

## EXERCICES ET PROBLÈMES

### **EXERCICE 0.1** Intégration sur la hauteur

On considère le modèle d'écoulement à surface libre régi par les équations suivantes, écrites en variables dimensionnées :

$$\frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial w}{\partial z} = 0, \quad 0 = \nu_e \frac{\partial^2 u}{\partial z^2} + g \sin \alpha, \quad 0 = -\frac{1}{\rho_0} \frac{\partial p}{\partial z} - g \cos \alpha$$

avec les conditions aux limites  $u(x, 0, t) = w(x, 0, t) = 0$  au fond du canal et les relations  $\frac{\partial h}{\partial t} + u \frac{\partial h}{\partial x} = w$ ,  $p = p_a$  et  $\frac{\partial u}{\partial z} = 0$  sur la surface libre d'équation  $z = h(x, t)$ .

- 1) Indiquer brièvement les approximations qui conduisent à ce modèle.
- 2) Montrer que si la hauteur ne dépend pas du temps, il en va de même pour le champ de vitesse et de pression.
- 3) En revenant au cas général instationnaire, exprimer le champ de pression  $p(x, z, t)$  en fonction de  $h(x, t)$  et de  $z$ .

On définit la vitesse moyenne d'une section du canal par

$$U(x, t) = \frac{1}{h(x, t)} \int_0^{h(x, t)} u(x, z, t) dz. \quad (1)$$

- 4) Intégrer l'équation de conservation de la masse sur la verticale pour en déduire une équation ne faisant intervenir que  $U(x, t)$  et  $h(x, t)$ .
- 5) Intégrer l'équation de conservation de la quantité de mouvement sur la verticale et en déduire une équation ne faisant intervenir que  $h(x, t)$  et la grandeur  $\tau_f(x, t) = \rho_0 \nu_e \frac{\partial u}{\partial z}(x, 0, t)$ .
- 6) Indiquer la dimension de  $\tau_f$  et indiquer brièvement son interprétation physique.
- 7) On suppose que l'on modélise  $\tau_f$  par la paramétrisation  $\tau_f = \frac{1}{2} C_f \rho_0 U |U|$  avec  $C_f$  constant. Écrire la forme particulière (approximation des ondes de crues) des équations de Saint-Venant ainsi obtenues.

*Corrigé page ??*

### **EXERCICE 0.2** Analyse dimensionnelle et $\tau_f$

On considère les équations de Saint-Venant écrites sous la forme

$$\frac{\partial h}{\partial t} + U \frac{\partial h}{\partial x} + h \frac{\partial U}{\partial x} = 0$$

$$\frac{\partial U}{\partial t} + U \frac{\partial U}{\partial x} + g' \frac{\partial h}{\partial x} = g \sin \alpha - \frac{\tau_f}{\rho_0 h}. \quad (2)$$

Dans tout ce qui suit, on suppose que  $U$  est positif. On cherche ici à déterminer plusieurs expressions possibles de  $\tau_f$  à partir d'analyses dimensionnelles. On notera  $\Phi$  les fonctions inconnues, sans dimensions et dépendant des nombres sans dimensions qui interviendront dans ces expressions.

- 1) Rappeler les définitions des grandeurs  $h$ ,  $U$ ,  $\alpha$ ,  $g$ ,  $g'$ ,  $\rho_0$  et  $\tau_f$  intervenant dans les équations puis indiquer leurs dimensions.
- 2) On suppose que  $\tau_f(\rho_0, U)$  dépend uniquement de  $\rho_0$  et de  $U$ . En déduire l'expression de  $\tau_f$  en fonction de  $\rho_0$ ,  $U$  et une constante arbitraire sans dimension que l'on notera  $\Phi$ .
- 3) On suppose que  $\tau_f(\rho_0, U, h)$  dépend de  $\rho_0$ ,  $U$  et  $h$ . En déduire l'expression de  $\tau_f$ . Comparer avec le résultat de la question précédente.
- 4) On définit le coefficient de frottement  $C_f$  par la relation

$$\tau_f = \frac{1}{2} C_f \rho_0 U^2. \quad (3)$$

On suppose que  $C_f(\rho_0, U, h)$  ne dépend que de  $\rho_0$ ,  $U$  et  $h$ . En déduire l'expression de  $C_f$  en notant  $\Phi$  une constante arbitraire sans dimension.

