

Le problème s'intéresse à divers aspects de l'écoulement et de l'étalement de liquides visqueux sous forme de films minces. Il comporte des questions non calculatoires, pour lesquelles le candidat s'efforcera de répondre avec concision: quelques mots suffisent en général. Les parties I, II, III sont indépendantes.

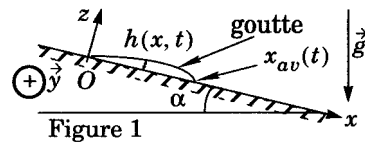
Hypothèses : L'écoulement est supposé incompressible. Le liquide est décrit par sa masse volumique ρ , sa viscosité η et sa viscosité cinématique $\nu = \eta/\rho$ supposées constantes. Le champ de pesanteur terrestre $\vec{g}$ est supposé uniforme avec $g = 9,8 \text{ m.s}^{-2}$.

On note $\vec{u}$ le champ des vitesses et $\vec{a}$ le champ des accélérations. L'équation du mouvement d'une particule de fluide s'écrit alors:

$$\vec{a} = \vec{g} - \frac{1}{\rho} \text{grad} p + \nu \Delta \vec{u} \quad (1)$$

Partie I - Ecoulement d'un film mince sur un plan incliné

Une goutte de fluide visqueux s'écoule sur un plan incliné d'angle α (cf. figure 1 où sont définies les directions unitaires $\vec{e}_x$, $\vec{e}_y$ et $\vec{e}_z$) en formant un film d'épaisseur $h(x, t)$ localisé entre $x = 0$ et $x = x_{av}(t)$. Le problème est invariant par translation selon $\vec{e}_y$ et on a $u_y = 0$.



I.A - On note U^* une vitesse caractéristique selon $\vec{e}_x$, h^* une épaisseur caractéristique du film, et L^* une longueur caractéristique du film selon $\vec{e}_x$. L'hypothèse "film mince" se traduit a priori par la condition $h^* \ll L^*$, qu'on suppose vérifiée dans la suite.

I.A. 1) Exprimer l'ordre de grandeur de u_z/u_x en fonction de L^* et h^* . Dans la suite, on supposera que $u_z \approx 0$ dans l'équation (1).

$$\frac{\partial^2 u_x}{\partial z^2}, \quad \frac{\partial^2 u_x}{\partial x^2}$$

I.A.2) Exprimer l'ordre de grandeur de

selon $\vec{e}_x$ de $\nu \Delta \vec{u}$ et $(\vec{u} \cdot \text{grad}) \vec{u}$ en fonction de ν , U^* , L^* et h^* .

I.A.3) À quelle condition sur h^* , L^* , U^* et ν le terme d'accélération convective est-il négligeable devant le terme de viscosité dans l'équation (1)? Cette condition est supposée vérifiée dans la suite.

I.B -

I.B.1) On se place dans l'approximation des états quasi stationnaires, ce qui revient à négliger $\partial \vec{u} / \partial t$ dans l'équation (1). Cette approximation sera justifiée a posteriori en I.C.2. Projeter l'équation (1) sur $\vec{e}_x$ et $\vec{e}_z$.

I.B.2) En déduire l'expression de la pression p en fonction de $h(x, t)$, ρ , g , z , α et de la pression p_0 imposée par l'atmosphère à l'interface liquide-air.

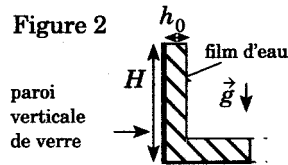
I.B.3) La condition aux limites imposées par l'interface liquide-air s'écrit $\partial u_x / \partial z = 0$. Montrer que dans le cas où α n'est pas trop petit, ce que l'on suppose dans la suite, on a:

$$u_x = \left(\frac{g \sin \alpha}{\nu} \right) \left(hz - \frac{z^2}{2} \right) \quad (2)$$

Préciser l'inégalité entre $\tan \alpha$, L^* et h^* traduisant l'hypothèse " α pas trop petit".

I.B.4) Exprimer le débit volumique à travers la section d'épaisseur $h(x, t)$ et de largeur L selon $\vec{e}_y$ en fonction de L , $h(x, t)$, g , α et ν .

