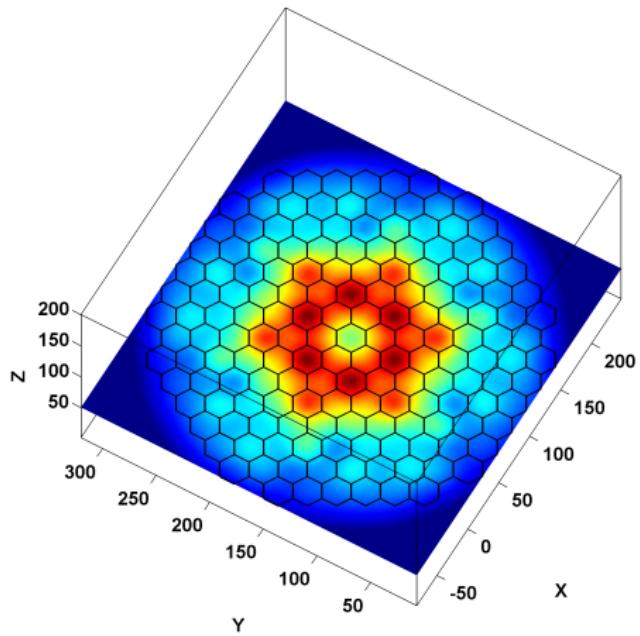
$$\bar{\bar{P}}_i := \frac{\nu \sum_{i,f}^1 \bar{\Phi}_i^1 + \nu \sum_{i,f}^2 \bar{\Phi}_i^2}{\frac{1}{N} \sum_{V_i} (\nu \sum_{i,f}^1 \bar{\Phi}_i^1 + \nu \sum_{i,f}^2 \bar{\Phi}_i^2)}$$



3D model neutronového toku v reaktorech s šestíhrannými kazetami ("Hex-Z")

# Rozložení průměrných nodálních výkonů

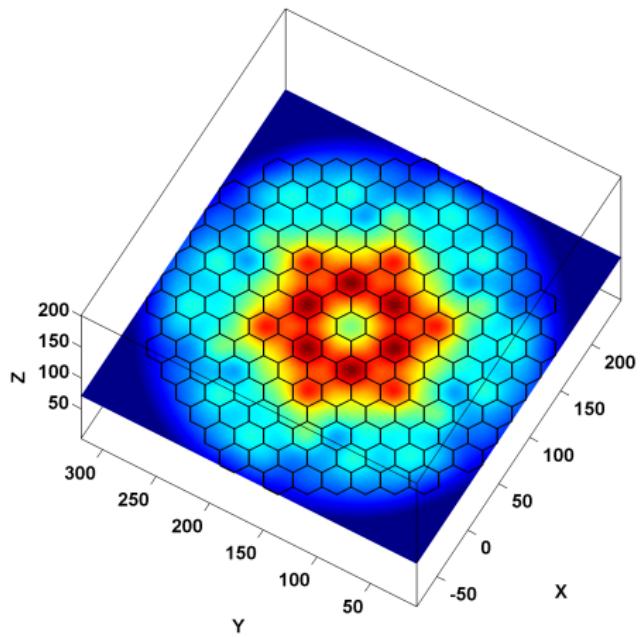
$$\bar{\bar{P}}_i := \frac{\nu \sum_{i,f}^1 \bar{\bar{\Phi}}_i^1 + \nu \sum_{i,f}^2 \bar{\bar{\Phi}}_i^2}{\frac{1}{N} \sum_{V_i} (\nu \sum_{i,f}^1 \bar{\bar{\Phi}}_i^1 + \nu \sum_{i,f}^2 \bar{\bar{\Phi}}_i^2)}$$



3D model neutronového toku v reaktorech s šestíhrannými kazetami ("Hex-Z")

