

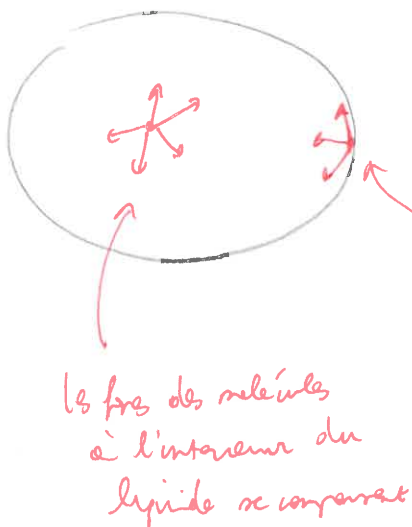
Tension superficielle :

Tension superficielle apparaît entre 2 phases non miscibles (AINSI, UNE INTERFACE GAZ/GAZ EST EXCUSE CAR UN MÉLANGE DE GAZ EST SUPPOSÉ MISCIBLE EN TOUTE PROPORTION À CAUSE DE L'AGITATION MOLECULAIRE)

Tension superficielle permet à une membrane tendue de s'opposer à la déformation. Une telle membrane apparaît entre 2 phases non miscibles et la tension superficielle limite cette surface.

Origine microscopique :

Les molécules d'un corps pur liquide s'attirent mutuellement grâce aux forces de Van Der Waals, liaisons Hydrogène.



les forces du liquide à la surface ne se compensent pas symétriquement

LA TENSION SUPERFICIELLE EST LA MANIFESTATION DE CETTE DISYMMETRIE

Coefficient de Tension superficielle $\gamma = \frac{k_B T}{2 a^2}$

← Energie de l'agit. thermique ($\approx 10 \text{ mJ/m}^2$)

Coefficient de cohésion des molécules d'un liquide

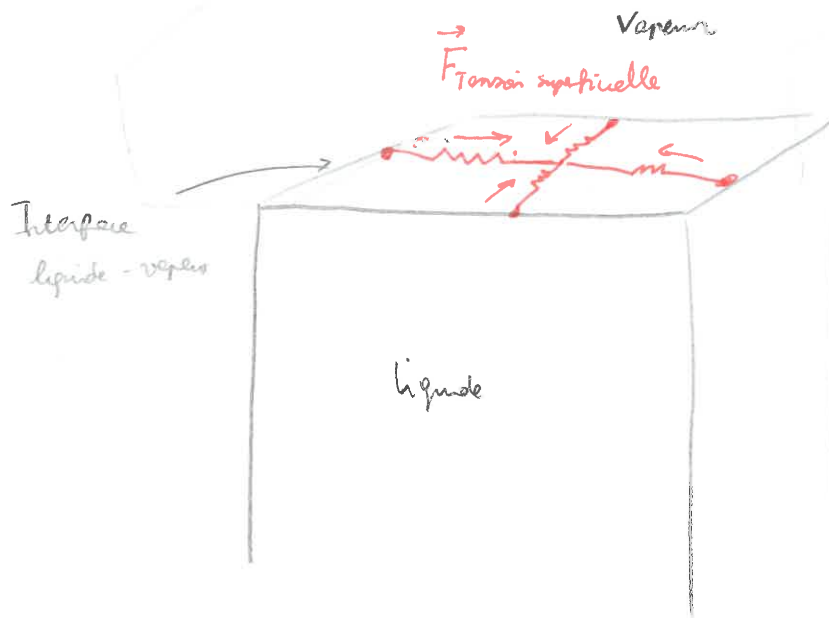
← Surface de la molécule

Car le moitié de la force d'attraction des molécules ne se compensent pas à la surface du liquide

γ CORRESPOND À :

- LA QUANTITÉ DE FORCE SUPERFICIELLE LORSQUE LA TAILLE (≡ LA DIMENSION DE L'INTERFACE AUGMENTE D'UNE UNITÉ)
- LA QUANTITÉ DE TRAVAIL DE LA FORCE DE TENSION SUPERFICIELLE (≡ L'ÉNERGIE) (≡ LA TENSION SUPERFICIELLE) LORSQUE LA SURFACE À L'INTERFACE AUGMENTE D'UNE UNITÉ

