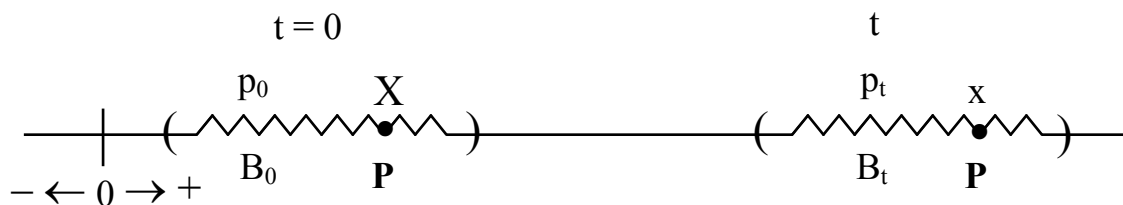


ΣΤΟΙΧΕΙΑ ΜΗΧΑΝΙΚΗΣ ΣΥΝΕΧΟΥΣ ΜΕΣΟΥ -ΠΕΡΙΛΗΨΗ-

ΚΕΦΑΛΑΙΟ 1: ΜΟΝΟΔΙΑΣΤΑΤΗ ΜΗΧΑΝΙΚΗ

1. ΚΙΝΗΜΑΤΙΚΗ



Κίνηση: $\chi(X, t)$; $x = \chi(X, t)$, χ συνεχής συνάρτηση; $\chi(X, 0) = X$

Ταχύτητα: $v = \frac{\partial \chi(X, t)}{\partial t} = \frac{\partial x}{\partial t} \equiv \dot{x}$

Επιτάχυνση: $a = \frac{\partial^2 \chi(X, t)}{\partial t^2} = \frac{\partial v}{\partial t} \equiv \ddot{x}$

Παραμόρφωση: $F = \frac{\partial \chi(X, t)}{\partial X} \equiv \frac{\partial x}{\partial X}$; $dx = FdX$... σταθερό t $\left(F \neq \begin{cases} 0 \\ \infty \end{cases} \right)$

Μετατόπιση: $u = x - X$

Ανηγγμένη Παραμόρφωση: $\varepsilon = \frac{dx - dX}{dX} \Big|_{t=\text{σταθ.}} = F - 1 = \frac{\partial u}{\partial X} \equiv u_x$

Κλίση Ταχύτητας: $D = \frac{\partial v}{\partial x} \quad \dots \quad \left(D = \frac{\dot{dx}}{dx} \right)$

Υλική Παράγωγος και Παρατήρηση (Lagrangean): $\dot{f} = \frac{\partial f(X, t)}{\partial t}$

Χωρική Παράγωγος και Παρατήρηση (Eulerian): $\frac{\partial f}{\partial t} = \frac{\partial f(x, t)}{\partial t}$

$\therefore \dot{f} = \frac{\partial f}{\partial t} + v \frac{\partial f}{\partial x} \quad \dots \quad \text{Σύνθετη παραγωγή (chain rule)}$

2. ΔΙΑΤΗΡΗΣΗ ΜΑΖΑΣ

$$m(p_t) = \int_{p_t} \rho(x, t) dx, \quad \rho = \rho(x, t) > 0$$

$m(p_t)$... μάζα του p_t

$\rho(x, t)$... πυκνότητα (μάζα / μονάδα μήκους) στο σε χρόνο t

$m(p_t) = m(p_0)$... Αξίωμα Διατήρησης Μάζας

$$\int_{p_t} \rho(x, t) dx = \int_{p_0} \rho_0 dX, \quad \rho_0 = \rho(X, 0) > 0 \quad \dots \text{πυκνότητα Αναφοράς (t=0)}$$

$$\begin{array}{l} \downarrow \rightarrow (dx = FdX \quad \dots \text{“Ιακωβιανή”, μετασχηματισμός } p_t \rightarrow p_0) \\ \int_{p_0} \rho F dX = \int_{p_0} \rho_0 dX, \quad \forall p_0 \end{array}$$

$$\Rightarrow \rho = \frac{\rho_0}{F} \quad \text{ή} \quad \rho(X, t) = \frac{\rho_0(X)}{F(X, t)}$$

- Διαφορική Εξίσωση Διατήρησης Μάζας (Lagrangian) ... (X, t)

$$\rho F = \rho_0 \quad \rightarrow \quad \dot{\rho F} = 0 \quad \rightarrow \quad \dot{\rho} F + \rho \dot{F} = 0 \quad \rightarrow$$

$$\dot{\rho} F + \rho F \frac{\partial v}{\partial x} = 0 \quad \left(\dot{F} = \frac{\partial v}{\partial x} F \right)$$

$$\dot{\rho} + \rho \frac{\partial v}{\partial x} = 0 \quad \text{ή} \quad \frac{\partial \rho}{\partial t} + \frac{\partial}{\partial x}(\rho v) = 0$$

- Διαφορική Εξίσωση Διατήρησης Μάζας (Eulerian) ... (x, t)

3. ΔΙΑΤΗΡΗΣΗ ΟΡΜΗΣ

$$T_1 = T(x_1, t) \quad \leftarrow \text{~~~~~} \bullet \text{~~~~~} \rightarrow T(x_2, t) = T_2$$

$b(x, t)$

- $f_C(p_t) = T_2 - T_1 = T(x_2, t) - T(x_1, t) = \int_{x_1}^{x_2} \frac{\partial T}{\partial x} dx = \int_{p_t} \frac{\partial T}{\partial x} dx$

f_C ...(Εσωτερική) Δύναμη Επαφής ή Συνοχής f_C (δύναμη ανά μονάδα επιφάνειας δηλαδή τάση)

- $f_B(p_t) = \int_{x_1}^{x_2} \rho b dx = \int_{p_t} \rho b dx$

f_B ...(Εξωτερική) Δύναμη Πεδίου f_B (b ... δύναμη ανά μονάδα μάζας)

- Ολική Δύναμη στο p_t : $f(p_t) = f_C(p_t) + f_B(p_t) = \int_{p_t} \left(\frac{\partial T}{\partial x} + \rho b \right) dx$

- Ορμή του p_t : $\ell(p_t) = \int_{p_t} \rho v dx$

- Αξίωμα Διατήρησης Ορμής (Euler): $f = \dot{\ell}$

.....κατ' αναλογία του αξιώματος του Νεύτωνα

$$\int_{p_t} \left(\frac{\partial T}{\partial \mathbf{x}} + \rho \mathbf{b} \right) d\mathbf{x} = \overline{\int_{p_t} \rho \mathbf{v} d\mathbf{x}} = \int_{p_t} \rho \dot{\mathbf{v}} d\mathbf{x}$$

$$\rightarrow \begin{cases} \int_{p_t} \rho \mathbf{v} d\mathbf{x} = \overline{\int_{p_0} \rho \mathbf{v} F d\mathbf{X}} = \int_{p_0} (\dot{\rho} \mathbf{v} F + \rho \dot{\mathbf{v}} F + \rho \mathbf{v} \dot{F}) d\mathbf{X} \\ \int_{p_0} \left(\dot{\rho} + \rho \frac{\partial \mathbf{v}}{\partial \mathbf{x}} \right) \mathbf{v} F d\mathbf{X} + \int_{p_0} \rho \dot{\mathbf{v}} F d\mathbf{X} = \int_{p_0} \rho_0 \dot{\mathbf{v}} F d\mathbf{X} = \int_{p_t} \rho \dot{\mathbf{v}} d\mathbf{x} \end{cases}$$

(**Σημείωση:** $\overline{\int_{p_t} \rho \mathbf{v} d\mathbf{x}} = \int_{p_0} \rho_0 \dot{\mathbf{v}} d\mathbf{X} = \int_{p_t} \rho \dot{\mathbf{v}} d\mathbf{x}$... συντομότερη απόδειξη)

$$\begin{array}{ccc} & p_0 & p_t \\ & \downarrow & \\ dm = \rho_0 d\mathbf{X} = \rho d\mathbf{x} & & \end{array}$$

$$\Rightarrow \frac{\partial T}{\partial \mathbf{x}} + \rho \mathbf{b} = \rho \dot{\mathbf{v}} \quad \dots \text{ Διαφορική Εξίσωση Διατήρησης Ορμής (Eulerian)}$$

$$\Rightarrow \frac{\partial T}{\partial \mathbf{X}} + \rho_0 \mathbf{b} = \rho_0 \dot{\mathbf{v}} \quad \text{ Διαφορική Εξίσωση Διατήρησης Ορμής (Lagrangian)}$$

Σημείωση: $\frac{\partial T}{\partial \mathbf{x}} = \frac{\partial T}{\partial \mathbf{X}} \frac{1}{F}, \quad \rho = \frac{\rho_0}{F}$

4. ΚΑΤΑΣΤΑΤΙΚΕΣ ΕΞΙΣΩΣΕΙΣ - ΠΑΡΑΔΕΙΓΜΑΤΑ

Άγνωστοι 3: $\rho, \chi \begin{Bmatrix} \mathbf{u} \\ \varepsilon \\ \mathbf{v} \end{Bmatrix}, T$

Εξισώσεις 2: $\begin{cases} \frac{\partial \rho}{\partial t} + \frac{\partial}{\partial \mathbf{x}}(\rho \mathbf{v}) = 0 \\ \frac{\partial T}{\partial \mathbf{x}} + \rho \mathbf{b} = \rho \dot{\mathbf{v}} \end{cases}$

} \Rightarrow χρειαζόμαστε μία ακόμη εξίσωση (που διαφοροποιεί επίσης το ένα υλικό από το άλλο)

Καταστατική (ή Νομοτελειακή) Εξίσωση: $T = f\left(\chi, \frac{\partial^n \chi}{\partial X^n}, \frac{\partial^n \chi}{\partial t^n}\right)$

Παράδειγμα:

$T = k\varepsilon = k\mathbf{u}_x$... Ελαστικό Στερεό

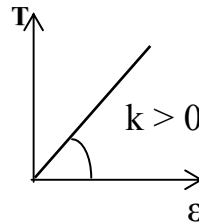
$T = -p(\rho) + \mu \frac{\partial \mathbf{v}}{\partial \mathbf{x}}$... Νευτώνικό Υγρό

5. ΕΛΑΣΤΙΚΑ ΣΤΕΡΕΑ ΚΑΙ ΥΓΡΑ

5Α.ΕΛΑΣΤΙΚΑ ΣΤΕΡΕΑ $T = g(\varepsilon, X), \varepsilon = \frac{\partial u}{\partial X} = F - 1$

Ομογενή $\rightarrow T = g(\varepsilon)$

Γραμμικά $\rightarrow T = k\varepsilon$



$$\Rightarrow (*) \begin{cases} \rho = \frac{\rho_0}{1 + u_X} \\ T = k u_X \\ k u_{XX} + \rho_0 b = \rho_0 \ddot{u} \end{cases}$$

(*) περιγραφή κατά Lagrange (X, t) για τρεις αγνώστους ρ, u, T του στερεού. Η $(*)_3$ ελήφθη με αντικατάσταση της $(*)_2$ στην διαφορική εξίσωση διατήρησης ορμής (Lagrangean). Επίλυση της $(*)_3$ προσδιορίζει όλους τους αγνώστους ρ, u, T

Επίλυση της Μερικής Διαφορικής Εξίσωσης $(*)_3$ γνωστής σαν Εξίσωση Κύματος ($b \equiv 0$)

$$\ddot{u} = c^2 u_{XX} \quad (c = \sqrt{\frac{k}{\rho_0}} \dots \text{ταχύτητα ήχου στο στερεό})$$

Γενική Λύση D' Alembert : $u = u(X, t) = f(X - ct) + g(X + ct)$

όπου οι συναρτήσεις f και g προσδιορίζονται από τις αρχικές (δύο) και οριακές (δύο) συνθήκες

Για μία ελαστική ράβδο ή ελατήριο μήκους L ($0 \leq X \leq L$) οι βοηθητικές συνθήκες (αρχικές και οριακές) είναι

$$u(X, 0) = u_0(X), \quad \dot{u}(X, 0) = v_0(X) \quad \dots \text{αρχική θέση και ταχύτητα}$$

$$u(0, t) = u_1(t), \quad u(L, t) = u_2(t) \quad \dots \text{μετατοπίσεις στα άκρα}$$

$$\text{Αποδεικνύεται ότι η λύση του} \quad \left\{ \begin{array}{l} \ddot{u} = c^2 u_{xx} \\ u(X, 0) = u_0; \quad \dot{u}(X, 0) = v_0 \quad (\text{ΑΣ}) \\ u(0, t) = u_1; \quad u(L, t) = u_2 \quad (\text{ΟΣ}) \end{array} \right.$$

υπάρχει και είναι μοναδική.

(ΑΣ)... Αρχικές συνθήκες

(ΟΣ)... Οριακές συνθήκες

Παράδειγμα λύσης της Εξίσωσης Κύματος για ημιάπειρο χώρο

$$\begin{cases} \ddot{u} = c^2 u_{xx}, & X \geq 0 \\ u(X, 0) = 0, & \dot{u}(X, 0) = 0 \\ u_x(0, t) = \frac{1}{k} p(t) \end{cases}$$

δηλ, δίνεται η τάση $T=p(t)$ στο $X=0$

$$u = u(X, t) = \begin{cases} 0, & X - ct \geq 0 \\ -\frac{c}{k} \int_0^{t-X/c} p(\tau) d\tau, & X - ct \leq 0 \end{cases}$$

$$T = T(X, t) = \begin{cases} 0, & X - ct \geq 0 \\ p\left(t - \frac{X}{c}\right), & X - ct \leq 0 \end{cases}$$

Μη-Γραμμικά Ελαστικά Υλικά : $T = g(t) = g(u_x)$

5B. ΕΛΑΣΤΙΚΑ ΥΓΡΑ $T = -p(\rho, X)$

Ομογενή $\rightarrow T = -p(\rho)$

Γραμμικά $\rightarrow T = -\text{σταθ.}\rho \dots$ τέλεια αέρια

$$\Rightarrow (*) \left\{ \begin{array}{l} \frac{\partial \rho}{\partial t} + \frac{\partial}{\partial x}(\rho v) = 0 \\ \frac{\partial T}{\partial x} + \rho b = \rho \dot{v} \\ T = -p(\rho) \end{array} \right.$$

(*) περιγραφή κατά Euler (x, t) για τρεις αγνώστους (ρ, v, T) του υγρού.
Συνδιασμός της $(*)_2$ και $(*)_3$ οδηγεί στο σύστημα

$$\left. \begin{array}{l} -p'(\rho) \frac{\partial \rho}{\partial x} + \rho b = \rho \left(\frac{\partial v}{\partial t} + \frac{\partial v}{\partial x} v \right) \\ \therefore \\ \frac{\partial \rho}{\partial t} + \frac{\partial}{\partial x}(\rho v) = 0 \end{array} \right\}$$

που συνιστά τις

- Βασικές Εξισώσεις της Μονοδιάστατης Αεροδυναμικής
(Υποθέτουμε $b \equiv 0$)

$$\text{Ισορροπία: } v=0 \Rightarrow \frac{\partial \rho}{\partial t} = \frac{\partial \rho}{\partial x} = 0 \rightarrow \rho|_{\text{ισορ.}} = \rho_0 = \text{σταθ.}$$

Γραμμικοποίηση

Θεωρούμε καταστάσεις ‘πλησίον’ της ισορροπίας, δηλ.

$$\begin{cases} \rho = \rho_0 + \tilde{\rho} \\ \mathbf{v} = \mathbf{0} + \tilde{\mathbf{v}} \end{cases} \quad \text{με}$$

$$|\tilde{\rho}| = O(\varepsilon); \quad |\tilde{\mathbf{v}}| = O(\varepsilon), \quad |\cdot| \equiv \text{μέτρο}, \quad |O(\varepsilon)| < \text{σταθ.}\varepsilon, \quad \varepsilon \ll 1 ;$$

$$\Rightarrow \begin{cases} -\frac{p'(\rho_0)}{\rho_0} \frac{\partial \tilde{\rho}}{\partial x} = \frac{\partial \tilde{\mathbf{v}}}{\partial t} \\ \frac{\partial \tilde{\rho}}{\partial t} = -\rho_0 \frac{\partial \tilde{\mathbf{v}}}{\partial x} \end{cases}$$

δηλαδή σύστημα 1^{ου} βαθμού για $\{\tilde{\rho}, \tilde{\mathbf{v}}\}$

$$\therefore \begin{bmatrix} -\frac{p'(\rho_0)}{\rho_0} \frac{\partial}{\partial x} & -\frac{\partial}{\partial t} \\ \frac{\partial}{\partial t} & \rho_0 \frac{\partial}{\partial x} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \tilde{\rho} \\ \tilde{\mathbf{v}} \end{bmatrix} = 0 \Rightarrow \det \begin{bmatrix} -\frac{p'(\rho_0)}{\rho_0} \frac{\partial}{\partial x} & -\frac{\partial}{\partial t} \\ \frac{\partial}{\partial t} & \rho_0 \frac{\partial}{\partial x} \end{bmatrix} = 0$$

$$\Rightarrow p'(\rho_0) \frac{\partial^2}{\partial x^2} - \frac{\partial^2}{\partial t^2} = 0$$

δηλ. πάλι η εξίσωση κύματος

$$\Psi_{tt} = c^2 \Psi_{xx} ; \quad \Psi \equiv \begin{Bmatrix} \rho \\ \mathbf{v} \end{Bmatrix} = f(x - ct) + g(x + ct), \quad c = \sqrt{p'(\rho_0)}$$

c... ταχύτητα ήχου στο βαροτροπικό υγρό

$$\text{Υπολογισμός Ασυνεχούς Λύσης} \Rightarrow \begin{cases} \rho_t + (\rho v)_x = 0 \\ T_x = \rho v \\ T = -p(\rho) \end{cases} \quad (*)$$

$$\text{Για } \frac{\partial \rho}{\partial t} = \frac{\partial v}{\partial t} = 0 ; \begin{cases} \rho = \rho_0 \\ v = v_0, \quad x \rightarrow -\infty \\ T = -p_0 \end{cases}$$

$$(*)_1 \rightarrow \rho v = \rho_0 v_0 \rightarrow F = \frac{\rho_0}{\rho} = \frac{v}{v_0}$$

$$(*)_3 \rightarrow T = -p\left(\frac{\rho_0}{F}\right)$$

$$(*)_2 \rightarrow T_x = \rho v \frac{\partial v}{\partial x} = \rho_0 v_0 \frac{\partial v}{\partial x} \rightarrow T = \rho_0 v_0 v + \text{σταθ.}$$

$$\rightarrow \text{σταθ.} = -p_0 - \rho_0 v_0^2 \rightarrow T = \rho_0 v_0 (v - v_0) - p_0$$

$$\therefore \left. \begin{aligned} -p\left(\frac{\rho_0}{F}\right) &= \rho_0 v_0^2 (F-1) - p(\rho_0) \\ F &\rightarrow 1, \quad t \rightarrow -\infty \end{aligned} \right\} \text{Μία λύση είναι η } F=1$$

Μία άλλη που ζητούμε

$$F = 1 - h, \quad h \ll 1 \Rightarrow h = -(F-1) \rightarrow p\left(\frac{\rho_0}{1-h}\right) - p(\rho_0) = \rho_0 v_0^2 h$$

$$\text{αλλά } \frac{1}{1-h} = 1 + h + h^2 + \dots$$

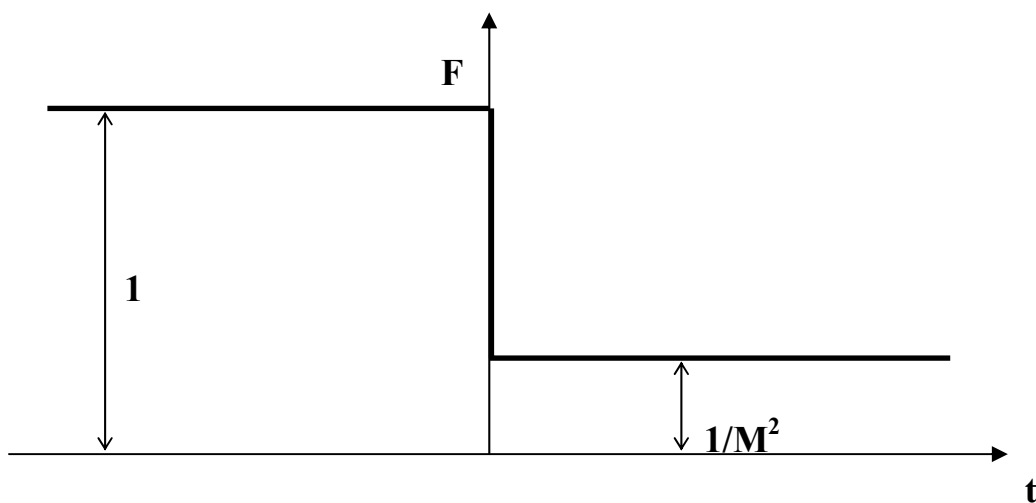
$$\therefore \frac{p(\rho_0 + \rho_0 h) - p(\rho_0)}{\rho_0 h} = v_0^2 \rightarrow p'(\rho_0) = v_0^2$$

$$M^2 \equiv \frac{v_0^2}{p'(\rho_0)} \quad (\text{δηλαδή, } M \dots \text{ αριθμός Mach})$$

