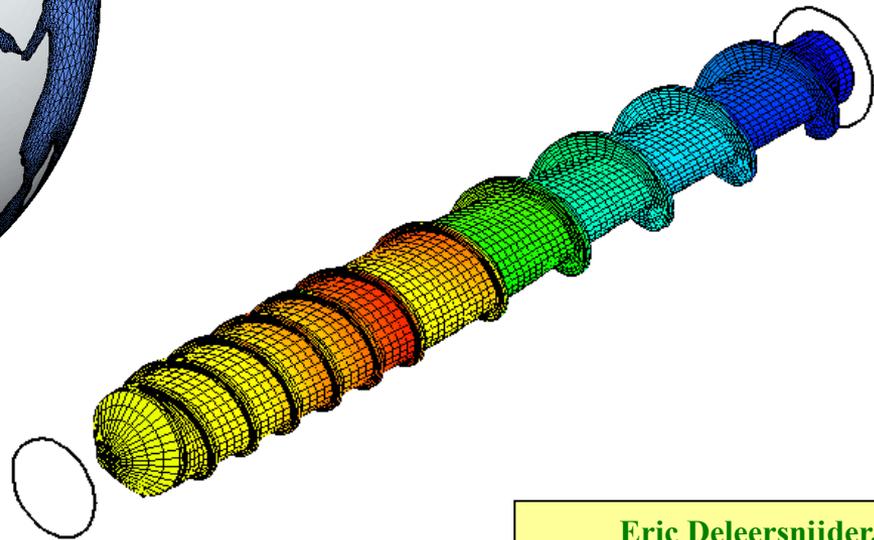


Physique (ou mécanique des fluides)



Eric Deleersnijder,
Vincent Legat,

Préface !

CONSTRUCTION D'UN MODELE
POUR
PREDIRE
L'EVOLUTION
D'UN MILIEU
CONTINU

C'EST FAUX !

1 LITRE D'EAU 10^{23} MOLECULES
1 ORDI 10^{10} OP/SEC

10^{13} SEC
100.000 ANS

EDP $\left\{ \begin{array}{l} \text{BILANS / CONSERVATION} \\ \text{COMPORTEMENT} \end{array} \right.$

* SOLIDES ELASTIQUES

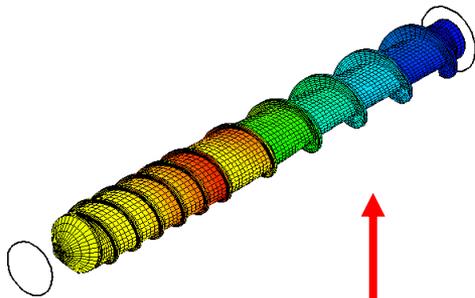
* FLUIDES NEWTONIENS

- 1 MASSE
- 2 ENERGIE
- 3 QUANTITE DE MVT
- 4 MOMENT DE LA QUANTITE DE MVT (*)

CE N'EST PAS VRAIMENT UN PRINCIPE

Construction d'un modèle pour prédire l'évolution d'un milieu continu

La mécanique des milieux continus...



Construction
d'un **modèle** pour **prédire** l'évolution
d'un milieu **continu**

Equations aux dérivées partielles

Equations de conservation
Equations de comportement

Conditions aux limites

Conditions frontières
Condition initiales

Dynamique moléculaire de l'air

1 litre d'air
 10^{23} molécules



Construction
d'un modèle pour prédire l'évolution
d'un milieu continu

La prédiction avec la dynamique
moléculaire est tout-à-fait
impossible pour des écoulements
complexes