Force de Tension Superficielle :



La force de Tension superficielle s'applique (ou résulte dans le cas) des molécules à l'interface

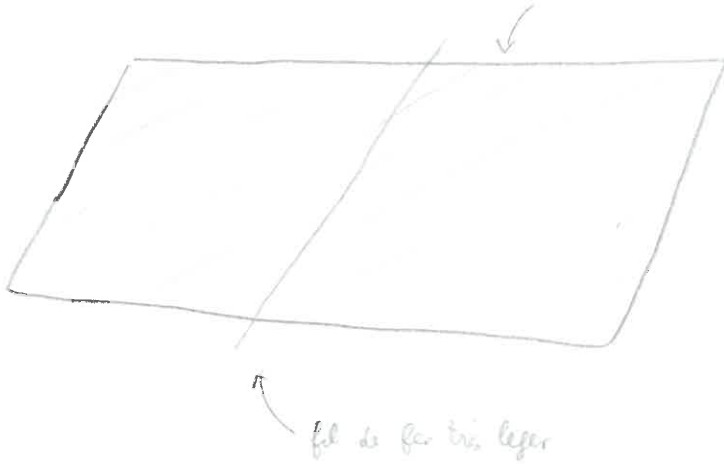
La force de Tension superficielle est :

- tangentielle à la surface de contact
- de valeur : $\vec{F}_{TS} = \gamma \times \mathcal{L} \times \vec{u}_{int}$
 - γ : Coefficient de Tension Superficielle
 - \mathcal{L} : Taille du contour de l'interface
 - \vec{u}_{int} : dirigé vers l'intérieur du fluide

A CHAQUE INTERFACE APPARAÎT UNE FORCE DE TENSION SUPERFICIELLE

Expérience du rail :

Armatures fer plongées dans de l'eau saumée

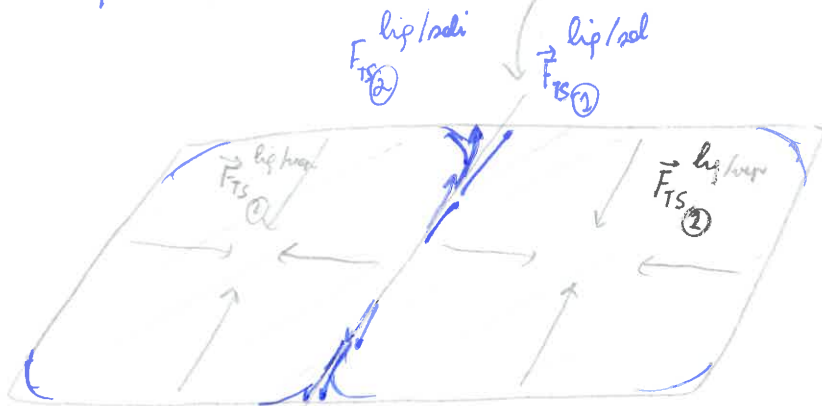


2 interfaces :

- liquide / vapeur
- liquide solide



LE FIL NE FROTTE PAS, IL EST POSÉ SUR UNE ARMATURE MÉTALLIQUE LATÉRALE



Système 2 = $\{dS_2\}$

Système 1 = $\{dS_1\}$

LE VÉRITABLE SYSTÈME DANS CETTE EXPÉRIENCE EST LE $\{FIL\}$!!!

=> les forces de Tension superficielles de l'interface liquide / solide causant le courbure du liquide aux extrémités du fil de fer et des interfaces métalliques sont supposées négligeables par rapport aux forces de tension superficielles de l'interface liquide / gaz



lorsqu'on coupe le film d'eau savonneuse du système (1) \equiv l'interface liquide/gaz du système (1)



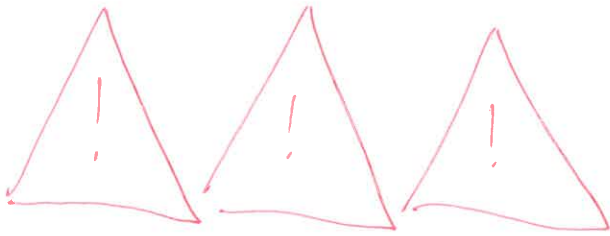
Le fil de métal se déplace très rapidement vers l'extrémité du système (2)



