

Subject

ΔΙΦΑΣΙΚΗ ΡΟΗ

Date

Project

Author

Report

4. Χωριστή ροή

$$\Delta p = \Delta p_f + \Delta p_s$$

Παροχή μάζας

$$\dot{M} = \dot{M}_f + \dot{M}_s = C_L = \text{const.}$$

όπου

$$\dot{M}_f = \varepsilon \rho_f u A = C_2$$

$$\dot{M}_s = (1-\varepsilon) \rho_s c A = C_3$$

HE

$$\varepsilon = \frac{V_f}{V_f + V_s}$$

βάρος υγρού

$$\mu_{\text{TH}} = \frac{\dot{M}_s}{\dot{M}_f} = \frac{(1-\varepsilon) \rho_s c A}{\varepsilon \rho_f u A}$$

αξία μίξης

$$C_T = \frac{\dot{V}_s}{\dot{V}_s + \dot{V}_f} = \frac{c_v c A}{c_v c A + (1-c_v) u A}$$

συμμετρική μεταφορά

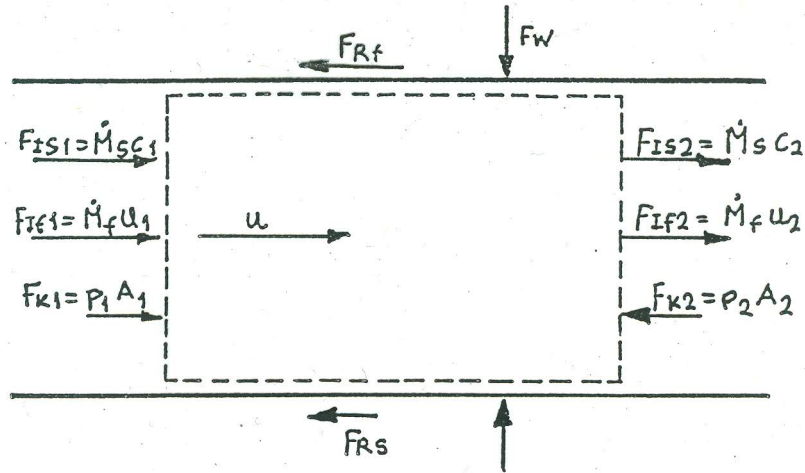
και

$$c_v = \frac{V_s}{V_s + V_f} = 1 - \varepsilon$$

συμμετρική όγκου

Subject <b>ΔΙΦΑΣΙΚΗ ΡΟΗ</b>	Date	Project
	Author	Report

4.1. Θεώρημα ορμής για τα μίγματα

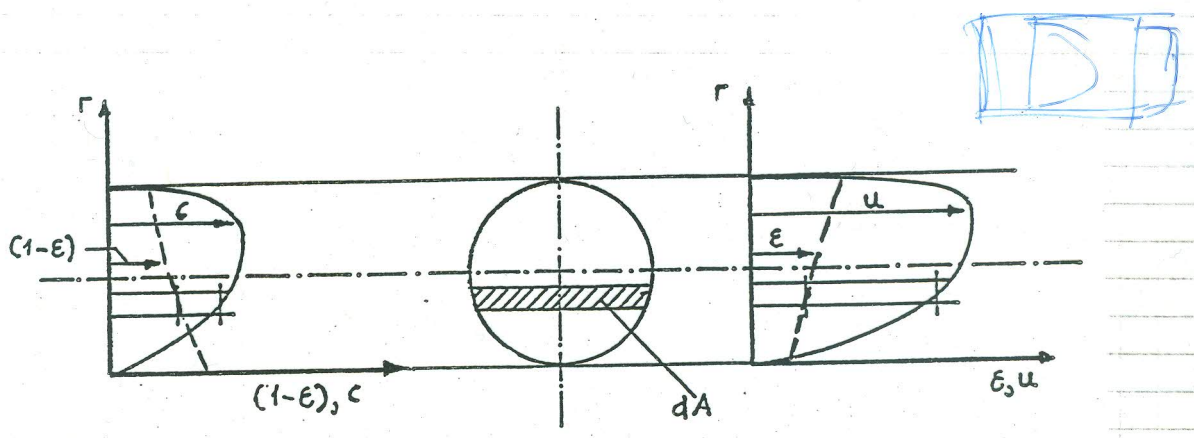


$$\dot{M}_f (u_1 - u_2) + \dot{M}_s (c_1 - c_2) + p_1 A_1 - p_2 A_2 + F_w + F_{Rf} + F_{Rs} = 0 \quad (4.1)$$

Υπόθεση:  $u, c \rightarrow$  σταθ. } σε όλη την επιφάνεια A.  
 $\varepsilon \rightarrow$  σταθ.

Αν δεν ικανοποιείται η υπόθεση τότε διαφρακίζονται οι ορμές ορμής  $\dot{M}_f u$  και  $\dot{M}_s c$  με διαφρ. συντελεστές

$$a_f = \frac{\int_A \varepsilon(r) u^2(r) dA}{\varepsilon u^2 A} \quad a_s = \frac{\int_A (1-\varepsilon(r)) c^2(r) dA}{(1-\varepsilon) c^2 A}$$