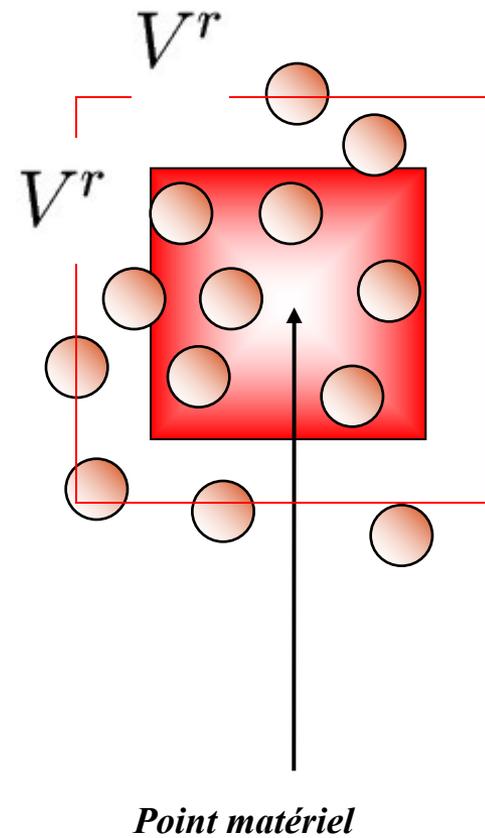
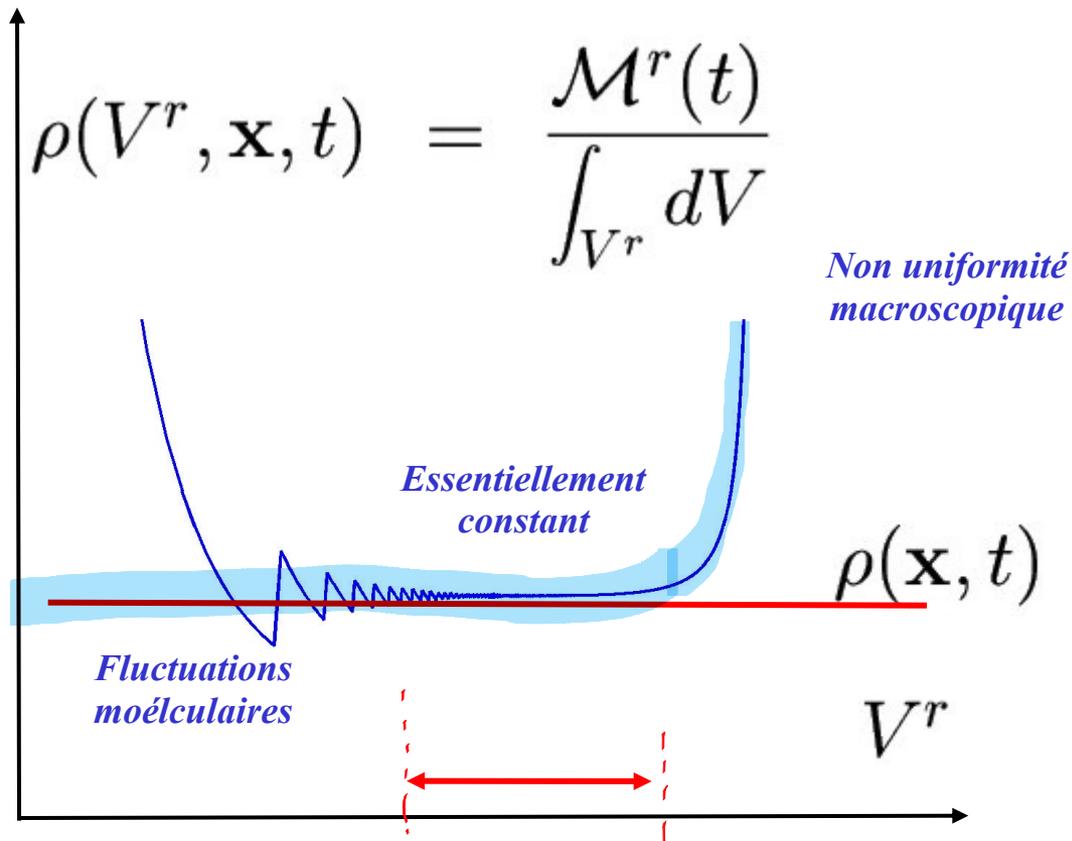
Ordinateur

10^{10} opérations par seconde
 10^{13} secondes ou 100.000 années
juste pour référencer une fois chaque molécule



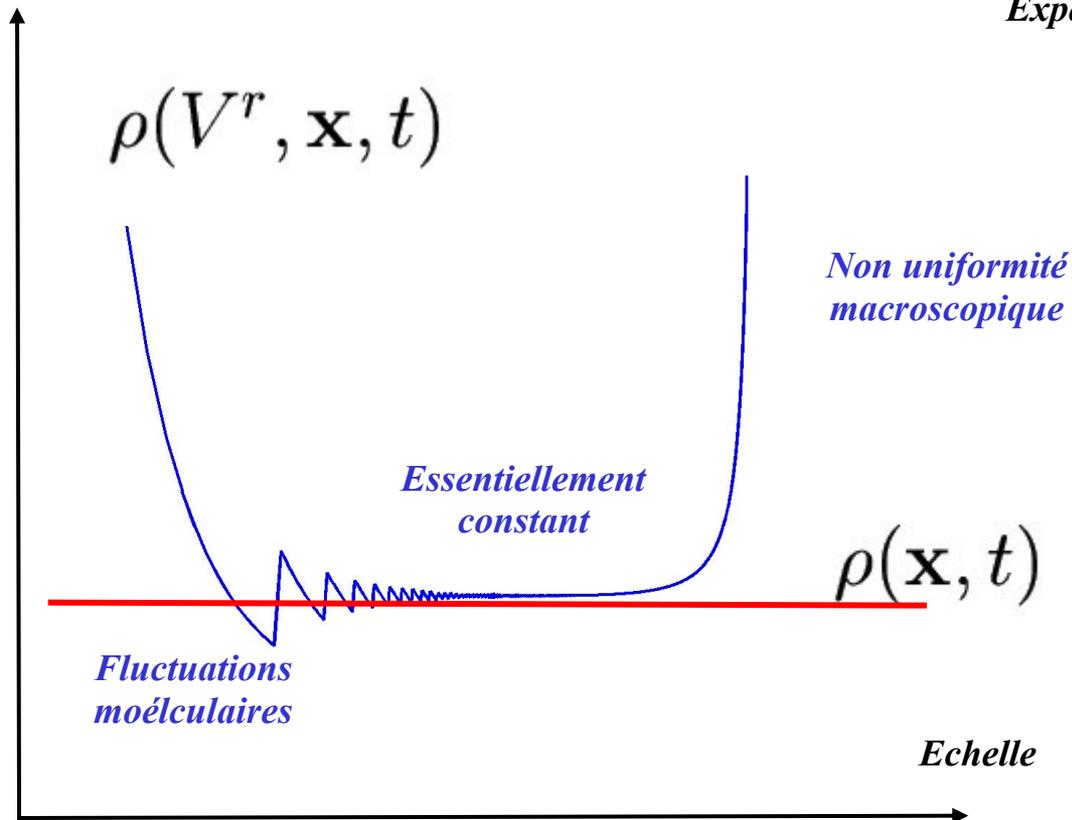
Hypothèse du
modèle continu

La densité obtenue comme une moyenne...



