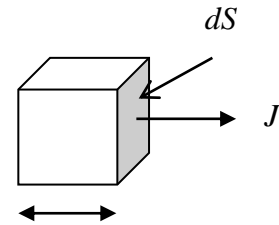


## ΚΟΡΕΣΜΕΝΟ ΕΔΑΦΟΣ – ΜΕΤΑΦΟΡΑ ΡΥΠΟΥ ΛΟΓΩ ΜΕΤΑΓΩΓΗΣ

**Ροή μάζας ρύπου**  $J = \text{Μάζα} / (\text{χρόνος} \times \text{επιφάνεια})$   
 $= (\text{όγκος} \times \text{συγκέντρωση}) / (\text{χρόνος} \times \text{επιφάνεια})$   
 $= (\text{παροχή} \times \text{συγκέντρωση}) / (\text{επιφάνεια})$

Για μονοδιάστατη ροή, η φαινόμενη ταχύτητα είναι  $v = Ki$

$$J = \frac{Q}{A} C = v C, \quad C = \text{συγκέντρωση}$$



Όγκος αναφοράς μήκους  $dx$  επιφάνειας  $dS$

Σχόλιο: ίδια έκφραση για ροή ρευστού σε αγωγό ή πορώδες μέσο  $dx$

Στο έδαφος, συχνά βολεύει να ανάγω τη μάζα διαλυμένης ουσίας σε μοναδιαίο όγκο εδαφικού δείγματος (όχι δηλαδή στον όγκο νερού/κενών στον οποίο ανάγεται η συγκέντρωση):

$$J = \frac{v}{n} \times nC_{Aw} = \bar{v} \times nC_{Aw}, \quad nC_{Aw} = \frac{V_w}{V} \times \frac{M_A}{V_w}, \quad V = dx \cdot dS$$

Δηλαδή το γινόμενο (συγκέντρωση  $\times$  πορώδες) δίνει τη μάζα διαλυμένης ουσίας στο μοναδιαίο όγκο δείγματος.

### Ροή μάζας σε εδαφικό δείγμα

$J = \bar{v} \cdot \frac{M_A}{dx \cdot dS}$ , βλέπουμε δηλαδή και πάλι ότι η ταχύτητα λόγω μεταγωγής ρύπου  $A$  είναι η μέση γραμμική ταχύτητα, άρα καλά υπολογίζουμε το χρόνο άφιξης ρύπου  $t$  λόγω μεταγωγής με τη σχέση  $t = \frac{L}{\bar{v}}$ . Από δω και πέρα θα χρησιμοποιώ για τη μέση γραμμική ταχύτητα,  $\bar{v}$ , τον όρο “ταχύτητα μεταγωγής”.

## ΜΕΤΑΦΟΡΑ ΡΥΠΟΥ ΛΟΓΩ ΔΙΑΧΥΣΗΣ (“ΑΘΓΩ” ΚΑΙΣΗΣ ΣΥΓΚΕΝΤΡΩΣΗΣ)\*

### 1<sup>ος</sup> Νόμος του Fick (εμπειρικός) σε διάλυμα

(όχι έδαφος ακόμα), 1-D

Μάζα που διαχέεται ανά επιφάνεια, χρόνο  $J = -D_s \frac{\partial C}{\partial x}$

$$J = \text{ροή μάζας} [M/L^2 T]$$

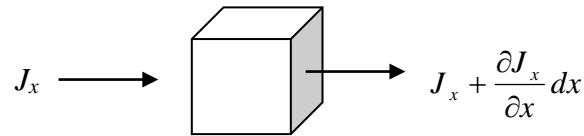
$$C = \text{συγκέντρωση διαλυμένης ουσίας (ρύπου)} [M/L^3]$$

$D_s = \text{συντελεστής διάχυσης (σε υδατικό διάλυμα)} [L^2/T]$ ,  
δεν έχει μεγάλες διακυμάνσεις:  $10^{-9} \text{ m}^2/\text{s}$  ασφαλής υπόθεση

\* Το «αίτιο» της διάχυσης του ρύπου είναι η ακανόνιστη κίνηση των μορίων του. Γι’ αυτό δεν είναι απόλυτα σωστό να πούμε ότι η διάχυση «προκαλείται» από τη διαφορά συγκέντρωσης, αλλά ότι «εκδηλώνεται» όταν υπάρχει διαφορά συγκέντρωσης.