ώστε

$M > 1$, υπερηχητική

$M < 1$, υποηχητική



6. ΝΕΥΤΩΝΙΚΑ ΥΓΡΑ

$$T = f\left(\rho, \frac{\partial v}{\partial x}\right) \rightarrow T = -p(\rho) + \mu \frac{\partial v}{\partial x}$$

$p(\rho)$: Θερμοδυναμική Πίεση

$\mu \frac{\partial v}{\partial x}$: Ιξωτάση (Τάση που οφείλεται σε τριβές λόγω Ιξώδους)

Το πρόβλημα προς λύση είναι ο προσδιορισμός των (T, ρ, v) όταν $\{p(\rho) > 0, \mu > 0\}$ είναι γνωστά (πείραμα, στατιστικά μοντέλα)

$$\Rightarrow (*) \begin{cases} \frac{\partial \rho}{\partial t} + \frac{\partial}{\partial x}(\rho v) = 0 \\ \frac{\partial T}{\partial x} = \rho \left(\frac{\partial v}{\partial t} + v \frac{\partial v}{\partial x} \right) \\ T = -p(\rho) + \mu \frac{\partial v}{\partial x} \end{cases}$$

Λύση του (*) για μόνιμη κατάσταση (ανεξάρτητη από χρόνο)

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} = \frac{\partial v}{\partial t} = 0 \Rightarrow \rho = \rho(x), \quad v = v(x)$$

$$(*) \rightarrow \begin{cases} (\rho v)_x = 0 \\ T_x = \rho v v_x \\ T = -p(\rho) + \mu v_x \end{cases}$$

με οριακές συνθήκες

$$\begin{cases} \rho \\ v \\ T \end{cases} \rightarrow \begin{cases} \rho_0 \\ v_0 \\ -p(\rho_0) \equiv -p_0 \end{cases} \text{ για } x \rightarrow -\infty$$

$$\therefore \rho v = \rho_0 v_0, \quad T = \rho_0 v_0 v + \text{σταθ.}, \quad \text{σταθ.} = -p_0 - \rho_0 v_0^2$$

$$\rightarrow \begin{cases} \frac{\rho_0}{\rho} = \frac{v}{v_0} \equiv f = f(x) \\ T = \rho_0 v_0 (v - v_0) - p_0 \\ -p\left(\frac{\rho_0}{f}\right) + \mu v_0 \frac{df}{dx} = \rho_0 v_0^2 (f - 1) - p_0; \quad f \rightarrow 1 \text{ όταν } x \rightarrow -\infty \quad [*] \end{cases}$$

Η λύση λοιπόν ανάγεται στη λύση της [*]. Εκφράζουμε αυτή σε συνεταγμένες Lagrange :

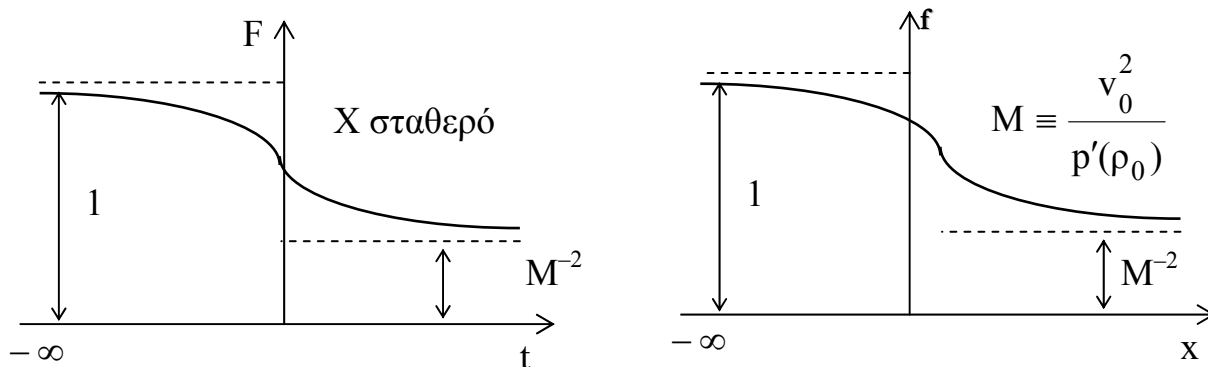
$$F = \frac{\rho_0}{\rho} = \frac{v}{v_0} \quad \dots \text{σταθερό } X$$

$$f = \frac{v}{v_0} \quad \dots \text{σταθερό } x$$

$$F(X,t) = f(x) \Big|_{x=x(X,t)} \rightarrow \dot{F} = \frac{\partial f}{\partial t} + v \frac{\partial f}{\partial x} \rightarrow \dot{F} = \left(\frac{\partial f}{\partial x} v_0 \right) F$$

$$\therefore -p \left(\frac{\rho_0}{F} \right) + \mu \frac{\dot{F}}{F} = \rho_0 v_0^2 (F-1) - p_0 \quad \forall X, \quad F \rightarrow 1, \quad t \rightarrow -\infty \quad (+)$$

Μία λύση είναι η $F=1$. Θα αποδείξουμε ότι αυτή είναι η μοναδική λύση όταν το v_0 είναι σχετικά μικρό. Όταν το v_0 γίνεται αρκετά μεγάλο εμφανίζεται μία άλλη λύση ασυνεχούς μορφής σε κάποιο σημείο



Για τη λύση της (+) υποθέτω ένα ειδικό μοντέλο για το $p(\rho)$, δηλ.

$p(\rho) = \text{σταθ.}\rho \dots$ (θερμοδυναμική πίεση τέλειου αερίου)

$$p = \frac{p_0}{\rho_0} \rho \Rightarrow \begin{cases} \mu \dot{F} = \rho_0 v_0^2 (F-1)(F-M^{-2}) ; M \equiv \frac{\rho_0 v_0^2}{p_0} \\ F \rightarrow 1, \quad t \rightarrow -\infty \end{cases}$$

Ολοκληρώνοντας

$$\frac{\mu M^2}{\rho_0 v_0^2 (M^2 - 1)} \log \left| \frac{F-1}{F-M^{-2}} \right| = t + t_0, \quad t_0 \equiv \text{σταθ. ολοκλ.}$$

Απόδειξη:

$$\frac{\mu}{\rho_0 v_0^2} \frac{dF}{(F-1)(F-M^{-2})} \rightarrow$$

$$\rightarrow \frac{dF}{(F-1)(1-M^{-2})} + \frac{dF}{(F-M^{-2})(M^{-2}-1)} = \frac{\rho_0 v_0^2}{\mu} dt$$

$$\frac{1}{1-M^{-2}} \frac{d(F-1)}{F-1} + \frac{1}{M^{-2}-1} \frac{d(F-M^{-2})}{F-M^{-2}} = \frac{\rho_0 v_0^2}{\mu} dt \rightarrow$$

$$\frac{\mu}{\rho_0 v_0^2} \left\{ \frac{1}{1-M^{-2}} \left(\log|F-1| - \log|F-M^{-2}| \right) \right\} = t + t_0$$

$$\Rightarrow \left| \frac{F-1}{F-M^{-2}} \right| = \exp \frac{t-t_0}{\tau}$$

$$\tau \equiv \frac{\mu M^2}{\rho_0 v_0^2 (M^2 - 1)} = \frac{\mu}{\rho_0 (M^2 - 1)} \quad \dots \text{ χαρακτηριστικός χρόνος}$$

Παρατήρηση 1 : $F \rightarrow 1$, $t \rightarrow -\infty$ μόνο όταν $\tau > 0$, δηλ. η λύση υφίσταται μόνο όταν $M > 1$ (υπερηχητική ροή). Επίσης $t \rightarrow \infty \Rightarrow F \rightarrow M^{-2}$. Αν $M < 1$, $F=1$ είναι η μόνη λύση

Παρατήρηση 2 : $M > 1$

$$(i) \quad M^{-2} < F < 1 \quad \rightarrow \quad \frac{1-F}{F-M^{-2}} = \exp \frac{t-t_0}{\tau}$$

$$(ii) \quad F > 1 \quad \rightarrow \quad \frac{F-1}{F-M^{-2}} = \exp \frac{t-t_0}{\tau}$$

$$(iii) \quad F < M^{-2} \quad \rightarrow \quad \frac{F-1}{F-M^{-2}} = \exp \frac{t-t_0}{\tau}$$

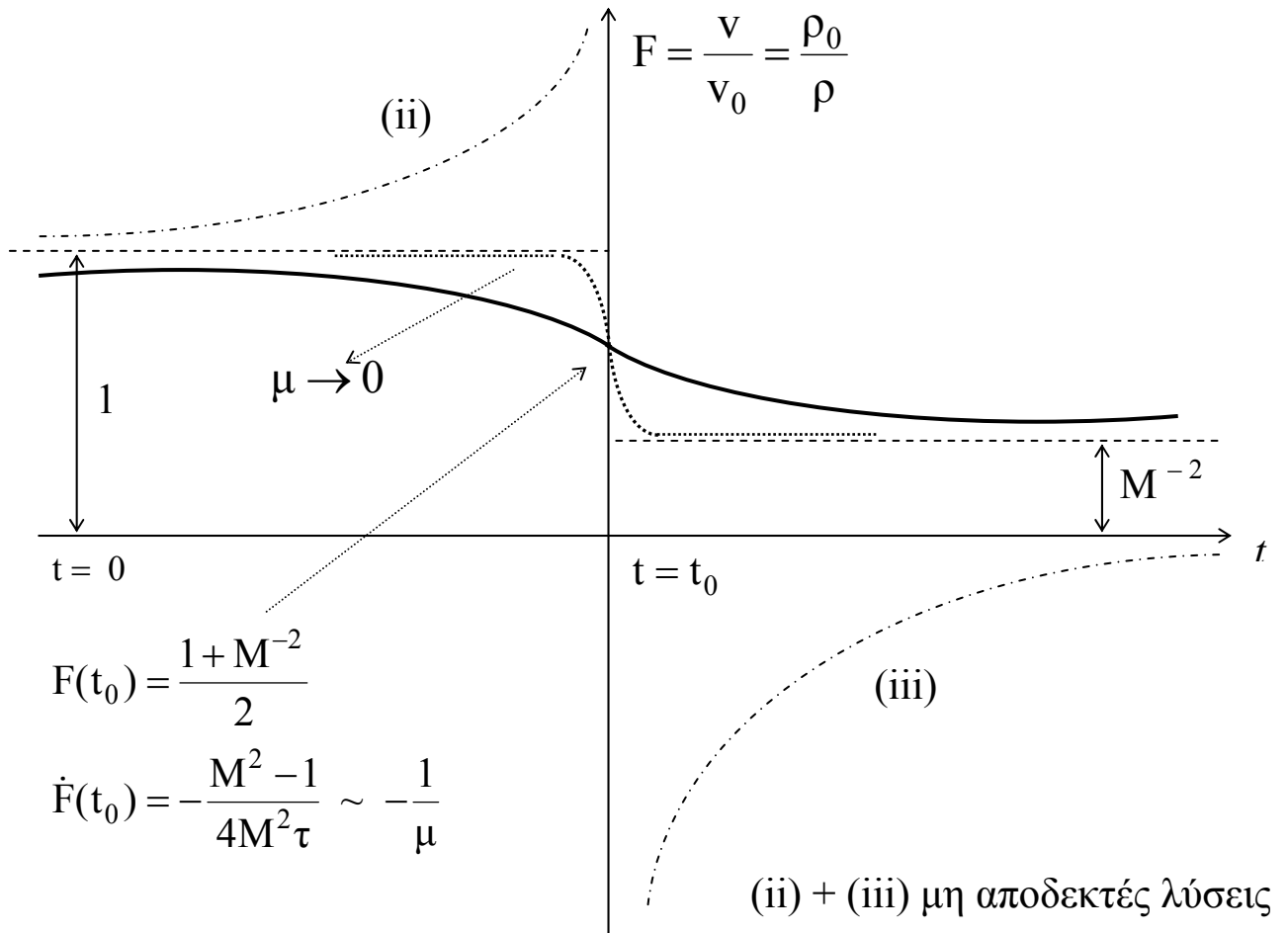
Παρατήρηση 3 : Μπορεί να υπολογισθεί ότι χρησιμοποιώντας τη λύση (i)

$$\therefore t \rightarrow t_0 \quad \rightarrow \quad F(t_0) = \frac{1+M^{-2}}{2}$$

$$\dot{F}(t_0) = -\frac{M^{-2}-1}{4M^2\tau} \sim -\frac{1}{\mu} \quad \dots \text{ κλίση}$$

Για μικρά μ ($\mu \rightarrow 0$) το προφίλ πλησιάζει τη δομή ασυνεχούς λύσης.

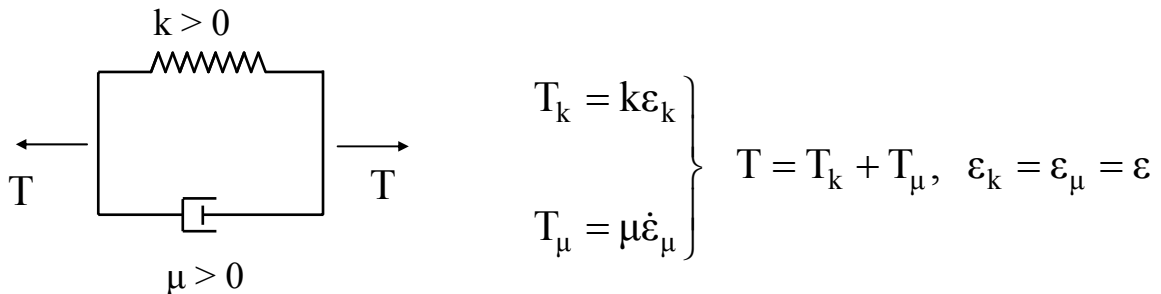
Τα αποτελέσματα των παραπάνω παρατηρήσεων δίνονται γραφικά παρακάτω



7. ΙΞΩΕΛΑΣΤΙΚΑ ΣΤΕΡΕΑ

7Α. ΜΟΝΤΕΛΟ KELVIN-VOIGT

$$T = f(\varepsilon, \dot{\varepsilon}) \rightarrow T = k\varepsilon + \mu\dot{\varepsilon}$$

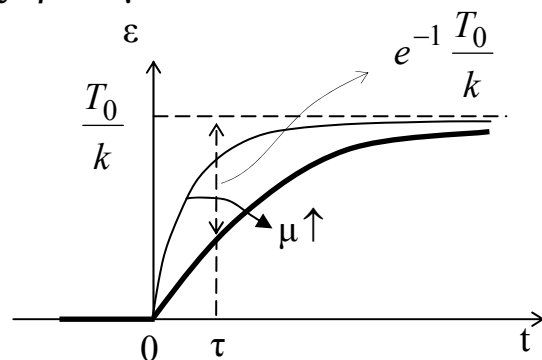
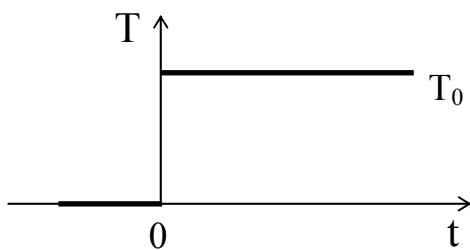


Η παραπάνω διάταξη της “παράλληλης σύνδεσης” του ελαστικού ελατηρίου ($k > 0$) και αποσβεστήρα ($\mu > 0$) με τις παραπλεύρω υποθέσεις είναι η φυσική αναπαράσταση της μηχανικής συμπεριφοράς του σημείου X του εν λόγω στερεού

Το παραπάνω μοντέλο επιδεικνύει “ερπυσμό” δηλαδή $\varepsilon \uparrow$ για σταθερό T

$$\left. \begin{aligned} \dot{\varepsilon} &= \frac{T_0}{\mu} - \frac{k}{\mu}\varepsilon \\ \varepsilon(0) &= 0 \end{aligned} \right\} \rightarrow \varepsilon = \frac{T_0}{k} \left(1 - e^{-\frac{t}{\tau}} \right)$$

$\tau \equiv \frac{\mu}{k} > 0$, τ : χαρακτηριστικός χρόνος ερπυσμού



Δυναμική Εξίσωση του Μοντέλου

$$\left. \begin{aligned} \frac{\partial T}{\partial X} &= \rho_0 \ddot{u} \\ T &= k\varepsilon + \mu \dot{\varepsilon} = k u_{,X} + \mu \dot{u}_{,X} \end{aligned} \right\} \Rightarrow k u_{,XX} + \mu \dot{u}_{,XX} = \rho_0 \ddot{u}$$

... γραμμική μερική διαφορική εξίσωση (ΜΔΕ)

Για να λυθεί χρειαζόμαστε πάλι αρχικές (ΑΣ) και οριακές (ΟΣ) συνθήκες

Παράδειγμα : $0 \leq X \leq L$

$$\left\{ \begin{aligned} u(X, 0) &= 0 \\ \dot{u}(X, 0) &= \sin \frac{\pi X}{L} \end{aligned} \right. \quad \dots \text{ (ΑΣ)}$$

$$\left\{ \begin{aligned} u(0, t) &= 0 \\ u(L, t) &= 0 \end{aligned} \right. \quad \dots \text{ (ΟΣ)}$$

Λύση : Έστω $u(X, t) = U(t) \sin \frac{\pi X}{L}$ που ικανοποιεί τις ΟΣ

Αντικαθιστώντας στην αρχική ΜΔΕ \rightarrow

$$\left\{ \begin{aligned} k \left(\frac{\pi}{L} \right)^2 U(t) + \mu \left(\frac{\pi}{L} \right)^2 \dot{U}(t) + \rho_0 \ddot{U}(t) &= 0 \\ U(0) = 0, \quad \dot{U}(0) = 1 &\text{ (ΑΣ)} \end{aligned} \right.$$

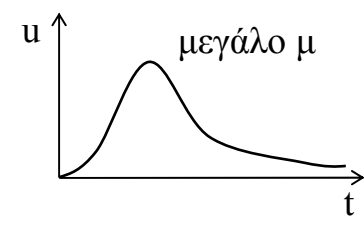
δηλ. το πρόβλημα ανάγεται στη λύση μίας δευτεροβάθμιας Συνήθους Διαφορικής Εξίσωσης (ΣΔΕ)

$$\Rightarrow u(X,t) = U(t) \sin \frac{\pi X}{L} \quad \text{όπου} \quad U(t) = \frac{1}{2a} e^{-\omega t} (e^{at} - e^{-at}) ; \quad a \neq 0$$

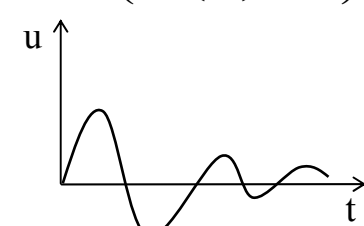
$$\omega \equiv \frac{\mu}{2\rho_0} \left(\frac{\pi}{L} \right)^2, \quad a \equiv \frac{\mu}{2\rho_0} \left(\frac{\pi}{L} \right)^2 \sqrt{1 - \frac{4\rho_0 k}{\mu^2 \left(\frac{\pi}{L} \right)^2}}$$

δηλαδή,

$$u(X,t) = e^{-\omega t} \sin \frac{\pi X}{L} \left\{ \begin{array}{l} \frac{1}{a} \sinh at, \quad a \dots \text{πραγματικός} \quad \left(\frac{4\rho_0 k}{\mu^2 \left(\frac{\pi}{L} \right)^2} < 1 \right) \\ \frac{1}{|a|} \sin |a|t, \quad a \dots \text{φανταστικός} \quad \left(\frac{4\rho_0 k}{\mu^2 \left(\frac{\pi}{L} \right)^2} > 1 \right) \end{array} \right.$$

