

34004

(1)

Partie 1 : Cinématique

1.1. Accélération eulérienne

$$\begin{cases} v_1(\underline{x}, t) = l\omega \sin[\varphi(\underline{x}_3, t)] \\ v_2(\underline{x}, t) = -l\omega \cos(\varphi(\underline{x}_3, t)) \\ v_3(\underline{x}, t) = 0 \end{cases} \quad \text{avec } \varphi(\underline{x}_3, t) = kx_3 - \omega t$$

k, ω et l constantes > 0

➤ (a) Première méthode

$$\underline{\gamma}(\underline{x}, t) = \frac{d\underline{v}(\underline{x}, t)}{dt} \quad \text{par définition même}$$

On remarque que $v_3(\underline{x}, t) = 0$ de sorte que

$$\frac{d\varphi}{dt} = k \frac{dx_3}{dt} - \omega = -\omega$$

$$\text{donc } \underline{\gamma}(\underline{x}, t) = l\omega \cos(\varphi(\underline{x}_3, t)) \frac{d\varphi}{dt} \underline{e}_1 + l\omega \sin(\varphi(\underline{x}_3, t)) \frac{d\varphi}{dt} \underline{e}_2$$

$$\Rightarrow \underline{\gamma}(\underline{x}, t) = -l\omega^2 \cos(\varphi(\underline{x}_3, t)) \underline{e}_1 - l\omega^2 \sin(\varphi(\underline{x}_3, t)) \underline{e}_2$$

➤ (b) 2^e méthode dérivée particulière

$$\underline{\gamma}(\underline{x}, t) = \frac{\partial \underline{v}}{\partial t}(\underline{x}, t) \Big|_{\underline{x} \text{ fixé}} + \underline{\nabla} \underline{v}(\underline{x}, t) \cdot \underline{v}(\underline{x}, t)$$

$$\frac{\partial \underline{v}}{\partial t} = +l\omega \cos[\varphi(\underline{x}_3, t)] \frac{\partial \varphi}{\partial t} \underline{e}_1 + l\omega \sin(\varphi(\underline{x}_3, t)) \frac{\partial \varphi}{\partial t} \underline{e}_2$$

$$\text{avec } \frac{\partial \varphi}{\partial t} \Big|_{\underline{x} \text{ fixé}} = -\omega$$

$$\text{soit } \frac{\partial \underline{v}}{\partial t} = -l\omega^2 \cos(\varphi(\underline{x}_3, t)) \underline{e}_1 - l\omega^2 \sin(\varphi(\underline{x}_3, t)) \underline{e}_2$$

$$(\underline{\nabla} \underline{v})_{ij} = \frac{\partial v_i}{\partial x_j} \bigg|_{t \text{ fixé}}$$

soit $\underline{\nabla} \underline{v}(\underline{x}, t) = \begin{pmatrix} \frac{\partial v_1}{\partial x_1} = 0 & \frac{\partial v_1}{\partial x_2} = 0 & \frac{\partial v_1}{\partial x_3} = l\omega \cos(\Psi(x_3, t)) \frac{\partial \Psi}{\partial x_3} \\ \frac{\partial v_2}{\partial x_1} = 0 & \frac{\partial v_2}{\partial x_2} = 0 & \frac{\partial v_2}{\partial x_3} = l\omega \sin(\Psi(x_3, t)) \frac{\partial \Psi}{\partial x_3} \\ \frac{\partial v_3}{\partial x_1} = 0 & \frac{\partial v_3}{\partial x_2} = 0 & \frac{\partial v_3}{\partial x_3} = 0 \end{pmatrix}$

avec $\frac{\partial \Psi}{\partial x_3} \bigg|_{t \text{ fixé}} = k$

d'où $\underline{\nabla} \underline{v}(\underline{x}, t) = \begin{pmatrix} 0 & 0 & l\omega k \cos(\Psi(x_3, t)) \\ 0 & 0 & l\omega k \sin(\Psi(x_3, t)) \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix}$

$$\underline{\nabla} \underline{v}(\underline{x}, t) \cdot \underline{v}(\underline{x}, t) = \underline{0} \quad \text{car } v_3 = 0$$

d'où on a $\left\{ \begin{aligned} \underline{\sigma}(\underline{x}, t) = \frac{\partial \underline{v}}{\partial t} &= -l\omega^2 \cos(\Psi(x_3, t)) \underline{e}_1 \\ &- l\omega^2 \sin(\Psi(x_3, t)) \underline{e}_2 \end{aligned} \right.$

On retrouve l'expression obtenue par la première méthode.

1.2 Lignes de courant

Les lignes de courant à l'instant $t = t^*$ sont les lignes qui sont à cet instant tangentes en tout point au vecteur vitesse (en description eulérienne) et donc d'équations données par :

$$\underline{v}(\underline{x}, t^*) \wedge d\underline{M} = \underline{0} \quad \underline{M} \in \text{ligne de courant}$$

soit donc $\left\{ \begin{aligned} v_1(\underline{x}(t^*), t^*) dx_2 &= v_2(\underline{x}(t^*), t^*) dx_1 \\ v_1(\underline{x}(t^*), t^*) dx_3 &= v_3(\underline{x}(t^*), t^*) dx_1 \\ v_3(\underline{x}(t^*), t^*) dx_2 &= v_2(\underline{x}(t^*), t^*) dx_3 \end{aligned} \right.$

soit donc comme $v_3 \equiv 0$

page 3

$$\left\{ \begin{array}{l} dx_3 = 0 \\ \text{et} \\ lw \sin(\varphi(x_3, t^*)) dx_2 = -lw \cos(\varphi(x_3, t^*)) dx_1 \end{array} \right.$$

ou encore $\left\{ \begin{array}{l} x_3 = C_3 \text{ constante} \\ \sin(kC_3 - \omega t^*) dx_2 = -\cos(kC_3 - \omega t^*) dx_1 \end{array} \right.$

soit $\left\{ \begin{array}{l} x_3 = C_3 = \text{constante} \\ \sin(kC_3 - \omega t^*) x_2 = -\cos(kC_3 - \omega t^*) x_1 + C \quad \text{avec } C = \text{constante} \end{array} \right.$