Ainsi une force tangentielle à la surface existe bien (elle a permis le déplacement du fil)

Les caractéristiques de cette force sont :

- Point d'application : bord de la surface vers l'intérieur de la surface
dans ce cas, sur le système $\{ \text{fil} \}$
- Direction : tangentielle à la surface du liquide
- Sens : vers le centre du liquide
- Valeur : $F_{TS} = \gamma \times \mathcal{L}$
 \swarrow coefficient de Tension superficielle \nwarrow contour de l'interface considérée



TOUT AUSSI IMPORTANT QUE
LA DESCRIPTION VERBALE DE
LA FORME (4 CARACTÉRISTIQUES
INDÉPENDANTES DU SYSTÈME),
LA DESCRIPTION DU SYSTÈME EST
L'ÉTAPE SUCCESSIVE FONDAMENTALE
POUR VÉRIFIER LA VALIDITÉ DE
LA FORME OBTENUE

Prends l'expérience de la pièce de monnaie sur laquelle on vient rajouter
des gouttes et interactions - nous à l'interface liquide / gaz (et y a aussi
l'interface liquide / métal que l'on néglige)

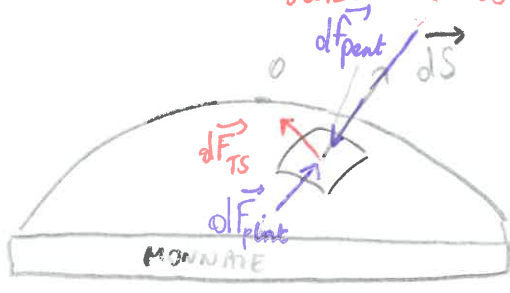


Système = { goutte d'eau } étudiée dans le
référentiel Terrestre, appelé Galiléen

Plusieurs descriptions possibles, associées à 2 types de systèmes différents

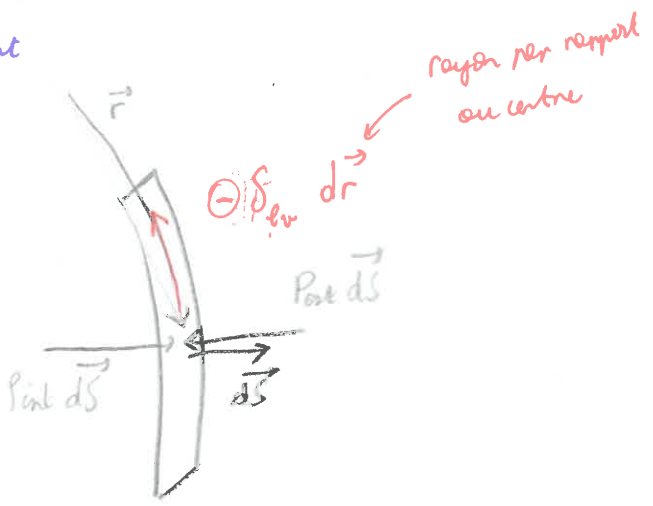
⚠️⚠️⚠️ ON CHOISIT TOUJOURS LA PORTION ÉLÉMENTAIRE DU SYSTÈME QUI PERMET L'ÉTUDE LA PLUS SIMPLE DES FORCES ÉTUDIÉES MAIS AUSSI DU COMPORTEMENT DE TOUT LE SYSTÈME (APPLICATION DU PRINCİPE FONDAMENTAL DE LA DYNAMIQUE)

1) Description surfacique (BETACOUP DE DESCRIPTIONS IMPLICQUANT LA PRESSION ET DES PAIVANS DE PRESSION SONT DES DESCRIPTIONS SURFACIQUES !!!)