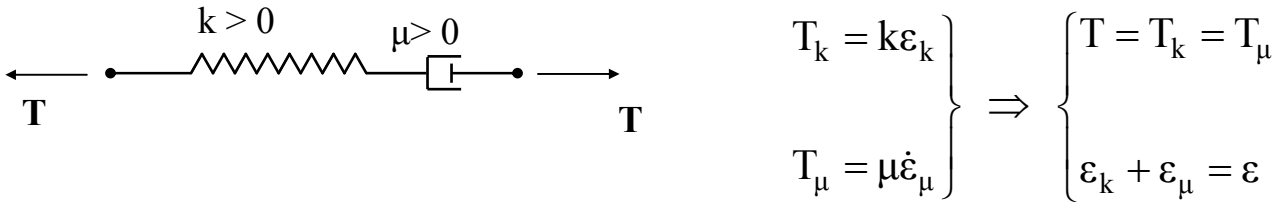


μεγάλο μ



7B. ΜΟΝΤΕΛΟ MAXWELL

$$T = k\varepsilon + \int_0^{\infty} \dot{G}(s)\varepsilon(t-s)ds ; \quad G(s) \equiv k\varepsilon^{-\frac{s}{\tau}}, \quad \tau \equiv \frac{\mu}{k}$$



Η παραπάνω διάταξη της “εν σειρά” του ελαστικού ελατηρίου ($k > 0$) και του γραμμικού αποσβεστήρα ($\mu > 0$) με τις παραπλεύρω υποθέσεις είναι η φυσική αναπαράσταση της μηχανικής συμπεριφοράς του σημείου X του εν λόγω στερεού

Για να το δούμε αυτό, παρατηρούμε ότι οι παραπάνω σχέσεις δίνουν

$$\dot{\varepsilon} = \dot{\varepsilon}_k + \dot{\varepsilon}_\mu = \frac{\dot{T}}{k} + \frac{T}{\mu} \quad \rightarrow \quad \dot{T} + \frac{1}{\tau}T = k\dot{\varepsilon}$$

$$\tau \equiv \frac{\mu}{k} > 0, \quad \tau : \text{χαρακτηριστικός χρόνος απόσβεσης}$$

$$\rightarrow \quad \frac{d}{dt} \left(e^{t/\tau} T \right) = e^{t/\tau} k \dot{\varepsilon} \quad \text{και ολοκληρώνοντας από } 0 \text{ έως } \infty \quad \rightarrow$$

$$\int_{-\infty}^t \frac{d}{d\xi} \left(e^{\xi/\tau} T(\xi) \right) d\xi = \int_{-\infty}^t k e^{\xi/\tau} \dot{\varepsilon}(\xi) d\xi \quad \text{και με την υπόθεση ότι } T(-\infty) < \infty$$

$$T(t) = \int_{-\infty}^t k e^{-\frac{(t-\xi)}{\tau}} \dot{\varepsilon}(\xi) d\xi = \int_0^{\infty} k e^{-\frac{s}{\tau}} \dot{\varepsilon}(t-s) ds$$

όπου $s = t - \xi$

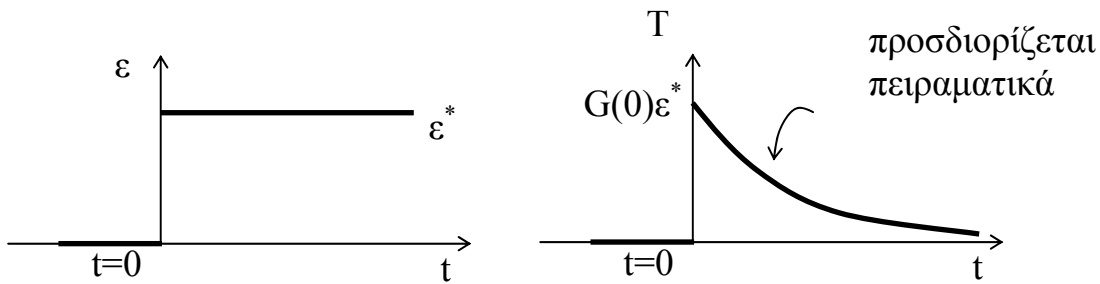
$$\begin{aligned} \therefore T(t) &= \left[-k e^{-\frac{s}{\tau}} \varepsilon(t-s) \right]_{s=0}^{\infty} - \int_0^{\infty} \frac{k}{\tau} e^{-\frac{s}{\tau}} \varepsilon(t-s) ds = \\ &= k \varepsilon(t) - \int_0^{\infty} \frac{k}{\tau} e^{-\frac{s}{\tau}} \varepsilon(t-s) ds \end{aligned}$$

όπου υποθέσαμε ότι $\varepsilon(-\infty) < \infty$

$$\therefore T(t) = \begin{cases} \int_{-\infty}^t k e^{-\frac{(t-\xi)}{\tau}} \dot{\varepsilon}(\xi) d\xi \\ \int_0^{\infty} k e^{-\frac{s}{\tau}} \dot{\varepsilon}(t-s) ds \\ k \varepsilon(t) - \int_0^{\infty} \frac{k}{\tau} e^{-\frac{s}{\tau}} \varepsilon(t-s) ds \end{cases} ; \quad T(t) = G(0) \varepsilon(t) + \int_0^{\infty} \dot{G}(s) \varepsilon(t-s) ds$$

$$G(s) \equiv k e^{-\frac{s}{\tau}} \quad (G(s) > 0; \quad G(s) \rightarrow 0, \quad s \rightarrow \infty)$$

Το μοντέλο Maxwell επιδειχνει το φαινόμενο “χαλάρωσης τάσης”, δηλ. $T \downarrow$ για $\varepsilon = \text{σταθ.}$



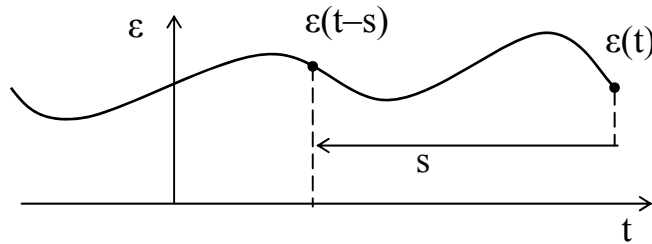
$$\varepsilon(t) = \begin{cases} 0, & t < 0 \\ \varepsilon^*, & t \geq 0 \end{cases} \Rightarrow T(t) = \begin{cases} 0, & t \leq 0 \\ G(t)\varepsilon^*, & t > 0 \end{cases}$$

Το μοντέλο Maxwell είναι κατάλληλο για υγρά επειδή δεν έχει παραμένουσα ελαστικότητα δηλ. $G(s) = 0, s \rightarrow \infty$. Επίσης υποδειχνει τη γενική μορφή της καταστατικής (νομοτελειακής ή συντακτικής) εξίσωσης της γραμμικής ιξωελαστικότητας όπως δείχνεται παρακάτω

7C. ΓΡΑΜΜΙΚΗ ΙΞΩΕΛΑΣΤΙΚΟΤΗΤΑ

$$T = \mathcal{F} \left[\varepsilon(t-s) \right], \quad s = (0, \infty), \quad \mathcal{F} \dots \text{συναρτησιακή της ιστορίας του } \varepsilon$$

συναρτησιακή \equiv συνάρτηση καμπύλης...(Volterra)



$\varepsilon(t-s)$, $s = (0, \infty)$... καμπύλη ή ιστορία του ε .

Μπορεί να αποδειχθεί ότι αν το \mathcal{F} είναι γραμμικό με μνήμη που ξεθωιάζει στο παρελθόν (*fading memory*) \rightarrow

$$T = k_{\infty} \varepsilon + G(0) \varepsilon + \int_0^{\infty} \dot{G}(s) \varepsilon(t-s) ds; \quad (*)$$

$$G(s) > 0 \quad \text{με} \quad G(s) \rightarrow 0, \quad s \rightarrow \infty$$

δηλ. βλέπουμε ότι σαν αποτέλεσμα της θεωρίας της συναρτησιακής ανάλυσης και γραμμικοποίησης (ανάπτυξη της συναρτησιακής \mathcal{F} κατά Frechét σε αναλογία με την ανάπτυξη της συνάρτησης f κατά Taylor και διατήρηση του πρώτου ή γραμμικού όρου) παίρνουμε μια γενικευμένη σχέση που θυμίζει το μοντέλο Maxwell αλλά με γενικευμένη συνάρτηση ή μέτρο χαλάρωσης $G(s)$ και μη-μηδενική παραμένουσα ελαστικότητα δηλ. $k_{\infty} \neq 0$. Η (*) είναι η γενική καταστατική (συντακτική) εξίσωση της γραμμικής ιξωελαστικότητας.

H (*) μπορεί να ξαναγραφεί ως

$$T = \hat{G}(0)\varepsilon + \int_0^{\infty} \dot{\hat{G}}(0)\varepsilon(t-s)ds; \quad \left\{ \begin{array}{l} \hat{G}(s) \equiv k_{\infty} + G(s) \\ G(s) \rightarrow 0, \quad s \rightarrow \infty \\ \hat{G}(s) \rightarrow k_{\infty}, \quad s \rightarrow \infty \end{array} \right.$$

k_{∞} ελαστική σταθερά ισορροπίας

$k_{\infty} + G(0)$ αρχική ελαστική σταθερά

- Δυναμική Εξίσωση (ή Εξίσωση Κίνησης)

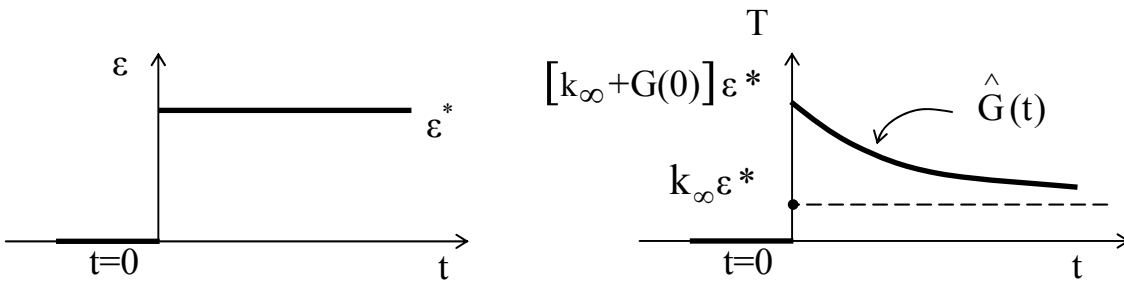
Αντικαθιστώντας την [*] στην εξίσωση διατήρησης ορμής

$$T_X + \rho_0 b = \rho_0 \ddot{u} \quad \rightarrow$$

$$[k_{\infty} + G(0)]u_{XX}(X,t) + \int_0^{\infty} \dot{G}(s)u_{XX}(X,t-s)ds + \rho_0 b = \rho_0 \ddot{u}(X,t)$$

η οποία είναι είναι μια ολοκληρο-διαφορική (integro-differencial) εξίσωση που λύνεται χρησιμοποιώντας τον μετασχηματισμό Laplace και τη χρήση των δύο “αρχικών” και δύο “οριακών” συνθηκών. Επίσης αποδεικνύεται η μοναδικότητα της λύσης για $\{k,\mu\} > 0$

- Προσδιορισμός G : (φαινόμενο “χαλάρωσης”)



$$\varepsilon(t) = \begin{cases} 0, & t < 0 \\ \varepsilon^*, & t \geq 0 \end{cases}$$

$$T(t) = \begin{cases} 0, & t < 0 \\ k_\infty \varepsilon^* + G(t) \varepsilon^*, & T(\infty) = k_\infty \varepsilon^* \end{cases} \rightarrow$$

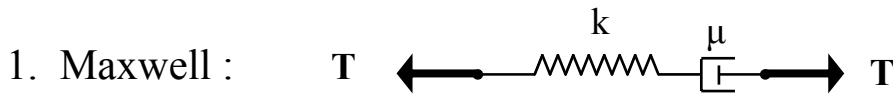
$$T(t) = k_\infty \varepsilon^* + G(0) \varepsilon^* + \underbrace{\int_0^t \dot{G}(s) \varepsilon(t-s) ds}_{\int_0^t \dot{G}(s) \varepsilon^* ds} + \int_t^\infty \dot{G}(s) \varepsilon(t-s) ds \rightarrow$$

$$\int_0^t \dot{G}(s) \varepsilon^* ds$$

$$T(t) = k_\infty \varepsilon^* + G(0) \varepsilon^* + [G(t) - G(0)] \varepsilon^*$$

Ειδικές Περιπτώσεις της Γραμμικής Ιξωελαστικότητας και Φυσική Αναπαράσταση

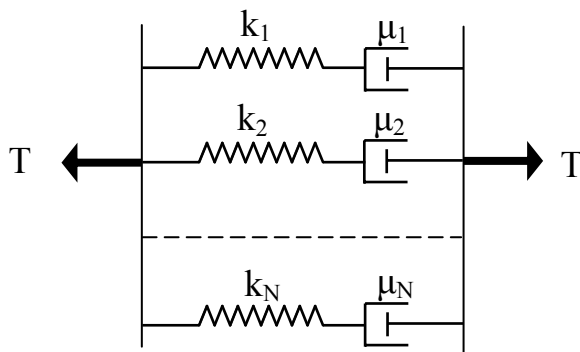
$$T(t) = k_{\infty} \varepsilon(t) + G(0) \varepsilon(t) + \int_0^{\infty} \dot{G}(s) \varepsilon(t-s) ds$$



$$k_{\infty} = 0; \quad G(s) = k e^{-\frac{s}{\tau}}, \quad \tau \equiv \frac{\mu}{k} \quad \dots \text{ (χρόνος χαλάρωσης)}$$

$$\left(\dot{\varepsilon} = \frac{\dot{T}}{k} + \frac{T}{\mu} \right) \rightarrow T = k \varepsilon(t) + \int_0^{\infty} \left(-\frac{k}{\tau} e^{-\frac{s}{\tau}} \right) \varepsilon(t-s) ds$$

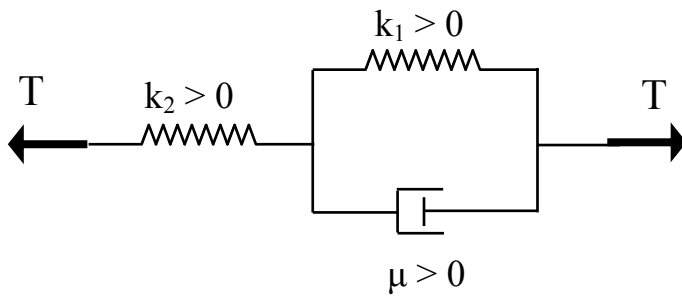
2. N-Maxwell εν // :



$$k_{\infty} = 0; \quad G(s) = \sum_{i=1}^N k_i e^{-\frac{s}{\tau_i}}, \quad \tau_i \equiv \frac{\mu_i}{k_i} \quad \dots \text{ (φάσμα χαλάρωσης)}$$

$$\left(\dot{\varepsilon} = \frac{\dot{T}_i}{k_i} + \frac{T_i}{\mu_i}, \quad \sum T_i = T \right) \rightarrow T = \sum_{i=1}^N k_i \varepsilon(t) + \int_0^{\infty} \sum_{i=1}^N \left(-\frac{k_i}{\tau_i} e^{-\frac{s}{\tau_i}} \right) \varepsilon(t-s) ds$$

3. Στάνταρτ Ιξωελαστικό Στερεό :



$$(\#) \left(\begin{array}{l} T_{k_2} = k_2 \varepsilon_{k_2}, \quad T_{k_1} = k_1 \varepsilon_{k_1, \mu}, \quad T_\mu = \mu \dot{\varepsilon}_{k_1, \mu} \\ \varepsilon = \varepsilon_{k_2} + \varepsilon_{k_1, \mu} \\ T = T_{k_2} = T_{k_1} + T_\mu \\ [T(-\infty), \varepsilon(-\infty)] < \infty \end{array} \right) \Rightarrow$$

$$k_\infty = \frac{k_1 k_2}{k_1 + k_2}, \quad G(s) = \frac{k_2^2}{k_1 + k_2} e^{-\frac{k_1 + k_2}{\mu} s}$$

Δηλαδή, με την ολοκλήρωση των εξισώσεων (#), που αντιστοιχούν στο στάνταρτ ιξωελαστικό στερεό (εν σειρά σύνδεση Kelvin-Voigt στερεού με ελατήριο), παίρνουμε την καταστατική εξίσωση

$$T(t) = \frac{k_1 k_2}{k_1 + k_2} \varepsilon(t) + \frac{k_2^2}{k_1 + k_2} \varepsilon(t) + \int_0^\infty \left(-\frac{k_2^2}{\mu} \right) e^{-\frac{k_1 + k_2}{\mu} s} \varepsilon(t-s) ds$$

Σημείωση: Κλείνοντας την ανασκόπηση της γραμμικής ιξωελαστικότητας τονίζεται ότι το Μοντέλο Maxwell κατέληξε σε καταστατική εξίσωση της μορφής

$$T(t) = \mathcal{F}_{s=0}^{\infty} [\varepsilon(t-s)]$$

Ανάλογα το μοντέλο Kelvin-Voigt μπορεί να αποδειχθεί ότι οδηγεί στη μορφή

$$\varepsilon(t) = \mathcal{F}_{s=0}^{\infty} [T(t-s)]$$

που οδηγεί σε γραμμικοποιημένες μορφές όπως κι η παραπάνω ανάλυση.