# Rozložení průměrných nodálních výkonů

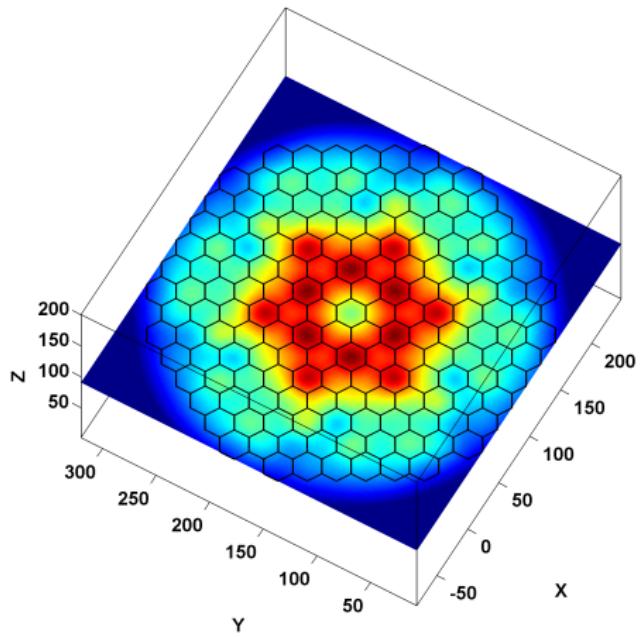
$$\bar{\bar{P}}_i := \frac{\nu \sum_{i,f}^1 \bar{\Phi}_i^1 + \nu \sum_{i,f}^2 \bar{\Phi}_i^2}{\frac{1}{N} \sum_{V_i} (\nu \sum_{i,f}^1 \bar{\Phi}_i^1 + \nu \sum_{i,f}^2 \bar{\Phi}_i^2)}$$



3D model neutronového toku v reaktorech s šestíhrannými kazetami ("Hex-Z")

# Rozložení průměrných nodálních výkonů

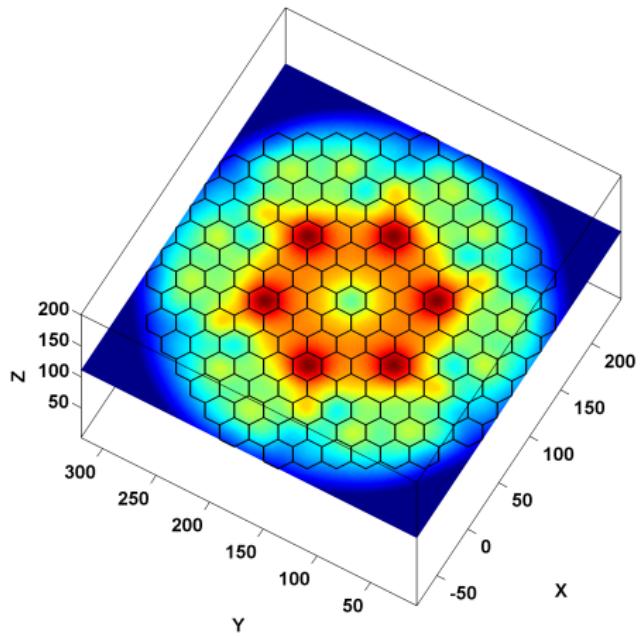
$$\bar{\bar{P}}_i := \frac{\nu \sum_{i,f}^1 \bar{\Phi}_i^1 + \nu \sum_{i,f}^2 \bar{\Phi}_i^2}{\frac{1}{N} \sum_{V_i} (\nu \sum_{i,f}^1 \bar{\Phi}_i^1 + \nu \sum_{i,f}^2 \bar{\Phi}_i^2)}$$



3D model neutronového toku v reaktorech s šestíhrannými kazetami ("Hex-Z")

# Rozložení průměrných nodálních výkonů

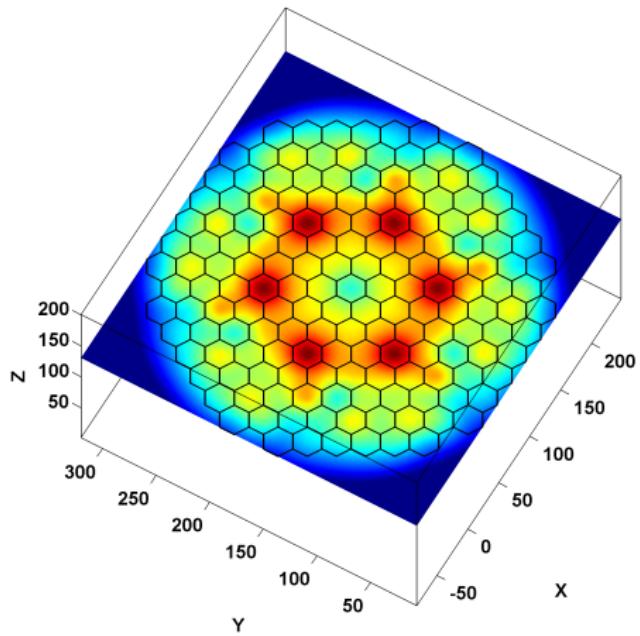
$$\bar{\bar{P}}_i := \frac{\nu \sum_{i,f}^1 \bar{\Phi}_i^1 + \nu \sum_{i,f}^2 \bar{\Phi}_i^2}{\frac{1}{N} \sum_{V_i} (\nu \sum_{i,f}^1 \bar{\Phi}_i^1 + \nu \sum_{i,f}^2 \bar{\Phi}_i^2)}$$