## 2<sup>ος</sup> Νόμος του Fick

Εκφράζω ισοζύγιο μάζας ρύπου στον όγκο αναφοράς



Διαφορά μάζας στον όγκο αναφοράς  $dx dS$  σε χρόνο  $dt$  μέσω επιφάνειας  $dS$  = Εισερχόμενη ροή μάζας μέσω επιφάνειας  $dS$  - Εξερχόμενη ροή μάζας μέσω επιφάνειας  $dS$

$$\frac{\partial C}{\partial t} [dx \cdot dS] = J_x dS - \left( J_x + \frac{\partial J_x}{\partial x} dx \right) dS = -\frac{\partial J_x}{\partial x} dx dS$$

$$\frac{\partial C}{\partial t} = D_s \frac{\partial^2 C}{\partial x^2}$$

## 1<sup>ος</sup> Νόμος του Fick

$$J = -D_e n \frac{\partial C}{\partial x}$$

όπου  $D_e = D_s \cdot \omega$

στο υπόγειο νερό (ανάγω μάζα ουσίας στον όγκο του εδαφικού δείγματος)

$\omega = 0.01$  έως  $0.5$   
άμμοι:  $\omega = 0.7$

Ισοζύγιο μάζας (όγκος διαλύματος στον όγκο αναφοράς =  $n dx dS$ ):

$$\frac{\partial C}{\partial t} = D_e \frac{\partial^2 C}{\partial x^2}$$

## 2<sup>ος</sup> Νόμος του Fick χωρίς ρόφηση

Ισοζύγιο μάζας με ρόφηση

Διαφορά διαλυμένης μάζας στον όγκο διαλύματος (του όγκου αναφοράς) σε χρόνο  $dt$  = Διαφορά ροφημένης μάζας στη μάζα έδαφους (του όγκου αναφοράς) = Εισερχόμενη ροή μάζας μέσω  $dS$  - Εξερχόμενη ροή μάζας μέσω  $dS$

$$\frac{\partial C_{Aw}}{\partial t} n dx dS + \frac{\partial C_{As}}{\partial t} \rho_d dx dS = -\frac{\partial J_x}{\partial x} dx dS$$

Διαφορά ροφημένης μάζας  $\frac{\partial C_{As}}{\partial t} \rho_d \cdot dx \cdot dS = \frac{\partial C_{Aw}}{\partial t} K_p \cdot \rho_d \cdot dx \cdot dS$

$$\frac{\partial C}{\partial t} n dx \cdot dS + \frac{\partial C}{\partial t} K_p \cdot \rho_d \cdot dx \cdot dS = n D_e \frac{\partial^2 C}{\partial x^2} dx \cdot dS, \text{ διαιρώ με πορώδες } (n)$$

$$\frac{\partial C}{\partial t} \left( 1 + \frac{K_p \cdot \rho_d}{n} \right) = D_e \frac{\partial^2 C}{\partial x^2}$$

## 2<sup>ος</sup> Νόμος του Fick με ρόφηση

$$R = 1 + \frac{K_p \cdot \rho_d}{n} = \text{Συντελεστής υστέρησης}$$

$$\frac{\partial C}{\partial t} = D_e^* \frac{\partial^2 C}{\partial x^2}, \quad D_e^* = \frac{D_e}{R}$$

**2<sup>ος</sup> Νόμος του Fick για το υπόγειο νερό  
(γενική περίπτωση)**

Λύση της εξίσωσης μονοδιάστατης διάχυσης για αρχικά καθαρό πεδίο ( $C = 0 \quad x > 0, t = 0$ ) και πηγή σταθερής συγκέντρωσης  $C_o$  που επιβάλλεται στον χρόνο  $t = 0$

$$C(x,t) = C_o \cdot \operatorname{erfc} \frac{x}{2\sqrt{Dt}}, \quad D = D_e, D_e^*, \text{ ανάλογα με την περίπτωση}$$

$\operatorname{erfc}$  = συμπληρωματική συνάρτηση σφάλματος (από πίνακα)

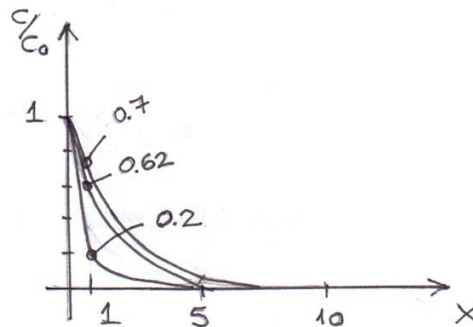
**Παράδειγμα:** Διάχυση από πηγή συγκέντρωσης  $C_o$  σε διάλυμα, σε κορεσμένο έδαφος χωρίς ρόφηση, και σε κορεσμένο έδαφος με ρόφηση