Επίσης αναφέρεται ότι οι παραπάνω δύο εξισώσεις δεν είναι πάντα ισοδύναμες

π.χ. το μοντέλο Maxwell δεν είναι ισοδύναμο με το μοντέλο Kelvin-Voigt. Δηλαδή, οι παραπάνω εξισώσεις δεν είναι εν γένει αντιστρεπτές

8. ΕΝΝΟΙΕΣ ΣΥΝΕΧΟΥΣ ΘΕΡΜΟΜΗΧΑΝΙΚΗΣ (ΘΕΡΜΟΔΥΝΑΜΙΚΗΣ)

Εσωτερική Ενέργεια : $E(p_t) = \int_{p_t} \rho e dx$

Θέρμανση : $Q(p_t) = Q_c(p_t) + Q_r(p_t)$ $\left\{ \begin{array}{l} Q_c(p_t) = q|_{x_1} - q|_{x_2} = \int_{p_t} -\frac{\partial q}{\partial x} dx \\ Q_r(p_t) = \int_{p_t} \rho r dx \end{array} \right.$

Θερμοκρασία : $\theta = \theta(x, t) > 0$

Ισχύς :

$P(p_t; v) = W(p_t; v) - \dot{K}(p_t; v)$ $\left\{ \begin{array}{l} W(p_t; v) = \int_{p_t} \left\{ -\frac{\partial(Tv)}{\partial x} + \rho bv \right\} dx \\ K(p_t; v) = \int_{p_t} \frac{1}{2} \rho v^2 dx \end{array} \right.$

Παρατήρηση (Θεώρημα) : $W(p_t) = \dot{K}(p_t) + \int_{p_t} T \frac{\partial v}{\partial x} dx$

Πρώτος Θερμοδυναμικός Νόμος :

$$\dot{E}(p_t) = P(p_t) + Q(p_t) \quad \{\dot{E} = -p\dot{V} + \dot{Q}\}$$

$$\dot{E}(p_t) = \int_{p_t} T \frac{\partial v}{\partial x} dx + Q(p_t) \Rightarrow$$

$$\int_{p_t} \rho \dot{e} dx = \int_{p_t} T \frac{\partial v}{\partial x} dx + \int_{p_t} \left(-\frac{\partial q}{\partial x} + \rho r \right) dx \Rightarrow$$

$$\rho \dot{e} = T \frac{\partial v}{\partial x} - \frac{\partial q}{\partial x} + \rho r \quad (*) \quad \eta$$

$$\rho_0 \dot{e} = T \dot{F} - \frac{\partial q}{\partial X} + \rho_0 r$$

$$(*) \rightarrow \dot{e} = \frac{1}{\rho} T \frac{\partial v}{\partial x} + h \quad ; \quad h \equiv \frac{1}{\rho} \left(-\frac{\partial q}{\partial x} + \rho r \right)$$

h ... τοπική θέρμανση

Δεύτερος Θερμοδυναμικός Νόμος :

$$\text{Εντροπία : } H(p_t) = \int_{p_t} \rho \eta dx$$

$$\text{Ανισότητα Planck : } \rho \dot{\eta} > \left(-\frac{\partial q}{\partial x} + \rho r \right) / \theta \quad \text{ή} \quad \dot{\eta} \geq \frac{h}{\theta}$$

$$\text{Σημείωση: } \Delta s \geq \frac{\Delta Q}{\theta}$$

$$\text{Εσωτερική Απώλεια : } \delta \equiv \theta \dot{\eta} - h =$$

$$\theta \dot{\eta} - \frac{1}{\rho} \left(\frac{\partial q}{\partial x} + \rho r \right) \geq 0$$

$$\text{δηλαδή } \delta \geq 0$$

$$\text{ΑΝΙΣΟΤΗΤΑ FOURIER: } q \frac{\partial \theta}{\partial x} \leq 0 \quad \text{ή} \quad -\dot{\eta} \frac{\partial \theta}{\partial x} \geq 0$$

$$\Rightarrow \text{Clausius-Duhem Inequality : } \rho \delta - \left(\frac{q}{\theta} \right) \frac{\partial \theta}{\partial x} \geq 0$$

$$\therefore \rho \gamma \equiv \rho \dot{\eta} + \frac{1}{\theta} \frac{\partial q}{\partial x} - \frac{q}{\theta^2} \frac{\partial \theta}{\partial x} - \frac{\rho r}{\theta} \geq 0 \quad \rightarrow$$

$$\rho \gamma \equiv \rho \dot{\eta} - \left(-\frac{\partial (q/\theta)}{\partial x} + \frac{\rho r}{\theta} \right)$$

$$\therefore \Gamma(p_t) = \int_{p_t} \rho \gamma dx = \dot{H} - \left\{ \frac{q}{\theta} \Big|_{x_1} - \frac{q}{\theta} \Big|_{x_2} \right\} + \int_{p_t} \frac{\rho r}{\theta} dx$$

$$\Rightarrow \Gamma(p_t) \geq 0 \quad \dots \text{ ρυθμός παραγωγής εντροπίας}$$

$$\text{Ελεύθερη Ενέργεια : } \psi \equiv e - \theta \eta$$

$$\therefore \dot{\psi} + \eta \dot{\theta} - \frac{1}{\rho} T \frac{\partial v}{\partial x} + \left(\frac{q}{\rho \theta} \right) \frac{\partial \theta}{\partial x} \leq 0$$

ΚΕΦΑΛΑΙΟ 2: ΑΝΑΣΚΟΠΗΣΗ ΔΙΑΝΥΣΜΑΤΩΝ ΚΑΙ ΤΑΝΥΣΤΩΝ

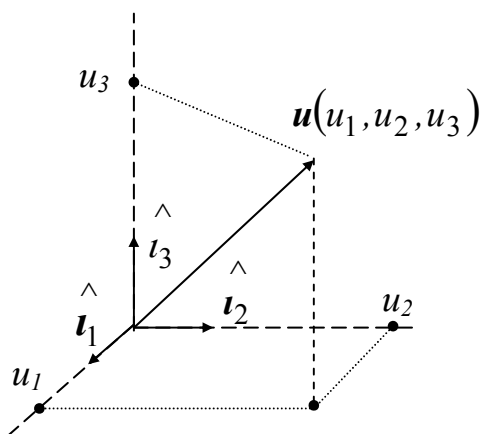
1. ΔΙΑΝΥΣΜΑΤΑ

■ Συνιστώσες - Συμβολισμός

Ευκλείδειος Χώρος $\mathbf{u} \in V$

Καρτεσιανό σύστ. συντεταγμένων

$$\{\hat{\mathbf{l}}_i\} = (\hat{\mathbf{l}}_1, \hat{\mathbf{l}}_2, \hat{\mathbf{l}}_3)$$



$$\hat{\mathbf{l}}_1 = (1,0,0), \quad \hat{\mathbf{l}}_2 = (0,1,0), \quad \hat{\mathbf{l}}_3 = (0,0,1)$$

$$\text{Διάνυσμα } \mathbf{u} = u_1 \hat{\mathbf{l}}_1 + u_2 \hat{\mathbf{l}}_2 + u_3 \hat{\mathbf{l}}_3 =$$

$$= \sum_{i=1}^3 u_i \hat{\mathbf{l}}_i = u_i \hat{\mathbf{l}}_i$$

... συμβολισμός δεικτών (Einstein)

$$\mathbf{u} = (u_1, u_2, u_3) = \begin{bmatrix} u_1 \\ u_2 \\ u_3 \end{bmatrix} \quad \dots \text{εναλλακτικοί συμβολισμοί}$$

■ Κανόνες Δεικτών – Σύμβολα δ_{ij} και ε_{ijk}

- Επαναληπτικότητα (δύο φορές) δείκτη (i) υπονοεί άθροιση από $i=1$ μέχρι $i=3$
- Εμφάνιση δείκτη (i) 3 φορές σ' ένα όρο δεν έχει έννοια

- Το σύμβολο $\delta_{ij} \equiv \begin{cases} 0, & i \neq j \\ 1, & i = j \end{cases}$ όταν εμφανίζεται σ' ένα όρο που έχει ένα

κοινό δείκτη με το δ_{ij} μπορεί ν' απαλειφθεί αλλάζοντας το κοινό δείκτη με τον άλλο. Το σύμβολο δ_{ij} είναι επίσης γνωστό ως Kronecker-delta

$$A_{ij}u_j = \sum_{j=1}^3 A_{ij}u_j = A_{i1}u_1 + A_{i2}u_2 + A_{i3}u_3$$

$$\begin{aligned} A_{ijk} B_{jk} &= \sum_{j=1}^3 \sum_{k=1}^3 A_{ijk} B_{jk} = \\ &= \sum_{j=1}^3 (A_{ij1} B_{j1} + A_{ij2} B_{j2} + A_{ij3} B_{j3}) \end{aligned}$$

... 9 όροι συνολικά με ανάπτυξη του j

$A_{ijk}B_{iil}$... δεν έχει νόημα

$$A_{ij}\delta_{ij} = A_{ii} = A_{jj}, \quad A_{ijk}\delta_{il} = A_{ijk}, \quad u_i\delta_{ij} = u_j$$

- Το σύμβολο ε_{ijk} (permutation, alternator, Eddington)

$$\varepsilon_{ijk} = \begin{cases} +1; & i, j, k \text{ \u03b1\rho\tau\iota \u03b7 \u03b4\u03b5\u03be\u03b9\u03c9\u03c3\u03c4\u03c1\u03bf\u03c6\u03b7 \u03b4\u03b9\u03ac\u03c4\u03b1\u03be\u03b9 \u03c4\u03c9\u03bd } 1,2,3 \\ & \begin{array}{cc} \begin{array}{c} i \\ \circlearrowright \\ k \quad j \end{array} & \begin{array}{c} 1 \\ \circlearrowright \\ 3 \quad 2 \end{array} \end{array} \\ 0; & \text{\u03b4\u03c5\u03c9 \u03b1\u03c0\u03cc \u03c4\u03b1 } i, j, k \text{ \u03b5\u03b9\u03bd\u03b1\u03b9 \u03b9\u03c3\u03b1} \\ -1; & i, j, k \text{ \u03c0\u03b5\u03c1\u03c1\u03b9\u03c4\u03b7 \u03b7 \u03b1\u03c1\u03b9\u03c3\u03c4\u03b5\u03c1\u03c9\u03c3\u03c4\u03c1\u03bf\u03c6\u03b7 \u03b4\u03b9\u03ac\u03c4\u03b1\u03be\u03b9 \u03c4\u03c9\u03bd } 1,2,3 \\ & \begin{array}{cc} \begin{array}{c} i \\ \circlearrowleft \\ k \quad j \end{array} & \begin{array}{c} 1 \\ \circlearrowleft \\ 3 \quad 2 \end{array} \end{array} \end{cases}$$

$$\varepsilon_{123} = 1, \quad \varepsilon_{112} = 0, \quad \varepsilon_{132} = -1$$

$$\varepsilon_{ijk} = \varepsilon_{jki} = \varepsilon_{kij} = -\varepsilon_{jik} = -\varepsilon_{ikj} = -\varepsilon_{kji}$$

...εναλλακτικός συμβολισμός (ορισμός) των ε_{ijk}

■ Εσωτερικό γινόμενο

- $\mathbf{u} \cdot \mathbf{v} \equiv u_i v_i \quad \dots \left(u_i v_i = \sum_{i=1}^3 u_i v_i = u_1 v_1 + u_2 v_2 + u_3 v_3 \right)$

- Ιδιότητες / Επιπλέον ορισμοί :

$$\mathbf{u} \cdot \mathbf{v} = \mathbf{v} \cdot \mathbf{u}; \quad \mathbf{u} \cdot (\mathbf{v} + \mathbf{w}) = \mathbf{u} \cdot \mathbf{v} + \mathbf{u} \cdot \mathbf{w}; \quad a(\mathbf{u} \cdot \mathbf{v}) = (a\mathbf{u}) \cdot \mathbf{v};$$

$$\mathbf{u} \cdot \mathbf{u} > 0, \quad \mathbf{u} \neq 0$$

- $|\mathbf{u}| = \sqrt{\mathbf{u} \cdot \mathbf{u}} \quad \dots \quad \text{μέτρο του } \mathbf{u} \quad \left(|\mathbf{u}| = \sqrt{u_i u_i} = \sqrt{u_1^2 + u_2^2 + u_3^2} \right)$

- Θεώρημα (Ανισότητα Cauchy-Schwarz) : $\mathbf{u} \cdot \mathbf{v} \leq |\mathbf{u}| |\mathbf{v}|$
- Θεώρημα (Τριγωνική ανισότητα) : $|\mathbf{u} + \mathbf{v}| \leq |\mathbf{u}| + |\mathbf{v}|$

- $\mathbf{u} \cdot \mathbf{v} = |\mathbf{u}| |\mathbf{v}| \cos \varphi \quad \dots \quad \text{ορισμός γωνίας } \varphi = \angle(\mathbf{u}, \mathbf{v})$

- $\hat{\mathbf{i}}_i \cdot \hat{\mathbf{i}}_j = \delta_{ij} = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix};$

$$u_i = \mathbf{u} \cdot \hat{\mathbf{i}}_i \quad \dots \quad \text{τύπος για τις συνιστώσα } u_i$$

$$\left(\mathbf{u} = u_m \hat{\mathbf{i}}_m \Rightarrow \mathbf{u} \cdot \hat{\mathbf{i}}_i = u_m \hat{\mathbf{i}}_m \cdot \hat{\mathbf{i}}_i = u_m \delta_{mi} = u_i \right)$$

■ Εξωτερικό γινόμενο

- $\mathbf{u} \times \mathbf{v} = \varepsilon_{ijk} u_j v_k \hat{\mathbf{l}}_i \dots$ (Άθροισμα 27 όρων)

$$\mathbf{u} \times \mathbf{v} = \mathbf{w} = w_i \hat{\mathbf{l}}_i,$$

$$\begin{aligned} w_i &= \varepsilon_{ijk} u_j v_k = \varepsilon_{ij1} u_j v_1 + \varepsilon_{ij2} u_j v_2 + \varepsilon_{ij3} u_j v_3 = \\ &= (\varepsilon_{i11} u_1 v_1 + \varepsilon_{i21} u_2 v_1 + \varepsilon_{i31} u_3 v_1) + (\varepsilon_{i12} u_1 v_2 + \varepsilon_{i22} u_2 v_2 + \varepsilon_{i32} u_3 v_2) + \\ &= (\varepsilon_{i12} u_1 v_3 + \varepsilon_{i23} u_2 v_3 + \varepsilon_{i33} u_3 v_3) \end{aligned}$$

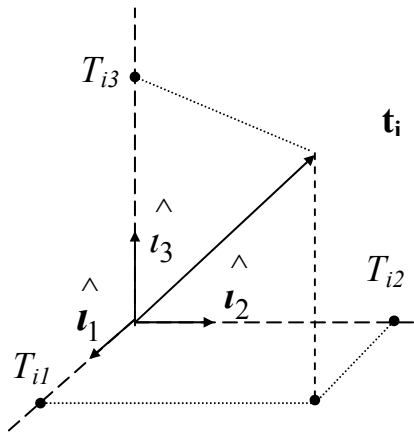
π.χ.

$$w_1 = \varepsilon_{132} u_3 v_2 + \varepsilon_{123} u_2 v_3 = u_2 v_3 - u_3 v_2$$

- $\mathbf{u} \times \mathbf{v} = -\mathbf{v} \times \mathbf{u} \rightarrow \mathbf{u} \times \mathbf{u} = \mathbf{0}$
- $(\mathbf{u} \times \mathbf{v}) \cdot \mathbf{w} = \mathbf{u} \cdot (\mathbf{v} \times \mathbf{w})$
- $\hat{\mathbf{l}}_i \times \hat{\mathbf{l}}_j = \varepsilon_{ijk} \hat{\mathbf{l}}_k \rightarrow \left(\hat{\mathbf{l}}_i \times \hat{\mathbf{l}}_j \right) \cdot \hat{\mathbf{l}}_k = \varepsilon_{ijk}$

2. ΤΑΝΥΣΤΕΣ

■ Συνιστώσες - Συμβολισμός



$$i=1,2,3$$

$\{t_i\}$... 3 διανύσματα χαρακτηριστικά του τανυστή T

$\{t_i\}$... “διανυσματικές συνιστώσες” ή προβολές του T στο σύστ. συντ. $\{\hat{t}_i\}$

$$T = \begin{bmatrix} t_1 \\ t_2 \\ t_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} t_{11} & t_{12} & t_{13} \\ t_{21} & t_{22} & t_{23} \\ t_{31} & t_{32} & t_{33} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} T_{11} & T_{12} & T_{13} \\ T_{21} & T_{22} & T_{23} \\ T_{31} & T_{32} & T_{33} \end{bmatrix}$$

■ Γραφή με δείκτες – Τύποι για τις Συνιστώσες

$$T \equiv \hat{t}_i \otimes t_i; \quad \otimes \equiv \text{δυναδικό γινόμενο} : (a \otimes b)u = a(b \cdot u) \dots [\text{ορισμός } T]$$

$$t_i \equiv T_{ij} \hat{t}_j; \quad T_{ij} \text{ ορίζεται ως η } j \text{ συνιστώσα του διανύσματος } t_i \text{ ως προς}$$

$$\{\hat{t}_j\}$$

$\therefore \mathbf{T} \equiv T_{ij} \hat{\mathbf{i}}_i \otimes \hat{\mathbf{i}}_j$; T_{ij} ... συνιστώσες του τανυστή \mathbf{T}

$$(9 \text{ αριθμοί } \mathbf{T} \equiv \sum_{i=1}^3 \sum_{j=1}^3 T_{ij} \hat{\mathbf{i}}_i \otimes \hat{\mathbf{i}}_j)$$

$T_{mn} \equiv \hat{\mathbf{i}}_m \cdot \mathbf{T} \hat{\mathbf{i}}_n$... τύπος για τον υπολογισμό των συνιστωσών T_{mn} του \mathbf{T}

- Παραδείγματα :

$$O_{ij} = \hat{\mathbf{i}}_i \cdot \mathbf{O} \hat{\mathbf{i}}_j = \hat{\mathbf{i}}_i \cdot \mathbf{o} = 0,$$

$$I_{ij} = \hat{\mathbf{i}}_i \cdot \mathbf{1} \hat{\mathbf{i}}_j = \hat{\mathbf{i}}_i \cdot \hat{\mathbf{i}}_j = \delta_{ij} \quad \text{όπου} \quad \begin{cases} \mathbf{O} \mathbf{u} = \mathbf{o} & \forall \mathbf{u} \\ \mathbf{1} \mathbf{u} = \mathbf{u} & \forall \mathbf{u} \end{cases}$$

$$\mathbf{T} \mathbf{u} = T_{ij} \hat{\mathbf{i}}_i \otimes \hat{\mathbf{i}}_j u_m \hat{\mathbf{i}}_m = T_{ij} u_m \hat{\mathbf{i}}_i \left(\hat{\mathbf{i}}_j \cdot \hat{\mathbf{i}}_m \right) = T_{ij} u_m \hat{\mathbf{i}}_i \delta_{jm} = T_{ij} u_j \hat{\mathbf{i}}_i$$

$$(\mathbf{a} \otimes \mathbf{b})_{ij} \equiv \hat{\mathbf{i}}_i \cdot (\mathbf{a} \otimes \mathbf{b}) \hat{\mathbf{i}}_j = \hat{\mathbf{i}}_i \cdot \mathbf{a} \left(\mathbf{b} \cdot \hat{\mathbf{i}}_j \right) = a_i b_j$$

Άθροισμα / Γινόμενο

$$(\mathbf{T} + \mathbf{S})\mathbf{u} = \mathbf{T}\mathbf{u} + \mathbf{S}\mathbf{u}$$

$$(a\mathbf{T})\mathbf{u} = a(\mathbf{T}\mathbf{u})$$

$$(\mathbf{T}\mathbf{S})\mathbf{u} = \mathbf{T}(\mathbf{S}\mathbf{u})$$

Μπορούν να αποδειχθούν χωρίς δυσκολία οι παρακάτω σχέσεις για τις συνιστώσες

$$(\mathbf{T} + \mathbf{S})_{ij} = T_{ij} + S_{ij}$$

$$(a\mathbf{T})_{ij} = a T_{ij}$$

$$(\mathbf{T}\mathbf{S})_{ij} = T_{im} S_{mj}$$

π.χ.

$$\begin{aligned} (\mathbf{T}\mathbf{S})_{ij} &= \hat{\mathbf{i}}_i \cdot (\mathbf{T}\mathbf{S})\hat{\mathbf{i}}_j = \hat{\mathbf{i}}_i \cdot \mathbf{T}(\mathbf{S}\hat{\mathbf{i}}_j) = \hat{\mathbf{i}}_i \cdot \mathbf{T}\left(S_{mn}(\hat{\mathbf{i}}_m \otimes \hat{\mathbf{i}}_n)\hat{\mathbf{i}}_j\right) = \\ &= \hat{\mathbf{i}}_i \cdot \mathbf{T}\left(S_{mn} \hat{\mathbf{i}}_m (\hat{\mathbf{i}}_n \cdot \hat{\mathbf{i}}_j)\right) = \hat{\mathbf{i}}_i \cdot \mathbf{T}\left(S_{mn} \hat{\mathbf{i}}_m \delta_{nj}\right) = \hat{\mathbf{i}}_i \cdot \mathbf{T}\left(S_{mj} \hat{\mathbf{i}}_m\right) = \\ &= \left(\hat{\mathbf{i}}_i \cdot \mathbf{T} \hat{\mathbf{i}}_m\right) S_{mj} = T_{im} S_{mj} \end{aligned}$$

- **Ιδιότητες :**

$$(TS)R = T(SR); \quad T(S + R) = TS + TR; \quad (S + R)T = ST + RT;$$

$$a(TS) = (aT)S = T(aS); \quad \mathbf{1}T = T\mathbf{1} = T$$

Όλες οι παραπάνω αποδείχνονται εύκολα με τη χρήση δεικτών. Σημειώνεται επίσης ότι $ST \neq TS$ έν γένει. Αν $ST = TS \rightarrow S$ και T αντιμετατίθενται (commute)

Ανάστροφος / Συμμετρικός / Ίχνος / Εσωτερικό Γινόμενο

- Ανάστροφος T^T : $Tu \cdot v = T^T v \cdot u \quad \forall u, v$

$$\text{Συνιστώσες: } T_{ij}^T = T_{ji} \quad \dots \left(T_{ij}^T = \hat{u}_i \cdot T^T \hat{u}_j = \hat{u}_j \cdot T \hat{u}_i = T_{ji} \right)$$

- Συμμετρικός T : $T = T^T$ ή $T_{ij} = T_{ji}$

- Αντίσυμμετρικός T : $T = -T^T$ ή $T_{ij} = -T_{ji}$

Θεώρημα :

$$\forall T \rightarrow T = S + W; \quad S = \frac{1}{2}(T + T^T) = S^T, \quad W = \frac{1}{2}(T - T^T) = -W^T$$

- Τίχνος T , ($tr T$) :

(i) $tr(T + S) = tr T + tr S$ και $tr(\alpha T) = \alpha tr T$

(ii) $tr(a \otimes b) = a \cdot b$

(i), (ii) ... ορισμός

Συνιστώσες :

$$tr T = T_{ii} \quad \dots \quad tr T = tr \left(T_{ij} \hat{\mathbf{u}}_i \otimes \hat{\mathbf{u}}_j \right) = T_{ij} tr \left(\hat{\mathbf{u}}_i \otimes \hat{\mathbf{u}}_j \right) = T_{ij} \left(\hat{\mathbf{u}}_i \cdot \hat{\mathbf{u}}_j \right) = T_{ij} \delta_{ij} = T_{ii}$$

