## Sprawozdanie

## Model Taylora – metody jawna oraz niejawna

### Amadeusz Filipek

#### Laboratorium komputerowe WFiIS AGH

#### 1. Wstęp

Celem ćwiczenia jest wykonanie symulacji przepływu znacznika w rzece przy wykorzystaniu adwekcyjno dyspersyjnego równania transportu za pomocą dwóch metod: jawnej QUICKEST oraz niejawnej Cranka-Nicolsona.

Równanie adwekcyjno dyspersyjne transportu w modelu Taylora wyraża zmianę stężenia c znacznika w czasie oraz przestrzeni:

$$\frac{\partial c}{\partial t} + U \frac{\partial c}{\partial x} - D \frac{\partial^2 c}{\partial x^2} = 0$$

gdzie U jest średnią prędkością przepływu a D współczynnikiem dyspersji.

Rozpatrywanym w ćwiczeniu obiektem jest kanał o długości  $L=100\,m$ , szerokości  $W=5\,m$  oraz głębokości  $H=1\,m$ . Ze względu na geometrię obiektu, rozkład stężenia znacznika rozpatrujemy w jednym wymiarze przestrzennym wzdłuż długości kanału.

Pierwszą analizowaną metodą rozwiązania numerycznego równania transportu znacznika jest metoda jawna QUICKEST, która pozwala wyznaczyć wartość stężenia znacznika w danym punkcie węzłowym w kolejnym kroku czasowym na podstawie czterech punktów w kroku poprzednim:

$$\begin{split} c_{j}^{n+1} &= c_{j}^{n} + \left[ C_{d}(1-C_{a}) - \frac{C_{a}}{6} \left( C_{a}^{\ 2} - 3C_{a} + 2 \right) \right] c_{j+1}^{n} - \left[ C_{d}(2-3C_{a}) - \frac{C_{a}}{2} \left( C_{a}^{\ 2} - 2C_{a} - 1 \right) \right] c_{j}^{n} \\ &+ \left[ C_{d}(1-3C_{a}) - \frac{C_{a}}{2} \left( C_{a}^{\ 2} - C_{a} - 2 \right) \right] c_{j-1}^{n} + \left[ C_{d}C_{d} + \frac{C_{a}}{6} \left( C_{a}^{\ 2} - 1 \right) \right] c_{j-2}^{n} \end{split}$$
 gdzie 
$$C_{a} = \frac{\mathsf{U}\Delta t}{\Delta x} \qquad C_{d} = \frac{\mathsf{D}\Delta t}{\Delta x^{2}}$$

stanowią adwekcyjną oraz dyspersyjną liczbę Couranta.

Drugą analizowaną metodą jest niejawna metoda Cranka-Nicolsona, która pozwala wyznaczyć wartość stężenia znacznika w danym punkcie węzłowym w następnym kroku czasowym na podstawie trzech punktów w kroku poprzednim oraz punktów sąsiednich w następnym kroku. Rozwiązanie jest zatem uwikłane, należy bowiem znaleźć wszystkie wartości stężenia w następnym kroku czasowym jednocześnie. Rozwiązanie jest zatem układem Nx równań i w postaci macierzowej wygląda następująco:

$$c^{n+1} = A^{-1} \cdot B \cdot c^n$$

gdzie macierze A oraz B mają postać:

$$A = \begin{pmatrix} 1 + C_d & -\frac{C_d}{2} + \frac{C_a}{4} & 0 & \dots & 0 \\ -\frac{C_d}{2} - \frac{C_a}{4} & 1 + C_d & -\frac{C_d}{2} + \frac{C_a}{4} & 0 & \vdots \\ 0 & -\frac{C_d}{2} - \frac{C_a}{4} & 1 + C_d & -\frac{C_d}{2} + \frac{C_a}{4} & 0 \\ \vdots & 0 & -\frac{C_d}{2} - \frac{C_a}{4} & \ddots & -\frac{C_d}{2} + \frac{C_a}{4} \\ 0 & \dots & 0 & -\frac{C_d}{2} - \frac{C_a}{4} & 1 + C_d \end{pmatrix} \qquad B = \begin{pmatrix} 1 + C_d & \frac{C_d}{2} - \frac{C_a}{4} & 0 & \dots & 0 \\ \frac{C_d}{2} + \frac{C_a}{4} & 1 + C_d & \frac{C_d}{2} - \frac{C_a}{4} & 0 & \vdots \\ 0 & \frac{C_d}{2} + \frac{C_a}{4} & 1 + C_d & \frac{C_d}{2} - \frac{C_a}{4} & 0 & \vdots \\ 0 & \frac{C_d}{2} + \frac{C_a}{4} & 1 + C_d & \frac{C_d}{2} - \frac{C_a}{4} & 0 & \vdots \\ 0 & \dots & 0 & \frac{C_d}{2} + \frac{C_a}{4} & \dots & C_d - \frac{C_d}{2} - \frac{C_a}{4} \\ 0 & \dots & 0 & \frac{C_d}{2} + \frac{C_a}{4} & 1 + C_d \end{pmatrix}$$

Niezależnie od metody na równania trzeba nałożyć warunki początkowe oraz brzegowe. Warunki brzegowe dla rozpatrywanego kanału przyjmujemy w sposób następujący:

warunek Dirichleta dla lewego brzegu

$$c(0,t)=0$$

warunek von Neumanna dla brzegu prawego

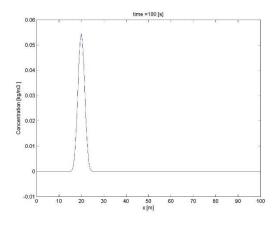
$$\frac{\partial c}{\partial x}(L,t)=0.$$

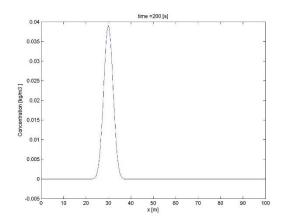
## 2. Ewolucja czasowa stężenia znacznika

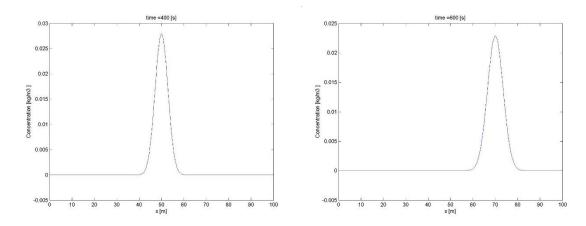
Pierwszą symulację przeprowadziłem przy punktowym warunku początkowym:

$$c(x,0) = \begin{cases} C_1 & dla \ x = 10 \ m \\ 0 & dla \ x \neq 10 \ m \end{cases}$$

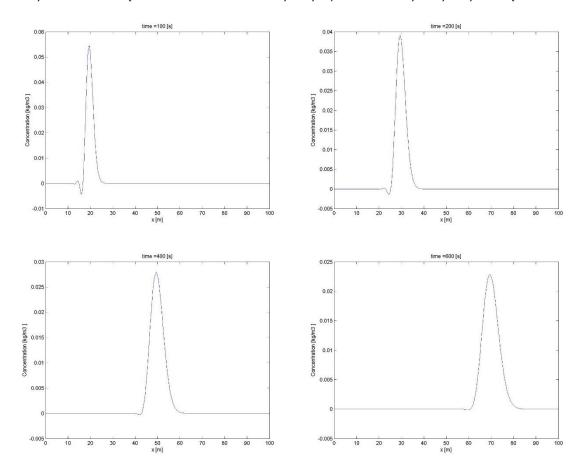
Analizowany obszar podzieliłem na Nx=201 węzłów odległych o  $dx=0,5\,m$ . Krok czasowy przyjąłem równy  $dt=1\,s$ . Wprowadzone stężenie  $C_1$  ma wartość odpowiadającą wprowadzeniu masy  $m=1\,kg$  znacznika. Uzyskane symulacje ewolucji stężenia znacznika przy użyciu obu metod dla wybranych punktów czasowych zostały przedstawione poniżej:







Wykres 1. Rozkład stężenia znacznika w kanale dla wybranych punktów czasowych uzyskany metodą QUICKEST



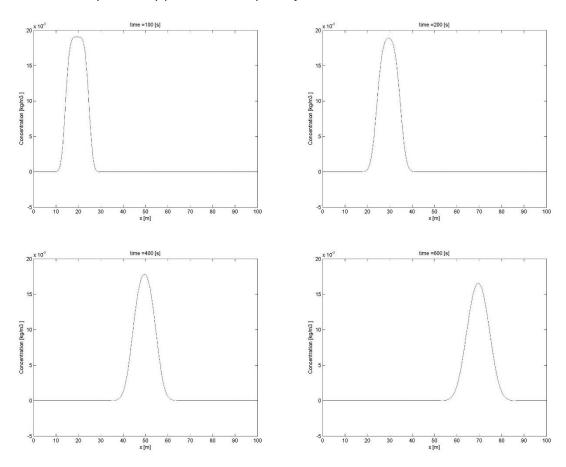
Wykres 2. Rozkład stężenia znacznika w kanale dla wybranych punktów czasowych uzyskany metodą Cranka-Nicolsona

Wyniki uzyskane niezależnie oboma metodami są zgodne. Rozkład znacznika wraz z biegiem czasu przesuwa się w prawo oraz rozpływa się wszerz. Wynik uzyskany metodą Crancka-Nicolsona posiada niewielkie oscylacje na końcu lewego zbocza rozkładu, które z biegiem czasu symulacji zanikają. Zwiększenie dokładności symulacji poprzez zmniejszenie wartości dx i dt eliminuje powyższe oscylacje.

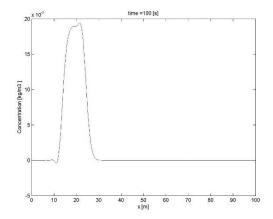
Drugą symulację przeprowadziłem przy punktowym warunku początkowym:

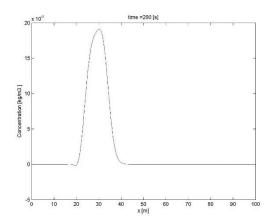
$$c(x,0) = \begin{cases} C_2 & dla \ x \in [5,15] \\ 0 & dla \ x \notin [5,15] \end{cases}$$

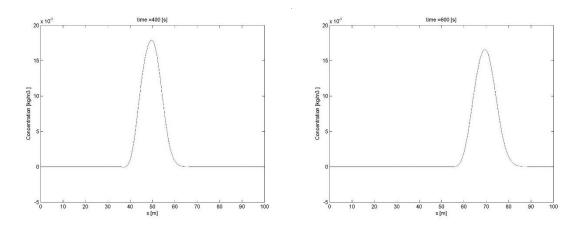
Wprowadzone stężenie  $\mathcal{C}_2$  ma także wartość odpowiadającą wprowadzeniu masy  $m=1\,kg$  znacznika. Uzyskane symulacje ewolucji stężenia znacznika przy użyciu obu metod dla wybranych punktów czasowych zostały przedstawione poniżej:



Wykres 3. Rozkład stężenia znacznika dla wybranych punktów czasowych uzyskany metodą QUICKEST





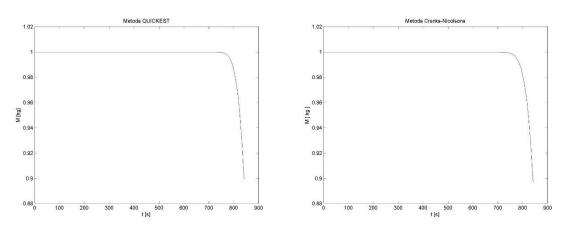


Wykres 4. Rozkład stężenia znacznika dla wybranych punktów czasowych uzyskany metodą Cranka-Nicolsona

Dla tego przypadku obie metody także dają zgodne wyniki. Ponownie wynik uzyskany metodą Crancka-Nicolsona na początku symulacji posiada niewielkie oscylacje.