I.B.5) Une expérience de la vie quotidienne: lorsqu'on incline rapidement un verre d'eau puis qu'on le repose en position verticale, un film d'eau apparaît, paroi puis disparaît progressivement en s'écoulant vers fond (figure 2). En admettant que le film initial a une épaisseur uniforme h_0 et une hauteur $H = 10 \text{ cm}$ et qu'à la base du film, son épaisseur reste constamment égale à h_0 , déterminer la durée de vie T du film en fonction de ν , g , h_0 et calculer T pour $\nu = 10^{-6} \text{ m}^2.\text{s}^{-1}$ et $h_0 = 0,5 \text{ mm}$.



I.C - On revient au problème général

I.C.1) Montrer que $h(x, t)$ est solution de:

$$\frac{\partial h}{\partial t} + \left(\frac{g \sin \alpha}{3\nu} \right) \frac{\partial h^3}{\partial x} = 0 \quad (3)$$

I.C.2) Dédurre de l'équation (3) un ordre de grandeur de la durée τ^* caractéristique de l'évolution temporelle de l'écoulement en fonction de g , α , ν , h^* et L^* . Vérifier alors que l'hypothèse « $\partial \vec{u} / \partial t$ négligeable » dans l'équation (1) est valide.

I.D - Dans cette question, on suppose qu'à l'instant $t = 0$ une goutte de petite taille selon e_x , de largeur L selon e_y et invariante par translation selon e_y est déposée au voisinage de $x = 0$. On note $x_{av}(t)$ l'abscisse du front avant de l'écoulement à l'instant t (figure 1). On cherche une solution $h(x, t)$ de l'équation (3) sous la forme:

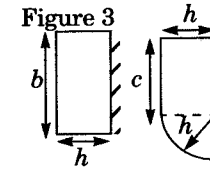
$$h(x > x_{av}) = 0 \text{ et } h(x < x_{av}) = Cx^\beta t^\gamma$$

I.D.1) Déterminer les constantes positives β , γ et C , puis écrire $h(x, t)$ pour $x < x_{av}$.

I.D.2) Calculer l'aire S de la section de la goutte dans le plan xOz en fonction de $x_{av}(t)$, g , ν , α et t . En déduire que $x_{av}(t)$ est proportionnel à t^{δ} où δ est un exposant à déterminer.

I.D.3) Le modèle adopté prévoit une discontinuité de h en $x_{av}(t)$. En réalité, les phénomènes de tension superficielle limitent la raideur du front avant. On admet que ces phénomènes sont associés à une énergie potentielle AS où $A > 0$ est le coefficient de tension superficielle et S l'aire de l'interface air-liquide. En comparant les deux formes de surface libre de la figure 3, évaluer c en fonction de h et b puis justifier le rôle modérateur de la tension

superficielle.



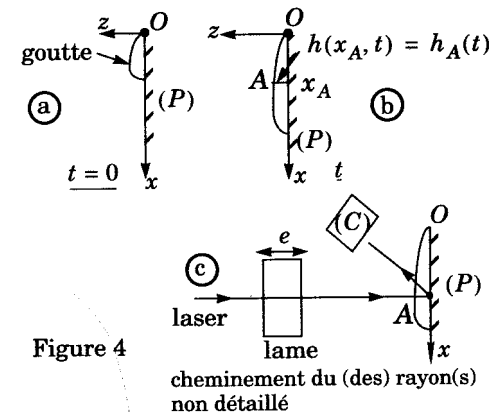
Partie II - Etude expérimentale

On dépose à la date $t = 0$ une goutte, milieu transparent dont on veut mesurer la viscosité ν , au sommet O d'un miroir plan vertical (P) (figure 4a). La goutte s'étale en restant "accrochée" en O et engendre un film dont l'épaisseur $h(x, t)$ du front arrière (figure 4b) s'écrit pour un modèle invariant

$$h(x, t) = \sqrt{\frac{\nu x}{gt}} \quad (5).$$

par translation selon e_y :

Un laser incident est dirigé sous incidence quasi-normale sur un point A de l'interface huile-air. La lumière réfléchie par le dispositif est ensuite récupérée par une 'photodiode (C)' (figure 4c). Le signal électrique délivré par la photodiode est traité puis envoyé dans un dispositif de comptage. Des lentilles non représentées sur la figure permettent de focaliser le laser en A puis de faire l'image de A sur la cellule.