Système = { surface élémentaire à l'intérieure de la goutte }

On utilise $d\vec{F}$ car il s'agit de forces réduites à une portion élémentaire de surface

$$\sum d\vec{F}_{ext} |_{\Sigma} = d\vec{F}_{TS} + d\vec{F}_{pint} + d\vec{F}_{pext}$$


En appliquant le principe fondamental de la Dynamique

$$\sum d\vec{F}_{ext} |_{\Sigma} = d\vec{F}_{TS} + d\vec{F}_{pint} + d\vec{F}_{pext}$$

$$= p_{int} d\vec{S} - p_{ext} d\vec{S} - S_{lev} dr$$

$$= m \frac{d\vec{v}_q}{dt}$$

⚠️⚠️⚠️

LES FORCES NE SONT PAS PROJÉTÉES SUR LES MÊMES AXES MAIS PEUVENT S'AJOUTER VECTORELLEMENT

À l'équilibre $\frac{d\vec{v}_q}{dt} = \vec{0}$:

$$\Rightarrow (p_{int} - p_{ext}) d\vec{S} = S_{lev} \cdot dr$$

NON SIMPLIFIABLES SANS PROJECTION !!

⇒ LE PRINCİPE FONDAMENTAL DE LA DYNAMIQUE PEUT ÊTRE APPLIQUÉ SUR CE SYSTÈME

L'application de la Seconde loi de Newton à l'élément de volume de fluide dV :

Densité
particulaire
dans un
élément

$$\sum d\vec{f}_{ext} / \delta t = +\vec{\nabla}(P_{int}) - \vec{\nabla}(P_{ext}) \ominus \vec{\nabla}(\gamma_{LV}) = m \frac{d\vec{v}_z}{dt}$$

car lorsque r se rapproche du centre

$$\vec{f}_{ext} = \vec{\nabla}(P_{int}) - \vec{\nabla}(P_{ext}) \ominus \vec{\nabla}(\gamma_{LV})$$

DENSITÉS VOLUMIQUES
ET NON SURFACIQUES
COMME PRÉCÉDEMMENT
DE FORCE

À l'équilibre $(\frac{d\vec{v}_z}{dt} = \vec{0})$.

$$\vec{\nabla}(P_{int}) = \vec{\nabla}(P_{ext}) + \vec{\nabla}(\gamma_{LV})$$



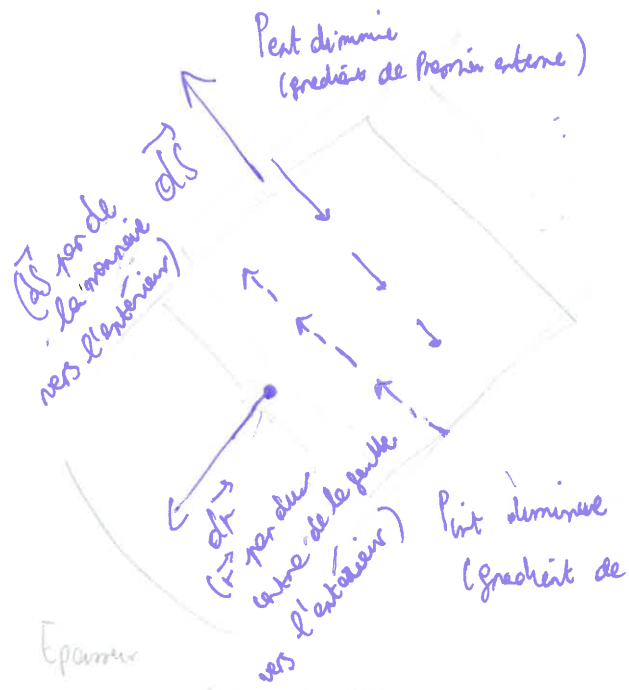
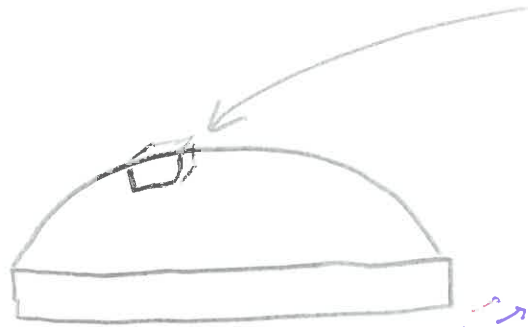
TRÈS PRÉCIEUX CAR LES GRADIENTS NE SE FONT PAS DANS LA MÊME DIRECTION

$$\vec{\nabla}_{\perp}(P_{int}) = \vec{\nabla}_{\perp}(P_{ext}) + \vec{\nabla}_{\parallel}(\gamma_{LV})$$

direction normale à la surface
direction tangentielle à la surface

2) Description volumique (TRÈS UTILE POUR L'INTÉGRATION DANS LES ÉQUATIONS MICROSCOPIQUES (= FORMES LOCALES) COMME POUR L'INTÉGRATION DANS L'ÉQUATION DE NAVIER-STOKES)