► il s'agit donc de familles de droites parallèles dans les plans $x_3 = \text{constante}$

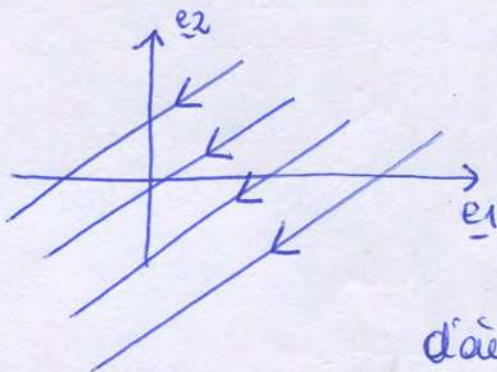
► représentation dans le plan $x_3 = 0$: les équations des lignes de courant sont $\sin(-\omega t^*) x_2 = -\cos(-\omega t^*) x_1 + C$ (dans ce cas)

soit $-\sin(\omega t^*) x_2 = -\cos(\omega t^*) x_1 + C$

et donc $\left\{ \begin{array}{l} \sin(\omega t^*) x_2 = \cos(\omega t^*) x_1 + C \end{array} \right.$

o Cas A : $0 < \omega t^* < \frac{\pi}{2} \Rightarrow \left\{ \begin{array}{l} \sin(\omega t^*) > 0 \\ \cos(\omega t^*) > 0 \end{array} \right.$ l'équation devient

$x_2 = \cotan(\omega t^*) x_1 + C$ droites de pente > 0



et $\left\{ \begin{array}{l} v_1 = lw \sin \varphi = -lw \sin(\omega t^*) < 0 \\ v_2 = -lw \cos \varphi = -lw \cos(\omega t^*) < 0 \end{array} \right.$

$\cos lw \geq 0$

d'où le sens de parcours indiqué

o Cas B : $\omega t^* = \frac{\pi}{2} \quad \left\{ \begin{array}{l} \cos(\omega t^*) = 0 \\ \sin(\omega t^*) = 1 \end{array} \right.$

d'où $\left\{ \begin{array}{l} x_2 = C \end{array} \right.$

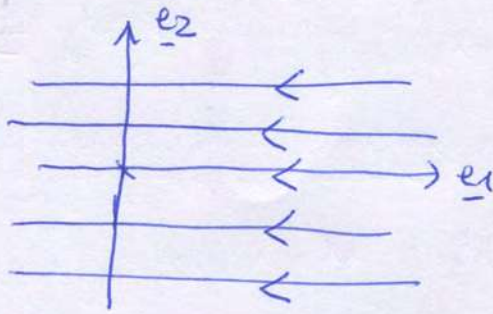
droites parallèles à l'axe e_1

$$v_1 = -lw \sin(\omega t^*) = -lw < 0$$

$$v_2 = 0$$

d'où le sens de parours
indiqué

page 24



o Cos C $\frac{\pi}{2} < \omega t^* < \pi$ $\cos(\omega t^*) < 0$
(non demandé) $\sin(\omega t^*) > 0$

donc la pente des droites d'équation $x_2 = \cotan(\omega t^*) x_1 + C$

est telle que $\cotan(\omega t^*) < 0$

$$v_1 = -lw \sin(\omega t^*) < 0$$

$$v_2 = -lw \cos(\omega t^*) > 0$$

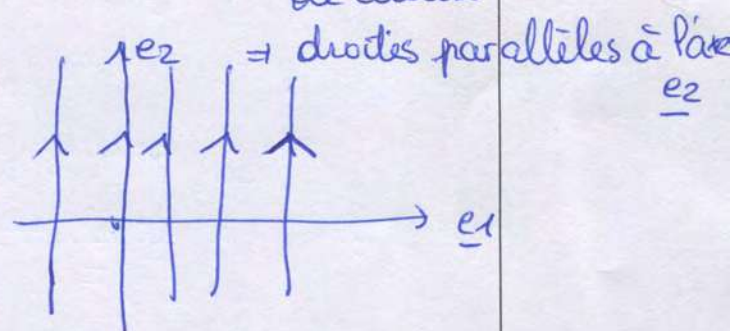


o Cos D $\omega t^* = \pi$
(non demandé) $\cos(\omega t^*) = -1$
 $\sin(\omega t^*) = 0$