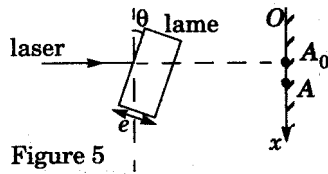
II.A. - Dispositif de translation du laser

Pour régler x_A sans changer l'angle d'incidence du laser, on intercale sur son

trajet une lame à faces laser parallèles d'épaisseur e et d'indice n_0 . Lorsqu'elle est traversée par le faisceau laser sous incidence normale, le faisceau frappe l'huile au point A_0 d'abscisse x_0 . Lorsqu'on fait tourner la lame d'un petit angle θ , l'abscisse du nouveau point d'impact A est x_A (figure

5). Exprimer x_A en fonction de θ , e et n_0 en limitant les calculs à l'ordre un en

θ . Application numérique: $n_0 = 1,5$; calculer e pour qu'une rotation $\theta = 20^\circ$ provoque une translation du faisceau laser de 5 mm.



ILB - Eclairement reçu par la photodiode

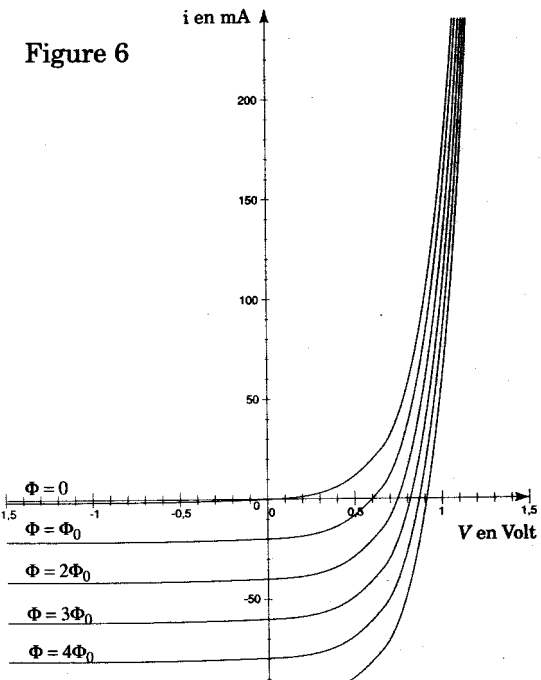
II.B.1) On observe un phénomène d'interférences pour lequel la différence de marche vaut $\delta = 2n h_A(t)$ où n est l'indice de l'huile et $h_A(t)$ l'épaisseur du film au point A à l'instant t . Quelles sont les deux ondes qui interfèrent? Justifier brièvement que le contraste n'est pas optimum.

II.B.2) On suppose pour simplifier que les deux ondes qui interfèrent ont le même éclairement E_0 . Etablir l'expression de l'éclairement E_A au point A en fonction de E_0 , $h_A(t)$, λ et n .

II.B.3) Le laser a un temps de cohérence $\tau_c = 10^{-8}$ s. Cela entraîne-t-il en pratique une limitation sur l'épaisseur h admissible?

II.C - Traitement électronique

La caractéristique de la photodiode est donnée sur la figure 6 pour différentes valeurs de la puissance lumineuse ϕ reçue. On réalise le montage de la figure 7 où l'amplificateur opérationnel est idéal et de gain infini.



II.C.1) Exprimer la tension V aux bornes de la diode en fonction de R , U et du courant i qui la traverse (figure 7).

Comment faut-il choisir le signe de U pour que la tension V_s soit proportionnelle à ϕ , ce qu'on suppose dans la suite.

II.C.2) La figure 8 donne l'allure du graphe de $V_s(t)$ quand la goutte s'écoule, la photodiode captant une puissance lumineuse ϕ proportionnelle à l'éclairement E . Commenter le comportement temporel.