Système = { élément de volume dV en contact avec la surface }

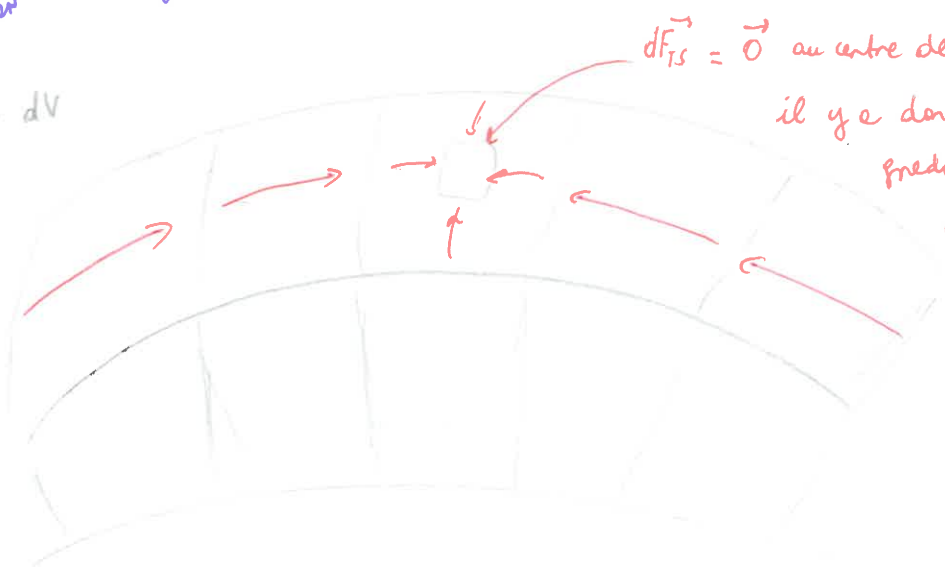


$$d\vec{P}_{ext} = \vec{f}_{prex} = -\vec{\nabla}_{\perp}(P_{ext})$$

$$d\vec{F}_{TS} = \vec{f}_{TS} = \vec{\nabla}_{\parallel}(\gamma_{LV})$$

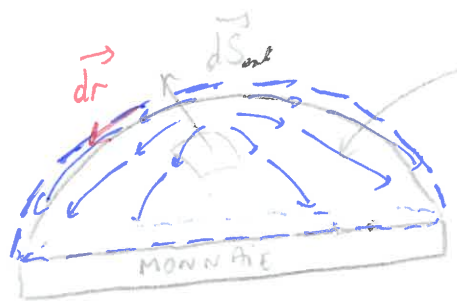
$$d\vec{P}_{int} = \vec{f}_{pint} = \vec{\nabla}_{\perp}(P_{int})$$

Épaisseur de volume élémentaire dV



3) Bilan microscopique (loi de Laplace):

(DESCRIPTION PLUS CLAIR QUE M.N. Sang ou L'ISOLATION ENTRE LA PARTIE SUPÉRIEURE ET INFÉRIEURE DE LA GOUTTE DOIT SE FAIRE MENTALEMENT)



Système = { toute la goutte sur la pièce de monnaie }

\mathcal{C} (contour de la surface \equiv interface liquide/air)

$$\sum \vec{F}_{ext}|_i = P_{int} \iint d\vec{S}_\perp - P_{ext} \iint d\vec{S}_\perp - \gamma_{lv} \int_{\mathcal{C}} d\vec{r}$$

Application de la Seconde loi de Newton

$$\sum \vec{F}_{ext}|_i = P_{int} \iint d\vec{S}_\perp - P_{ext} \iint d\vec{S}_\perp - \gamma_{lv} \int_{\mathcal{C}} d\vec{r} = m \frac{d\vec{v}_z}{dt}$$