$$n = 0.3$$

$$G_s = 2.65, \rho_w = 1 \text{ g/cm}^3$$

$$K_p = 1 \text{ L/kg} = 1 \text{ cm}^3/\text{g}$$

$$\rho_d = (1-n) G_s \rho_w = 1.86 \text{ g/cm}^3$$



$$R = 1 + \frac{\rho_d K_p}{n} = 1 + \frac{1.86 \times 1}{0.3} = 7.2$$

$$D_e = \omega D_\delta = 0.7 \times 10^{-9} \text{ m}^2 / \text{s} = 0.0221 \text{ m}^2 / \text{y}$$

$$D_e^* = \frac{D_e}{R} = 0.0031 \text{ m}^2 / \text{y}$$

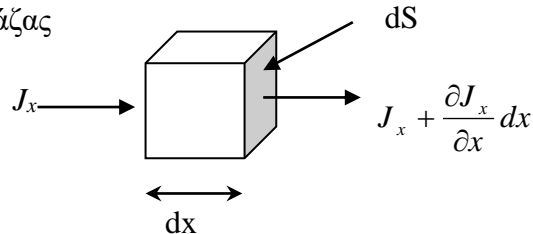
$x(\text{m})$	$t(\text{y})$	ΔΙΑΛΥΜΑ		ΕΔΑΦΟΣ, $R=1$		ΕΔΑΦΟΣ, $R=7.2$	
		$\frac{x}{2\sqrt{D_\delta t}}$	$C/C_o$	$\frac{x}{2\sqrt{D_e t}}$	$C/C_o$	$\frac{x}{2\sqrt{D_e^* t}}$	$C/C_o$
1	100	0.28	~0.7	0.34	~0.62	0.9	0.2
5	100	1.4	0.05	1.7	0.02	4.5	~0
10	100	2.8	~0	3.4	~0	9	~0

## ΜΕΤΑΦΟΡΑ ΡΥΠΟΥ ΛΟΓΩ ΜΕΤΑΓΩΓΗΣ ΚΑΙ ΔΙΑΧΥΣΗΣ/ΔΙΑΣΠΟΡΑΣ

Τι αλλάζει; Η έκφραση της ροής μάζας ανά επιφάνεια, χρόνο

$$J_x = v_x \cdot C - nD \frac{\partial C}{\partial x} \quad (\text{όπου με } D \text{ στο εξής θα συμβολίζουμε τον συνδυασμένο συντελεστή διάχυσης+διασποράς=υδροδυναμικής διασποράς})$$

Ισοζύγιο μάζας



$$\frac{\partial(Cn dx dS)}{\partial t} + \frac{\partial(C_s \rho_d dx dS)}{\partial t} = J_x dS - \left( J_x + \frac{\partial J_x}{\partial x} dx \right) dS$$

$$\frac{\partial C}{\partial t} \left( \frac{n}{n} + \frac{K_p \rho_d}{n} \right) = -\frac{\bar{v}}{n} \frac{\partial C}{\partial x} + \frac{n}{n} D \frac{\partial^2 C}{\partial x^2} \rightarrow \frac{\partial C}{\partial t} R = -\frac{\bar{v}}{R} \frac{\partial C}{\partial x} + \frac{D}{R} \frac{\partial^2 C}{\partial x^2}$$

**Εξίσωση μεταφοράς ρύπου λόγω μεταγωγής – υδροδυναμικής διασποράς (= διάχυσης+διασποράς)**

$$D^* \frac{\partial^2 C}{\partial x^2} - \bar{v}^* \frac{\partial C}{\partial x} = \frac{\partial C}{\partial t}$$

Λύση της εξίσωσης μεταφοράς ρύπου λόγω μεταγωγής – διάχυσης/διασποράς για  
 (1)  $C = C_0, x = 0, t \geq 0$ , (2)  $C = 0, t = 0, x > 0$ , (3)  $C = 0, t \geq 0, x = \infty$

$$\frac{C(x,t)}{C_0} = \frac{1}{2} \left[ \operatorname{erfc} \left( \frac{x - \bar{v}^* t}{2\sqrt{D^* t}} \right) + e^{\frac{\bar{v}^* x}{D^*}} \cdot \operatorname{erfc} \left( \frac{x + \bar{v}^* t}{2\sqrt{D^* t}} \right) \right]$$