- 5) On note  $z_0$  la rugosité du fond du canal et  $\nu_e$  la viscosité effective du fluide. On suppose que  $C_f(\rho_0, U, h, z_0, \nu_e)$  ne dépend que de  $\rho_0$ ,  $U$ ,  $h$ ,  $z_0$  et de la viscosité moléculaire  $\nu_n$ . En déduire que  $C_f$  ne dépend que des nombres sans dimensions  $R_u = z_0/h$  et  $R_n = U h/\nu_n$ .
- 6) À quelle analyse dimensionnelle la corrélation semi-empirique de Colebrook correspond-elle ?
- 7) Proposer un argument physique justifiant que  $C_f$  ne dépend ni de  $g$  ni de  $\alpha$ .
- 8) On suppose qu'à l'équilibre la loi de Manning-Strickler  $U = K \sqrt{\sin \alpha} h^{\frac{2}{3}}$  est vérifiée où  $K$ , appelé "nombre de Strickler", est supposé indépendant de  $\alpha$ ,  $h$ ,  $U$  et  $\nu_e$ . En supposant que  $C_f(\rho_0, U, h, z_0, \nu_e)$  est indépendant de  $g$  et  $\alpha$  (question précédente) et que  $h$  et  $U$  sont les valeurs de l'écoulement à l'équilibre (solution homogène et stationnaire) donner son expression en fonction de  $h$ ,  $z_0$  et d'une constante arbitraire que l'on notera  $\Phi_{MS}$ .
- 9) En déduire l'expression de  $K$  en fonction de  $g$ ,  $z_0$  et de  $\Phi_{MS}$ . Quelle est l'unité du "nombre" de Strickler  $K$  ? Conclure en indiquant qu'une valeur numérique du nombre de Strickler correspond en fait à une valeur numérique de la rugosité dans un champ de gravité donné alors que  $\Phi_{MS}$  est une constante universelle.

Corrigé page ??

**EXERCICE 0.3 Ondes de crues linéaires et non linéaires**

On considère le modèle d'écoulement à surface libre régi par les équations suivantes, écrites en variables dimensionnées :

$$\frac{\partial h}{\partial t} + \frac{\partial(Uh)}{\partial x} = 0, \quad 0 = g \sin \alpha - \frac{C_f U|U|}{2h}$$

où  $h(x, t)$  est la hauteur de la surface libre et  $U(x, t)$  est la vitesse moyenne dans la direction de la pente.

- 1) Indiquer brièvement les approximations qui conduisent à ce modèle.
- 2) On cherche des écoulements constants en temps et en espace solutions de ces équations. Écrire la relation que doivent vérifier la hauteur  $h_n$  et la vitesse  $U_n$  de ces écoulements.

**Ondes de crues linéaires**

On suppose que  $(h_n, U_n)$  est un écoulement constant solution du modèle. On note  $h = h_n + \tilde{h}$  et  $U = U_n + \tilde{U}$  les solutions du modèle et on s'intéresse au cas  $\tilde{h} \ll h_n$  et  $\tilde{U} \ll U_n$ .