Subject

ΔΙΦΑΣΙΚΗ ΡΟΗ

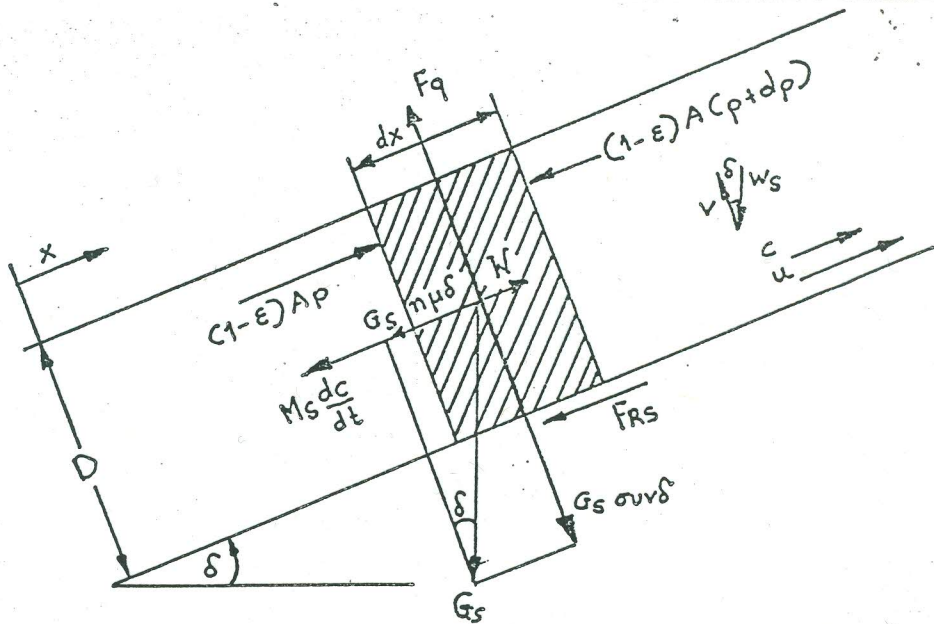
Date

Project

Author

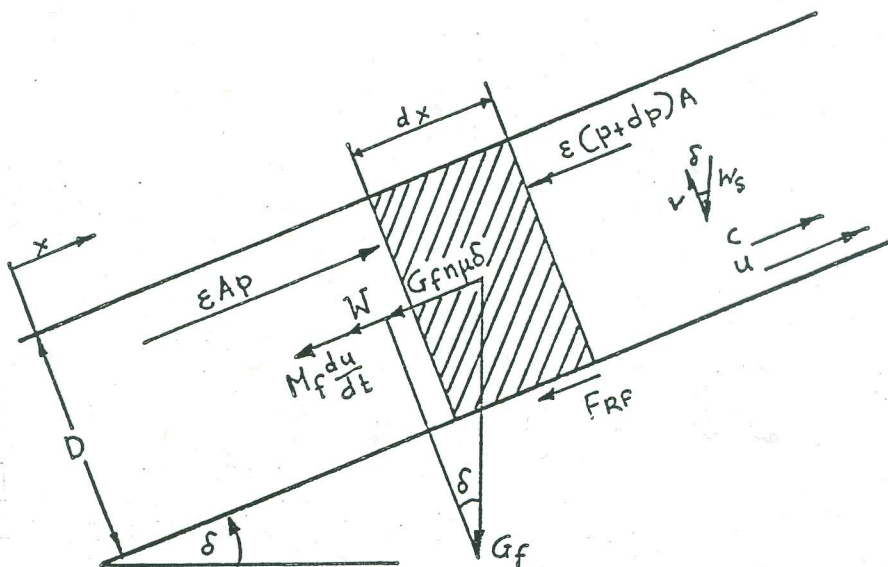
Report

4.2. Ισορροπία συνάρσεων στο υαίθρο βρεθεί ύψους



$$-G_s \eta \delta - M_s \frac{dc}{dt} - (1-\epsilon) A dp + W - F_{rs} = 0 \quad (4.2)$$

4.3. Ισορροπία ιαχύος για τον φασά



$$-G_f \eta \delta u - M_f \frac{du}{dt} u - \epsilon dp A u - W u - F_{rf} u - w_s (G_s - \rho_f g V_s) \sigma w^2 \delta = 0 \quad (4.3)$$

Subject	Date	Project
	Author	Report

ΔΙΦΑΣΙΚΗ ΡΟΗ

Γενική εξίσωση κίνησης

$$W = \varepsilon \left[ G_s \eta \dot{\sigma} + F_{R_s} + M_s \frac{dc}{dt} - \frac{1-\varepsilon}{\varepsilon} \left( G_f \eta \dot{\sigma} + F_{R_f} + M_f \frac{du}{dt} + (G_s - \rho_f g V_s) \omega r^2 \dot{\sigma} \frac{w_s}{u} \right) \right] \quad (4.4)$$

Γενική εξίσωση αλλαγής πίεσης

$$dp = -\frac{1}{A} \left[ G_f \eta \dot{\sigma} + F_{R_f} + M_f \frac{du}{dt} + (G_s - \rho_f g V_s) \frac{w_s}{u} \omega r^2 \dot{\sigma} + G_s \eta \dot{\sigma} + F_{R_s} + M_s \frac{dc}{dt} \right] \quad (4.5)$$