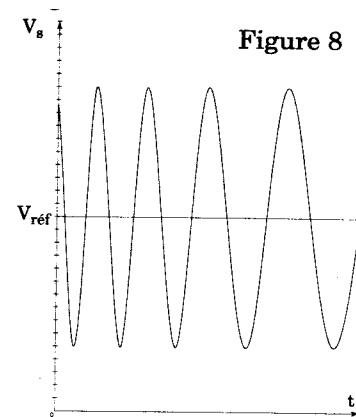
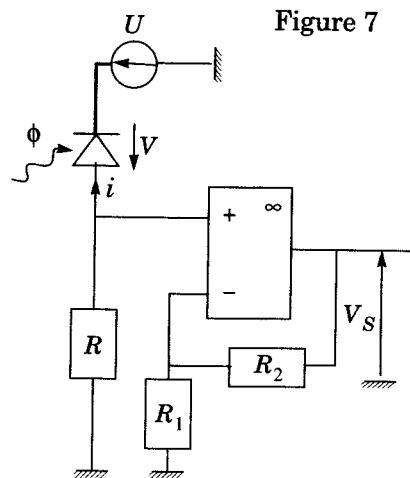
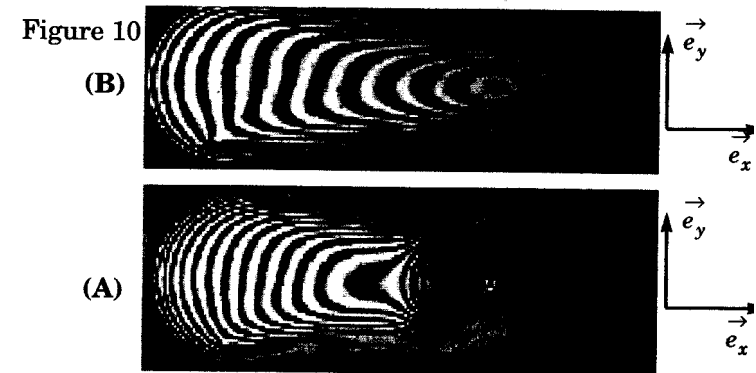


Figure 9

II.C.5) Montrer que $V_2(t)$ est une suite d'impulsions rectangulaires, alternativement positives et négatives. Déterminer leur largeur τ en proposant des valeurs réalistes de σ et V_{sat} .

II.C.7) Dans toute la suite, on choisit le niveau de référence pour que l'ordre d'interférence correspondant aux impulsions détectées soit égal à $p_k = k + 3/4$ avec $k \in \mathbb{N}$. Justifier qualitativement l'intérêt de ce choix de préférence à $p_k = k + 1/2$ ou $p_k = k$.



ILD - Exploitation des résultats

II.D.2) L'ordinateur donne un tableau des instants t_k associés à chaque valeur de $p_k = k + 3/4$ mais il ne donne pas les valeurs de k . À l'instant t_1 l'ordinateur compte une frange, et à l'instant t_2 la centième frange. Montrer que l'on peut en déduire la valeur de k à l'instant t_1 .

II.D.3) Pour $x = 10 \text{ mm}$, on obtient en moyenne $p_k^2 t_k = 1,17.10^6 \text{ s}$. On donne $\lambda = 638 \text{ nm}$; $n = 1,40$. En déduire la valeur numérique de v .

II.E. - Variante

La figure 10 montre deux interférogrammes (A) et (B) obtenus à deux dates différentes: l'axe des x, orienté de la gauche vers la droite est la verticale descendante.

II.E.1) Comment réaliser un élargisseur augmentant l'aire de la section droite du faisceau d'un facteur 100 ? On dispose de lentilles convergentes de focales $f'1 = 1 \text{ mm}$, $f'2 = 1 \text{ cm}$ et $f'3 = 10 \text{ cm}$.

II.E.2) Comment faut-il choisir le temps de pose pour observer effectivement les franges d'interférences attendues?