- 3) Écrire les équations linéarisées qui régissent l'évolution de  $\tilde{h}$  et  $\tilde{U}$  en supposant  $U_n > 0$ .
- 4) En déduire que l'on peut éliminer  $\tilde{U}$  pour ne conserver qu'une équation en  $\tilde{h}$  que l'on écrira.
- 5) On considère la condition initiale  $h(x, 0) = h_n + \tilde{h}_1 [1 - \tanh(kx)]$  (forme arbitraire). Montrer que l'on doit choisir la condition initiale en vitesse sous la forme  $U(x, 0) = \kappa h_n^{\frac{1}{2}} + \frac{1}{2} \kappa h_n^{-\frac{1}{2}} \tilde{h}_1 [1 - \tanh(kx)]$  avec  $\kappa = \sqrt{\frac{2g \sin \alpha}{C_f}}$ . Écrire la solution  $h(x, t) = h_n + \tilde{h}_1(x, t)$  issue de ces conditions initiales.
- 6) On suppose que  $h_n = 1$  m,  $\kappa = 1$  m<sup>1/2</sup> s<sup>-1</sup>,  $h'_1 = 1$  cm et  $k = 10^{-1}$  km<sup>-1</sup>. Tracer sommairement l'évolution spatio-temporelle de cette petite crue en indiquant son extension spatiale.

**Ondes de crues non linéaires**

On considère maintenant la version non linéaire du modèle précédent et l'on suppose que la vitesse moyenne  $U(x, t)$  reste toujours positive.

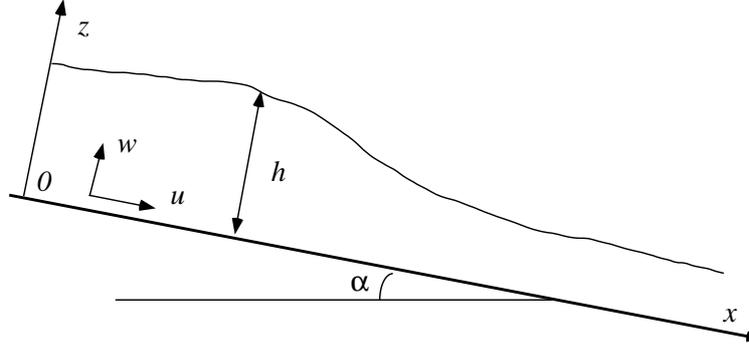
- 7) Montrer que l'on peut éliminer  $U$  pour ne conserver qu'une équation en  $h$  que l'on écrira.
- 8) En invoquant les lois de conservation de la mécanique dont découle le modèle, écrire la formulation intégrale de la loi de conservation de la

grandeur  $\int_a^b h(x, t) dx$  où  $[a, b]$  est un intervalle fixe quelconque pris sur l'axe des  $x$ .

Corrigé page ??

### PROBLÈME 0.4 Approximation des ondes de crues

On s'intéresse à la dynamique d'un écoulement à surface libre dans un canal 1D dont le fond est incliné d'un angle  $\alpha$  par rapport à l'horizontale.



#### Équations de Navier-Stokes 2D

On suppose que l'écoulement à surface libre est régi par les équations de Navier-Stokes turbulentes 2D

$$\frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial w}{\partial z} = 0 \quad (4)$$

$$\frac{\partial u}{\partial t} + u \frac{\partial u}{\partial x} + w \frac{\partial u}{\partial z} = -\frac{1}{\rho_0} \frac{\partial p}{\partial x} + \nu_e \left( \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial z^2} \right) + g \sin \alpha \quad (5)$$

$$\frac{\partial w}{\partial t} + u \frac{\partial w}{\partial x} + w \frac{\partial w}{\partial z} = -\frac{1}{\rho_0} \frac{\partial p}{\partial z} + \nu_e \left( \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 w}{\partial z^2} \right) - g \cos \alpha \quad (6)$$