- Εσωτερικό Γινόμενο : $T \cdot S = tr(TS^T)$

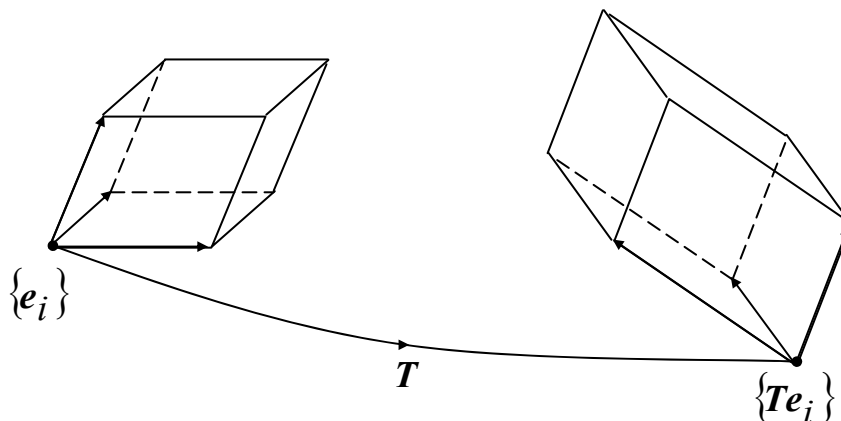
Συνιστώσες :

$$T \cdot S = (TS^T)_{ii} = T_{im} S_{mi}^T = T_{im} S_{im} = T_{ij} S_{ij} \quad \dots (= S \cdot T)$$

Μέτρο :

$$|T| = \sqrt{T \cdot T} \quad \dots (= \sqrt{T_{ij} T_{ij}}) \quad \dots \begin{cases} T \cdot S \leq |T| |S| \\ |T + S| \leq |T| + |S| \end{cases}$$

■ Ορίζουσα και Αντίστροφος



- Ορίζουσα : $\det \mathbf{T} = \frac{(\mathbf{T}\mathbf{e}_1 \times \mathbf{T}\mathbf{e}_2) \cdot \mathbf{T}\mathbf{e}_3}{(\mathbf{e}_1 \times \mathbf{e}_2) \cdot \mathbf{e}_3} \dots |\det \mathbf{T}| = \frac{\text{όγκος } \{\mathbf{T}\mathbf{e}_i\}}{\text{όγκος } \{\mathbf{e}_i\}}$

- Από τον παραπάνω ορισμό μπορεί ν' αποδειχθεί (και όχι ιδιαίτερα εύκολα) ότι

$$(*) \quad \varepsilon_{rst}(\det \mathbf{T}) = \varepsilon_{ijk} T_{ir} T_{js} T_{kt}$$

$$\varepsilon_{lmn} \varepsilon_{rst}(\det \mathbf{T}) = \varepsilon_{lmn} \varepsilon_{ijk} T_{ir} T_{js} T_{kt} = \begin{vmatrix} T_{lr} & T_{ls} & T_{lt} \\ T_{mr} & T_{ms} & T_{mt} \\ T_{nr} & T_{ns} & T_{nt} \end{vmatrix}$$

$$\text{Για } \mathbf{T} = \mathbf{1} \rightarrow \varepsilon_{lmn} \varepsilon_{rst} = \begin{vmatrix} \delta_{lr} & \delta_{ls} & \delta_{lt} \\ \delta_{mr} & \delta_{ms} & \delta_{mt} \\ \delta_{nr} & \delta_{ns} & \delta_{nt} \end{vmatrix}$$

$$\text{Για } \mathbf{T} = \mathbf{Q}, \mathbf{Q}\mathbf{Q}^T = \mathbf{1} \rightarrow \det \mathbf{Q} = \pm 1 \Rightarrow \varepsilon_{rst} = \pm \varepsilon_{ijk} Q_{ir} Q_{js} Q_{kt}$$

Από την (*) μπορεί να παραχθεί μια πιο εύχρηστη σχέση για την $\det \mathbf{T}$, δηλ.

$$[*] \quad \det \mathbf{T} = \frac{1}{6} \varepsilon_{ijk} \varepsilon_{rst} T_{ir} T_{js} T_{kt} \dots \text{ (εναλλακτικός ορισμός της } \det \mathbf{T} \text{)}$$

Με τη βοήθεια της [*] μπορεί ν' αποδειχθούν σχετικά εύκολα οι σχέσεις

$$\det(\mathbf{TS}) = (\det \mathbf{T})(\det \mathbf{S}), \quad \det \mathbf{T} = \det \mathbf{T}^T, \quad \det \mathbf{T}^{-1} = (\det \mathbf{T})^{-1}$$

όπου \mathbf{T}^{-1} είναι ο αντίστροφος τανυστής του \mathbf{T} , και ορίζεται παρακάτω

$$\circ \text{ Αντίστροφος } \mathbf{T}^{-1} : \mathbf{T}\mathbf{u} = \mathbf{w} \Rightarrow \mathbf{u} = \mathbf{T}^{-1}\mathbf{w} \quad \forall \mathbf{u}, \mathbf{w} \quad \text{(Ορισμός)}$$

ο Συνιστώσες : Δίνονται διευκολυντικά συναρτήσεις του συμπαγοντα (cofactor) τανυστή \mathbf{T}^C

$$\mathbf{T}^C = T_{mi}^C \hat{\mathbf{i}}_m \otimes \hat{\mathbf{i}}_n, \quad T_{mi}^C \equiv \frac{1}{2} \varepsilon_{mst} \varepsilon_{ijk} T_{ir} T_{js} T_{kt}$$

$$\therefore \varepsilon_{rst} \det \mathbf{T} = \varepsilon_{ijk} T_{ir} T_{js} T_{kt} \rightarrow \varepsilon_{mst} \varepsilon_{rst} \det \mathbf{T} = \varepsilon_{mst} \varepsilon_{ijk} T_{ir} T_{js} T_{kt}$$

και λαμβάνοντας υπόψη ότι

$$\varepsilon_{mst} \varepsilon_{ijk} = 2\delta_{mr} \rightarrow \delta_{mr} \det \mathbf{T} = T_{mi}^C T_{ir} \rightarrow \mathbf{1} = \left(\frac{T^C}{\det T} \right) T$$

και επειδή μπορεί ν' αποδειχθεί εκ των προτέρων ότι ο \mathbf{T}^{-1} είναι ένας και μοναδικός και εξ' ορισμού $\mathbf{T}\mathbf{T}^{-1} = \mathbf{1} \Rightarrow$

$$\mathbf{T}^{-1} = \frac{\mathbf{T}^C}{\det \mathbf{T}}, \quad \det \mathbf{T} \neq 0$$

• Παρατηρήσεις :

♦ Για να υπάρχει ο \mathbf{T}^{-1} πρέπει $\det \mathbf{T} \neq 0$, δηλ. \mathbf{T} να είναι μη απειριζόμενος. (Ορισμός μη-απειριζόμενου : $\mathbf{T}\mathbf{u} = \mathbf{0} \Rightarrow \mathbf{u} = \mathbf{0} \rightarrow \det \mathbf{T} \neq 0$)

♦ Απο τον ορισμό του $T^{-1} \rightarrow$

$$(T^{-1})^{-1} = T$$

$$TT^{-1} = T^{-1}T = \mathbf{1}$$

$$(TS)^{-1} = S^{-1}T^{-1}$$

$$\diamond [T] = \begin{vmatrix} T_{11} & T_{12} & T_{13} \\ T_{21} & T_{22} & T_{23} \\ T_{31} & T_{32} & T_{33} \end{vmatrix},$$

$$T_{23}^C \equiv -(T_{11}T_{23} - T_{21}T_{13}) = -(\text{minor του } T_{23}^T)$$

... (από τη Θεωρία Μητρώων)

♦ T αντιστρεφόμενος $\rightarrow T^T$ μη-απειριζόμενος

$$T^T \text{ μη-απειριζόμενος} \Leftrightarrow T \text{ μη-απειριζόμενος}$$

$$T \text{ αντιστρεφόμενος} \Rightarrow T \text{ μη-απειριζόμενος}$$

... (Βασικό Θεώρημα Ύπαρξης του T^{-1})

■ Ορισμένες Βασικές Κατηγορίες Τανυστών

- **Μονόμετροι (Unimodular) $H \in U : |\det H| = 1$**

δηλ. H είναι μονόμετρος όταν είναι ένας μετασχηματισμός που διατηρεί τον όγκο. Μπορεί ν' αποδειχθεί σχετικά εύκολα ότι το σύνολο U των μονόμετρων τανυστών σχηματίζει μία ομάδα, δηλ.

(i) Είναι “κλειστό” για πολλαπλασιασμό ... $H_1, H_2 \in U \rightarrow H_1 H_2 \in U$

(ii) Το U έχει και μοναδιαίο στοιχείο ... εδώ το $\mathbf{1} \in U$

- **Ορθογώνιοι (Orthogonal) $Q \in Q$:**

$$Q^{-1} = Q^T \quad \text{ή} \quad QQ^T = Q^T Q = \mathbf{1}$$

- ♦ $\det Q = \pm 1 : \det Q = +1 \rightarrow Q \in Q^+ \quad \dots$ δεξιόστροφοι,

$$\det Q = -1 \rightarrow Q \in Q^- \quad \dots \text{αριστερόστροφοι}$$

- ♦ Q σχηματίζει ομάδα

... Απόδειξη εύκολη χρησιμοποιώντας τους ορισμούς για ορθογωνικούς τανυστές και ομάδες

- ♦ Q είναι ισομετρικός, δηλ. διατηρεί μήκη και γωνίες :

$$Qu \cdot Qv = u \cdot v$$

$$\diamond Q_{ij}Q_{jm} = \delta_{ij}$$

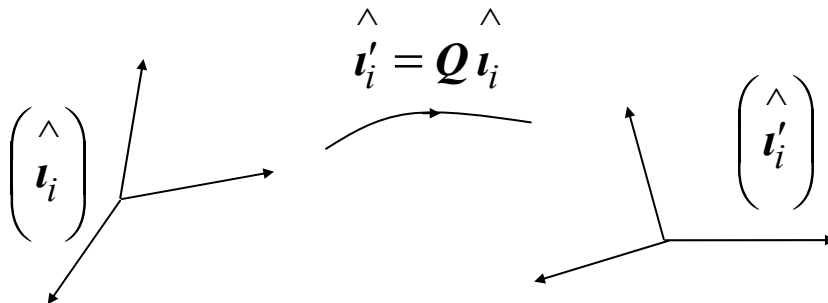
$$\varepsilon_{rst} = \varepsilon_{ijk}Q_{ir}Q_{js}Q_{kt} \quad (\mathbf{Q} \in Q^+)$$

$$\varepsilon_{rst} = -\varepsilon_{ijk}Q_{ir}Q_{js}Q_{kt} \quad (\mathbf{Q} \in Q^-)$$

◆ Αλλαγή Βάσης : Έστω $\{\hat{\mathbf{i}}_i\}$ και $\{\hat{\mathbf{i}}'_i\}$ δύο συστήματα ορθογωνίων

βάσεων (τα $\hat{\mathbf{i}}_i$ και $\hat{\mathbf{i}}'_i$ συμβολίζουν τα μοναδιαία διανύσματα στα αντίστοιχα συστήματα συντεταγμένων). Τότε υπάρχει ένας και μοναδικός ορθογώνιος τανυστής \mathbf{Q} που δίνει το ένα σύστημα συναρτήσει του άλλου, δηλ.

$$\hat{\mathbf{i}}'_i = \mathbf{Q}\hat{\mathbf{i}}_i \rightarrow \mathbf{Q} = \hat{\mathbf{i}}'_i \otimes \hat{\mathbf{i}}_i, \quad Q_{ij} = \hat{\mathbf{i}}_i \cdot \hat{\mathbf{i}}'_j$$



◆ Συνιστώσες Διανυσμάτων και Τανυστών Κατόπιν Αλλαγής Βάσης

$$u'_j = u_i Q_{ij} \quad \text{και} \quad u_i = u'_j Q_{ij}$$

$$T'_{mn} = T_{ij} Q_{im} Q_{jn} \quad \text{και} \quad T_{ij} = T'_{mn} Q_{im} Q_{jn}$$

$$T'_{mn\dots l} = T_{ij\dots k} Q_{im} Q_{jn} \dots Q_{kl} \quad \text{και} \quad T_{ij\dots k} = T'_{mn\dots l} Q_{im} Q_{jn} \dots Q_{kl}$$

Οι αποδείξεις των παραπάνω σχέσεων δεν είναι δύσκολες : π.χ.

$$\begin{aligned} \mathbf{T} &= T_{ij} \hat{\mathbf{t}}_i \otimes \hat{\mathbf{t}}_j = T'_{ij} \hat{\mathbf{t}}'_i \otimes \hat{\mathbf{t}}'_j \rightarrow T'_{mn} = \hat{\mathbf{t}}'_m \cdot \mathbf{T} \hat{\mathbf{t}}'_n = \hat{\mathbf{t}}'_m \cdot T_{ij} \hat{\mathbf{t}}_i \otimes \hat{\mathbf{t}}_j \hat{\mathbf{t}}'_n = \\ &= \hat{\mathbf{t}}'_m \cdot T_{ij} \hat{\mathbf{t}}_i \left(\hat{\mathbf{t}}_j \cdot \hat{\mathbf{t}}'_n \right) = T_{ij} \left(\hat{\mathbf{t}}_i \cdot \hat{\mathbf{t}}'_m \right) \left(\hat{\mathbf{t}}_j \cdot \hat{\mathbf{t}}'_n \right) = T_{ij} Q_{im} Q_{jn} \end{aligned}$$

• **Ισότροποι (Isotropic) $C \in J$:**

$$C'_{mn\dots l} = C_{mn\dots l} \dots (Q \in Q^+) \Rightarrow C_{mn\dots l} = C'_{ij\dots k} Q_{im} Q_{jn} \dots Q_{kl}$$

Η λύση της αλγεβρικής αυτής εξίσωσης δόθηκε από τον Hilbert ως Θεώρημα: Κάθε ισότροπος τανυστής οποιασδήποτε τάξης n γράφεται σαν αθροίσματα και γινόμενα από

$$\delta_{ij} \text{ και } \varepsilon_{ijk} \begin{cases} n = \text{άρτιος} \rightarrow \text{μόνο } \delta_{ij} \\ n = \text{περιττός} \rightarrow \text{αμφότερα } \delta_{ij} \text{ και } \varepsilon_{ijk} \end{cases}$$

π.χ.

$$C_{ij} = c\delta_{ij}, \quad C_{ijk} = c\varepsilon_{ijk}, \quad C_{ijkl} = c_1\delta_{ij}\delta_{kl} + c_2\delta_{ik}\delta_{jl} + c_3\delta_{il}\delta_{jk},$$

$$C_{ijklm} = c_1\delta_{ij}\varepsilon_{klm} + c_2\delta_{ik}\varepsilon_{jlm} + c_3\delta_{il}\varepsilon_{jkm} + c_4\delta_{im}\varepsilon_{jkl} + c_5\delta_{jk}\varepsilon_{ilm} + \\ + c_6\delta_{jl}\varepsilon_{ikm} + c_7\delta_{jm}\varepsilon_{ikl} + c_8\delta_{kl}\varepsilon_{ijm} + c_9\delta_{km}\varepsilon_{ijl} + c_{10}\delta_{lm}\varepsilon_{ijk}$$

Παρατήρηση : Αν ο 4^{ov} βαθμού ισότροπος τανυστής C_{ijkl} είναι επίσης συμμετρικός

$$C_{ijkl} = C_{jikl} \quad \text{ή} \quad C_{ijkl} = C_{ijlk} \Rightarrow C_{ijkl} = \lambda\delta_{ij}\delta_{kl} + \mu(\delta_{ik}\delta_{jl} + \delta_{il}\delta_{jk}) \quad (+)$$

Εφαρμογή (Νόμος Hooke) : $\mathbf{T} = \mathbf{CE} \rightarrow T_{ij} = C_{ijkl}E_{kl}$ και επειδή

$$T_{ij} = T_{ji} \text{ και } E_{kl} = E_{lk} \rightarrow C_{ijkl} \text{ δίνεται από την (+)}$$

$$T_{ij} = \lambda E_{mm}\delta_{ij} + 2\mu E_{mn} \quad \text{ή} \quad \mathbf{T} = \lambda tr \mathbf{E} \mathbf{1} + 2\mu \mathbf{E}$$

■ Ιδιοτιμές / Ιδιοδιανύσματα / Τετραγωνική Ρίζα / Πολική Αναπαράσταση

- Ιδιοτιμές / Ιδιοδιανύσματα (t_i, e_i) του \mathbf{T} :

$$\text{Ορισμός } (\mathbf{T} - t\mathbf{1})e = 0 \Rightarrow \det(\mathbf{T} - t\mathbf{1}) = 0$$

Αναπτύσσοντας την \det χρησιμοποιώντας τη σχέση

$$\det(\mathbf{T} - t\mathbf{1}) = \frac{1}{6} \varepsilon_{ijk} \varepsilon_{lmn} (\mathbf{T} - t\mathbf{1})_{il} (\mathbf{T} - t\mathbf{1})_{jm} (\mathbf{T} - t\mathbf{1})_{kn}$$

παίρνουμε τη χαρακτηριστική εξίσωση

$$-t^3 + I_T t^2 - II_T t + III_T = 0;$$

$$I_T = \text{tr} \mathbf{T}, \quad II_T = \frac{1}{2} (I_T^2 - \text{tr} \mathbf{T}^2), \quad III_T = \det \mathbf{T}$$

- ◆ Αν με (t_1, t_2, t_3) συμβολίσουμε τις ρίζες του παραπάνω πολυωνύμου

$$I_T = t_1 + t_2 + t_3, \quad II_T = t_1 t_2 + t_1 t_3 + t_2 t_3, \quad III_T = t_1 t_2 t_3$$

- ◆ Από τη θεωρία του κυβικού πολυωνύμου \rightarrow τουλάχιστο μία t_i είναι πραγματική και δύο συζυγείς μιγαδικές

◆ Θεώρημα : Κάθε συμμετρικός τανυστής $\mathbf{T} = \mathbf{T}^T$ έχει τρεις πραγματικές ιδιοτιμές $\{t_i\}$ και τρία πραγματικά (ορθογώνια και μοναδιαία)

$$\text{ιδιοδιανύσματα } \left\{ \hat{\mathbf{e}}_i \right\} \dots \left(\hat{\mathbf{e}}_i = \frac{\mathbf{e}_i}{|\mathbf{e}_i|} \right)$$

Για την απόδειξη του παραπάνω θεωρήματος χρησιμοποιούνται τα εξής δύο λήμματα

Λήμμα 1 : $\mathbf{T} = \mathbf{T}^T \rightarrow$ οι ιδιοτιμές $\{t_i\}$ είναι πραγματικές

Λήμμα 2 : $\mathbf{T} = \mathbf{T}^T \rightarrow$ διακριτές ιδιοτιμές ($t_1 \neq t_2$) αντιστοιχούν σε ορθογώνια διανύσματα ($\mathbf{e}_1 \perp \mathbf{e}_2$)

◆ Συνιστώσες :

$$\mathbf{T} = \hat{T}_{ij} \hat{\mathbf{e}}_i \otimes \hat{\mathbf{e}}_j \dots \hat{T}_{ij} = \hat{\mathbf{e}}_i \cdot \mathbf{T} \hat{\mathbf{e}}_j = t_j \hat{\mathbf{e}}_i \cdot \hat{\mathbf{e}}_j = t_j \delta_{ij}$$

... j δεν αθροίζεται

δηλ.

$$\hat{T}_{ij} = \begin{pmatrix} t_1 & 0 & 0 \\ 0 & t_2 & 0 \\ 0 & 0 & t_3 \end{pmatrix} \quad \text{ή} \quad \mathbf{T} = t_1 \hat{\mathbf{e}}_1 \otimes \hat{\mathbf{e}}_1 + t_2 \hat{\mathbf{e}}_2 \otimes \hat{\mathbf{e}}_2 + t_3 \hat{\mathbf{e}}_3 \otimes \hat{\mathbf{e}}_3$$