3D model neutronového toku v reaktorech s šestíhrannými kazetami ("Hex-Z")

# Rozložení průměrných nodálních výkonů

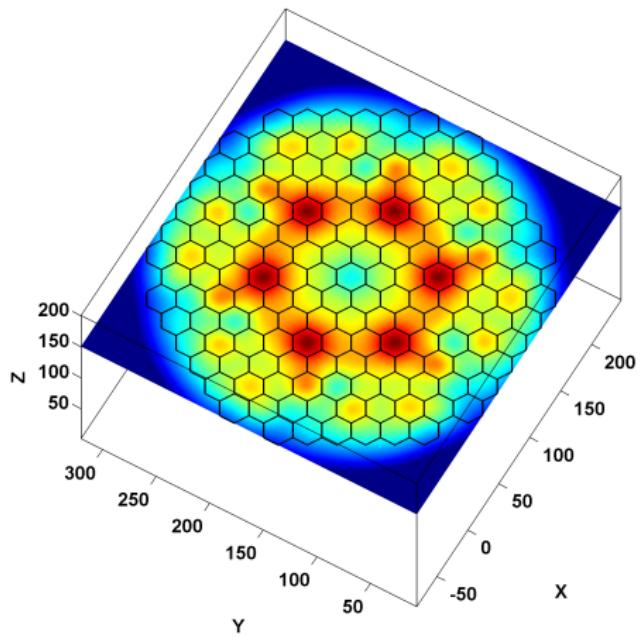
$$\bar{\bar{P}}_i := \frac{\nu \sum_{i,f}^1 \bar{\Phi}_i^1 + \nu \sum_{i,f}^2 \bar{\Phi}_i^2}{\frac{1}{N} \sum_{V_i} (\nu \sum_{i,f}^1 \bar{\Phi}_i^1 + \nu \sum_{i,f}^2 \bar{\Phi}_i^2)}$$



3D model neutronového toku v reaktorech s šestíhrannými kazetami ("Hex-Z")

# Rozložení průměrných nodálních výkonů

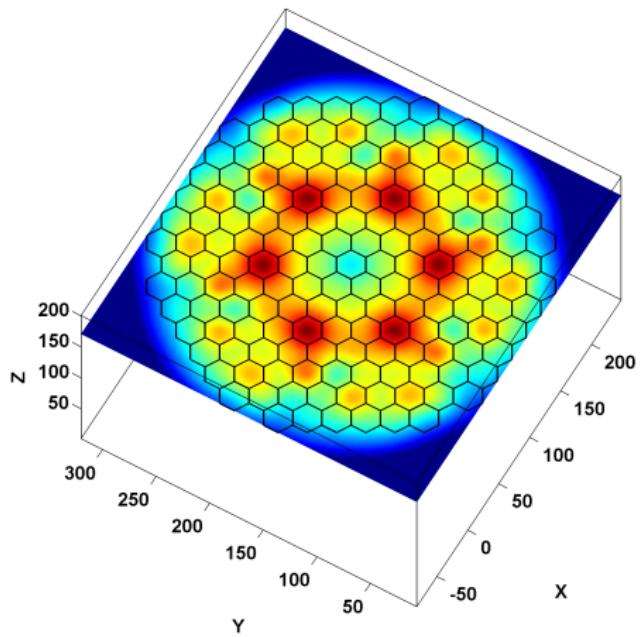
$$\bar{\bar{P}}_i := \frac{\nu \sum_{i,f}^1 \bar{\bar{\Phi}}_i^1 + \nu \sum_{i,f}^2 \bar{\bar{\Phi}}_i^2}{\frac{1}{N} \sum_{V_i} (\nu \sum_{i,f}^1 \bar{\bar{\Phi}}_i^1 + \nu \sum_{i,f}^2 \bar{\bar{\Phi}}_i^2)}$$



