

# Προσομοίωση κίνησης σωματιδίων σε πεδίο ροής ασυμπίεστου, μη συνεκτικού ρευστού Πολυφασικές Ροές

Κωνσταντίνος Μικέδης

24 Φεβρουαρίου 2022

Κωνσταντίνος Μιχέδης Πολυφασιχές Ροές

## Περιγραφή



#### Πρόβλημα:

- Προσομοίωση χίνησης και εξάτμισης σωματιδίων σε μόνιμο πεδίο ροής
- Lagrangian Παρακολούθηση
- lacksquare Μονόδρομη Σύζευξη  $(\alpha \ll)$
- Εφαρμογή για 2 πεδία ροής

#### Στόχοι:

- Εκτίμηση επίδρασης αριθμού Stokes σε κίνηση εξάτμιση
- Εκτίμηση επίδρασης κίνησης *Brown*

## Περιεχόμενα



- 🛘 Διατύπωση εξισώσεων κατάστασης
- Εφαρμογή σε πεδίο ροής με κυψέλες ανακυκλοφορίας (Maxey)
- ${\rm I\! I }$  Εφαρμογή σε ροή γύρω από  $2\Delta$  κύλινδρο
- 4 Επίδραση δύναμης *Brown*
- Εφαρμογή για εξάτμιση

## Εξισώσεις κατάστασης διακριτών σωματιδίων



#### Εξίσωση Ορμής:

$$\left(m_d + \frac{1}{2}m_c\right)\frac{dv_i}{dt} = \underbrace{\left(m_d - m_c\right)g_i}_{\text{barbitas-anison}} + \underbrace{m_cu_j\frac{\partial u_i}{\partial x_j}}_{\text{Adiatárrant or pedio}} + \underbrace{3\pi\mu_cd_p\left(u_i - v_i\right)}_{\text{Antistagn}, \text{ Stokes}} + \underbrace{\frac{1}{2}m_cv_j\frac{\partial u_i}{\partial x_j}}_{\text{Pain-length}, \text{ Brown}} + \underbrace{F_{B,i}}_{\text{Brown}} + \underbrace{\frac{1}{2}m_cv_j\frac{\partial u_i}{\partial x_j}}_{\text{Antistagn}, \text{ Stokes}} + \underbrace{\frac{1}{2}m_cv_j\frac{\partial u_i}{\partial x_j}}_{\text{Pain-length}, \text{ Brown}} + \underbrace{\frac{1}{2}m_cv_j\frac{\partial u_i}{\partial x_j}}_{\text{Pain-length}, \text{ Pain-length}} + \underbrace{\frac{1}{2}m_cv_j\frac{\partial u_i}{\partial x_j}}_{\text{Pain-length}} + \underbrace{$$

#### Εξίσωση Συνέχειας:

$$\frac{dm}{dt} = \mathrm{Sh} \pi d_p D_{AB} (\omega_{A,\infty} - \omega_{A,S})$$

#### Εξίσωση Ενέργειας:

$$mC_{p}\frac{dT_{d}}{dt}=\dot{Q}_{conv}+h_{lat}\frac{dm}{dt}$$

## Πεδίο ροής με ανακυκλφορία



## Ροϊκή Συνάρτηση

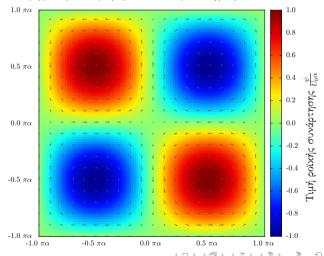
$$\psi(x,y) = \alpha U_0 \cos\left(\frac{x}{\alpha} + \frac{\pi}{2}\right) \sin\left(\frac{y}{\alpha}\right)$$

Λόγος ταχυτήτων:

$$W = \frac{U_t}{U_0} = \frac{(m_p - m_f)g}{3\pi\mu_c d_p U_0} \label{eq:weights}$$

$$\text{Stokes:} \quad St_v = \frac{U_0 \rho_d d_p^2}{\alpha 18 \mu_c}$$
 
$$\rho_d/\rho_c > 1 \to \text{Aerosol}$$
 
$$\rho_d/\rho_c < 1 \to \text{Bubble}$$

Τιμή ροιχής συνάρτησης και διανύσματα ταχυτήτων πεδίου



# Αντιμετώπιση Κρούσης



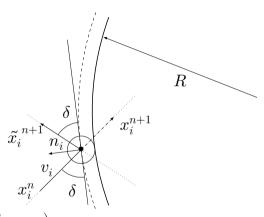
### Πλήρως ελαστική κρούση

Χρόνος κρούσης:

$$t_{impact} = \frac{R + d_p/2 - r^n}{v_r}$$

Νέα θέση:

$$\tilde{x_i}^{n+1} = x_i^n + v_i t_{impact} + (v_i + 2n_i n_j v_j) (\Delta t - t_{impact})$$



## Εξάτμιση-Συμπύχνωση



- Διακριτοποίηση σε πλέγμα 200×200
- lacktriangle Μεταβλητή θερμοχρασία  $T_c$
- Z = 0.005
- Είσοδος σωματιδίων με ρυθμό n
  ,
   βάσει Z
- Υπολογισμός μέσων μεγεθών πεδίου και σωματιδίων
- $\blacksquare$  Σχετική υγρασία στο περιβάλλον  $h_r=0.0\%$
- $\blacksquare$  Πίεση  $P_0 = 1 \ bar$

#### Λόγος παροχής μαζών

$$Z = \frac{\dot{m}_d}{\dot{m}_c} = \frac{\dot{n}_6^1 \pi d_p^3 \rho_d}{A U_0 \rho_c}$$

Ρυθμός παραγωγής ατμών ανά επιφάνεια

$$\left. \frac{\overline{\frac{dm}{dt}}}{s} \right|_i = \frac{\sum dm_i}{Ts} = \frac{\sum \frac{dm}{dt}|_i \frac{\dot{n} \Delta t}{n_s}}{s}$$

Μέση διάμετρος και θερμοκρασία

$$\overline{T}_i = \frac{\sum\limits_{j=1}^{n_i} T_j}{n_i} \qquad \overline{d}_{p_i} = \frac{\sum\limits_{j=1}^{n_i} d_{p,j}}{n_i}$$

## Συμπεράσματα



- Συμφωνία αποτελεσμάτων με εργασία Maxey
- lacksquare  $ext{Stokes} \propto ext{Aδράνεια σωματιδίων}$
- Ο ρυθμός παραγωγής ατμών μειώνεται με αύξηση διαμέτρου
- Πτώση θερμοκρασίας κατά την εξάτμιση
- Εσφαλμένη παραδοχή μή αλληλεπίδρασης σωματιδίων