$\Rightarrow \left\{ \begin{array}{l} x_1 = \text{Cste} \\ \text{équation des lignes} \\ \text{de courant} \end{array} \right.$

$$v_1 = -lw \sin(\omega t^*) = 0$$

$$v_2 = -lw \cos(\omega t^*) = lw > 0$$



1.3. Représentation lagrangienne du mouvement

Connaisant la vitesse eulérienne, il convient pour obtenir la représentation lagrangienne du mouvement d'intégrer le système différentiel suivant

$$\frac{d\underline{x}}{dt} = \underline{v}(\underline{x}, t) \quad \text{avec les conditions initiales}$$

$$\underline{x}(t=0) = \underline{X}$$

soit

$$\begin{cases} \frac{dx_1}{dt} = l\omega \sin(kx_3 - \omega t) & (1) \\ \frac{dx_2}{dt} = -l\omega \cos(kx_3 - \omega t) & (2) \\ \frac{dx_3}{dt} = 0 & (3) \end{cases} \quad \text{avec} \quad \begin{cases} x_1(t=0) = X_1 \\ x_2(t=0) = X_2 \\ x_3(t=0) = X_3 \end{cases}$$

d'après (3) on a $x_3 = \text{cte}$ et donc $x_3 = \text{cte} = X_3$

de sorte que

$$\begin{cases} \frac{dx_1}{dt} = l\omega \sin(kX_3 - \omega t) \\ \frac{dx_2}{dt} = -l\omega \cos(kX_3 - \omega t) \end{cases}$$

On peut alors intégrer aisément car x_3 ne dépend pas du temps
 $\quad \quad \quad = X_3$ ici

d'où

$$x_1(t) = l \cos(kX_3 - \omega t) + C_1$$

$$x_2(t) = l \sin(kX_3 - \omega t) + C_2$$

avec C_1, C_2 deux constantes

or $x_1(t=0) = X_1 = l \cos(kX_3 - 0) + C_1 \Rightarrow C_1 = X_1 - l \cos(kX_3)$

$x_2(t=0) = X_2 = l \sin(kX_3 - 0) + C_2 \Rightarrow C_2 = X_2 - l \sin(kX_3)$

d'où

$$\begin{cases} x_1(t) = l \cos(kX_3 - \omega t) - l \cos(kX_3) + X_1 = \phi_1(\underline{X}, t) \\ x_2(t) = l \sin(kX_3 - \omega t) - l \sin(kX_3) + X_2 = \phi_2(\underline{X}, t) \\ x_3(t) = X_3 = \phi_3(\underline{X}, t) \end{cases}$$

représentation lagrangienne du mouvement

1.4. Trajectoire d'une particule qui se trouve en $\underline{X} = (X_1, X_2, X_3)$ à l'instant $t=0$

L'équation de la trajectoire d'une particule s'obtient en éliminant le temps dans la représentation lagrangienne du mouvement

On a : $x_1 - l \cos(kX_3) + X_1 = l \cos(kX_3 - \omega t)$

$$x_2 - l \sin(kX_3) + X_2 = l \sin(kX_3 - \omega t)$$

$$x_3 = X_3$$

Soit
$$\left\{ \begin{aligned} & \left[x_1 - (l \cos kx_3 - X_1) \right]^2 + \left[x_2 - (l \sin kx_3 - X_2) \right]^2 \\ &= l^2 \left[\cos^2(kx_3 - \omega t) + \sin^2(kx_3 - \omega t) \right] = l^2 \end{aligned} \right.$$

il s'agit de l'équation d'un cercle centré en $(l \cos kx_3 - X_1, l \sin kx_3 - X_2, x_3)$ de rayon l dans le plan $x_3 = X_3$.

► Pour une particule située à $t=0$ en $(X_1, X_2, X_3=0)$ l'équation devient $(x_1 - l)^2 + (x_2)^2 = l^2$

il s'agit donc d'un cercle centré en $(l - X_1, X_2, X_3=0)$ de rayon l .

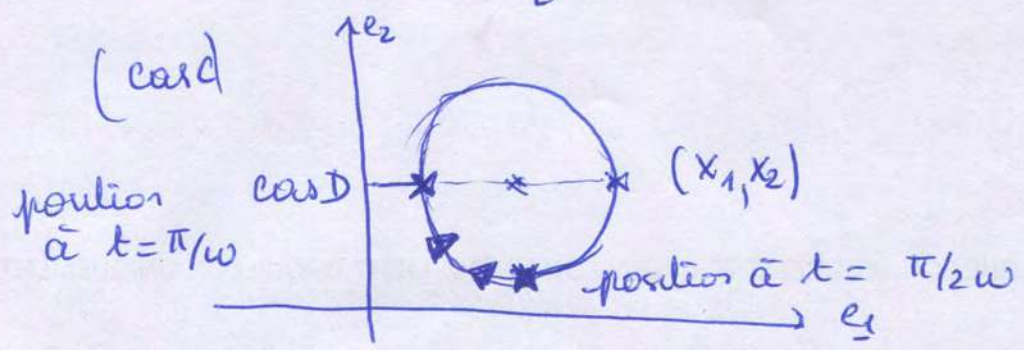
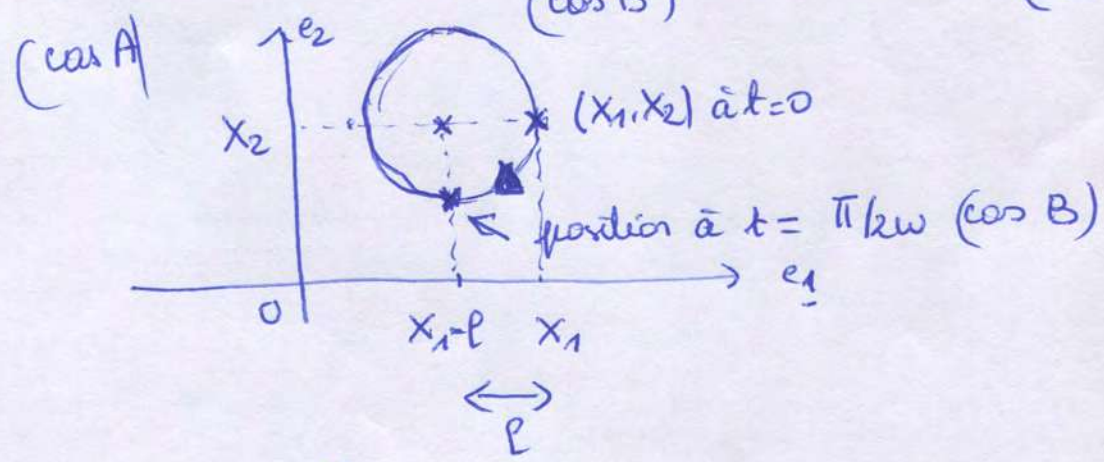
o étude du sens de parcours