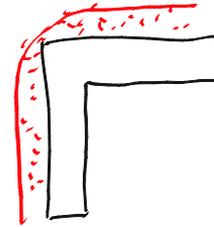
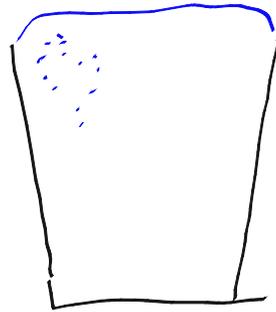
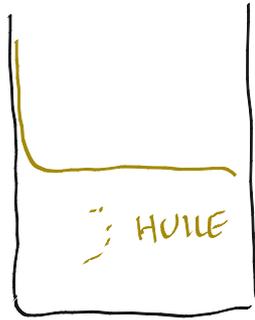
Hypothèse des milieux continus

Le comportement de nombreux systèmes est essentiellement le même que si on supposait qu'ils étaient parfaitement continus.

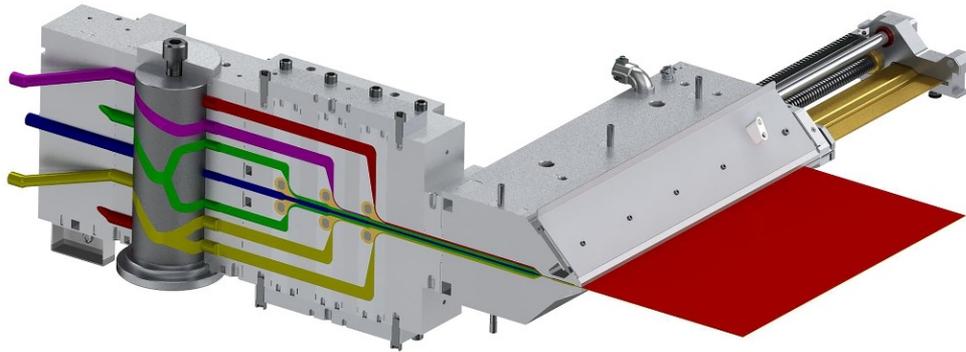
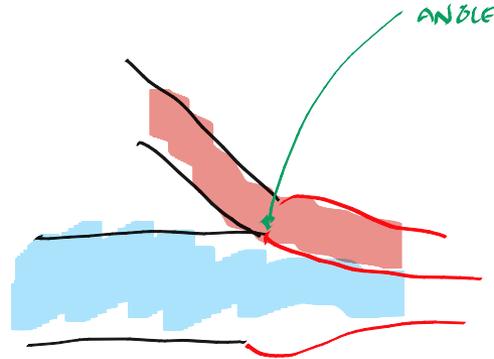


Expérimentalement, on observe bien une séparation des échelles, typiquement 10^{15}

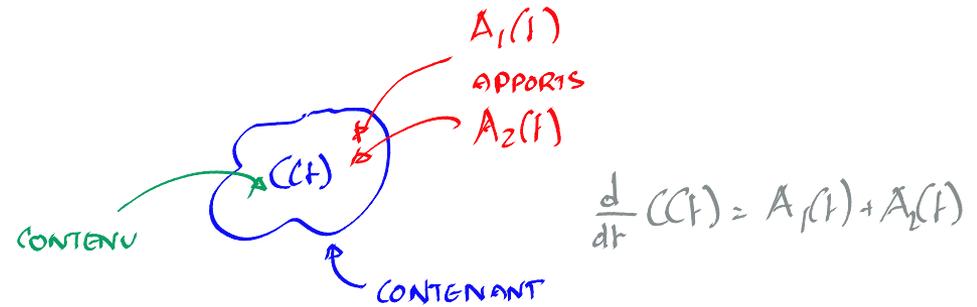
Et pourtant,
c'est faux !



Et pourtant,
c'est faux !