## 3. Prawo zachowania masy

W celu zbadania poprawności uzyskanych symulacji można zweryfikować prawo zachowania masy. W obu symulacjach masa wprowadzona do układu wynosi  $m=1\ kg$  i w czasie symulacji powinna zostać zachowana aż do momentu gdy znacznik wypływa poza analizowany obszar kanału.

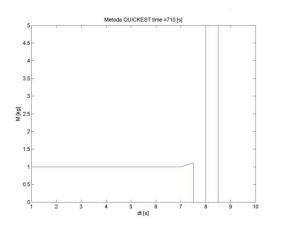


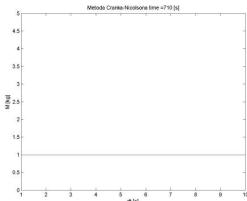
Wykres 5. Całkowita masa znacznika w funkcji czasu dla obu metod

Dla obu metod masa w trakcie symulacji jest zachowana do momentu kiedy stężenie nie wypływa poza analizowany obszar. Prawo zachownia masy jest dobrym kryterium stabilności symulacji.

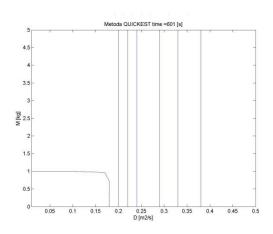
# 4. Stabilność numeryczna

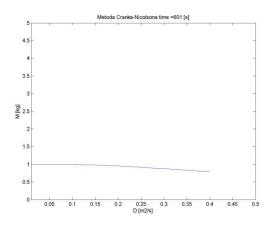
W następnej kolejności zbadałem stabilność numeryczną obu metod w zależności od parametrów U,D oraz dt. Jako czynnik determinujący stabilność obliczeń przyjąłem prawo zachowania masy. Analizę stabilności przeprowadziłem przy drugim warunku początkowym. Uzyskane wykresy stabilności przedstawione są poniżej:



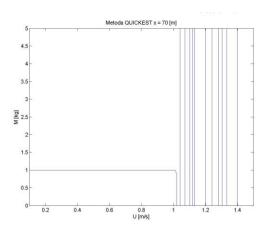


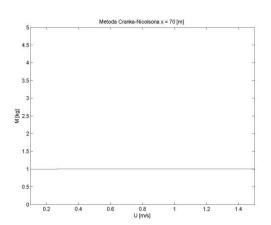
Wykres 6. Stabilność masy znacznika w funkcji kroku czasowego obliczeń dla obu metod po czasie 710 s symulacji





Wykres 7. Stabilność masy znacznika w funkcji współczynnika dyspersji dla obu metod po czasie 600 s symulacji





Wykres 8. Stabilność masy znacznika w funkcji prędkości średniej dla obu metod w punkcie x = 70 m

Na powyższych wykresach widać zaletę metody Cranka-Nicolsona nad metodą QUICKEST. Metoda jawna posiada ograniczenia na wartości parametrów U,D oraz dt podczas gdy metoda niejawna jest stabilna niezależnie od wartości tych parametrów. Masa na wykresie 7 dla metody Cranka-Nicolsona nieznacznie maleje, wynika to z faktu że przy rosnącej dyspersji część znacznika zaczyna uciekać poza analizowany obszar, nie ma to związku z destabilizacją symulacji.

#### 5. Podsumowanie

Wykonałem symulację transportu znacznika w kanale przy użyciu dwóch metod QUICKEST oraz Cranka-Nicolsona. Zbadałem ewolucję rozkładu znacznika w czasie dla dwóch różnych stanów początkowych. Przeprowadziłem analizę prawa zachowania masy dla wykonanych symulacji. Na podstawie prawa zachownia masy zbadałem stabilność numeryczną obu metod pod względem trzech parametrów wejściowych U,D oraz dt. Metoda Cranka-Nicolsona okazała się być stabilna w całym zakresie badanych wartości podczas gdy metoda QUICKEST posiada parametry krytyczne powyżej których rozwiązanie jest niestabilne.