II.E.3) Vérifier que l'expression théorique (5) donnant $h(x, t)$ est compatible qualitativement avec l'interférogramme (B) au voisinage du plan $y = 0$ (plan médiateur de la goutte) dans le domaine des abscisses x où les franges sont quasiment parallèles à e_y . Indiquer quel interférogramme est antérieur à l'autre.

II.E.4) Soient deux franges brillantes successives dans le plan $y = 0$ suffisamment proches. Montrer que l'écart $x_{p+1} - x_p$ entre leurs abscisses est inversement proportionnel à la pente dh/dx du profil au voisinage. Dédire de l'interférogramme (B) l'allure du profil $h(x, y = 0)$ réel de la goutte. Même question pour le profil $h(x, y)$ réel pour x fixé.

Partie III- Éruption d'un volcan

On s'intéresse ici à un modèle de l'éruption du volcan de la Soufrière de Saint-Vincent en 1979. Le 13 avril 1979 le volcan entre brutalement en éruption, jusqu'au 26 avril. A partir de ce moment, un dôme de lave ayant la symétrie de révolution autour de la verticale est lentement extrudé au niveau du fond du magma cratère (figure 11). Pendant les 5 mois d'existence de ce dôme de lave, une équipe de chercheurs a effectué des mesures précises de sa hauteur maximale $h_0(t)$ et de son rayon $R(t)$. On a représenté sur les figures 12a et 12b les graphes de $R(t)$ et $h_0(t)$ en échelle log-log, avec R et h_0 en mètres et t en secondes.

III.A. - Justifier que l'on peut écrire à partir de ces graphes les deux lois suivantes:

$$R(t) = a t^p \text{ et } h_0(t) = b t^q \quad (6)$$

et donner les valeurs expérimentales de p , q , a et b .

III.B - Pour interpréter ce comportement, on suppose que les termes visqueux dominant les termes inertiels dans l'équation

(1) et on utilise des arguments d'analyse dimensionnelle pour relier les paramètres du problème. L'écoulement est supposé quasi-radial et on note U l'ordre de grandeur de la vitesse. Par exemple, on écrit le volume du dôme : $V = h_0 R^2$ pour exprimer en ordre de grandeur le volume à un coefficient

numérique près que l'on suppose voisin de 1.

III.B. 1) Montrer que la pression au sein du dôme est de la forme $p(r, z) = p_0 + \chi g(h(r) - z)$. En déduire en ordre de grandeur l'expression de la composante horizontale de la résultante des forces de pression sur une particule de fluide de volume $\delta\tau$ εν φονχτιον δε ρ , γ , η 0 R et d .

III.B.2) Exprimer de la même façon en ordre de grandeur la force de viscosité sur une particule de fluide de volume d εν fonction de U , h_0 η et d .

III.B.3) En déduire que, en ordre de grandeur:

$$\frac{R}{h_0^3} \frac{dR}{dt} = \frac{g}{v} \quad (7)$$

III.B.4) Vérifier la cohérence avec la mesure des exposants p et q et calculer un ordre de grandeur de la viscosité cinématique ν δε λα λαωε. Χομπαρερ αωεχ λεσ ορδρεσ δε γρανδευρσ υσυελσ ετ χομμεντερ.

IIIX - Λε δ | με εστ alimenté par un puits cylindrique de rayon r (figure 13) et d'axe Oz Où Oz est la verticale descendante. Dans un modèle simple où la température T est uniforme dans l'écoulement et où la masse volumique des roches qui entourent le puits est uniforme et égale à ρ_s , le débit volumique vaut en ordre de grandeur:

$$D_v = \frac{\rho_s - \rho}{\eta} g r^4 \quad (8)$$

III.C. 1) Vérifier l

a pertinence de la relation (8) par analyse dimensionnelle. Indiquer qualitativement ce qui fait monter la lave et interpréter le rôle de χ s- χ dans l'expression $\delta_e \Delta_v$.

III.C.2) Montrer que les expériences conduisent à un débit volumique $D_v = \gamma T^s$ et déterminer s . Interpréter le signe de s à l'aide de la relation (8) en examinant intuitivement l'évolution dans le temps des paramètres T , ρ , η ετ ρ δε λ'χουλεment dans le puits.