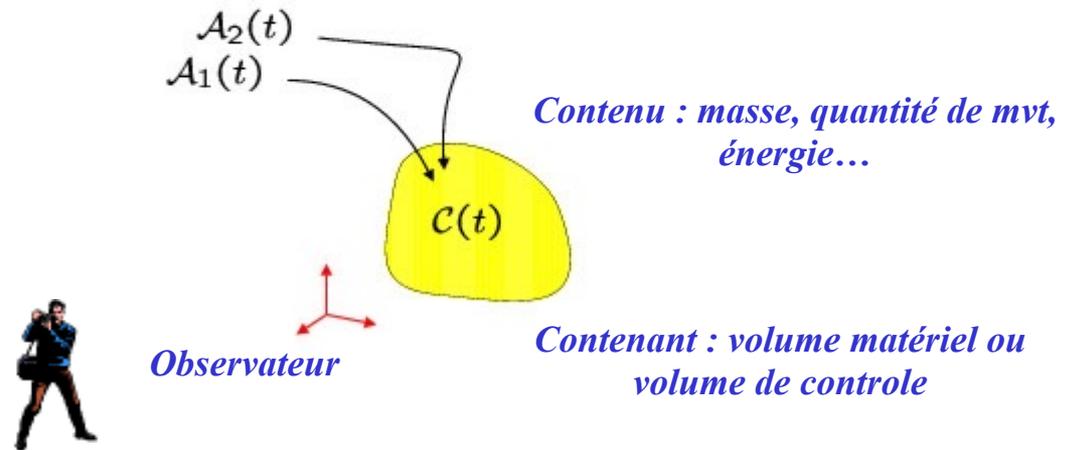


Lois de conservation

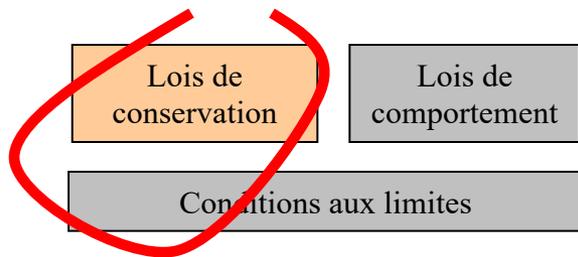


$$\frac{dC}{dt}(t) = A_1(t) + A_2(t) + \dots$$

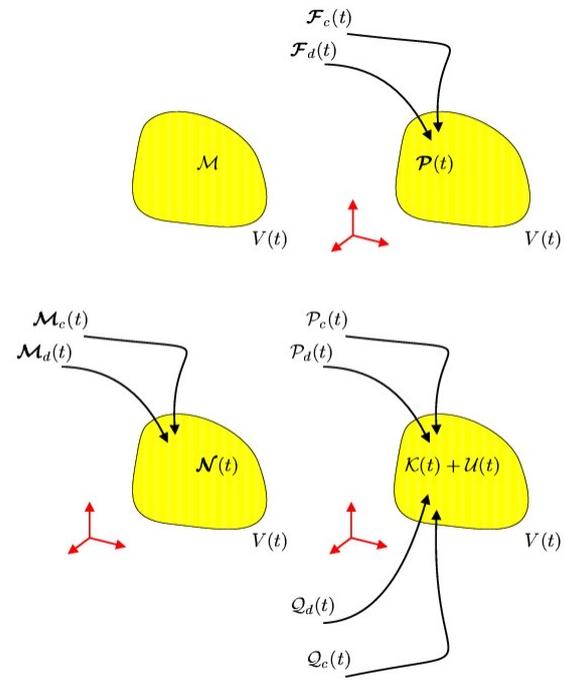
Apports extérieurs



Lois de bilan, lois de comportement, conditions aux limites.



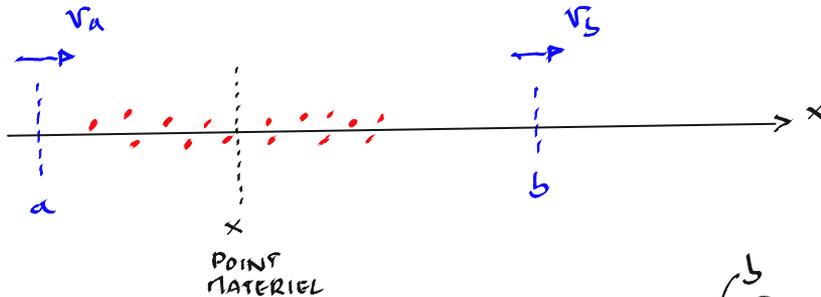
*Bilan de la masse,
Bilan de la quantité de mouvement,
Bilan du moment de la quantité de mouvement
Bilan de l'énergie.*



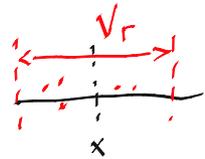
Bilan de masse pour un volume de contrôle

INTERVALLE a, b

ACCROISSEMENT DE MASSE = CE QUI ENTRE - CE QUI SORT



$$\frac{d}{dt} \int_a^b \rho(x,t) dx = \rho_a v_a - \rho_b v_b$$



$$\rho(x,t) = \frac{M}{V_r} \quad [\text{kg/m}]$$

MASSE / LONGUEUR

DENSITE LINEAIRE DE MASSE

$$\int_a^b \frac{\partial \rho}{\partial t} dx + [\rho v]_a^b = 0$$

$$\int_a^b \frac{\partial \rho}{\partial t} dx + \int_a^b \frac{\partial (\rho v)}{\partial x} dx = 0$$

$$\int_a^b \underbrace{\left(\frac{\partial \rho}{\partial t} + \frac{\partial (\rho v)}{\partial x} \right)}_{h(x,t)} dx = 0 \quad \forall a, b$$

FORME GLOBALE

SI ρ, v CONTINUS

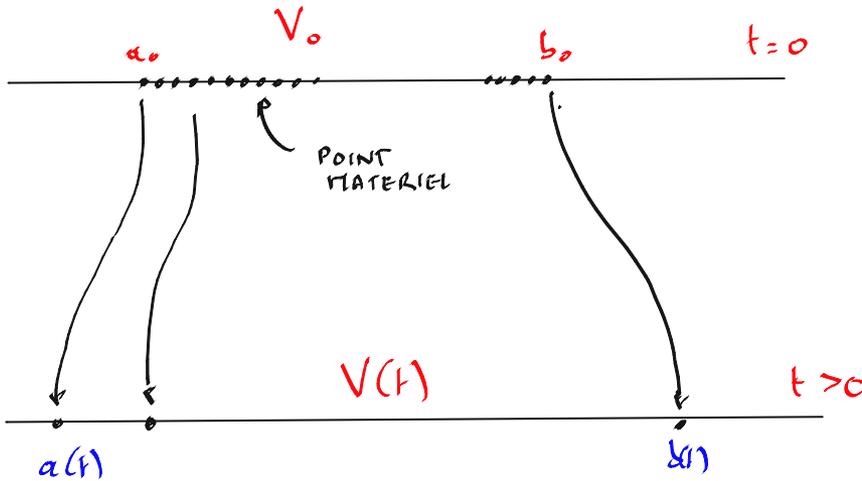
$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho \underline{v}) = 0$$

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \frac{\partial (\rho v)}{\partial x} = 0$$