À l'équilibre ($\frac{d\vec{v}_z}{dt} = \vec{0}$):

$$\Rightarrow \sum \vec{F}_{ext}|_i = P_{int} \iint d\vec{S}_\perp - P_{ext} \iint d\vec{S}_\perp - \gamma_{lv} \int_{\mathcal{C}} d\vec{r} = \vec{0}$$

Si le système considéré est une demi-sphère:

$$P_{int} 2\pi r^2 = P_{ext} 2\pi r^2 + \gamma_{lv} \pi r$$

$$\Rightarrow \boxed{\gamma_{lv} = \frac{r(P_{int} - P_{ext})}{2}}$$

(loi de Laplace pour une demi-sphère)

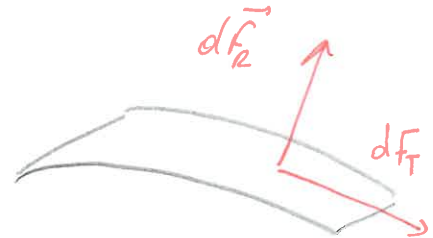
$$\gamma_{lv} = \frac{2 \cdot 4\pi r^2 (P_{int} - P_{ext})}{2\pi r}$$

(loi de Laplace pour une bulle de savon)

3) DESCRIPTIONS SONT DONC POSSIBLES:


(SURTOUT AVEC DES FORCES TANGENTES MAIS AUSSI RADIALES
À UNE SURFACE)

(UTILISATION DES \vec{dF} FORCES DES LORS QUE
LE SYSTÈME CONSIDÉRÉ N'EST PAS
MACROSCOPIQUE, C'EST-À-DIRE




DANS LE CAS OÙ :

- LE SYSTÈME EST UN ÉLÉMENT DE SURFACE dS

 : $d\vec{F} = (\vec{F} \cdot d\vec{S}) \vec{u}_3$
= $\rho \cdot d\vec{S}$

- LE SYSTÈME EST UN VOLUME ÉLÉMENTAIRE : dV

 dV : $d\vec{F} = \vec{F} \cdot dV$
 $\frac{d\vec{F}}{dV} = \vec{f}$

donnée volumique
de force très utile
pour l'intégration
des lois microscopiques
(= forme locale)

1) Description surfacique

$$d\vec{F}_{\text{int}} + d\vec{F}_{\text{ext}} + d\vec{F}_{\gamma_{LV}} = \int \vec{F}_{\text{ext}} |d\vec{S}| = m_{dS} \frac{d\vec{v}_{dS}}{dt}$$

$$\int_{\text{int}} d\vec{S} - \int_{\text{ext}} d\vec{S} - \gamma_{LV} d\vec{r} = ? \quad (\text{ÉQUIVALENT SURFACIQUE DE LA DÉRIVÉE PARTICULAIRE})$$

2) Description sur un volume élémentaire dV (= description microscopique) (= forme locale)

$$d\vec{F}_{\text{int}} + d\vec{F}_{\text{ext}} + d\vec{F}_{\gamma_{LV}} = \int \vec{F}_{\text{ext}} |dV| = \rho \frac{d\vec{v}_{dV}}{dt}$$

$$\equiv \vec{f}_{\text{int}} + \vec{f}_{\text{ext}} + \vec{f}_{\gamma_{LV}} = \int \vec{f}_{\text{ext}} = \rho \frac{d\vec{v}_{dV}}{dt}$$

$$\vec{\nabla}_{\text{int}}(\rho_{\text{int}}) + \vec{\nabla}_{\text{ext}}(\rho_{\text{ext}}) - \vec{\nabla}_{\parallel}(\gamma_{LV}) = \int \vec{f}_{\text{ext}} = \rho \frac{d\vec{v}_{dV}}{dt}$$

!!! IL S'AGIT DE
LA DÉRIVÉE PARTICULAIRE !!!
POUR DÉCRIRE v , dV VARIABLE
AUSSI DANS L'ESPACE !!!