avec les conditions aux limites  $u(x, 0, t) = w(x, 0, t) = 0$  au fond du canal et les relations  $\frac{\partial h}{\partial t} + u \frac{\partial h}{\partial x} = w$  et  $\underline{\sigma}_e \underline{n} = -p_a \underline{n}$  sur la surface libre d'équation  $z = h(x, t)$  et de normale  $\underline{n}$ . Dans ces équations, les composantes  $x$  et  $z$  sont respectivement parallèle et perpendiculaire au fond du canal,  $u$  et  $w$  étant les composantes de la vitesse correspondantes. On désigne par  $\rho_0$  la masse volumique du fluide et  $p$  sa pression. On a noté  $g$  la gravité et  $p_a$  la pression atmosphérique supposée constante. La grandeur  $\nu_e = \nu_n + \nu_t$ , supposée constante, est la viscosité effective somme de la viscosité moléculaire  $\nu_n$  et de la viscosité turbulente  $\nu_t$ . On modélise les forces de contact à l'aide du tenseur des contraintes effectives  $\underline{\sigma}_e = -p \underline{I} + 2 \nu_e \rho_0 \underline{D}$  où  $\underline{D}$  est le tenseur des taux de déformations (partie symétrique du gradient du champ de vitesse).

- 1) Comment varie la masse volumique pour cette modélisation ?
- 2) Expliquer très brièvement la notion de viscosité turbulente.
- 3) Indiquer très brièvement la signification physique ou géométrique de chacune des conditions aux limites.
- 4) Écrire le nouveau jeu de conditions aux limites que l'on doit écrire dans le cas  $\nu_e = 0$ .

### Modèle asymptotique

On suppose  $\nu_e \neq 0$  et que la masse volumique  $\rho_0$  est constante (écoulement incompressible). On choisit d'adimensionner les équations de Navier-Stokes ci-dessus en posant  $x = L x^*$ ,  $z = h_0 z^*$ ,  $t = \frac{L}{U_0} t^*$ ,  $u = U_0 u^*$ ,  $w = U_0 \frac{h_0}{L} w^*$  et  $p = \rho_0 U_0^2 p^*$  où  $h_0$ ,  $L$  et  $U_0$  sont respectivement les hauteur, longueur et vitesse horizontale caractéristiques des écoulements auxquels on s'intéresse. On note  $\epsilon = h_0/L$  le rapport entre profondeur et échelle de longueur horizontale,  $Re = U_0 h_0 / \nu_e$  le nombre de Reynolds effectif basé sur la viscosité effective et  $Fr = U_0 / \sqrt{g' h_0}$  le nombre de Froude en posant  $g' = g \cos \alpha$ .

- 5) Écrire les équations de Navier-Stokes sous forme adimensionnée à l'aide des variables  $x^*$ ,  $z^*$ ,  $u^*$ ,  $w^*$  et  $p^*$  en faisant apparaître les quatre nombres sans dimension ( $\epsilon, Re, Fr, \text{tg } \alpha$ ).
- 6) Procéder de même pour les conditions aux limites en notant  $h = h_0 h^*$ .
- 7) On s'intéresse à une crue d'extension  $L = 10$  km dans une rivière de pente  $\text{tg } \alpha = .01$  et de profondeur  $h_0 = 1$  m, qui est parcourue par un écoulement de vitesse  $U_0 = 1$  m/s. On suppose que la turbulence est modélisée par la viscosité effective constant  $\nu_e = 10^{-2}$  m<sup>2</sup>/s. Montrer que ces valeurs sont compatibles avec le chemin asymptotique  $\epsilon = \gamma^2$ ,  $Re = R/\gamma$ ,  $Fr$  constant et  $\text{tg } \alpha = T\gamma$  avec  $\gamma \ll 1$  un petit paramètre et  $R$  et  $T$  des constantes.
- 8) On suppose que les grandeurs adimensionnées  $h^*$ ,  $u^*$ ,  $w^*$  et  $p^*$  ne s'annulent pas lorsque  $\gamma$  tend vers zéro. Écrire les équations de Navier-Stokes 2D dans limite  $\gamma \rightarrow 0$  de ce chemin asymptotique.
- 9) Procéder de même avec les conditions aux limites.
- 10) Récapituler les équations du modèle asymptotique obtenu et ses conditions aux limites en revenant aux grandeurs dimensionnées. Interpréter brièvement cette approximation en langage physique.

Corrigé page ??