◆ Θεώρημα Cayley-Hamilton : $-\mathbf{T}^3 + I_T \mathbf{T}^2 - II_T \mathbf{T} + III_T \mathbf{1} = 0$

- **Τετραγωνική ρίζα $\sqrt{\mathbf{T}}$** : Ορίζεται για “θετικό” δηλ. “θετικά ορισμένο” συμμετρικό (positive definite symmetric) τανυστή

δηλ. $\mathbf{T} = \mathbf{T}^T$ είναι “θετικός” αν $\mathbf{T}\mathbf{u} \cdot \mathbf{u} > 0 \quad \forall \mathbf{u}$

- ◆ Θεώρημα : $\mathbf{T} = \mathbf{T}^T$ είναι θετικός αν και μόνο αν $t_i > 0$

- ◆ $\sqrt{\mathbf{T}} = \sqrt{t_1} \hat{\mathbf{e}}_1 \otimes \hat{\mathbf{e}}_1 + \sqrt{t_2} \hat{\mathbf{e}}_2 \otimes \hat{\mathbf{e}}_2 + \sqrt{t_3} \hat{\mathbf{e}}_3 \otimes \hat{\mathbf{e}}_3 \rightarrow$

$$\sqrt{\mathbf{T}} = \begin{pmatrix} \sqrt{t_1} & 0 & 0 \\ 0 & \sqrt{t_2} & 0 \\ 0 & 0 & \sqrt{t_3} \end{pmatrix}$$

• Πολική Αναπαράσταση ή αποσύνθεση (Polar Decomposition) :

♦ Θεώρημα : Αν F είναι μη-απειριζόμενος τανυστής ($\det F \neq 0$) $\rightarrow F$ λαμβάνει την εξής μοναδική αναπαράσταση (αποσύνθεση)

$$F = RU = VR \quad (*)$$

όπου $R \in Q$; $U = U^T$, $V = V^T$ και (U, V) είναι θετικοί και συγκεκριμένα $U = \sqrt{F^T F}$, $V \equiv RUR^T$

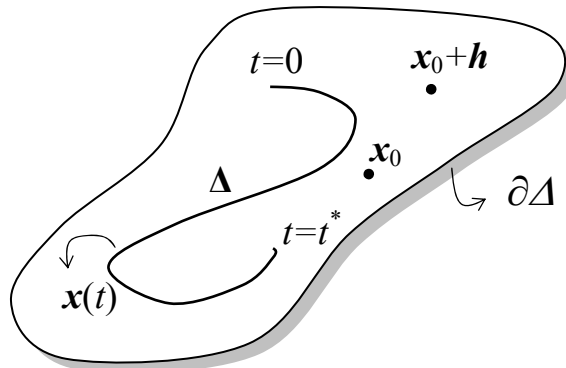
♦ Για την απόδειξη του παραπάνω βασικού θεωρήματος παρατηρούμε ότι $F^T F$ είναι θετικός συμμετρικός. Ορίζουμε $U = \sqrt{F^T F}$ και παρατηρούμε ότι U είναι θετικός συμμετρικός και μη-απειριζόμενος. Επίσης ορίζουμε $R \equiv FU^{-1}$ και παρατηρούμε ότι

$$R \in Q \Rightarrow R = FU$$

Η μοναδικότητα αποδεικνύεται ως συνήθως

$$F = R_1 U_1 = R_2 U_2 \Rightarrow F^T F = U_1^2 = U_2^2 \Rightarrow U_1 = U_2 \text{ κ.λ.π.}$$

3. ΠΕΔΙΑ: ΒΑΘΜΩΤΑ\ ΔΙΑΝΥΣΜΑΤΙΚΑ\ ΤΑΝΥΣΤΙΚΑ



Δ ... ανοικτή περιοχή στον Ευκλείδιο χώρο E ($\partial\Delta$... όριο της Δ)

$\mathbf{x}(t)$... μονοπαραμετρική διανυσματική μεταβλητή

$\mathbf{x} \in \Delta$... αν μπορούμε πάντα να κατασκευάσουμε μία σφαίρα γύρω από το \mathbf{x} που να περιέχεται στο Δ

■ Βαθμωτό Πεδίο $\varphi(\mathbf{x}): V \rightarrow \mathbf{R}$

(V = σύνολο διανυσμάτων στον τριδιάστατο ή Ευκλείδιο χώρο E)

\mathbf{R} = σύνολο πραγματικών αριθμών)

• Παραγωγή :

$$\varphi(\mathbf{x}_0 + \mathbf{h}) - \varphi(\mathbf{x}_0) = \varphi_{\mathbf{x}}(\mathbf{x}_0) \cdot \mathbf{h} + O(|\mathbf{h}|) \quad \forall \mathbf{h} \in V \text{ και}$$

$$\mathbf{x}_0 + \mathbf{h} \in \Delta \quad \dots \quad \frac{O(|\mathbf{h}|)}{|\mathbf{h}|} \rightarrow 0$$

$$\varphi_{\mathbf{x}}(\mathbf{x}_0) \equiv \text{grad } \varphi \in V \quad \dots \text{ κλίση του } \varphi$$

(Αποδεικνύεται εύκολα ότι $\text{grad } \varphi$ είναι “μοναδικό” διάνυσμα)

- Σύνθετη παραγωγή : $\dot{\varphi} = \text{grad } \varphi \cdot \dot{\mathbf{x}}$

$$\varphi(\mathbf{x}) = \varphi(\mathbf{x}(t)) = \bar{\varphi}(t) \rightarrow \frac{\partial \varphi}{\partial t} = \varphi_{,x} \cdot \frac{\partial \mathbf{x}}{\partial t}$$

- Συνιστώσες : $\text{grad } \varphi = \varphi_{,i} \hat{\mathbf{i}}_i \dots \varphi_{,i} \equiv \frac{\partial \varphi}{\partial x_i}$

■ Διανυσματικό Πεδίο $\mathbf{u}(\mathbf{x}) : V \rightarrow V$

- Παραγωγή :

$$\mathbf{u}(\mathbf{x}_0 + \mathbf{h}) - \mathbf{u}(\mathbf{x}_0) = \left[\mathbf{u}_x(\mathbf{x}_0) \right] \mathbf{h} + O(|\mathbf{h}|) \quad \forall \mathbf{h} \in V \quad \text{και} \quad \mathbf{x}_0 + \mathbf{h} \in \Delta$$

$$\left[\mathbf{u}_x(\mathbf{x}_0) \right] = \text{grad } \mathbf{u} \in V \otimes V$$

... “κλίση” του \mathbf{u}

... ($\text{grad } \mathbf{u} =$ “μοναδικός” τανυστής)

- Σύνθετη Παραγωγή : $\dot{\mathbf{u}} = [\text{grad } \mathbf{u}] \dot{\mathbf{x}}$

$$\mathbf{u}(\mathbf{x}) = \mathbf{u}(\mathbf{x}(t)) = \bar{\mathbf{u}}(t) \rightarrow \frac{\partial \mathbf{u}}{\partial t} = [\text{grad } \mathbf{u}] \frac{\partial \mathbf{x}}{\partial t}$$

- Συνιστώσες : $grad \mathbf{u} = u_{i,j} \hat{\mathbf{i}}_i \otimes \hat{\mathbf{i}}_j$

$$\frac{\partial \mathbf{u}}{\partial x_i} = grad \mathbf{u} \frac{\partial \mathbf{x}}{\partial x_i} = [grad \mathbf{u}] \hat{\mathbf{i}}_i,$$

$$\frac{\partial \mathbf{u}}{\partial x_i} = \frac{\partial u_m \hat{\mathbf{i}}_m}{\partial x_i} = \frac{\partial u_m}{\partial x_i} \hat{\mathbf{i}}_m$$

$$[grad \mathbf{u}] \hat{\mathbf{i}}_i \cdot \hat{\mathbf{i}}_j = \frac{\partial u_m}{\partial x_i} \hat{\mathbf{i}}_m \cdot \hat{\mathbf{i}}_j = \frac{\partial u_m}{\partial x_i} \delta_{mj} = \frac{\partial u_j}{\partial x_i} \rightarrow u_{j,i} = \hat{\mathbf{i}}_j \cdot [grad \mathbf{u}] \hat{\mathbf{i}}_i$$

- Διαφορικοί Τελεστές : $div \mathbf{u} \equiv tr [grad \mathbf{u}] = u_{i,i}$

... “απόκλιση” του \mathbf{u} (βαθμωτό)

$curl \mathbf{u} \equiv \varepsilon_{ijk} u_{k,j} \hat{\mathbf{i}}_i$... “περιστροφή” του \mathbf{u} διάνυσμα

$$\nabla^2 \equiv \Delta \equiv div grad \quad \dots \left\{ \begin{array}{l} \nabla^2 \varphi = \varphi_{,ii} \quad \dots \text{Λαπλασιανή του } \varphi \text{ (βαθμωτό)} \\ \varphi_{,ii} = \frac{\partial^2 \varphi}{\partial x_1^2} + \frac{\partial^2 \varphi}{\partial x_2^2} + \frac{\partial^2 \varphi}{\partial x_3^2} \\ \nabla^2 \mathbf{u} \quad \dots \text{Λαπλασιανή του } \mathbf{u} \text{ (διάνυσμα)} \end{array} \right.$$

- ◆ Ταυτότητες / Παραδείγματα :

$$\left. \begin{array}{l} div(\varphi \mathbf{u}) = \varphi div \mathbf{u} + \mathbf{u} grad \varphi \\ curl curl \mathbf{u} = grad div \mathbf{u} - \nabla^2 \mathbf{u} \end{array} \right\} \dots \text{Απόδειξη χρησιμοποιώντας δείκτες}$$

• **Τανυστικό Πεδίο** : $T(\mathbf{x}) : V \rightarrow V \otimes V$

• Παραγωγή :

$$T(\mathbf{x}_0 + \mathbf{h}) - T(\mathbf{x}_0) = \left[T_x(\mathbf{x}_0) \right] \mathbf{h} + O(|\mathbf{h}|) \quad \forall \mathbf{h} \in V \quad \text{και} \quad \mathbf{x}_0 + \mathbf{h} \in \Delta$$

$$T_x(\mathbf{x}_0) \equiv \text{grad } T \in V \otimes V \otimes V$$

... “κλίση” του T

... ($\text{grad } T =$ “μοναδικός” τανυστής 3^{ης} τάξης)

• Σύνθετη Παραγωγή : $\dot{T}(\mathbf{x}) = [\text{grad } T] \dot{\mathbf{x}}$

• Συνιστώσες : $\text{grad } T = T_{ij,k} \hat{\mathbf{i}}_i \otimes \hat{\mathbf{i}}_j \otimes \hat{\mathbf{i}}_k$

• Απόκλιση : $\text{div } T = T_{ij,j} \hat{\mathbf{i}}_i = (T_{i1,1} + T_{i2,2} + T_{i3,3}) \hat{\mathbf{i}}_i$

... διάνυσμα με συνιστώσες

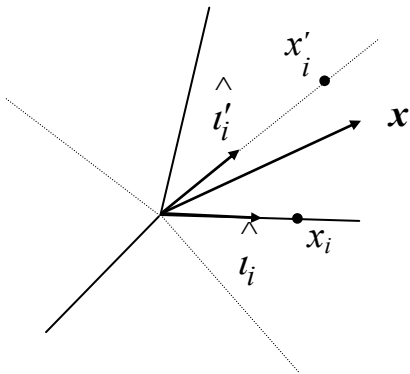
$$\begin{cases} \frac{\partial T_{11}}{\partial x_1} + \frac{\partial T_{12}}{\partial x_2} + \frac{\partial T_{13}}{\partial x_3}, & i = 1 \\ \frac{\partial T_{21}}{\partial x_1} + \frac{\partial T_{22}}{\partial x_2} + \frac{\partial T_{23}}{\partial x_3}, & i = 2 \\ \frac{\partial T_{31}}{\partial x_1} + \frac{\partial T_{32}}{\partial x_2} + \frac{\partial T_{33}}{\partial x_3}, & i = 3 \end{cases}$$

όπου,

$$T_{i1,1} + T_{i2,2} + T_{i3,3} = \frac{\partial T_{i1}}{\partial x_1} + \frac{\partial T_{i2}}{\partial x_2} + \frac{\partial T_{i3}}{\partial x_3}$$

■ Αλλαγή Συντεταγμένων / Αναλλοίωτες / Θεωρήματα Απόκλισης και Stokes

● Αλλαγή Συντεταγμένων :



$$\mathbf{x} = \mathbf{o} + x_i \hat{\mathbf{i}}_i = \mathbf{o} + x'_i \hat{\mathbf{i}}'_i;$$

$$\hat{\mathbf{i}}'_i = \mathbf{Q} \hat{\mathbf{i}}_i, \quad \mathbf{Q} \in O^+ \quad \dots \left(Q_{ij} = \hat{\mathbf{i}}_i \cdot \hat{\mathbf{i}}'_j \right)$$

$$x'_j = x_i Q_{ij}, \quad x_i = x'_j Q_{ij}$$

... ίδιες σχέσεις όπως και για τις συνιστώσες διανυσμάτων

(\mathbf{x} ... διάνυσμα θέσης)

$$\left(\begin{array}{l} \mathbf{x} = x'_m \hat{\mathbf{i}}'_m = x_i \hat{\mathbf{i}}_i \rightarrow x'_m \hat{\mathbf{i}}'_m \cdot \hat{\mathbf{i}}'_j = x_i \hat{\mathbf{i}}_i \cdot \hat{\mathbf{i}}_j \\ x'_m \delta_{mj} = x_i Q_{ij} \rightarrow x'_j = x_i Q_{ij} \end{array} \right)$$

● Αναλλοίωτες : $div \mathbf{u}$, $curl \mathbf{u}$, $div \mathbf{T}$

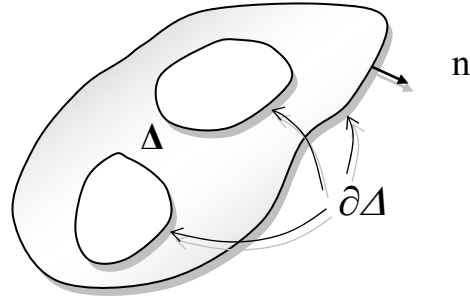
... έχουν τις ίδιες τιμές σ' όλα τα συστήματα συντεταγμένων. Π.χ.

$$\begin{aligned} div \mathbf{u} &= \frac{\partial u_i}{\partial x_i} = \frac{\partial}{\partial x_i} (u'_j Q_{ij}) = Q_{ij} \frac{\partial u'_j}{\partial x_i} = Q_{ij} \frac{\partial u'_j}{\partial x'_m} \frac{\partial x'_m}{\partial x_i} = Q_{ij} Q_{im} \frac{\partial u'_j}{\partial x'_m} = \\ &= \delta_{jm} \frac{\partial u'_j}{\partial x'_m} = \frac{\partial u'_j}{\partial x'_j} = div' \mathbf{u} \quad \dots (Q_{ij} Q_{im} = \delta_{jm}) \end{aligned}$$

Όμοια αποδεικνύεται ότι $curl \mathbf{u} = curl' \mathbf{u}$, $div \mathbf{T} = div' \mathbf{T}$

- Θεώρημα Απόκλισης :

Έστω $\varphi(\cdot)$, $\mathbf{u}(\cdot)$, $\mathbf{T}(\cdot)$ συνεχή στο $\bar{\Delta} = \Delta + \partial\Delta$ και C^1 (πρώτες παράγωγοι συνεχείς) στο Δ



$$\diamond \int_{\Delta} \text{grad} \varphi \, dv = \int_{\partial\Delta} \varphi \mathbf{n} \, da$$

$$\diamond \int_{\Delta} \text{grad} \mathbf{u} \, dv = \int_{\partial\Delta} \mathbf{u} \otimes \mathbf{n} \, da$$

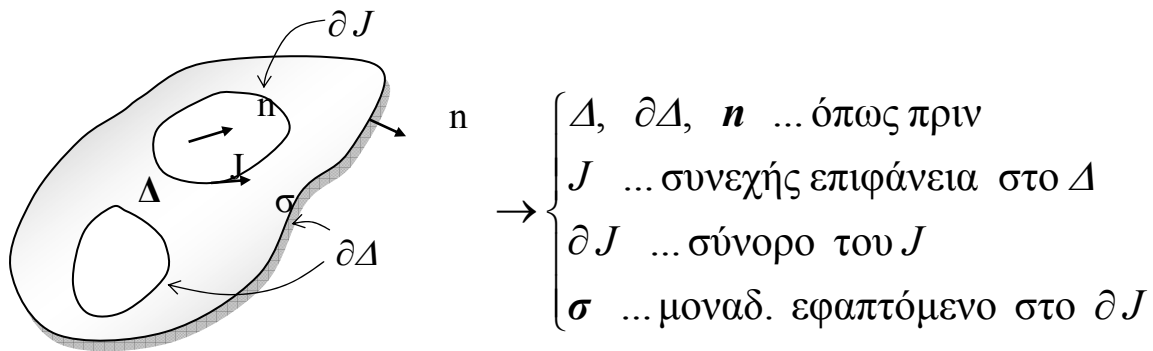
$$\diamond \int_{\Delta} \text{div} \mathbf{u} \, dv = \int_{\partial\Delta} \mathbf{u} \cdot \mathbf{n} \, da$$

$$\diamond \int_{\Delta} \text{curl} \mathbf{u} \, dv = \int_{\partial\Delta} \mathbf{u} \times \mathbf{n} \, da$$

$$\diamond \int_{\Delta} \text{div} \mathbf{T} \, dv = \int_{\partial\Delta} \mathbf{T} \mathbf{n} \, da$$

Οι παραπάνω πέντε ταυτότητες συνιστούν το “Γενικευμένο Θεώρημα της Απόκλισης”

- Θεώρημα Stokes : Έστω Δ πεπερασμένη κλειστή περιοχή στο E και η $\mathbf{u}(\cdot)$ είναι C^1



$[(\mathbf{n}, \boldsymbol{\sigma}) \dots \text{δεξιόστροφα μοναδιαία διανύσματα, } (da, ds) \dots \text{στοιχειώδεις επιφάνεια και μήκος}]$

$$\int_J \text{curl } \mathbf{u} \cdot \mathbf{n} da = \oint_{\partial J} \mathbf{u} \cdot \boldsymbol{\sigma} ds \quad \dots \text{ Αν } J \text{ κλειστή} \rightarrow \int_J \text{curl } \mathbf{u} \cdot \mathbf{n} da = 0$$

- Διανυσματικές Αναπαραστάσεις : Έστω $\mathbf{u}, \mathbf{w}, \varphi$ διαφορίσιμα και συνεχή (σε όποιο βαθμό χρειάζεται) και Δ πεπερασμένο χωρίς οπές. Τότε ισχύουν τα παρακάτω

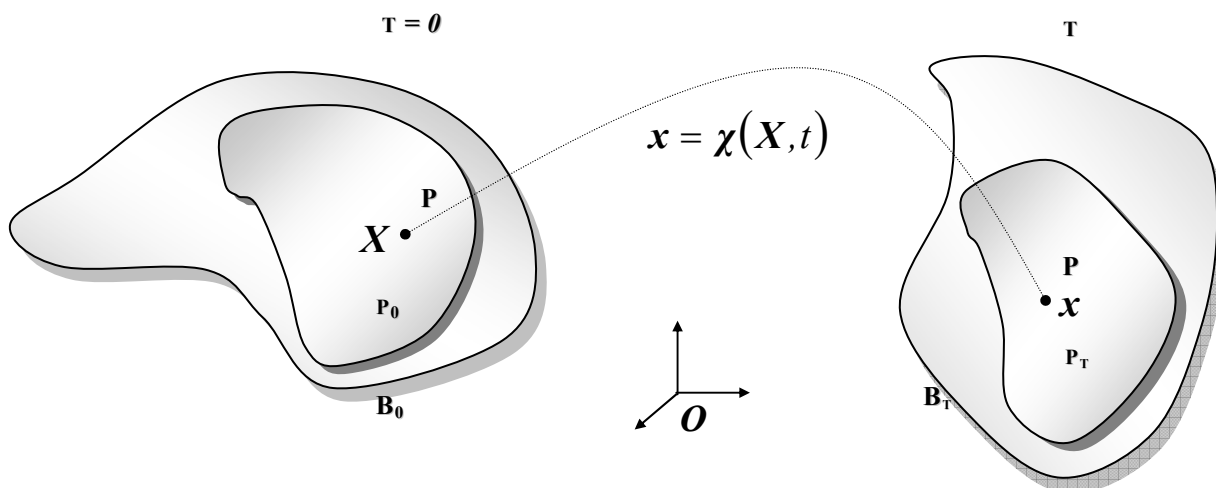
$$\text{curl } \mathbf{u} = 0 \Rightarrow \mathbf{u} = \text{grad } \varphi$$

$$\text{div } \mathbf{u} = 0 \Rightarrow \mathbf{u} = \text{curl } \mathbf{w}$$

$$\mathbf{u} = \text{grad } \varphi + \text{curl } \mathbf{w} \quad \dots \text{ (Helmholtz)}$$