FORME LOCALE

Bilan de masse pour un volume matériel

ENSEMBLE DE POINTS MATÉRIELS QUI SE DÉPLACENT AVEC UNE VITESSE MACROSCOPIQUE

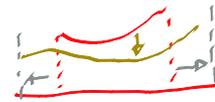


$$\underline{v}(x_i, t) = \sum_{i=1}^3 v_i(x_j, t) \hat{e}_i$$

$$= v_i(x_j, t) \hat{e}_i$$

CONVENTION D'EINSTEIN

INDICES REPETES $\rightarrow \sum$

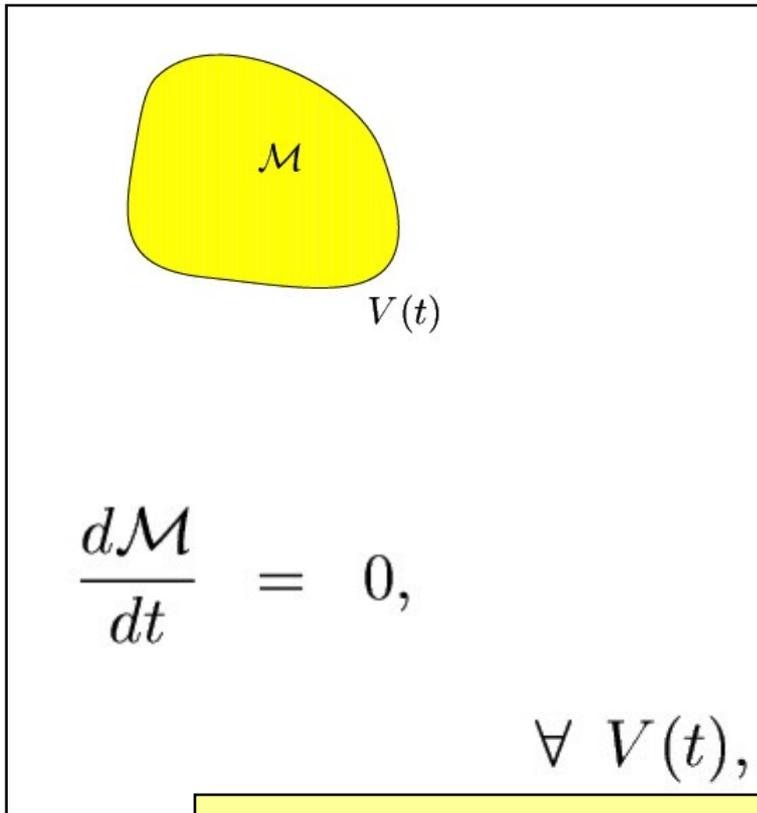


$$\frac{d}{dt} \int_{a(t)}^{b(t)} \rho(x, t) dx = 0$$

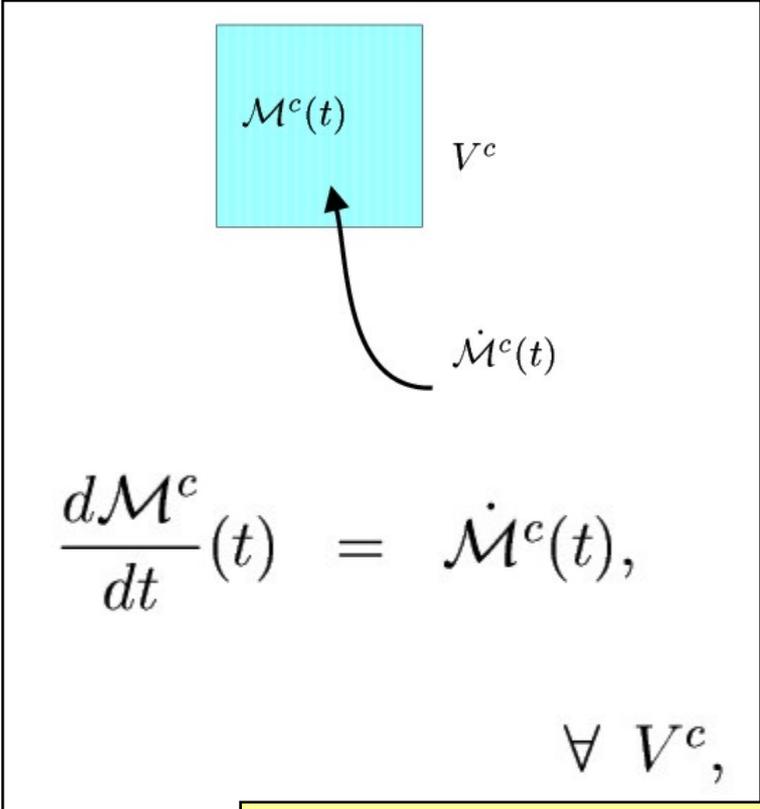
$$\int_{a(t)}^{b(t)} \frac{\partial \rho}{\partial t} dx + \underbrace{\rho_s \frac{dx}{dt} \Big|_s}_{v_s} - \rho_a \frac{dx}{dt} \Big|_a = 0$$