3D model neutronového toku v reaktorech s šestíhrannými kazetami ("Hex-Z")

# Rozložení průměrných nodálních výkonů

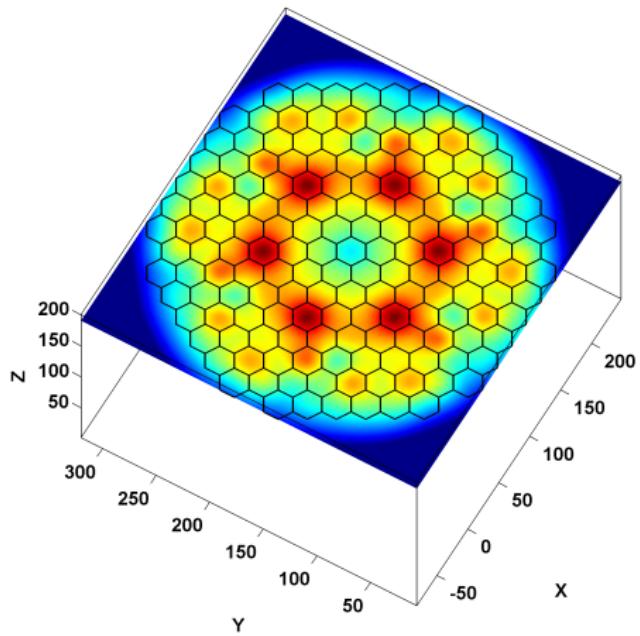
$$\bar{\bar{P}}_i := \frac{\nu \sum_{i,f}^1 \bar{\Phi}_i^1 + \nu \sum_{i,f}^2 \bar{\Phi}_i^2}{\frac{1}{N} \sum_{V_i} (\nu \sum_{i,f}^1 \bar{\Phi}_i^1 + \nu \sum_{i,f}^2 \bar{\Phi}_i^2)}$$



3D model neutronového toku v reaktorech s šestíhrannými kazetami ("Hex-Z")

# Rozložení průměrných nodálních výkonů

$$\bar{\bar{P}}_i := \frac{\nu \sum_{i,f}^1 \bar{\Phi}_i^1 + \nu \sum_{i,f}^2 \bar{\Phi}_i^2}{\frac{1}{N} \sum_{V_i} (\nu \sum_{i,f}^1 \bar{\Phi}_i^1 + \nu \sum_{i,f}^2 \bar{\Phi}_i^2)}$$



3D model neutronového toku v reaktorech s šestíhrannými kazetami ("Hex-Z")

# Popis implementace

- Programováno v MATLABu, verze 2007b
- Žádná speciální optimalizace výkonu, pouze použití metod pro řídké matice a automatické podpory vícejádrových počítačů poskytované MATLABem
- Počítač: Intel Core 2 Duo 6600 @ 2.40GHz, 2 GB RAM, Win XP SP2

# Popis implementace

- Programováno v MATLABu, verze 2007b
  - Žádná speciální optimalizace výkonu, pouze použití metod pro řídké matice a automatické podpory vícejádrových počítačů poskytované MATLABem
  - Počítač: Intel Core 2 Duo 6600 @ 2.40GHz, 2 GB RAM, Win XP SP2
- ① Referenční řešení: FMFD (Fine-Mesh, Finite-Difference)
- 864  $\Delta/\bigcirc$
  - 80 iterací mocninné metody
    - 25 iterací metody sdružených gradientů
    - předpodmínění neúplnou Choleského faktORIZACÍ