3) Description macroscopique sur tout le système considéré (= forme globale) uniquement QUAND LES FORCES MICROSCOPIQUES SONT BIEN DÉFINIES ET BIEN ORIENTÉES

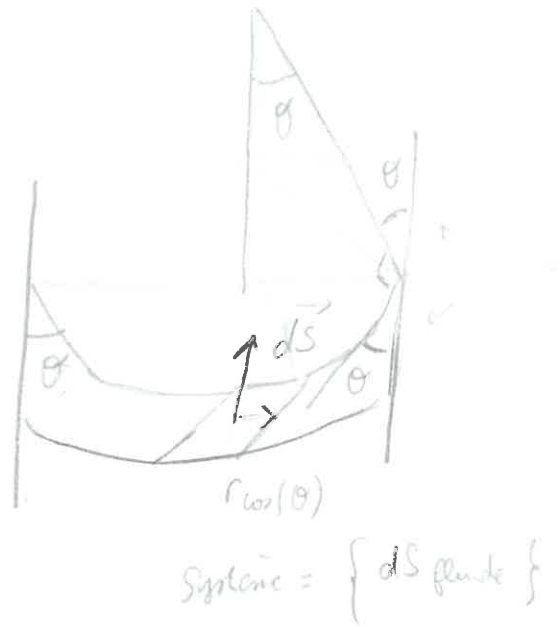
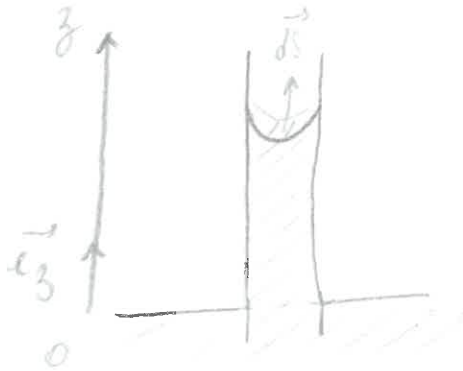
$$\vec{F}_{\text{int}} + \vec{F}_{\text{ext}} + F_{\gamma_{LV}} = \int \vec{F}_{\text{ext}} |_{\Sigma} = m_{\Sigma} \frac{d\vec{v}_{\Sigma}}{dt}$$

$$\int_{\text{int}} \int d\vec{S} - \int_{\text{ext}} \int d\vec{S} - \gamma_{LV} \int_{\Sigma} d\vec{r} = m_{\Sigma} \frac{d\vec{v}_{\Sigma}}{dt}$$

dV N'EST PAS LE MÊME
EN TOUT POINT DE L'ESPACE

Capillarité :

1) Loi de Young - Dupré :



$$\sum \vec{F}_{ext} |_{dS} = (P_{int}) d\vec{S} - (P_{ext}) d\vec{S} - \gamma_{LV} d\vec{r}_{Contact}$$

|| $\sum \vec{F}_{ext} |_{eau}$ projeté uniquement sur l'axe \vec{e}_z



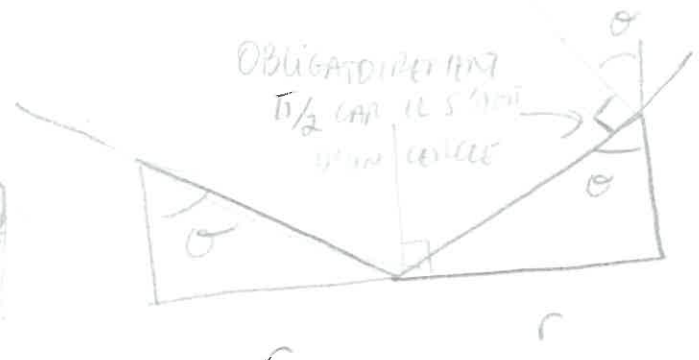
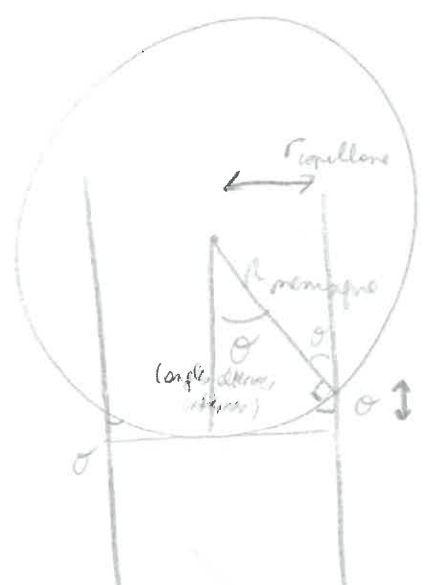
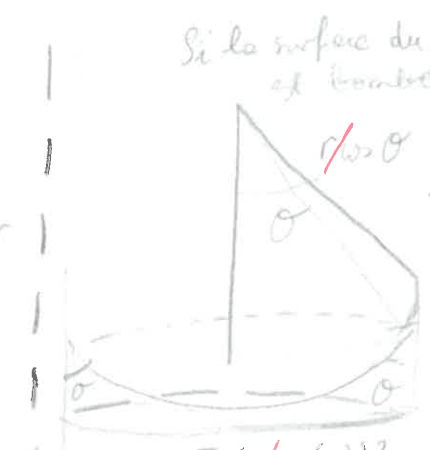
En considérant maintenant un petit élément de surface dS à un gradient de pression :