v_s v_a

Bilan de masse



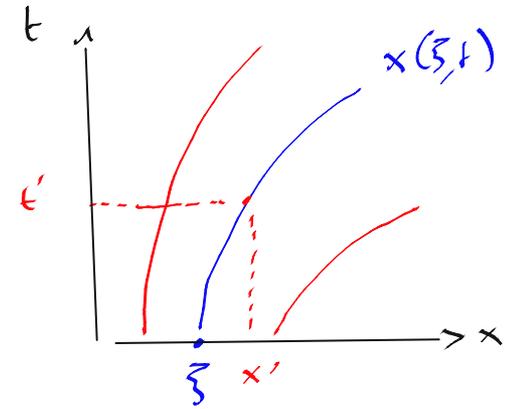
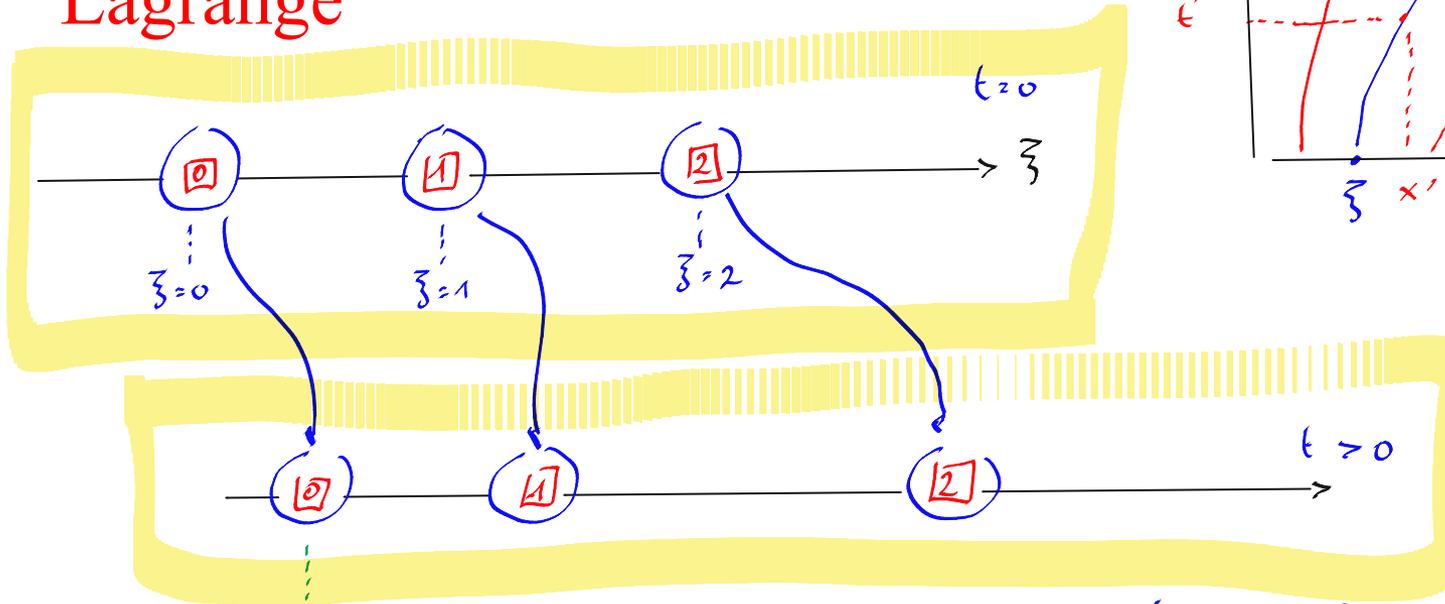
Volume matériel
Ensemble de points matériels en mouvement se déplaçant à une vitesse macroscopique $\mathbf{v}(\mathbf{x},t)$



Volume de controle
Ensemble de points eulériens

$$\mathbf{v}(\mathbf{x}, t) = v_i(x_j, t)\mathbf{e}_i$$

Euler versus Lagrange



$\xi = 0$ ← COORDONNEES LAGRANGIENNES / MATERIELLES
 $x = 0.4$ ← COORDONNEES EULERIENNES / SPATIALES

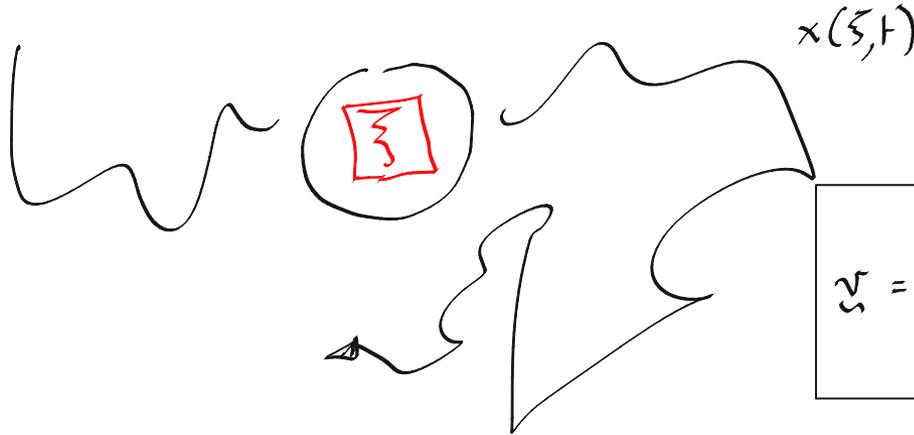
LE POINT MATERIEL $\xi = 0$

OCCUPE LA POSITION $x = 0.4$
 □ L'INSTANT t

Une unique vitesse mais deux représentations !

$$\xi(x, t)$$

$$x(\xi, t)$$



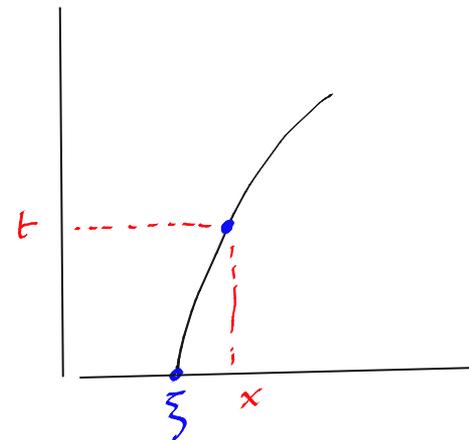
$$v = v_L(\underbrace{\xi(x, t)}_{\xi}, t) = v_E(\underbrace{x(\xi, t)}_x, t)$$

$$v_L(\xi, t) = \frac{dx(\xi, t)}{dt}$$

$$a_L(\xi, t) = \frac{dv_L(\xi, t)}{dt}$$

$$x = x_L(\xi, t)$$

$$x_E(x, t) = x \quad :-)$$

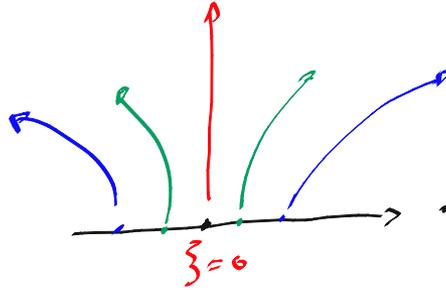


Un petit exemple !

$$x(\xi, t) = \xi + \xi t^2$$

$$v(\xi, t) = 2\xi t$$

$$a(\xi, t) = 2\xi$$



$$x(\xi, t) = \xi + \xi t^2$$

$$\xi(x, t) = \frac{x}{1+t^2}$$

$$v_L(\xi(x, t), t) = v_E(x, t)$$
$$\frac{2xt}{1+t^2}$$

$$a_L(\xi(x, t), t) = a_E(x, t)$$

$$2\xi(x, t) = \frac{2x}{1+t^2}$$

Et l'accélération !