$$v_1 = + l \omega \sin(kx_3 - \omega t) = + l \omega \sin(\omega t)$$

$$v_2 = - l \omega \cos(kx_3 - \omega t) = - l \omega \cos(\omega t)$$

pour $0 < \omega t < \frac{\pi}{2}$ $v_1 < 0$ $v_2 < 0$ (cas A)
 $\frac{\pi}{2} < \omega t < \pi$ $v_1 < 0$ $v_2 > 0$ (cas C)

en $\omega t = \frac{\pi}{2}$ ($v_2 = 0$) et $\omega t = \pi$ $v_1 = 0$
(cas B) (cas D)



1.5. Vitesse et accélération lagrangiennes

page 7

Pour obtenir l'expression lagrangienne de la vitesse et de l'accélération, deux méthodes sont possibles

(a) à partir de la représentation lagrangienne du mouvement (obtenue à la question 1.3)

$$\underline{V}(\underline{x}, t) = \frac{d\underline{\phi}(\underline{x}, t)}{dt} = \frac{\partial \underline{\phi}(\underline{x}, t)}{\partial t}$$

$$\underline{M}(\underline{x}, t) = \frac{d^2 \underline{\phi}(\underline{x}, t)}{dt^2} = \frac{\partial^2 \underline{\phi}(\underline{x}, t)}{\partial t^2} = \frac{d\underline{V}(\underline{x}, t)}{dt} = \frac{\partial \underline{V}(\underline{x}, t)}{\partial t}$$

soit donc d'après 1.3.

$$\underline{V}(\underline{x}, t) = -l \sin(kx_3 - \omega t) \times (-\omega) \underline{e}_1 \\ + l \cos(kx_3 - \omega t) (-\omega) \underline{e}_2$$

$$\text{soit } \underline{V}(\underline{x}, t) = +l\omega \sin(kx_3 - \omega t) \underline{e}_1 - l\omega \cos(kx_3 - \omega t) \underline{e}_2$$

$$\text{et } \underline{M}(\underline{x}, t) = -l\omega^2 \cos(kx_3 - \omega t) \underline{e}_1 - l\omega^2 \sin(kx_3 - \omega t) \underline{e}_2$$

(b) à partir de l'expression des vitesse et accélération eulériennes

$$\underline{V}(\underline{x}, t) = \underline{v}(\underline{\phi}^{-1}(\underline{x}, t), t)$$

$$\underline{M}(\underline{x}, t) = \underline{\gamma}(\underline{\phi}^{-1}(\underline{x}, t), t)$$

or $\underline{v}(x_3, t)$ et $\underline{\gamma}(x_3, t)$ et $x_3 = X_3$ d'où directement.

$$\underline{V}(\underline{x}, t) = l\omega \sin(k \underset{X_3}{x_3} - \omega t) \underline{e}_1 - l\omega \cos(k \underset{X_3}{x_3} - \omega t) \underline{e}_2$$

$$\underline{M}(\underline{x}, t) = -l\omega^2 \cos(k \underset{X_3}{x_3} - \omega t) \underline{e}_1 - l\omega^2 \sin(k \underset{X_3}{x_3} - \omega t) \underline{e}_2$$

d'après question 1.1

On retrouve naturellement l'expression obtenue en (a).

et les expressions de la vitesse eulérienne et accélération eulérienne.

en injectant $\underline{x} = \underline{\phi}(\underline{x}, t)$ ou $\underline{x} = \underline{\phi}^{-1}(\underline{x}, t)$

1.6 Dérivée particulière d'une fonction scalaire

$$\text{Soit } \underline{\phi}(\underline{x}, t) = \delta x_1 t = \delta x_1(t) t$$

soit directement

$$\left. \begin{aligned} \frac{db(\underline{x}, t)}{dt} &= \delta \left(\frac{dx_1}{dt} \right) t + \delta x_1 \frac{dt}{dt} = \delta v_1 t + \delta x_1 \\ &= \delta l \omega \sin(kx_3 - \omega t) t + \delta x_1 \end{aligned} \right\}$$

page 8

ou par la formule de la dérivée particulière

$$\left. \begin{aligned} \frac{db(\underline{x}, t)}{dt} &= \frac{\partial b}{\partial t}(\underline{x}, t) + \underbrace{\text{grad } b \cdot \underline{v}(\underline{x}, t)}_{t \text{ fixé}} \end{aligned} \right\}$$