Αναγόμενες ως συνάρτηση ζήτησης έχουμε:

$$F_{R_f} = \varepsilon \lambda_f \frac{\rho_f}{2} u^2 \frac{dx}{D} A = \lambda_f M_f \frac{u^2}{2D} \quad (4.6)$$

$$F_{R_s} = (1-\varepsilon) \lambda_z^* \frac{\rho_s}{2} c^2 \frac{dx}{D} A = \lambda_z^* M_s \frac{c^2}{2D} \quad (4.7)$$

και η οχ. (4.5) γράφεται

$$dp = - \left[ \varepsilon \rho_f g dx \eta \dot{\sigma} + \varepsilon \lambda_f \frac{\rho_f}{2} u^2 \frac{dx}{D} + \varepsilon \rho_f u du + (1-\varepsilon) (\rho_s - \rho_f) g dx \omega r^2 \dot{\sigma} \frac{w_s}{u} + (1-\varepsilon) \rho_s g dx \eta \dot{\sigma} + (1-\varepsilon) \lambda_z^* \frac{\rho_s}{2} c^2 \frac{dx}{D} + (1-\varepsilon) \rho_s c dc \right] \quad (4.8)$$

Ηε  $\frac{du}{dt} = \frac{du}{dx} \frac{dx}{dt} = \frac{du}{dx} u$  και  $\frac{dc}{dt} = \frac{dc}{dx} \frac{dx}{dt} = \frac{dc}{dx} c$