# Popis implementace

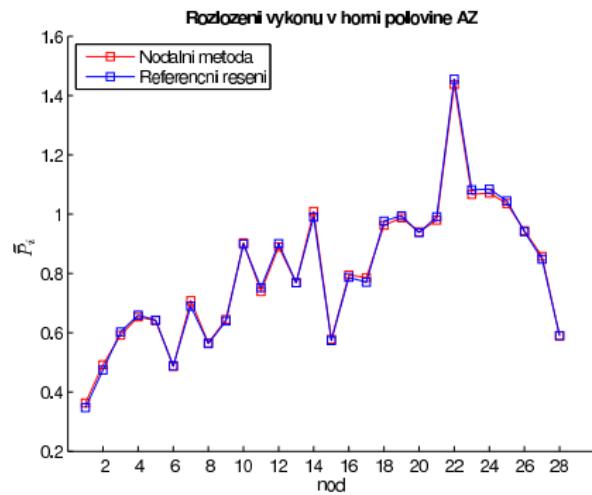
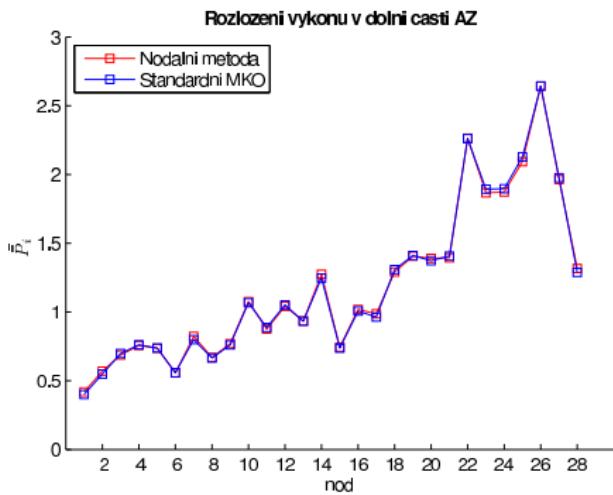
- Programováno v MATLABu, verze 2007b
  - Žádná speciální optimalizace výkonu, pouze použití metod pro řídké matice a automatické podpory vícejádrových počítačů poskytované MATLABem
  - Počítač: Intel Core 2 Duo 6600 @ 2.40GHz, 2 GB RAM, Win XP SP2
- ① Referenční řešení: FMFD (Fine-Mesh, Finite-Difference)
- 864  $\Delta/\bigcirc$
  - 80 iterací mocninné metody
    - 25 iterací metody sdružených gradientů
    - předpodmínění neúplnou Choleského faktORIZACÍ
- ② Nodální metoda: CMFD (Coarse-Mesh, Finite-Difference)
- 20 iterací mocninné metody
    - Řešení CMFD soustavy přímou metodou
  - Nodální výpočet pro zpřesnění
    - Využití symetrie AZ (výpočet pouze v 1/6 reaktoru)

# Popis implementace

- Programováno v MATLABu, verze 2007b
  - Žádná speciální optimalizace výkonu, pouze použití metod pro řídké matice a automatické podpory vícejádrových počítačů poskytované MATLABem
  - Počítač: Intel Core 2 Duo 6600 @ 2.40GHz, 2 GB RAM, Win XP SP2
- 1 Referenční řešení: FMFD (Fine-Mesh, Finite-Difference)**
- 864  $\Delta/\bigcirc$
  - 80 iterací mocninné metody
    - 25 iterací metody sdružených gradientů
    - předpodmínění neúplnou Choleského faktORIZACÍ
- 2 Nodální metoda: CMFD (Coarse-Mesh, Finite-Difference)**
- 20 iterací mocninné metody
    - Řešení CMFD soustavy přímou metodou
    - Nodální výpočet pro zpřesnění
      - Využití symetrie AZ (výpočet pouze v 1/6 reaktoru)
- 

# Porovnání výsledků

	$\max_{\mathcal{V}_i} \bar{\Delta P}_i$	$\Delta k_{\text{eff}}$	čas [s]	špičkové využití paměti [MB]
FMFD	0.00%	0.00%	2752	1344.77
CMFD	4.36%	0.012%	87	27.58



# Přehled

- Motivace
- Matematický model
- Numerický model
- Algoritmus
- Výsledky a srovnání
- Závěr

# Shrnutí

- Analýza jaderných reaktorů založena na znalosti rozložení **neutronového toku**

# Shrnutí

- Analýza jaderných reaktorů založena na znalosti rozložení neutronového toku
- **Dvougrupový difúzní model** je dobrým kompromisem mezi použitelností a efektivitou výpočtu

# Shrnutí

- Analýza jaderných reaktorů založena na znalosti rozložení neutronového toku
- Dvougrupový difúzní model je dobrým kompromisem mezi použitelností a efektivitou výpočtu
- **Hrubosítové konečně-diferenční approximace** na úrovni celé AZ

# Shrnutí

- Analýza jaderných reaktorů založena na znalosti rozložení neutronového toku
- Dvougrupový difúzní model je dobrým kompromisem mezi použitelností a efektivitou výpočtu
- Hrubosítové konečně-diferenční approximace na úrovni celé AZ + zpřesňující **nodální výpočty** na dvojicích kazet (semi-analyticky)