C'est la dérivée de la vitesse ?

$$v_E = \frac{2xt}{1+t^2}$$

$$v_E(x,t) = \frac{2xt}{1+t^2}$$

$$a_E(x,t) = \frac{2x}{1+t^2}$$

$$a_E = \frac{d}{dt} \left[v_E(x(\xi, t), t) \right]$$

$$\left[\frac{\partial v_E}{\partial x} \right] \underbrace{\left[\frac{dx}{dt} \right]}_{v_E} + \left[\frac{\partial v_E}{\partial t} \right]$$

~~$\frac{2t}{1+t^2}$~~ ~~$\frac{2xt}{1+t^2}$~~ $\frac{2x}{1+t^2}$ - ~~$\frac{4xt^2}{(1+t^2)^2}$~~

Concept de dérivée matérielle

$$a_E = \underbrace{\frac{\partial v_E}{\partial t}} + v_E \underbrace{\frac{\partial v_E}{\partial x}}$$

$$\frac{dv_E}{dt}$$

$$\frac{Dv}{Dt}$$

DERIVÉE
MATERIELLE

$$\underline{v}(x, t)$$

$$\underline{a}(x, t)$$

$$\underline{a} = \underbrace{\frac{\partial \underline{v}}{\partial t}} + \underbrace{(\underline{v} \cdot \nabla) \underline{v}}$$

$$\frac{D\underline{v}}{Dt}$$

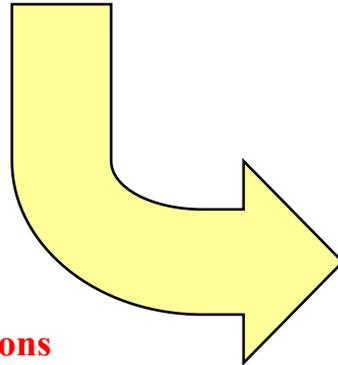
Forme globale

$$\frac{d\mathcal{M}}{dt} = 0, \quad \forall V(t),$$

*satisfaite pour une certaine classe de systèmes
et à tout instant*

Bilan de masse

$$\mathcal{M} = \int_{V(t)} \rho dV$$



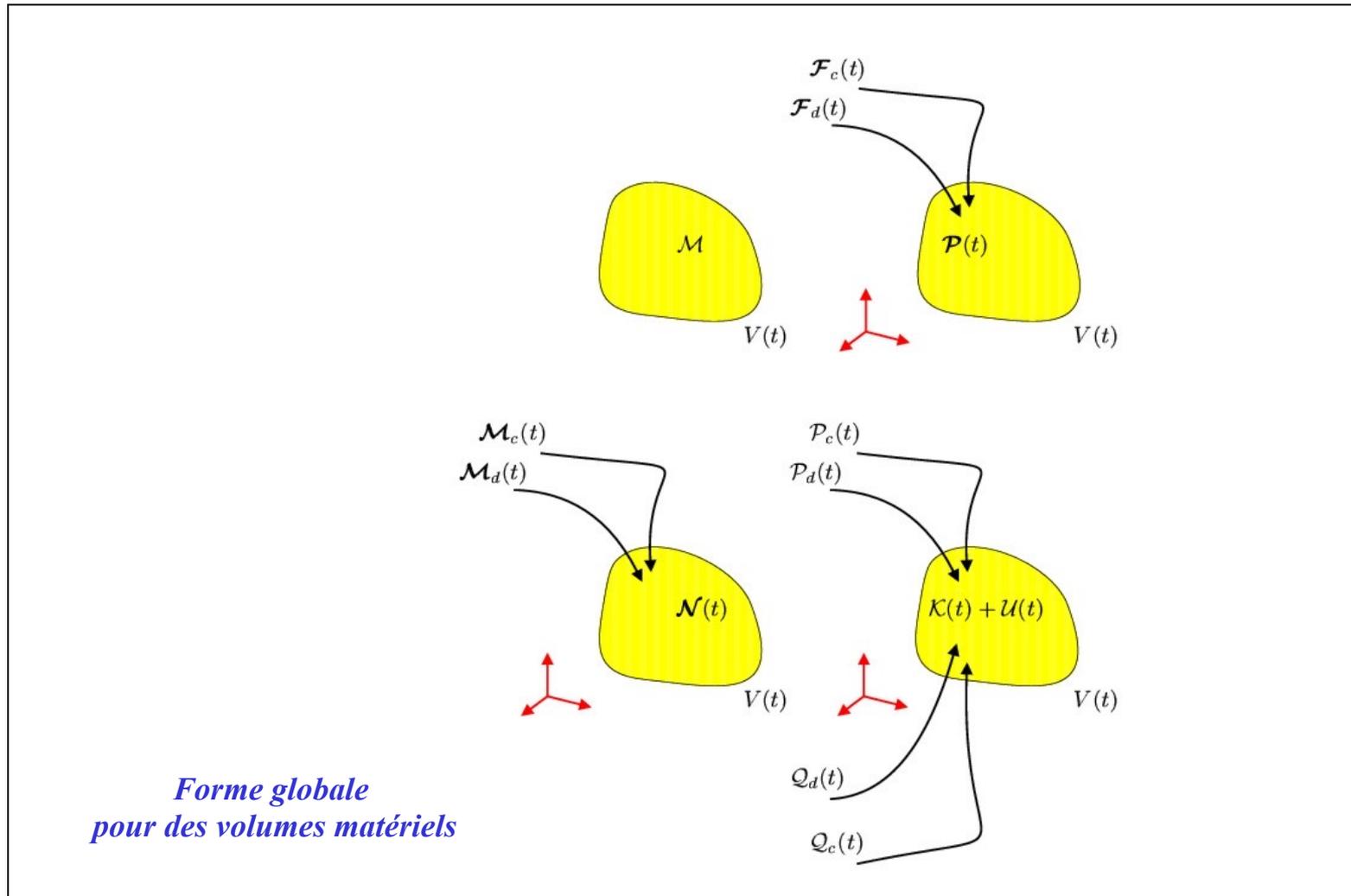
**sous certaines conditions
de continuité..**