$$\begin{aligned} \frac{\partial b}{\partial t} \Big|_{x \text{ fixé}} &= \delta x_1 & \text{grad } b \Big|_{t \text{ fixé}} &= \frac{\partial b}{\partial x_1} \underline{e}_1 + \frac{\partial b}{\partial x_2} \underline{e}_2 + \frac{\partial b}{\partial x_3} \underline{e}_3 \\ & & &= \delta t \underline{e}_1 + 0 \underline{e}_2 + 0 \underline{e}_3 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{d'où } \frac{db}{dt} &= \delta x_1 + \delta t \underline{e}_1 \cdot \underline{v} = \delta x_1 + \delta t v_1 \\ &= \delta x_1 + \delta t l \omega \sin(kx_3 - \omega t) \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \Rightarrow B(\underline{x}, t) &= b(x = \phi(\underline{x}, t), t) \\ &= \delta t \phi_1(\underline{x}, t) = \delta t (l \cos(kx_3 - \omega t) - l \cos kx_3 + x_1) \end{aligned}$$

$$\Rightarrow \frac{dB(\underline{x}, t)}{dt} = \frac{\partial B}{\partial t}(\underline{x}, t) \quad \underline{x} \text{ est indépendant du temps}$$

$$\begin{aligned} \text{d'où } \left. \begin{aligned} \frac{dB(\underline{x}, t)}{dt} &= \delta [l \cos(kx_3 - \omega t) - l \cos kx_3 + x_1] \\ &+ \delta t l \omega \sin(kx_3 - \omega t) \end{aligned} \right\} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{on retrouve bien } \frac{dB}{dt} &= \frac{db}{dt} = \delta t l \omega \sin(kx_3 - \omega t) \\ &+ \delta x_1 \end{aligned}$$

1-7 Tenseur taux de déformation

$$\underline{\underline{D}}(\underline{x}, t) = \frac{1}{2} \left(\underline{\underline{\nabla}}_{\underline{x}} \underline{v}(\underline{x}, t) + \underline{\underline{\nabla}}_{\underline{x}}^T \underline{v}(\underline{x}, t) \right)$$

par définition $\underline{v}(\underline{x}, t)$ vitesse eulérienne

d'après 1.1 et le calcul de $\underline{\underline{\nabla v}}$, on a :

page 9

$$\underline{\underline{d}}(\underline{x}(t)) = \begin{pmatrix} 0 & 0 & \frac{1}{2} l w k \cos(k x_3 - \omega t) \\ 0 & 0 & \frac{1}{2} l w k \sin(k x_3 - \omega t) \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} (\underline{e}_1, \underline{e}_2, \underline{e}_3)$$

► les taux de dilatations d_{11} , d_{22} et d_{33} dans les 3 directions sont nuls

$$d_{11} = \frac{\dot{dl}}{dl} = 0 \quad \text{avec} \quad d\underline{x}(t) = dl \underline{e}_1$$

$$d_{22} = \frac{\dot{dl}'}{dl'} = 0 \quad \text{avec} \quad d\underline{x}'(t) = dl' \underline{e}_2$$

$$d_{33} = \frac{\dot{dl}''}{dl''} = 0 \quad \text{avec} \quad d\underline{x}''(t) = dl'' \underline{e}_3$$

$$\text{de sorte que } \dot{dl} = 0 \Rightarrow dl(t+dt) = dl(t)$$

de même dans les autres directions

► les taux de glissement $\dot{\gamma}_{12}$, $\dot{\gamma}_{13}$ et $\dot{\gamma}_{23}$ sont donnés par

$$\dot{\gamma}_{12} = 2d_{12} = 0$$

$$\dot{\gamma}_{13} = l w k \cos(k x_3 - \omega t) = 2d_{13}$$

$$\dot{\gamma}_{23} = 2d_{23} = l w k \sin(k x_3 - \omega t) \quad \text{ils valent avec le temps } t \text{ et également en fonction de } x_3.$$

► Taux de dilatation volumique

soit $d\Omega_t$ un élément de volume infinitésimal de matière

$$\frac{\dot{d\Omega}}{d\Omega} = \frac{d}{dt}(d\Omega(t)) = (\text{trace } \underline{\underline{d}}) d\Omega_t \text{ donc ici } \dot{d\Omega}_t = 0 \text{ d'où } d\Omega(t+dt) = d\Omega(t)$$

le volume est conservé entre deux instants voisins et ce $\forall t$. la transformation est isochore.

1.8 - Taux de rotation

$$\underline{\underline{\Omega}} = \frac{1}{2} (\underline{\underline{\nabla v}} - \underline{\underline{\nabla v}}^T) \quad \text{et} \quad \underline{\underline{d}} + \underline{\underline{\Omega}} = \underline{\underline{\nabla v}}$$

d'où

$$\underline{\underline{\Omega}} = \begin{pmatrix} 0 & 0 & \frac{1}{2} l w k \cos(k x_3 - \omega t) \\ 0 & 0 & \frac{1}{2} l w k \sin(k x_3 - \omega t) \\ -\frac{1}{2} l w k \cos(k x_3 - \omega t) & -\frac{1}{2} l w k \sin(k x_3 - \omega t) & 0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \frac{1}{2} \frac{\partial v_1}{\partial x_3} \\ \frac{1}{2} \frac{\partial v_2}{\partial x_3} \\ 0 \end{pmatrix}$$