# Shrnutí

- Analýza jaderných reaktorů založena na znalosti rozložení neutronového toku
- Dvougrupový difúzní model je dobrým kompromisem mezi použitelností a efektivitou výpočtu
- Hrubosítové konečně-diferenční approximace na úrovni celé AZ + zpřesňující nodální výpočty na dvojicích kazet (semi-analyticky) = **dostatečně přesné a rychlé řešení**

# Shrnutí

- Analýza jaderných reaktorů založena na znalosti rozložení neutronového toku
- Dvougrupový difúzní model je dobrým kompromisem mezi použitelností a efektivitou výpočtu
- Hrubosítové konečně-diferenční approximace na úrovni celé AZ + zpřesňující nodální výpočty na dvojicích kazet (semi-analyticky) = dostatečně přesné a rychlé řešení
- Nodální úlohy získány **metodou příčné integrace**

# Shrnutí

- Analýza jaderných reaktorů založena na znalosti rozložení neutronového toku
- Dvougrupový difúzní model je dobrým kompromisem mezi použitelností a efektivitou výpočtu
- Hrubosítové konečně-diferenční approximace na úrovni celé AZ + zpřesňující nodální výpočty na dvojicích kazet (semi-analyticky) = dostatečně přesné a rychlé řešení
- Nodální úlohy získány metodou příčné integrace  $\Rightarrow$  **příčné únikové členy**

# Shrnutí

- Analýza jaderných reaktorů založena na znalosti rozložení neutronového toku
- Dvougrupový difúzní model je dobrým kompromisem mezi použitelností a efektivitou výpočtu
- Hrubosítové konečně-diferenční approximace na úrovni celé AZ + zpřesňující nodální výpočty na dvojicích kazet (semi-analyticky) = dostatečně přesné a rychlé řešení
- Nodální úlohy získány metodou příčné integrace  $\Rightarrow$  příčné únikové členy  $\Rightarrow$  komplikace na šestiúhelníkových oblastech

# Shrnutí

- Analýza jaderných reaktorů založena na znalosti rozložení neutronového toku
- Dvougrupový difúzní model je dobrým kompromisem mezi použitelností a efektivitou výpočtu
- Hrubosítové konečně-diferenční approximace na úrovni celé AZ + zpřesňující nodální výpočty na dvojicích kazet (semi-analyticky) = dostatečně přesné a rychlé řešení
- Nodální úlohy získány metodou příčné integrace  $\Rightarrow$  příčné únikové členy  $\Rightarrow$  komplikace na šestiúhelníkových oblastech
- Problém lze vyřešit při zachování konzistence původní 3D a nodálních 1D úloh

# Vybrané zdroje



## **Y. A. Chao and Y. A. Shatilla**

Conformal Mapping and Hexagonal Nodal Methods – II: Implementation in the ANC-H Code

*Nucl. Sci. Eng.*, 121:210–225, October 1995.



## **Xue Dong Fu and Nam Jin Cho**

Nonlinear Analytic and Semi-Analytic Nodal Methods for Multigroup Neutron Diffusion Calculations.

*J. Nucl. Sci. Technol. (Tokyo, Jpn.)*, 39(10):1015–1025, October 2002.



## **M. R. Wagner**

Three-Dimensional Nodal Diffusion and Transport Theory Methods for Hexagonal-z Geometry.

*Nucl. Sci. Eng.*, 103:377–391, May 1989.

# Vybrané zdroje



## Y. A. Chao and Y. A. Shatilla

Conformal Mapping and Hexagonal Nodal Methods – II: Implementation in the ANC-H Code

*Nucl. Sci. Eng.*, 121:210–225, October 1995.



## Xue Dong Fu and Nam Jin Cho

Nonlinear Analytic and Semi-Analytic Nodal Methods for Multigroup Neutron Diffusion Calculations.

*J. Nucl. Sci. Technol. (Tokyo, Jpn.)*, 39(10):1015–1025, October 2002.



## M. R. Wagner

Three-Dimensional Nodal Diffusion and Transport Theory Methods for Hexagonal-z Geometry.

*Nucl. Sci. Eng.*, 103:377–391, May 1989.

— Děkuji za pozornost —

Výzkum byl podporován projektem 1M0545 a výzkumným záměrem MSM 4977751301