Forme locale

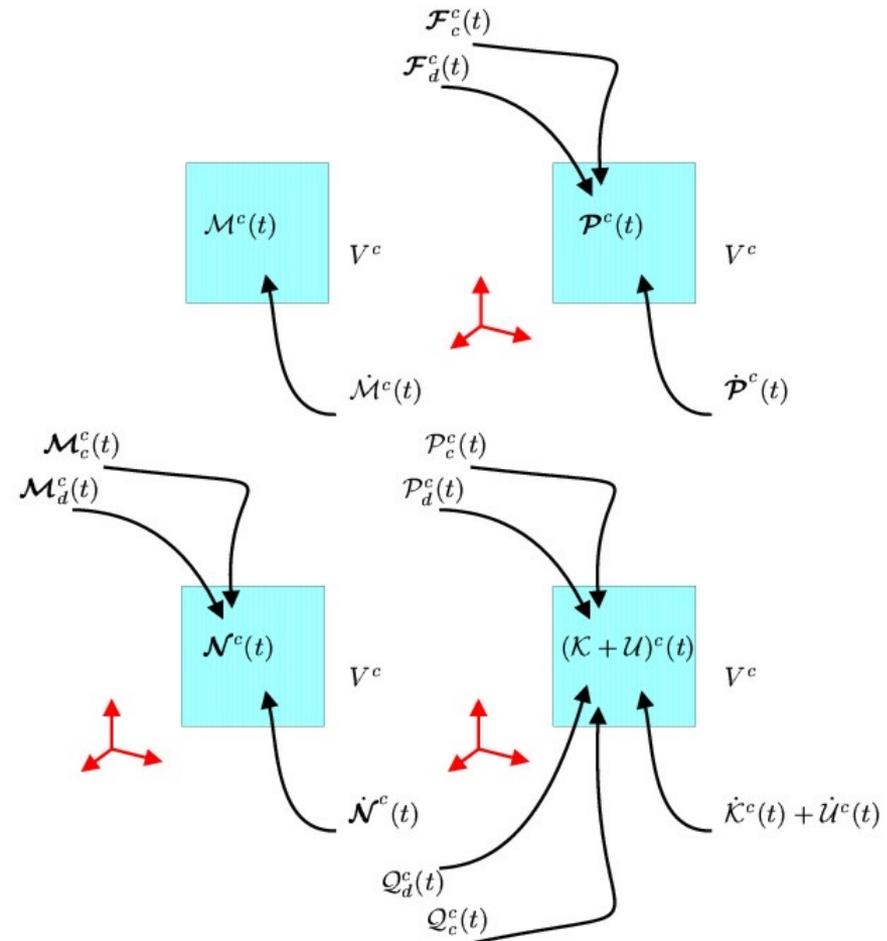
$$\frac{D\rho}{Dt} + \rho \nabla \cdot \mathbf{v} = 0,$$

*satisfaite en tout point
et à tout instant*

Toutes les lois de conservation, en un clin d'oeil...



Sous un autre angle, ces lois de conservation...



*Forme globale
pour des volumes de controle*

...dont on peut déduire des formes locales

$\mathbf{t}(\mathbf{n}) = \boldsymbol{\sigma}^T \cdot \mathbf{n}$ $\boldsymbol{\sigma} = \boldsymbol{\sigma}^T$ $\mathbf{q}(\mathbf{n}) = -\mathbf{q} \cdot \mathbf{n}$	$\frac{D\rho}{Dt} + \rho \nabla \cdot \mathbf{v} = 0,$ $\rho \frac{D\mathbf{v}}{Dt} = \nabla \cdot \boldsymbol{\sigma} + \rho \mathbf{g}$ $\rho \frac{DU}{Dt} = \boldsymbol{\sigma} : \mathbf{d} + r - \nabla \cdot \mathbf{q}$
---	---

*Forme locale
dite non-conservative*

*Forme locale
dite conservative*

$\mathbf{t}(\mathbf{n}) = \boldsymbol{\sigma}^T \cdot \mathbf{n}$ $\boldsymbol{\sigma} = \boldsymbol{\sigma}^T$ $\mathbf{q}(\mathbf{n}) = -\mathbf{q} \cdot \mathbf{n}$	$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho \mathbf{v}) = 0$ $\frac{\partial (\rho \mathbf{v})}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho \mathbf{v} \mathbf{v}) = \nabla \cdot \boldsymbol{\sigma} + \rho \mathbf{g}$ $\frac{\partial (\rho U)}{\partial T} + \nabla \cdot (\rho \mathbf{v} U) = \boldsymbol{\sigma} : \mathbf{d} + r - \nabla \cdot \mathbf{q}$
---	---