



Vliv neurčitosti popisu difúze kationtů v kompaktovaném bentonitu na modelový tok kritických radionuklidů v inženýrských bariérách

Dušan Vopálka, Aleš Vetešník, Lucie Baborová

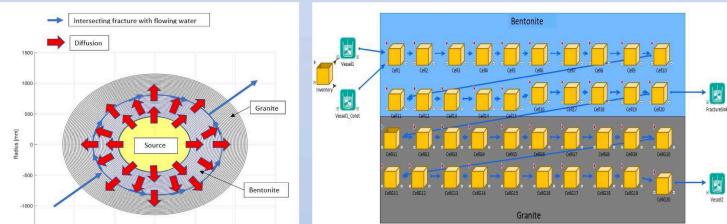
Katedra jaderné chemie, FJFI ČVUT v Praze, Břehová 7, Praha 1

Záměr studie

- Při studiu sorpcie stroncia a cesia na bentonitu a jejich difúze ve vzorcích kompaktovaného bentonitu v rámci projektu SÚRAO „Výzkumná podpora pro bezpečnostní hodnocení hlubinného úložiště“ se prokázalo, že popis difúzního transportu kationtů v kompaktovaném bentonitu, dosud založený na jednoduché aplikaci Fickových zákonů, neodpovídá experimentálním poznatkům [1].
- Pro transport Sr²⁺ se ukázal vhodnější tzv. model duálního transportu (DTM), který bere v úvahu difúzi v prostředích dvojitého typu (pory a povrch pevné fáze), pro transport Cs⁺ byl významný nelineární tvar interakční izotermy.
- Byl připraven postup, kterým v případě difúzního experimentu v laboratoři je možno pro ideální okrajové podmínky převést složitější popis interakčního děje na jednoduchý fickovský postup.
- Cílem studie je ověřit, zda tento postup bude využíván pro popis difúzního transportu v kompaktovaném bentonitu v modelu reálného UOS.

Modifikace modelu transportu radionuklidů z reálného UOS

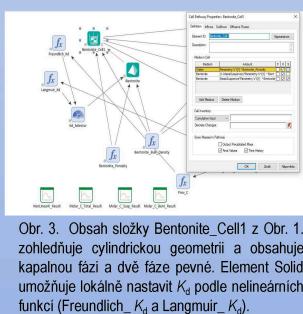
Model byl v programovém prostředí GoldSim vytvořen ze sítě elementů *Cell pathway*. Při jeho vytváření jsme vyšli z modelu difúzního experimentu, který pro kompaktovaný bentonit umožňuje modelovat urychlený difúzní transport modelem DTM [1]. Tento model umožňuje modelovat difúzní transport v pôrech a také v pevné fázi (obdoba modelu povrchové difúze), dále model respektuje nelineární sorpcii popsanou langmuirovou nebo freundlichovou izotermou. Geometrie sítě nového modelu odpovídá geometrii českého konceptu ukládaciaho místa, sít' cel byla adoptována z 1D planární sítě na 1D cylindrickou, s výškou 5370 mm, s vnitřním a vnějším poloměrem bentonitové vrstvy postupně 450 mm a 800 mm. Model umožňuje zapojovat jednu či dvě porézní vrstvy (kompaktovaný bentonit a horninu), každou reprezentovanou dvaceti elementy *Cell pathway*, jejichž rozměr se mění podle pozice v cylindrickém uspořádání sítě.



Obr. 1. Cylindrická geometrie modelu transportu z reálného UOS zohledňujícího difúzní tok do vody prouducí v puklině.

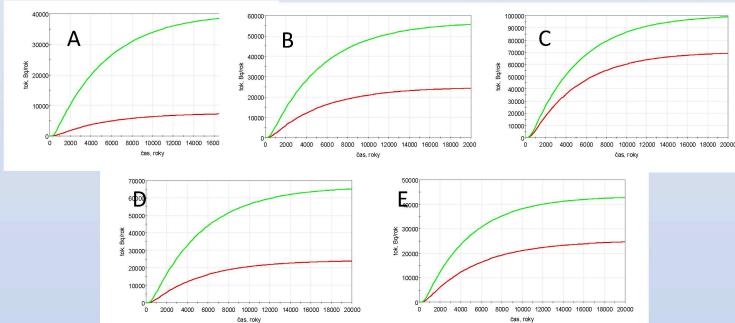
Obr. 2. Schéma sítě modelující transport bentonitovou a granitovou vrstvou v GoldSim. Geometrie sítě je zobrazena na Obr. 1. Každá složka (žlutý kvádr) obsahuje jeden element *Cell pathway*, element Solid a zpětnou vazbu, která umožňuje modelovat nelineární sorpcii (Obr. 3).

Vrstvě horniny byla ponechána proměnná tloušťka zadávaná ve vstupním souboru. Na vnější stěně modelu horninové vrstvy je nastavena nulová koncentrace. Postupné rozpouštění uranové matrice není uvažováno. Na rozhraní bentonit-granit byl modelován difúzní tok do prouducí vody v puklině protínající uložený vrt s pomocí ekvivalentní rychlosti průtoku, která byla volena v intervalu 3·10⁻¹¹ - 3·10⁻⁹ m³/s, což odpovídá stacionárnímu difúznímu toku do pukliny s rozevřením v intervalu 5·10⁻² - 5·10⁻¹ m a transmisivitou z intervalu 5·10⁻⁹ - 2·10⁻⁸ m²/s při hydraulickém gradientu 0,04 m/m.