$\underline{\Omega}$ est anti-symétrique
 $\underline{\Omega}^T = -\underline{\Omega}$

page 40

▷ vecteur dual $\underline{\Omega}(x, t)$ tel que $\underline{\Omega}(x, t) \cdot \underline{x} = \underline{\Omega} \wedge \underline{x} \quad \forall \underline{x}$

$$\underline{\Omega}(x, t) \cdot \underline{x} = \left[\begin{aligned} &\left[\frac{1}{2} l \omega k \cos(kx_3 - \omega t) x_3 \right] \underline{e}_1 \\ &+ \left[\frac{1}{2} l \omega k \sin(kx_3 - \omega t) x_3 \right] \underline{e}_2 \\ &+ \left[-\frac{1}{2} l \omega k \cos(kx_3 - \omega t) x_1 - \frac{1}{2} l \omega k \sin(kx_3 - \omega t) x_2 \right] \underline{e}_3 \end{aligned} \right]$$

$$\underline{\Omega} \wedge \underline{x} = \begin{vmatrix} \Omega_1 & x_1 \\ \Omega_2 & x_2 \\ \Omega_3 & x_3 \end{vmatrix} = (\Omega_2 x_3 - \Omega_3 x_2) \underline{e}_1 + (\Omega_3 x_1 - \Omega_1 x_3) \underline{e}_2 + (\Omega_1 x_2 - \Omega_2 x_1) \underline{e}_3$$

par identification, on obtient $\Omega_3 = 0$

$$\begin{cases} \Omega_2 = \frac{1}{2} l \omega k \cos(kx_3 - \omega t) \\ \Omega_1 = -\frac{1}{2} l \omega k \sin(kx_3 - \omega t) \\ \Omega_3 = 0 \end{cases}$$

▷ $\underline{\Omega} = \frac{1}{2} \text{rot } \underline{v}$ (vérification avec l'expression de la vitesse eulérienne)

$$\text{rot } \underline{v} = \left(\frac{\partial v_3}{\partial x_2} - \frac{\partial v_2}{\partial x_3} \right) \underline{e}_1 + \left(\frac{\partial v_1}{\partial x_3} - \frac{\partial v_3}{\partial x_1} \right) \underline{e}_2 + \left(\frac{\partial v_2}{\partial x_1} - \frac{\partial v_1}{\partial x_2} \right) \underline{e}_3$$

$$\text{or } v_3 = 0 \quad \frac{\partial v_2}{\partial x_3} = +l \omega \sin(kx_3 - \omega t) k; \quad \frac{\partial v_2}{\partial x_1} = \frac{\partial v_1}{\partial x_2} = 0$$

$$\frac{\partial v_1}{\partial x_3} = +l \omega \cos(kx_3 - \omega t) k$$

$$\text{d'où } \begin{cases} \underline{\Omega} = -\frac{1}{2} l \omega k \sin(kx_3 - \omega t) \underline{e}_1 + \frac{1}{2} l \omega k \cos(kx_3 - \omega t) \underline{e}_2 \end{cases}$$

□ Partie 2 : Etude de la transformation

2.1 Unités de k, l, ω

D'après l'expression de $\underline{x} = \Phi(\underline{x}, t)$

$$\begin{cases} [l] = [x] = \text{mètre} \\ \text{longueur} \end{cases} \quad [k x_3 - \omega t] = \text{radian}$$

$$\Rightarrow \begin{cases} [k] = \frac{\text{radian}}{\text{mètre}} \end{cases} \quad \omega t = \text{radian} \Rightarrow \begin{cases} [\omega] = \frac{\text{radian}}{\text{s}} \end{cases}$$

► Tenseur gradient de transformation

page 11

$$\underline{\underline{F}}(\underline{x}, t) = \underline{\underline{\nabla}} \phi(\underline{x}, t)$$

\underline{x} à t fixe

$$F_{ij} = \frac{\partial \phi_i}{\partial x_j} = \frac{\partial x_i}{\partial x_j}$$

$$\underline{\underline{F}}(\underline{x}, t) = \begin{pmatrix} \frac{\partial x_1}{\partial x_1} = 1 & \frac{\partial x_1}{\partial x_2} = 0 & \frac{\partial x_1}{\partial x_3} = F_{13} = -lk \sin(kx_3 - \omega t) + lk \sin(kx_3) \\ \frac{\partial x_2}{\partial x_1} = 0 & \frac{\partial x_2}{\partial x_2} = 1 & \frac{\partial x_2}{\partial x_3} = F_{23} = lk \cos(kx_3 - \omega t) - lk \cos(kx_3) \\ \frac{\partial x_3}{\partial x_1} = 0 & \frac{\partial x_3}{\partial x_2} = 0 & \frac{\partial x_3}{\partial x_3} = 1 \end{pmatrix}$$

► $\underline{\underline{F}}(\underline{x}, t)$ dépend de \underline{x} , la transformation n'est donc pas homogène. Un segment de droite ne restera pas droit au cours de la transformation.

► $\underline{\underline{F}}(\underline{x}, t)$ est une transformation toujours définie en effet $0 < \det \underline{\underline{F}}(\underline{x}, t) < \infty \quad \forall \underline{x} \quad \forall t$

ici $\det \underline{\underline{F}}(\underline{x}, t) = 1 \quad \forall \underline{x} \quad \forall t$