ΚΕΦΑΛΑΙΟ 3: ΤΡΙΔΙΑΣΤΑΤΗ ΜΗΧΑΝΙΚΗ

1. ΚΙΝΗΜΑΤΙΚΗ



- Κίνηση : $x = \chi(X, t)$; $x \in C^1$, x^{-1} υπάρχει, $x(X, 0) = X$

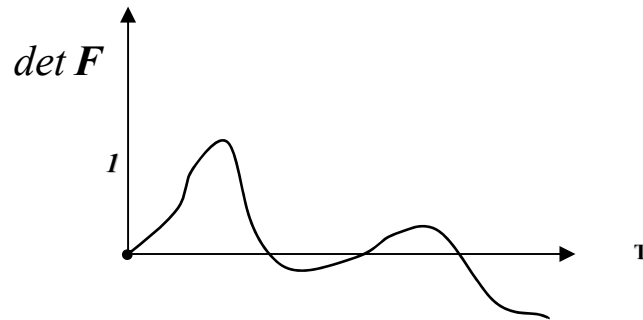
- Παραμόρφωση : $F = \frac{\partial \chi(X, t)}{\partial X} = \frac{\partial x}{\partial X}$; $dx = FdX$ (t σταθ.)



$$\hat{N} = \frac{dX}{|dX|}, \quad \hat{n} = \frac{dx}{|dx|} \quad (\text{μοναδιαία διανύσματα})$$

$$F|_{t=0} = \mathbf{1} \rightarrow \det F|_{t=0} = 1, \quad \det F = \frac{\text{vol}\{dx_i\}}{\text{vol}\{dX_i\}} = \frac{dV}{dV} \neq (0, \infty)$$

$$\Rightarrow \det \mathbf{F} > 0$$



$$\mathbf{x}' - \mathbf{x} = \boldsymbol{\chi}(\mathbf{X}', t) - \boldsymbol{\chi}(\mathbf{X}, t) = [\nabla \boldsymbol{\chi}(\mathbf{X}, t)] \mathbf{h} + O(|\mathbf{h}|); \quad |\mathbf{h}| \rightarrow 0 \quad (\mathbf{h} = \mathbf{X} - \mathbf{X}')$$

$$\mathbf{F} = \nabla \boldsymbol{\chi} \quad \dots \quad \nabla \equiv \frac{\partial}{\partial \mathbf{X}}, \quad \text{grad} \equiv \frac{\partial}{\partial \mathbf{x}}$$

- Ταχύτητα : $\mathbf{v} = \frac{\partial \boldsymbol{\chi}(\mathbf{X}, t)}{\partial t} = \frac{\partial \mathbf{x}}{\partial t} \equiv \dot{\mathbf{x}}$

- Επιτάχυνση : $\mathbf{a} = \frac{\partial^2 \boldsymbol{\chi}(\mathbf{X}, t)}{\partial t^2} = \frac{\partial \mathbf{v}}{\partial t} \equiv \ddot{\mathbf{x}}$

- Μετατόπιση : $\mathbf{u} = \mathbf{x} - \mathbf{X} = \boldsymbol{\chi}(\mathbf{X}, t) - \mathbf{X}$

$$\nabla \mathbf{u} = \mathbf{F} - \mathbf{1}, \quad \text{grad} \mathbf{u} = \frac{\partial \mathbf{u}}{\partial \mathbf{x}} = \mathbf{1} - \mathbf{F}^{-1}$$

- Γραφή με δείκτες :

$$x_i = x_i(X_j, t)$$

$$F_{ij} = \frac{\partial x_i}{\partial X_j}$$

$$dx_i = F_{ij} dX_j$$

$$v_i = \frac{\partial x_i}{\partial t}$$

$$a_i = \frac{\partial^2 x_i}{\partial t^2}$$

$$u_i = x_i - X_i, \quad u_{i,j} = F_{ij} - \delta_{ij}$$

$$\left(\begin{array}{l} \nabla \mathbf{u} = \frac{\partial \mathbf{u}}{\partial \mathbf{X}} = \frac{\partial \mathbf{u}}{\partial \mathbf{x}} \frac{\partial \mathbf{x}}{\partial \mathbf{X}} = (\text{grad } \mathbf{u}) \mathbf{F}; \\ (\nabla \mathbf{u})_{ij} = \frac{\partial u_i}{\partial X_j} = \frac{\partial u_i}{\partial x_m} \frac{\partial x_m}{\partial X_j} = (\text{grad } \mathbf{u})_{im} F_{mj} \end{array} \right)$$

$$\det \mathbf{F} = \frac{1}{6} \varepsilon_{ijk} \varepsilon_{lmn} F_{il} F_{jm} F_{kn}$$

- Υλική (Lagrangean) και Χωρική (Eulerian) Παράγωγος-Παρατήρηση:

$$f = f(\mathbf{X}, t) = f(\chi^{-1}(\mathbf{x}, t)) = \bar{f}(\mathbf{x}, t)$$

(\mathbf{X}, t) ... παρατήρηση κατά Lagrange (Υλική)

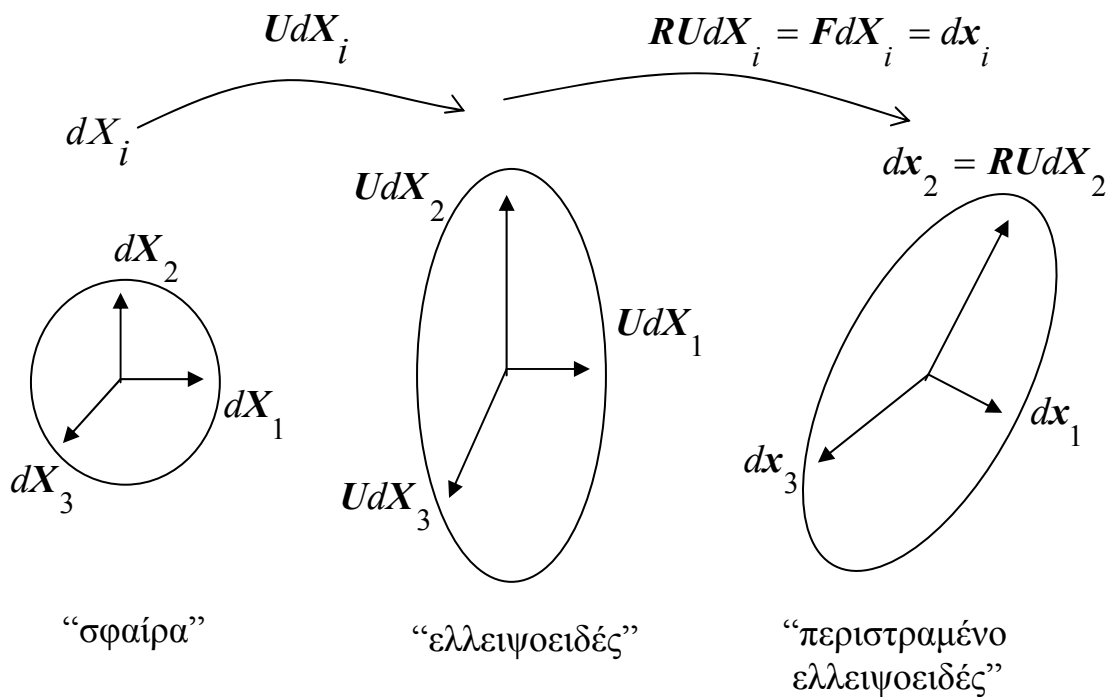
(\mathbf{x}, t) ... παρατήρηση κατά Euler (Χωρική)

$$\left. \begin{array}{l} \text{Υλική παράγωγος: } \dot{f} \equiv \frac{\partial f(\mathbf{X}, t)}{\partial t} \\ \text{Χωρική παράγωγος: } \frac{\partial f}{\partial t} \equiv \frac{\partial \bar{f}(\mathbf{x}, t)}{\partial t} \end{array} \right\} \Rightarrow \left\{ \begin{array}{l} \dot{f} = \frac{\partial f}{\partial t} + (\text{grad } f) \cdot \mathbf{v} \\ \frac{\partial f}{\partial t} = \frac{\partial f}{\partial t} + f_{,i} v_i \end{array} \right.$$

$$\dot{f} = \frac{\partial f}{\partial t} + \frac{\partial f}{\partial \mathbf{x}} \frac{\partial \mathbf{x}}{\partial t}, \quad \dot{f} = \frac{\partial f}{\partial t} + \frac{\partial f}{\partial x_i} \frac{\partial x_i}{\partial t} \quad \dots \text{ σύνθετη παραγωγή}$$

- Ανηγμένη Παραμόρφωση :

$$F = RU = VR \left\{ \begin{array}{l} U \dots \text{δεξιός τανυστής "επιμήκυνσης"} \\ V \dots \text{αριστερός τανυστής "εντατικοποίησης"} \\ R \dots \text{(ορθογώνιος) τανυστής στροφής} \end{array} \right. \quad \text{(Stretch)}$$



$$U^2 = F^T F \equiv C$$

... δεξιά Cauchy-Green παραμόρφωση

$$V^2 = FF^T \equiv B$$

... αριστερή Cauchy-Green παραμόρφωση

$$\mathbf{E} = \frac{1}{2}(\mathbf{C} - \mathbf{1}) \quad \dots \text{Green-St. Venant παραμόρφωση}$$

$$\dots \frac{1}{2}[\nabla \mathbf{u} + (\nabla \mathbf{u})^T + (\nabla \mathbf{u})^T \nabla \mathbf{u}]$$

$$\tilde{\boldsymbol{\varepsilon}} = \frac{1}{2}(\mathbf{1} - \mathbf{B}^{-1}) \quad \dots \text{Almansi-Hamel παραμόρφωση}$$

$$\dots \frac{1}{2}[\text{grad } \mathbf{u} + (\text{grad } \mathbf{u})^T - (\text{grad } \mathbf{u})^T \text{grad } \mathbf{u}]$$

- Φυσική Ερμηνεία των Ορισμών των \mathbf{E} και $\tilde{\boldsymbol{\varepsilon}}$:

Η φυσική ερμηνεία των \mathbf{E} και $\tilde{\boldsymbol{\varepsilon}}$ δόθηκε παραπάνω με τη χρήση των \mathbf{U} και \mathbf{V} . Εδώ εξηγούνται περαιτέρω οι \mathbf{E} και $\tilde{\boldsymbol{\varepsilon}}$. Αναφορά γίνεται στο σχήμα της σημείωσης (*) και του συνήθους μονοδιάστατου ορισμού

$$\varepsilon = \frac{\Delta L}{L}$$

που γενικεύεται στη 3- διάστατη μηχανική Σ. Μ. σαν

$$\begin{aligned} \frac{|\mathbf{dx}| - |\mathbf{dX}|}{|\mathbf{dX}|} &= \frac{(|\mathbf{dx}| - |\mathbf{dX}|)(|\mathbf{dx}| + |\mathbf{dX}|)}{|\mathbf{dX}|(|\mathbf{dx}| + |\mathbf{dX}|)} \cong \frac{|\mathbf{dx}|^2 - |\mathbf{dX}|^2}{|\mathbf{dX}|^2} = \\ &= \frac{\mathbf{dx} \cdot \mathbf{dx} - \mathbf{dX} \cdot \mathbf{dX}}{|\mathbf{dX}|^2} = \frac{\mathbf{F} \mathbf{dX} \cdot \mathbf{F} \mathbf{dX} - \mathbf{dX} \cdot \mathbf{dX}}{|\mathbf{dX}|^2} = \end{aligned}$$

$$= \frac{\mathbf{F}^T \mathbf{F} d\mathbf{X} \cdot d\mathbf{X} - d\mathbf{X} \cdot d\mathbf{X}}{|d\mathbf{X}|^2} = \frac{\mathbf{C} d\mathbf{X} \cdot d\mathbf{X}}{|d\mathbf{X}|^2} - 1 = \mathbf{C} \hat{\mathbf{N}} \cdot \hat{\mathbf{N}} - 1 =$$

$$= (\mathbf{C} - \mathbf{1}) \hat{\mathbf{N}} \cdot \hat{\mathbf{N}} = 2\mathbf{E} \hat{\mathbf{N}} \cdot \hat{\mathbf{N}}$$

$$\dots \hat{\mathbf{N}} = \frac{d\mathbf{X}}{|d\mathbf{X}|} \dots \text{μοναδιαίο διάνυσμα στη διεύθυνση } d\mathbf{X} \rightarrow (*)$$

$$\text{Παρόμοια βρίσκουμε } \frac{|d\mathbf{x}|^2 - |d\mathbf{X}|^2}{|d\mathbf{X}|^2} = 2\tilde{\epsilon} \hat{\mathbf{n}} \cdot \hat{\mathbf{n}}$$

$$\dots \hat{\mathbf{n}} = \frac{d\mathbf{x}}{|d\mathbf{x}|} \dots \text{μοναδιαίο διάνυσμα στη διεύθυνση } d\mathbf{x} \rightarrow (*)$$

$\mathbf{E} \rightarrow$ “engineering strain” και $\tilde{\epsilon} \rightarrow$ “true strain”

- Γραμμικοποίηση :

$$\text{Υποθέτουμε ότι } |\nabla \mathbf{u}| = \sqrt{\text{tr} \{ (\nabla \mathbf{u})(\nabla \mathbf{u})^T \}} = O(\epsilon \ll 1) \Rightarrow \text{grad } \mathbf{u} \doteq \nabla \mathbf{u},$$

$$\mathbf{E} \doteq \tilde{\epsilon} \doteq \frac{1}{2} (\nabla \mathbf{u} + \nabla \mathbf{u}^T), \quad \mathbf{U} \doteq \mathbf{V} \doteq \mathbf{1} + \frac{1}{2} (\nabla \mathbf{u} + \nabla \mathbf{u}^T) \dots \{ \nabla \mathbf{u}^T \equiv (\nabla \mathbf{u})^T \}$$

$$\mathbf{R} \doteq \mathbf{1} - \frac{1}{2} (\nabla \mathbf{u} - \nabla \mathbf{u}^T), \quad \text{όπου } O(\epsilon) = \text{σταθ. } \epsilon, \quad 0 < \epsilon \ll 1 \text{ και } \doteq \text{σημαίνει}$$

$$+ O(\epsilon^2)$$

$$\text{Ορίζουμε : } \mathbf{e} = \frac{1}{2}(\nabla \mathbf{u} + \nabla \mathbf{u}^T), \quad \mathbf{w} = \frac{1}{2}(\nabla \mathbf{u} - \nabla \mathbf{u}^T)$$

... δηλ. (\mathbf{e}, \mathbf{w}) είναι οι τανυστές ανηγμένης παραμόρφωσης και στροφής για “μικρές” παραμορφώσεις

$$e_{ij} = \frac{1}{2}(u_{i,j} + u_{j,i}) = e_{ji} \quad \dots \text{συμμετρικός}$$

$$w_{ij} = \frac{1}{2}(u_{i,j} - u_{j,i}) = -w_{ji} \quad \dots \text{αντισυμμετρικός}$$

$$\text{Επίσης προκύπτει ότι : Διόγκωση} \equiv \frac{dV - dV_0}{dV_0} = \text{tre},$$

$$III_C \doteq III_B = 1 + 2\text{tre} \begin{cases} C \doteq B \doteq 1 + 2e \\ I_C \doteq I_B \doteq 3 + 2\text{tre} \\ II_C \doteq II_B \doteq 3 + 4\text{tre} \end{cases}$$

- Εντατικοποίηση ή τέντωμα (Stretching) και Περιστροφή (Spin) – Τανυστές :

$$\text{Έστω : } \hat{n} = \frac{d\mathbf{x}}{|d\mathbf{x}|}, \quad \hat{N} = \frac{d\mathbf{X}}{|d\mathbf{X}|}, \quad \lambda = \frac{d\mathbf{x}}{|d\mathbf{X}|} \quad \dots \text{τέντωμα}$$

Αποδεικνύεται ότι $\lambda = \sqrt{\mathbf{C} \hat{N} \cdot \hat{N}}$... και διαφορίζοντας ως προς χρόνο

$$\frac{\dot{\lambda}}{\lambda} = \mathbf{D} \hat{n} \cdot \hat{n}, \quad \mathbf{D} = \frac{1}{2} [\text{grad } \mathbf{v} + (\text{grad } \mathbf{v})^T], \quad \mathbf{D} = \mathbf{D}^T$$

$$\dots D_{ij} = \frac{1}{2} (v_{i,j} + v_{j,i})$$

όπου το \mathbf{D} είναι ο τανυστής ρυθμού τεντώματος ή παραμόρφωσης (Stretching Tensor ή Strain Rate). Παίζει για τα υγρά και τα ιξωελαστικά στερεά τον ίδιο ρόλο που το \mathbf{e} παίζει για τα ελαστικά και ιξωελαστικά στερεά, δηλ. υπεισέρχεται σαν η κύρια μεταβλητή στις αντίστοιχες καταστατικές εξισώσεις. Αποδεικνύονται σχετικά εύκολα οι παρακάτω βασικές σχέσεις

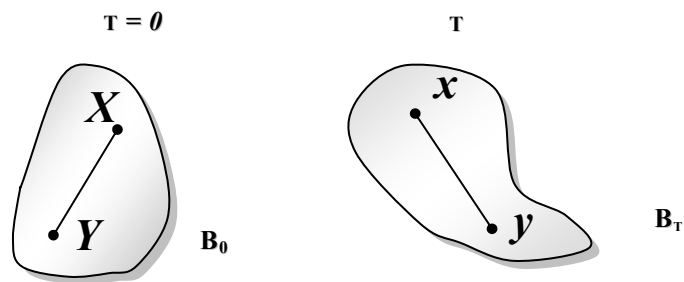
$$\dot{\mathbf{C}} = 2\mathbf{F}^T \mathbf{D} \mathbf{F} \quad \text{και} \quad \dot{\mathbf{F}} = \nabla \mathbf{v} = (\text{grad } \mathbf{v}) \mathbf{F}$$

Επίσης ορίζεται ο τανυστής περιστροφής (Vorticity ή Spin Tensor) σαν

$$\mathbf{W} = \frac{1}{2} [\text{grad } \mathbf{v} - (\text{grad } \mathbf{v})^T] = -\mathbf{W}^T, \quad W_{ij} = \frac{1}{2} (v_{i,j} - v_{j,i}) = -W_{ji}$$

- Ειδικές Περιπτώσεις Κίνησης :

- ♦ Κίνηση μη-παραμορφώσιμου σώματος : $|\mathbf{x} - \mathbf{y}| = |\mathbf{X} - \mathbf{Y}|$, δηλ. η απόσταση μεταξύ δύο οποιονδήποτε σημείων \mathbf{x} και \mathbf{y} στη θέση αναφοράς B_0 παραμένει η ίδια σε κάθε άλλη θέση \mathbf{x} και \mathbf{y} B_t



Θεώρημα Euler : $\mathbf{x} = \boldsymbol{\chi}(\mathbf{X}, t) + \mathbf{Q}(t)(\mathbf{X} - \mathbf{X}_0)$, $\mathbf{Q} \in Q^+$

... (προκύπτει ότι $\mathbf{F} = \mathbf{Q}$)

Εναλλακτικός τρόπος γραφής :

$$\mathbf{x} = \mathbf{c}(t) + \mathbf{Q}(t)\mathbf{X}; \quad \mathbf{c}(t) \equiv \boldsymbol{\chi}(\mathbf{X}^0, t) - \mathbf{Q}(t)\mathbf{X}_0$$

- ♦ Ισόχωρη Κίνηση : $\int_{p_0} dV = \int_{p_t} dV \quad \forall p_0 \quad \dots$ διατήρηση όγκου

Θεώρημα : $\det \mathbf{F} = 1$ ή $\operatorname{div} \mathbf{v} = 0$

Απόδειξη : $\int_{p_0} dV = \int_{p_t} \det \mathbf{F} dV$... δια μετασχηματισμού