Subject	Date	Project
	Author	Report

Αντίσταση αερίων σωφαιδίων

$$W = C_w \frac{\rho_f}{2} (u-c) |u-c| \frac{\pi d_s^2}{4} \frac{M_s}{\frac{\pi d_s^3}{6} \rho_s}$$

όπου  $C_w$  = συνεπ. αντίστασης

$d_s$  = διάμετρος σωφαιδίων

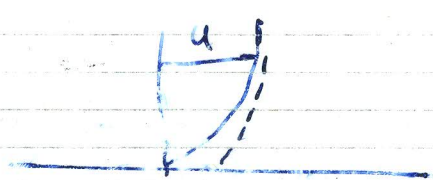
Γενική εξίσωση ισορροπίας.

$$\frac{3}{4} \frac{C_w}{d_s} \rho_f (u-c) |u-c| = \varepsilon \left[ \rho_s (g \eta \delta + \lambda_z^* \frac{c^2}{2D} + c \frac{dc}{dx}) - \rho_f (g \eta \delta + \lambda_f \frac{u^2}{2D} + u \frac{du}{dx}) - \frac{1-\varepsilon}{\varepsilon} (\rho_s - \rho_f) g \frac{W_s \sin^2 \delta}{u} \right]$$

(4.9)

Ειδικές περιπτώσεις

1. Κατακόρυφη μεταφορά  $\rightarrow \delta = 90^\circ \rightarrow \eta \delta = 1$  και  $\varepsilon \delta = 0$
2. Οριζόντια μεταφορά  $\rightarrow \delta = 0^\circ \rightarrow \eta \delta = 0$  και  $\varepsilon \delta = 1$



$$D = C_D \cdot \frac{1}{2} \rho u^2 \cdot A$$

Subject <b>ΔΙΦΑΣΙΚΗ ΡΟΗ</b>	Date	Project
	Author	Report

4.4 Αδυσπνέστη αρανή πνευματική μεταφορά!

Χρήση : Γενικών εξισώσεων (4.8) και (4.9)

Για δεικνύμενη και λόγω μικρής βαρύτητας αμελούνται οι όροι που αφορούν το βάρος και την επιτάχυνση του φορέα καθώς και η άωση που αδειεί ο φορέας στα βωφαιδία.

Τα ανωτέρω ισχύουν με την προϋπόθεση της αρανής μεταφοράς  $\rightarrow \theta = 1$

Με ενοποίηση των γενικών εξισώσεων προκύπτει:

$$\Delta p = - \left( \lambda_f \frac{\rho_f}{2} u^2 \frac{\Delta x}{D} + \mu_m \frac{\rho_f}{\rho_s} \frac{u}{c} g \Delta x \theta + \mu_m \rho_f u c + \mu_m \lambda_z^* \frac{\rho_f}{2} u c \frac{\Delta x}{D} \right) \quad (4.10)$$

οπου

$$\theta = \eta \delta + \frac{w_s}{u} \sin^2 \delta = \text{συμπεριεχώς βάρους}$$

Για σταθερή ταχύτητα μπορεί να αφαιρεθεί και η επιτάχυνση ως βάρους ήμης, οπότε:

$$\frac{3}{4} \frac{c w}{d s} \rho_f (u-c) |u-c| = \rho_s \left( g \eta \delta + \lambda_z^* \frac{c^2}{2D} \right) - \lambda_f \rho_f \frac{u^2}{2D} - \mu_m \rho_f \frac{w_s}{c} g \sin^2 \delta \quad (4.11)$$

Κατακόρυφη επί  $\delta = 90^\circ \rightarrow \theta = 1 \quad c = u - w_s$   
 Οριζόντια επί  $\delta = 0^\circ \rightarrow \theta = \frac{w_s}{u} \quad c = u$

$$L + w_s \sqrt{\frac{\lambda_z^*}{2Dg}}$$