► Soit $(d\Omega_0)$ un élément de volume à l'instant $t=0$, centré en \underline{x}
 $d\Omega_t$ son transformé à l'instant $t \neq 0$

on a $d\Omega_t = J(\underline{x}, t) d\Omega_0$

de sorte qu'ici $d\Omega_t = d\Omega_0$. le volume est donc inchangé

la transformation est isochore

2.2 Tenseurs des déformations $\underline{\underline{C}}$ dilatation et $\underline{\underline{E}}$ Green-Lagrange

Par définition $\underline{\underline{C}} = \left(\underline{\underline{F}}^T \underline{\underline{F}} \right)(\underline{x}, t)$ et $\underline{\underline{E}} = \frac{1}{2} (\underline{\underline{C}} - \underline{\underline{1}}) = \underline{\underline{E}}(\underline{x}, t)$

$$\underline{\underline{C}} = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ F_{13} & F_{23} & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 1 & 0 & F_{13} \\ 0 & 1 & F_{23} \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 1 & 0 & F_{13} \\ 0 & 1 & F_{23} \\ F_{13} & F_{23} & F_{13}^2 + F_{23}^2 + 1 \end{pmatrix}$$

Symétrique

$$\underline{\underline{E}} = \begin{pmatrix} 0 & 0 & \frac{1}{2} F_{13} \\ 0 & 0 & \frac{1}{2} F_{23} \\ \frac{1}{2} F_{13} & \frac{1}{2} F_{23} & \frac{1}{2} (F_{13}^2 + F_{23}^2) \end{pmatrix} \text{ Symétrique} \quad e_{33} = \frac{1}{2} (F_{13}^2 + F_{23}^2)$$

soit

$$e_{33} = \frac{1}{2} \left[(-lk \sin(kx_3 - \omega t) + lk \sin kx_3)^2 + (lk \cos(kx_3 - \omega t) - lk \cos kx_3)^2 \right]$$

page 42

d'où

$$e_{33} = \frac{1}{2} l^2 k^2 \left[\sin^2 kx_3 + \sin^2(kx_3 - \omega t) - 2 \sin(kx_3 - \omega t) \sin kx_3 + \cos^2 kx_3 + \cos^2(kx_3 - \omega t) - 2 \cos(kx_3 - \omega t) \cos kx_3 \right]$$

soit $e_{33} = \frac{1}{2} l^2 k^2 [2 - 2 \cos(kx_3 - \omega t - kx_3)]$ d'après la formule trigonométrique

et donc $\left\{ e_{33} = l^2 k^2 (1 - \cos(\omega t)) \right\}$

2.3 Nature de la transformation

Soit $d\underline{x} = dlo \underline{e}_1 \Rightarrow d\underline{x} = \underline{F} d\underline{x}$ et $dl^2 = d\underline{x} \cdot d\underline{x} = d\underline{x} \cdot \underline{F} d\underline{x}$

$dl^2 = dlo^2 \underline{e}_1 \cdot \underline{e}_1$ d'où $\frac{dl}{dlo} = \sqrt{C_{11}} = 1$ i.e.

de sorte que $dl = dlo = \|d\underline{x}\| = \|d\underline{x}\|$
 ▷ { Un vecteur matériel porté par \underline{e}_1 à $t=0$ conserve sa longueur dans la transformation (infinitésimal)

de même $\frac{dl'}{dl'^0} = \sqrt{C_{22}} = 1$ de sorte qu'un vecteur matériel porté par \underline{e}_2 à $t=0$ conserve également sa longueur dans la transformation

En revanche $\frac{dl''}{dl''^0} = \sqrt{e_{33}} = \sqrt{1 + F_{13}^2 + F_{23}^2} = \sqrt{1 + 2e_{33}}$

De sorte que $\frac{dl''}{dl''^0} = \sqrt{1 + 2l^2 k^2 (1 - \cos \omega t)}$

et on a donc $\frac{dl''}{dl''^0} > 1 \quad \forall t$

un vecteur élémentaire infinitésimal porté par \underline{e}_3 à l'instant $t=0$ se dilate au cours de la transformation et atteint sa plus grande longueur pour $\omega t = \pi$ ($dl'' = \sqrt{1 + 4l^2 k^2} dlo''$)

$$\Rightarrow \sin[\gamma_{12}(t)] = \frac{C_{12}}{\sqrt{C_{11}} \sqrt{C_{22}}} = 0 \quad \frac{dx'_1}{dx_1} \quad \frac{dx'_2}{dx_2} \quad \text{page 43}$$

donc $\gamma_{12}(x, t) = 0$ et donc deux vecteurs matériels orthogonaux à $t=0$ restent orthogonaux au cours de la transformation

$$\Rightarrow \sin[\gamma_{13}(x, t)] = \frac{C_{13}}{\sqrt{C_{11}} \sqrt{C_{33}}} = \frac{\ell k [\sin(kx_3) - \sin(kx_3 - \omega t)]}{\sqrt{1 + 2\ell^2 k^2}}$$

$$= \frac{\ell k [\sin(kx_3) - \sin(kx_3 - \omega t)]}{\sqrt{1 + 2\ell^2 k^2 (1 - \cos \omega t)}}$$

$$\Rightarrow \sin[\gamma_{23}(x, t)] = \frac{C_{23}}{\sqrt{C_{22}} \sqrt{C_{33}}} = \frac{\ell k [\cos(kx_3 - \omega t) - \cos(kx_3)]}{\sqrt{1 + 2\ell^2 k^2 (1 - \cos \omega t)}}$$

Pour un point $(x_1, x_2, x_3 = 0)$ on a $\frac{d\ell''}{d\ell} = \sqrt{1 + 2\ell^2 k^2 (1 - \cos \omega t)}$

$$\sin \gamma_{13} = \frac{\ell k \sin \omega t}{\sqrt{1 + 2\ell^2 k^2 (1 - \cos \omega t)}}$$

$$\sin \gamma_{23} = \frac{\ell k \cos(\omega t - 1)}{\sqrt{1 + 2\ell^2 k^2 (1 - \cos \omega t)}}$$

indépendant du point \underline{x}
les angles de glissement et de dilatation selon \underline{e}_3 sont indépendants de x_1, x_2
Double glissement