για  $\frac{\bar{v}x}{D} > 10 - 100$  : ο δεύτερος όρος μπορεί να αγνοηθεί

: η συγκέντρωση  $0.5C_0$  εμφανίζεται στον χρόνο άφιξης ρύπου λόγω μεταγωγής

Ο λόγος  $\frac{\bar{v} \cdot x}{D}$  εκφράζει το σχετικό μέγεθος της συμβολής των φαινομένων μεταφοράς

$$D = D_{\text{διάχυσης}} + D_{\text{μηχ. διασποράς}} = D_e + \alpha_L \bar{v},$$

όπου  $\alpha_L$  = συντελεστής διαμήκους μηχανικής διασποράς (εξαρτάται από κλίμακα, συχνά λαμβάνεται  $\alpha_L = 0.1x$ )

## ΤΙΜΕΣ ΤΗΣ ΣΥΝΑΡΤΗΣΗΣ ΣΦΑΛΜΑΤΟΣ

Τιμές της συνάρτησης σφάλματος  $erf(a)$   
και της συμπληρωματικής συνάρτησης σφάλματος  $erfc(a)$ , για θετικές τιμές  $a$

$a$	$erf(a)$	$erfc(a)$	$a$	$erf(a)$	$erfc(a)$
0	0	1.0	1.1	0.880205	0.119795
0.05	0.056372	0.943628	1.2	0.910314	0.089686
0.1	0.112463	0.887537	1.3	0.934008	0.065992
0.15	0.167996	0.832004	1.4	0.952285	0.047715
0.2	0.222703	0.777297	1.5	0.966105	0.033895
0.25	0.276326	0.723674	1.6	0.976348	0.023652
0.3	0.328627	0.671373	1.7	0.983790	0.016210
0.35	0.379382	0.620618	1.8	0.989091	0.010909
0.4	0.428392	0.571608	1.9	0.992790	0.007210
0.45	0.475482	0.524518	2.0	0.995322	0.004678
0.5	0.520500	0.479500	2.1	0.997021	0.002979
0.55	0.563323	0.436677	2.2	0.998137	0.001863
0.6	0.603856	0.396144	2.3	0.998857	0.001143
0.65	0.642029	0.357971	2.4	0.999311	0.000689
0.7	0.677801	0.322199	2.5	0.999593	0.000407
0.75	0.711156	0.288844	2.6	0.999764	0.000236
0.8	0.742101	0.257899	2.7	0.999866	0.000134
0.85	0.770668	0.229332	2.8	0.999925	0.000075
0.9	0.796908	0.203092	2.9	0.999959	0.000041
0.95	0.820891	0.179109	3.0	0.999978	0.000022
1.0	0.842701	0.157299			

$$erf(a) = \frac{2}{\sqrt{\pi}} \int_0^a e^{-\varepsilon^2} d\varepsilon$$

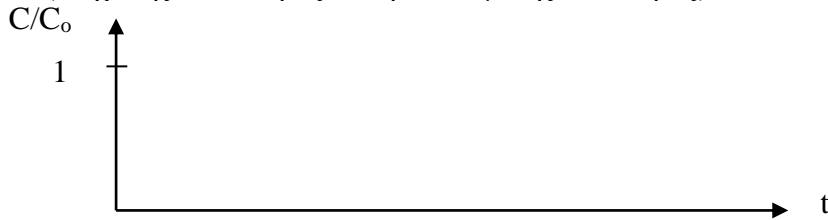
$$erfc(a) = 1 - erf(a)$$

$$erf(-a) = -erf(a)$$

$$erfc(-a) = 1 - erf(-a) = 1 + erf(a) = 1 + 1 - erfc(a) = 2 - erfc(a)$$

### Διαγράμματα συγκεντρώσεων (συμπληρώστε)

Συγκέντρωση συναρτήσει του χρόνου για κάποια απόσταση από την πηγή  $x \neq 0$ , χωρίς ρόφηση (= χωρίς υστέρηση), λόγω (α) μεταγωγής, (β) μεταγωγής + (διάχυσης+διασποράς = υδροδυναμικής διασποράς)



Συγκέντρωση συναρτήσει του χρόνου για κάποια απόσταση από την πηγή  $x \neq 0$ , με ρόφηση (= με υστέρηση), λόγω (α) μεταγωγής, (β) μεταγωγής + υδροδυναμικής διασποράς



Συγκέντρωση συναρτήσει της απόστασης για  $t \neq 0$ , χωρίς ρόφηση (= χωρίς υστέρηση), λόγω (α) μεταγωγής, (β) μεταγωγής + υδροδυναμικής διασποράς



Συγκέντρωση συναρτήσει της απόστασης για  $t \neq 0$ , με ρόφηση (= με υστέρηση), λόγω (α) μεταγωγής, (β) μεταγωγής + υδροδυναμικής διασποράς