$$P_{int} = P_{ext} + \rho_{eau} g h$$

$$= P_0 + \rho_{eau} g \times (z - 0)$$

$\vec{F}_{fluid} = P \vec{e}_z$ peut être comparée avec $\vec{\nabla}(P_{int})$ donc la pression est comparable

avec $\vec{F}_{fluid} = d\vec{F}$



Si la surface du ménisque est plate

$$S = \pi r^2$$

$$C = 2\pi r$$

Si la surface du ménisque est bombée

$$S = \pi (r/\cos(\theta))^2$$

$$C = 2\pi r/\cos(\theta)$$

$$\Rightarrow R_{cette} = r_{capillaire} / \cos(\theta)$$

Plage des surfaces et des contours, de un angle θ ...

Passage à la description métrique (\equiv forme globale) :

$$\begin{aligned} \sum \vec{F}_{\text{ext}}|_{\text{eau}} &= \iint (p_0 + \rho_{\text{eau}} g h) d\vec{S}_{\text{ext}} - \iint p_0 d\vec{S}_{\text{ext}} - \int \gamma_{LV} d\vec{r} \\ &= \rho_{\text{eau}} g h (\pi r^2 / \cos^2(\theta)) - \gamma_{LV} 2\pi r / \cos(\theta) \end{aligned}$$

En appliquant la Seconde loi de Newton :

$$\sum \vec{F}_{\text{ext}}|_{\text{eau}} = m_{\text{eau}} \frac{d\vec{v}_{\text{eau}}}{dt}$$

$$\Rightarrow \rho_{\text{eau}} g h (\pi r^2 / \cos^2(\theta)) - \gamma_{LV} 2\pi r / \cos(\theta) = m_{\text{eau}} \frac{d\vec{v}_{\text{eau}}}{dt}$$

A l'équilibre ($\frac{d\vec{v}_{\text{eau}}}{dt} = \vec{0}$) :

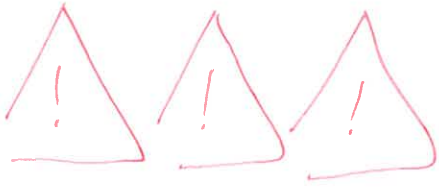
$$\rho_{\text{eau}} g h r / \cos(\theta) = 2\gamma_{LV}$$

$$\Rightarrow h = \frac{2\gamma_{LV} \cos(\theta)}{\rho_{\text{eau}} g r \cos(\theta)}$$

IL EST PRÉFÉRABLE D'UTILISER DIRECTEMENT LA FORMULE DE LAPLACE

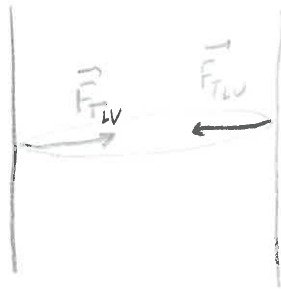
SANS TOUT REDÉVELOPPER COMME DÉTAIL DANS [Physique - Font - En - Un, PC, PC^{II},

M. N. Sang, p. 322]



EN RÉSUMÉ, LA TENSION DE SURFACE DE
L'INTERFACE SOLIDE/LIQUIDE N'A PAS ÉTÉ
DIRECTEMENT ÉTUDIÉE, ELLE INTERVIENT DIRECTEMENT
DANS LE $\cos(\theta)$!!!

- Interface liquide/vapeur



- Interface liquide/solide