2.4 - Déplacement et tenseur des déformations linéarises

Par définition $\underline{\xi}(x, t) = \underline{x} - \underline{X}$
vecteur déplacement

$$\text{soit ici } \underline{\xi}(x, t) = [\ell \cos(kx_3 - \omega t) - \ell \cos kx_3] \underline{e}_1 + [\ell \sin(kx_3 - \omega t) - \ell \sin kx_3] \underline{e}_2$$

tenseur gradient de déplacement $\underline{\nabla} \underline{\xi} = \underline{\underline{F}} - \underline{\underline{1}}$

$$\underline{\nabla} \underline{\xi} = \begin{pmatrix} \frac{\partial \xi_1}{\partial x_1} = 0 & \frac{\partial \xi_1}{\partial x_2} = 0 & \frac{\partial \xi_1}{\partial x_3} = F_{13} \\ \frac{\partial \xi_2}{\partial x_1} = 0 & \frac{\partial \xi_2}{\partial x_2} = 0 & \frac{\partial \xi_2}{\partial x_3} = F_{23} \\ \frac{\partial \xi_3}{\partial x_1} = 0 & \frac{\partial \xi_3}{\partial x_2} = 0 & \frac{\partial \xi_3}{\partial x_3} = 0 \end{pmatrix}$$

▷ tenseur des déformations linéaires

$$\underline{\underline{E}}(\underline{x}, t) = \frac{1}{2} \left(\underline{\underline{\nabla}}_{\underline{x}} \underline{\underline{\xi}} + \underline{\underline{\nabla}}_{\underline{x}}^T \underline{\underline{\xi}} \right)$$

soit

$$\underline{\underline{E}}(\underline{x}, t) = \begin{pmatrix} 0 & 0 & \frac{1}{2} F_{13} \\ 0 & 0 & \frac{1}{2} F_{23} \\ \frac{1}{2} F_{13} & \frac{1}{2} F_{23} & 0 \end{pmatrix}$$

▷ si $lk \ll 1$

$$F_{13}^2 + F_{23}^2 \ll 1 \quad \text{et} \quad F_{13}^2 \ll F_{13} \quad F_{23}^2 \ll F_{23}$$

de sorte que

$$\underline{\underline{E}}(\underline{x}, t) \approx \begin{pmatrix} 0 & 0 & \frac{1}{2} F_{13} \\ 0 & 0 & \frac{1}{2} F_{23} \\ \frac{1}{2} F_{13} & \frac{1}{2} F_{23} & 0 \end{pmatrix} = \underline{\underline{E}}(\underline{x}, t)$$

$lk \ll 1$ correspond à l'hypothèse des petites transformations

$$\left| \left(\underline{\underline{\nabla}}_{\underline{x}} \underline{\underline{\xi}} \right)_{ij}(\underline{x}, t) \right| \ll 1 \quad \forall \underline{x} \quad \forall t \quad \forall i, j$$

▷ si $lk \ll 1$ alors $e_{33} \approx 0$ et donc $\frac{dl''}{dl_0} = \sqrt{e_{33}} = 1$

de sorte que $dl'' = dl_0 = \|d\underline{x}\| = \|d\underline{x}''\|$

la longueur d'un élément matériel porté par \underline{e}_3 à $t=0$ reste inchangée dans ce cas.

la transformation n'induit que des cisaillements dans les directions $(\underline{e}_2, \underline{e}_3)$ et $(\underline{e}_1, \underline{e}_3)$ - la transformation est une distorsion = double glissement

2.5 Taux de déformation et déformations linéaires

On peut faire l'analogie suivante entre $\underline{\underline{E}}_{11} = 0 \Rightarrow \frac{dl - dl_0}{dl_0} = 0$ et $dH = \frac{\dot{dl}}{dl} = 0 \Rightarrow \frac{dl(t+dt)}{dl(t)} = 1$

d'où $dl = dl_0$ car $\dot{dl} = 0$

de la même manière, on a

$$dl' = dl_0', \quad dl'' = dl_0'' \quad \text{et} \quad \frac{(dl')}{(dl'')}(t+dt) = \frac{(dl')}{(dl'')}(t)$$

en HPP les deux configurations actuelle et non déformée
sont voisines

tout comme les configurations Ω_{t+dt} et Ω_t

► $2\epsilon_{12} = \delta_{12} = 0$ de sorte que $\dot{\delta}_{12} = 0$ cohérent avec $d_{12} = 0$

$2\epsilon_{13} = \delta_{13} = F_{13}$ de sorte que $\dot{\delta}_{13} = \dot{F}_{13} = +k\omega \cos(kx_3 - \omega t)$

} on relie bien $\dot{\delta}_{13} = 2\dot{d}_{13}$

$2\epsilon_{23} = \delta_{23} = F_{23}$ de sorte que $\dot{\delta}_{23} = \dot{F}_{23} = \frac{d}{dt} (k\ell \cos(kx_3 - \omega t) - k\ell \cos kx_3)$

} soit donc $\dot{\delta}_{23} = k\ell \omega \sin(kx_3 - \omega t) = 2\dot{d}_{23}$.

on relie bien l'expression obtenue en question 1-7
de la partie 1

On a donc $\underline{dl} = \underline{\frac{d\epsilon}{dt}}$