Obr. 3. Obsah sítě Bentonite_Cell1 z Obr. 1 zohledňuje cylindrickou geometrii a obsahuje kapalnou fázi a dvě fáze pevné. Element Solid umožňuje lokálně nastavit Kd podle nelineárních funkcí (Freundlich - Kd a Langmuir - Kd).

Studium závislosti poměru toků aktivity dvěma cestami na charakteristikách bariér pro příklad neinteragujícího nuklidu (I-129)



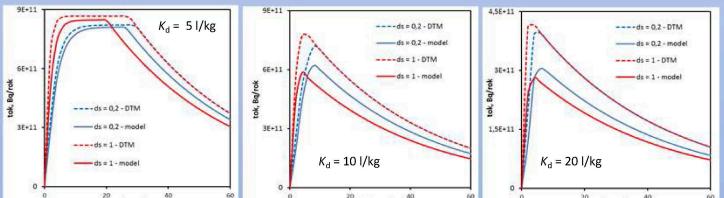
Obr. 4. Porovnání celkového modelového toku (pukliny + hornina, zelené) a toku do pukliny (červené) pro různé kombinace ekvivalentní rychlosti průtoku a tloušťky horninové vrstvy. A: 3·10⁻¹⁰ m³/s – 10 m; B: 1·10⁻⁹ m³/s – 10 m; C: 3·10⁻⁹ m³/s – 10 m; D: 1·10⁻⁹ m³/s – 5 m; E: 1·10⁻⁹ m³/s – 5 m.

Studium vlivu popisu difúze kationtů na tok do pukliny

Tab. 1. Převod parametrů DTM modelu (relativní povrchová rychlosť ds a distribuční koeficient Kd) na parametry standardního fickovského modelu využitých v experimentu metodou time-lag (G(F) a Kd(F)) pro $\rho_d = 1300 \text{ kg/m}^3$, $D_w = 1.58 \times 10^{-9} \text{ m}^2/\text{s}$ a $G = 0.1$.

DTM	standardní model		DTM	standardní model		DTM	standardní model	
	$K_d / \text{l/kg}$	ds		$K_d(F) / \text{l/kg}$	$G(F)$		$K_d(F) / \text{l/kg}$	$G(F)$
5	0,2	5,54	0,297	10	0,2	11,76	0,457	20
	1	6,26	0,590	1	14,04	1,11	1	25,36

Numerické experimenty pro porovnání dvou popisů difúze v bentonitu byly provedeny pro podmínky, které zvýrazňují tok do pukliny ($3 \times 10^{-9} \text{ m}^3/\text{s}$ – 50 m), přičemž parametry horninového prostředí a interakce Sr-90 s ním odpovídají datům shrnutým ve zprávě [2]. Pro popis interakce s bentonitem byly použity parametry z Tab. 1, které vycházejí z experimentálního studia difúze Sr kompaktovaným bentonitem při alternativních popisech difúze.



Obr. 5. Porovnání průběhu celkového modelového toku Sr-90 z bentonitové vrstvy (do pukliny protínající UOS a do horniny) pro dva typy popisu difúze v kompaktovaném bentonitu pro různou míru sorpcie na bentonitu.

Závěry

- Na základě modelu difúzního experimentu v planárném uspořádání byl připraven zjednodušený model zdrojového člena ve válcových souřadnicích pro studium vlivu neurčitosti vybraných charakteristik bariérových materiálů na neurčitost toku aktivity z modelu jednoho UOS do životního prostředí.
- S modelem bylo testováno rozdílení toku aktivity z bentonitové vrstvy mezi tok do pukliny a do matice horninového materiálu. Byla potvrzena lineární závislost toku aktivity do pukliny na hodnotě ekvivalentní rychlosti průtoku puklin.
- Model by dálé využít k posouzení vlivu neurčitosti popisu difúze v bentonitu (DTM nebo standardní fickovský popis). Na výsledcích úvodních numerických experimentů bylo ukázáno, že neurčitost ve formě popisu difúze může generovat významnou neurčitost, ježíž míra závisí na dalších charakteristikách popisujících celý systém. Pro rozhodnutí, zda bude potřebné v komplexním modelu transportu v okolí úložiště implementovat přesnější model sorpcie kationtů, bude třeba provést další numerické studie se zjednodušeným modelem.

[1] HOFMANOVÁ E., ČERVINKA R., VOPÁLKA D., BABOROVÁ L., BRÁZDA L., PECKOVÁ A., VETEŠNÍK A., VIGLAŠOVÁ E., VAŠÍČEK R. (2019): Transport radionuklidů z úložiště / vstupní parametry a procesní modely pro hodnocení transportu radionuklidů přes inženýrské bariéry: Závěrečná zpráva. – MS SÚRAO, ZZ 420/2019, Praha.

[2] TRPKOŠOVÁ D., HAYLOVÁ V., DOBREV D., HUSTÁKOVÁ H., GONDOLI J., KLAJMON M., MIRANDA A. N. M., VEČERNÍK P., BUKOVSKÁ Z., RATAJ J., FRÝBORT J., FEJT F., ŠTAMBERG K., VETEŠNÍK A., VOPÁLKA D., UHLÍK J., GVOŽDIK L., KRÁLOVCOVÁ J., RÍHA J., MARYŠKA J., STEINOVÁ J., STAŠ L. (2018): Bezpečnostní rozbor dlouhodobé bezpečnosti hlubinného úložiště na lokalitě Kraví hora. Závěrečná zpráva. – MS SÚRAO ZZ 334/2018, Praha.