$\mathbf{X}(p_0) \rightarrow \mathbf{x}(p_t)$, $\det \mathbf{F} = \frac{dV}{dV}$... Ιακωβιανή,

και επειδή $\int_{p_0} dV = \int_{p_t} dV \Rightarrow \det \mathbf{F} = 1$... Lagrangean

Η αντίστοιχη Eulerian $\rightarrow \overline{\det \mathbf{F}} = 0$ και χρησιμοποιώντας την ταυτότητα

$$\overline{\det \mathbf{F}} = (\det \mathbf{F}) \operatorname{tr}(\mathbf{F}^{-1} \dot{\mathbf{F}})$$

Απόδειξη : $\overline{\det \mathbf{F}} = \frac{1}{6} \varepsilon_{ijk} \varepsilon_{lmn} (\dot{F}_{il} F_{jm} F_{kn} + F_{il} \dot{F}_{jm} F_{kn} + F_{il} F_{jm} \dot{F}_{kn}) = \dots$

$$\dots = \frac{1}{3}(\cdot) + \frac{1}{3}(\cdot) + \frac{1}{3}(\cdot), \quad (\cdot) \equiv (\det \mathbf{F}) \operatorname{tr}(\mathbf{F}^{-1} \dot{\mathbf{F}})$$

και την

$$\dot{\mathbf{F}} = (\operatorname{grad} \mathbf{v}) \mathbf{F} \Rightarrow \overline{\det \mathbf{F}} = (\det \mathbf{F}) \operatorname{tr}\{\mathbf{F}^{-1} \dot{\mathbf{F}} \operatorname{grad} \mathbf{v}\} = 0 \Rightarrow$$

$$\operatorname{tr}\{\operatorname{grad} \mathbf{v}\} = \operatorname{div} \mathbf{v} = 0$$

2. ΔΙΑΤΗΡΗΣΗ ΜΑΖΑΣ

$$m(p_t) = \int_{p_t} \rho(\mathbf{X}, t) d\nu, \quad \rho(\mathbf{X}, t) > 0 \quad \dots \text{πυκνότητα (μάζα / μον. όγκου)}$$

$$m(p_t) = m(p_0) \quad \dots \text{Αξίωμα Διατήρησης Μάζας}$$

$$\int_{p_t} \rho(\mathbf{X}, t) d\nu = \int_{p_0} \rho_0 dV, \quad \rho_0 = \rho(\mathbf{X}, 0) > 0$$

... πυκνότητα αναφοράς ($t=0$)

$$\int_{p_t} \rho(\mathbf{X}, t) d\nu \xrightarrow{\det \mathbf{F} = \frac{d\nu}{dV}} \int_{p_t} \rho(\mathbf{X}, t) \det \mathbf{F} dV \rightarrow$$

$$\rightarrow \int_{p_t} (\rho \det \mathbf{F} - \rho_0) dV = 0 \quad \forall p_0 \Rightarrow \rho = \rho(\mathbf{X}, t) = \frac{\rho_0}{\det \mathbf{F}}$$

... Lagrangean

$$\rho \det \mathbf{F} = \rho_0 \rightarrow \overline{\dot{\rho \det \mathbf{F}}} = 0 \rightarrow \dot{\rho}(\det \mathbf{F}) + \rho \left(\overline{\dot{\det \mathbf{F}}} \right) = 0 \rightarrow$$

$$\rightarrow \dot{\rho}(\det \mathbf{F}) + \rho(\det \mathbf{F}) \text{tr}(\mathbf{F}^{-1} \dot{\mathbf{F}}) = 0$$

όμως

$$\det \mathbf{F} \neq 0, \quad \dot{\mathbf{F}} = (\text{grad } \mathbf{v})\mathbf{F}$$

$$\begin{aligned} \rightarrow \text{tr}(\mathbf{F}^{-1}\dot{\mathbf{F}}) &= \text{tr}[\mathbf{F}^{-1}(\text{grad } \mathbf{v})\mathbf{F}] = \\ &= \text{tr}[\mathbf{F}\mathbf{F}^{-1}(\text{grad } \mathbf{v})] = \text{tr}(\text{grad } \mathbf{v}) \end{aligned}$$

$$\rightarrow \dot{\rho} + \rho \text{tr}(\text{grad } \mathbf{v}) = 0$$

αλλά

$$\text{tr}(\text{grad } \mathbf{v}) = \text{div } \mathbf{v}$$

$$\Rightarrow \dot{\rho} + \rho \text{div } \mathbf{v} = 0 \quad \dots \text{ Eulerian}$$

Σημείωση :

$$\dot{\rho} = \frac{\partial \rho}{\partial t} + \mathbf{v} \text{ grad } \rho = 0 \quad \rightarrow \quad \frac{\partial \rho}{\partial t} + \underbrace{\mathbf{v} \text{ grad } \rho + \rho \text{ grad } \mathbf{v}}_{\text{div}(\rho \mathbf{v})} = 0$$

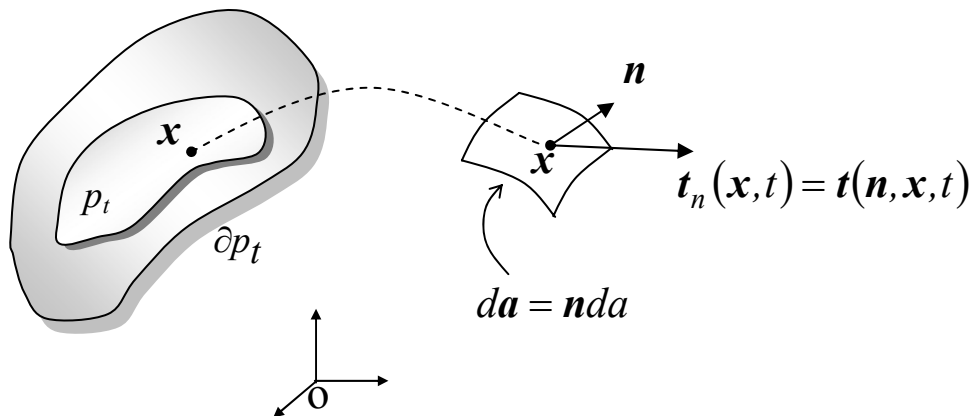
$$\dots \text{div}(\rho \mathbf{v}) = (\rho v_i)_{,i} = \rho_{,i} v_i + \rho v_{i,i} = (\text{grad } \rho) \cdot \mathbf{v} + \rho \text{div}(\mathbf{v}) \Rightarrow$$

$$\Rightarrow \frac{\partial \rho}{\partial t} + \text{div}(\rho \mathbf{v}) = 0 \quad \dots \text{ Eulerian, εναλλακτικός τρόπος γραφής}$$

3. ΔΙΑΤΗΡΗΣΗ ΟΡΜΗΣ

■ Ορισμοί

- Δύναμη :



$$\mathbf{b} = \mathbf{b}(\mathbf{x}, t)$$

... “σημειακή” δύναμη πεδίου (δύναμη / μονάδα μάζας)

Οφείλεται στον εξωτερικό κόσμο και δίνεται

$$\mathbf{t}_n = \mathbf{t}_n(\mathbf{x}, t)$$

... “επιφανειακή” δύναμη συνοχής (δύναμη / μονάδα επιφανείας)

Οφείλεται στις ενδομοριακές δυνάμεις και ζητείται να προσδιοριστεί

da ... στοιχειώδης επιφάνεια γύρω από το x

n ... μοναδιαίο διάνυσμα κάθετο στο da

$$\mathbf{t}_n(\mathbf{x}, t) = \mathbf{t}(\mathbf{n}, \mathbf{x}, t)$$

... διάνυσμα τάσης στο x , εξαρτάται από το (x, t) και το διάνυσμα n που χαρακτηρίζει κάθε τυχαία επιφάνεια da που περνάει από το x

$$\begin{aligned} \Rightarrow \mathbf{f}(p_t) &= \mathbf{f}_C(p_t) + \mathbf{f}_B(p_t) = \\ &= \int_{\partial p_t} \mathbf{t}_n(\mathbf{x}, t) da + \int_{p_t} \rho b(\mathbf{x}, t) dV \quad \dots \text{ολική δύναμη στο } p_t \end{aligned}$$

- Ροπή : (Ροπή \mathbf{b} ως προς \mathbf{o} + ροπή \mathbf{t}_n ως προς \mathbf{o})

$$\begin{aligned} \Rightarrow \mathbf{m}(p_t; \mathbf{o}) &= \mathbf{m}_C(p_t; \mathbf{o}) + \mathbf{m}_B(p_t; \mathbf{o}) = \\ &= \int_{\partial p_t} (\mathbf{x} - \mathbf{o}) \times \mathbf{t}_n(\mathbf{x}, t) da + \int_{p_t} (\mathbf{x} - \mathbf{o}) \times \rho b(\mathbf{x}, t) dV \end{aligned}$$

... ολική ροπή του p_t ως προς \mathbf{o}

- Ορμή :

$$\ell(p_t) = \int_{p_t} \rho \mathbf{v} dV \quad \dots \text{ολική (γραμμική) ροπή του } p_t$$

- Στροφορμή :

$h(p_t; \mathbf{o})$... ροπή της ορμής ή στροφορμή του p_t ως προς \mathbf{o}

$$h(p_t; \mathbf{o}) = \int_{p_t} (\mathbf{x} - \mathbf{o}) \times \rho \mathbf{v} dV \quad \dots \text{ολική στροφορμή του } p_t$$

Σημείωση : Η σχέση $\mathbf{t} = \mathbf{t}_n(\mathbf{x}, t) = \mathbf{t}(\mathbf{x}, t; \mathbf{n})$ υποδεικνύει ότι το διάνυσμα τάσης εξαρτάται εκτός από το (\mathbf{x}, t) και το μοναδιαίο διάνυσμα \mathbf{n} κάθετο στη στοιχειώδη επιφάνεια που περνάει από το \mathbf{x} και που χρησιμοποιούμε για τον υπολογισμό του \mathbf{t} (δύναμη / μονάδα επιφανείας). Η σχέση (ή αξίωμα) είναι γνωστή σαν “Αρχή του Cauchy”

■ Αξιώματα Euler

$$E_1: \mathbf{f}(p_t) = \dot{\ell}(p_t) \quad \dots \text{ (Δύναμη = μεταβολή ορμής)}$$

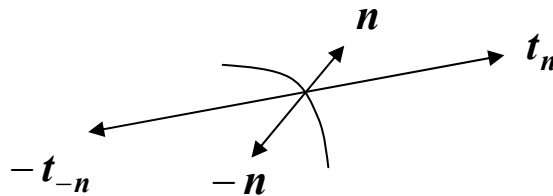
$$E_2: \mathbf{m}(p_t; \mathbf{o}) = \dot{h}(p_t; \mathbf{o}) \quad \dots \text{ (Ροπή = μεταβολή στροφορμής)}$$

■ Θεωρήματα Cauchy

Σαν αποτελέσματα των E_1 και E_2 και των ορισμών για τα \mathbf{f} , ℓ , \mathbf{m} , h παίρνουμε τα παρακάτω βασικά θεωρήματα της Μηχανικής Συνεχούς Μέσου

- 1. Θεώρημα Δράσης-Αντίδρασης (Cauchy's Reciprocal Theorem):

$$\mathbf{t}_n(\mathbf{x}, t) = -\mathbf{t}_{-n}(\mathbf{x}, t)$$



- 2. Θεώρημα Ύπαρξης του Τανυστού Τάσης, της Συμμετρικότητάς του ή Τοπικής Διατήρησης Ορμής και Στροφορμής (Cauchy) :

- (i) Υπάρχει ένας τανυστής \mathbf{T} (τανυστής τάσης) :

- (a) $\mathbf{t}_n = \mathbf{T}^T(\mathbf{x}, t)\mathbf{n}$

- (b) $\mathbf{T}(\mathbf{x}, t) = \mathbf{T}^T(\mathbf{x}, t)$

- (ii) $\text{div}\mathbf{T}^T + \rho\mathbf{b} = \rho\dot{\mathbf{v}}$

- Το (ia) υποδεικνύει ότι το διάνυσμα τάσης $\mathbf{t}_n(\mathbf{x}, t) = \mathbf{t}(\mathbf{n}, \mathbf{x}, t)$ εξαρτάται γραμμικά από το μοναδιαίο διάνυσμα \mathbf{n} που ορίζει τον προσανατολισμό της στοιχειώδους επιφανείας που περνάει από το \mathbf{x} κι ο συντελεστής γραμμικότητας $\mathbf{T}^T(\mathbf{x}, t)$ είναι ο τανυστής τάσης (απόδειξη ύπαρξης του τανυστού τάσης). Το (ib) είναι απόρροια του E_2 δηλ. της διατήρησης της στροφορμής κι υποδεικνύει ότι ο τανυστής τάσης είναι συμμετρικός. Τέλος, το (ii) είναι η διαφορική εξίσωση της διατήρησης της (γραμμικής) ορμής

$$\text{Απόδειξη της (ii)} : E_1 \rightarrow \underbrace{\int_{\partial p_t} \mathbf{t}_n(\mathbf{x}, t) da}_{(1)} + \int_{p_t} \rho \mathbf{b} d v = \overbrace{\int_{p_0} \rho \mathbf{v} d v}^{(*)} \quad (*)$$

$$(1) = \int_{\partial p_t} \mathbf{T}^T(\mathbf{x}, t) \mathbf{n} da = \int_{p_t} \text{div} \mathbf{T}^T d v \quad \dots \text{Θεώρημα Απόκλισης}$$

$$(2) = \overbrace{\int_{p_0} \rho \mathbf{v} (\det \mathbf{f}) d V}^{(*)} = \overbrace{\int_{p_0} \rho_0 \mathbf{v} d V}^{(*)} = \int_{p_0} \rho_0 \dot{\mathbf{v}} d V =$$

$$= \int_{p_t} \rho_0 \dot{\mathbf{v}} (\det \mathbf{f}) d v = \int_{p_t} \rho \dot{\mathbf{v}} d v$$

$$(*) \rightarrow \int_{p_t} (\text{div} \mathbf{T}^T + \rho \mathbf{b}) d v = \int_{p_t} \rho \dot{\mathbf{v}} d v \rightarrow$$

$$\rightarrow \int_{p_t} (\text{div} \mathbf{T}^T + \rho \mathbf{b} - \rho \dot{\mathbf{v}}) d v = 0 \quad \forall p_t \Rightarrow \text{(ii)}$$

- Προκύπτει ότι η “Lagrangean” μορφή διατήρησης (γραμμικής) ορμής είναι

$$(ii) \quad Div \mathbf{S}^T + \rho_0 \mathbf{b} = \rho_0 \dot{\mathbf{v}}, \quad \mathbf{S} = (det \mathbf{F}) \mathbf{F}^{-1} \mathbf{T}$$

$$\dots \text{“Piola-Kirchoff” τανυστής τάσης και } Div \equiv \frac{\partial}{\partial X} \dots \left(Div \mathbf{S} = \frac{\partial S_{ij}}{\partial X_j} \hat{\mathbf{i}}_i \right)$$

$$(iii) \quad \mathbf{FS} = \mathbf{S}^T \mathbf{F}^T \quad \dots \left(\mathbf{T} = \frac{1}{det \mathbf{F}} \mathbf{FS} \quad \dots \text{“Cauchy” τανυστής τάσης} \right)$$

Ανακεφαλαιώνοντας, αποδείξαμε ότι

$$\dot{\rho} + \rho div \mathbf{v} = 0 \quad \text{ή} \quad \frac{\partial \rho}{\partial \tau} + div(\rho \mathbf{v}) = 0 \quad \dots \text{Eulerian}$$

$$\rho = \frac{\rho_0}{det \mathbf{F}} \quad \dots \text{Lagrangean}$$

$$div \mathbf{T}^T + \rho \mathbf{b} = \rho \dot{\mathbf{v}} \quad \dots \text{Eulerian}$$

$$Div \mathbf{S}^T + \rho_0 \mathbf{b} = \rho_0 \dot{\mathbf{v}} \quad \dots \text{Lagrangean}$$

$$\mathbf{T} = \mathbf{T}^T \quad \dots \text{Eulerian}$$

$$\mathbf{FS} = \mathbf{S}^T \mathbf{F}^T \quad \dots \text{Lagrangean}$$

$$(\text{Γραφή με δείκτες : } \dot{\rho} + \rho v_{i,i} = 0, \quad T_{ij,j} + \rho b_i = \rho \dot{v}_i, \quad T_{ij} = T_{ji})$$

■ Καταστατικές ή Συντακτικές Εξισώσεις :

Οι παραπάνω μερικές διαφορικές εξισώσεις ισχύουν για όλα τα συνεχή (στερεά, υγρά κ.λ.π.) και είναι 7 στον αριθμό. Από τ' άλλο μέρος οι άγνωστοί μας είναι 13, δηλ. ρ , $\mathbf{x}_i \begin{Bmatrix} \mathbf{u}_i \\ \mathbf{v}_i \end{Bmatrix}$, T_{ij} . Συνεπώς, όπως και στη μονοδιάστατη μηχανική Σ.Μ. χρειαζόμαστε επιπλέον εξισώσεις για τις ενδομοριακές δυνάμεις \mathbf{T} , γνωστές σαν καταστατικές ή συντακτικές (constitutive) εξισώσεις. Αυτές είναι οι εξισώσεις που διαφοροποιούν το ένα υλικό από το άλλο

- Γραμμικό Ελαστικό Στερεό (Ισότροπο) :

$$\mathbf{T} = \lambda(\text{tr } \mathbf{e})\mathbf{1} + 2\mu\mathbf{e} \quad \text{ή} \quad T_{ij} = \lambda e_{mm}\delta_{ij} + 2\mu e_{ij}$$

... λ και μ είναι οι σταθερές Lamé.

Λαμβάνοντας υπόψη ότι $e_{ij} = \frac{1}{2}(u_{i,j} + u_{j,i})$ και $v_i = \dot{u}_i$ και

αντικαθιστώντας την παραπάνω εξίσωση στην εξίσωση της ορμής έχουμε

$$\mu \nabla^2 \mathbf{u} + (\lambda + \mu) \text{grad div } \mathbf{u} + \rho_0 \mathbf{b} = \rho_0 \ddot{\mathbf{u}}$$

... εξισώσεις Navier για τη μετατόπιση \mathbf{u} γραμμικά ελαστικού στερεού.

Η παραπάνω σχέση αποδεικνύεται εύκολα με τη χρήση δεικτών κι είναι η γενίκευση στις τρεις διαστάσεις της εξίσωσης κύματος που είδαμε για το μονοδιάστατο ελαστικό στερεό. Η παραπάνω εξίσωση γράφεται με δείκτες σαν $\mu u_{i,jj} + (\lambda + \mu) u_{i,jj} + \rho_0 b_i = \rho_0 \ddot{u}_i$ κι η επίλυσή της ουσιαστικά αποτελεί τη “Θεωρία Ελαστικότητας” (Γραμμική)

- Γραμμικό Νευτώνειο Υγρό :

$$\mathbf{T} = -p(\rho)\mathbf{1} + \lambda(\text{tr}\mathbf{D})\mathbf{1} + 2\mu\mathbf{D} \quad \text{ή} \quad T_{ij} = -p(\rho)\delta_{ij} + \lambda D_{mm}\delta_{ij} + 2\mu D_{ij}$$

... λ και μ σταθερές

$$\mathbf{T} = -p(\rho)\mathbf{1} + 2\mu\mathbf{D} \quad \dots \text{ασυμπίεστο } (\text{tr}\mathbf{D} = \text{div}\mathbf{v} = 0), \quad \mu \equiv \text{ιξώδες.}$$

Αντικαθιστώντας στην εξίσωση ορμής κι ενθυμούμενοι ότι

$$D_{ij} = \frac{1}{2}(v_{i,j} + v_{j,i}) \rightarrow$$

$$-\text{grad } p + (\lambda + \mu)\text{grad } \text{div}\mathbf{v} + \mu\nabla^2\mathbf{v} + \rho\mathbf{b} = \rho\left(\frac{\partial\mathbf{v}}{\partial t} + [\text{grad}\mathbf{v}]\mathbf{v}\right)$$

... (εξισώσεις Navier-Stokes) ή

$$-p_{,i} + (\lambda + \mu)v_{j,ji} + \mu v_{i,jj} + \rho b_i = \rho\left(\frac{\partial v_i}{\partial t} + v_{i,j}v_j\right)$$

και η επίλυσή της ουσιαστικά αποτελεί τη “Θεωρία Ρευστομηχανικής”