

Méthodes de discréétisation en fluides

Dr. Marc A. Habisreutinger

Solution de l'examen écrit du vendredi 21 juin 2013, de 08:30 à 11:30, salle CM1 104

Sections

Echange GM	2012-2013	Semestre printemps	1
Génie mécanique	2012-2013	Bachelor semestre 6	15
Génie mécanique	2012-2013	Master semestre 2	1
Passerelle HES-GM	2012-2013	Semestre printemps	2
Science et génie des matériaux	2012-2013	Master semestre 2	1

1 Différences finies (10%)

On considère le schéma aux différences finies suivant

$$\frac{\partial^n u}{\partial x^n} \Big|_{x_i} = \frac{+3u_i - 4u_{i-1} + u_{i-2}}{2h} \pm \mathcal{O}(h^m). \quad (1)$$

Etant donné que trois points apparaissent dans ce schéma, on écrit les trois séries de Taylor

$$u_{i-2} = u_i - 2h \frac{\partial u}{\partial x} \Big|_{x_i} + \frac{(2h)^2}{2!} \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} \Big|_{x_i} \pm \mathcal{O}(h^3), \quad (2)$$

$$u_{i-1} = u_i - h \frac{\partial u}{\partial x} \Big|_{x_i} + \frac{h^2}{2!} \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} \Big|_{x_i} \pm \mathcal{O}(h^3), \quad (3)$$

$$u_i = u_i. \quad (4)$$

En multipliant l'équation (3) par un facteur 4 et en lui soustrayant l'équation (55), on obtient la relation

$$4u_{i-1} - u_{i-2} = 3u_i - 2h \frac{\partial u}{\partial x} \Big|_{x_i} \pm \mathcal{O}(h^3) \quad (5)$$

dont on peut isoler la dérivée première pour obtenir

$$\frac{\partial u}{\partial x} \Big|_{x_i} = \frac{+3u_i - 4u_{i-1} + u_{i-2}}{2h} \pm \mathcal{O}(h^2). \quad (6)$$

Le schéma de l'équation (1) approxime donc la dérivée première au second ordre.

2 Equations aux dérivées partielles (15%)

On considère le système d'équations

$$+\frac{\partial u}{\partial t} + \frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial x} = 0, \quad (7)$$

$$+\frac{\partial v}{\partial t} - \frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial x} = 0, \quad (8)$$

qui peut s'écrire la sous forme standard

$$\frac{\partial \mathbf{u}}{\partial t} + \mathbf{A} \frac{\partial \mathbf{u}}{\partial x} = \mathbf{0}, \quad (9)$$

avec $\mathbf{u} = (u, v)^T$ ainsi que

$$\mathbf{A} = \begin{pmatrix} +1 & +1 \\ -1 & +1 \end{pmatrix}. \quad (10)$$

Les matrices des valeurs propres, des vecteurs propres ainsi que son inverse s'écrivent respectivement

$$\mathbf{A} = \begin{pmatrix} 1+i & 0 \\ 0 & 1-i \end{pmatrix}, \quad \mathbf{V} = \frac{1}{2} \begin{pmatrix} +1 & +1 \\ +i & -i \end{pmatrix}, \quad \mathbf{V}^{-1} = \begin{pmatrix} +1 & -i \\ +1 & +i \end{pmatrix}, \quad (11)$$

en sachant que les vecteurs propres sont définis à une constante multiplicative près. Le système est elliptique puisque

$$\lambda_k = \frac{dx}{dt} = 1 \pm i \in \mathbb{C} \quad \forall k. \quad (12)$$

Les caractéristiques sont obtenues en trouvant une primitive de la relation

$$\lambda_k dt - dx = 0. \quad (13)$$

On trouve ainsi

$$\xi = (1+i)t - x = \text{const}, \quad (14)$$

$$\eta = (1-i)t - x = \text{const}. \quad (15)$$

Etant donné que les coefficients sont constants, les invariants de Riemann sont donnés par

$$\mathbf{r} = \mathbf{V}^{-1} \mathbf{u} = \begin{pmatrix} u + iv \\ u - iv \end{pmatrix}. \quad (16)$$

3 Laboratoires (25%)

1. L'équation aux dérivées partielles résolue par le code Matlab est

$$\frac{\partial u}{\partial t} + c \frac{\partial u}{\partial x} = 0, \quad (17)$$

avec des conditions aux limites périodiques et les conditions initiales

$$u_0 = \sin(kx), \quad k = \frac{2\pi}{L}, \quad (18)$$

où L est la périodicité du domaine.

2. Le terme d'advection est discrétisé par un schéma aux différences finies rétrograde du premier ordre. Comme $c > 0$, on a un schéma amont ou *Upwind*.

La méthode d'intégration temporelle est la méthode-theta. Etant donné que le paramètre $\theta = 0$, cette méthode se ramène ici au cas particulier de la méthode d'Euler explicite.

3. Etant donné que le schéma aux différences finies amont du premier ordre introduit une diffusion numérique sur une équation d'advection pure, les solutions d'équilibre au niveau semi-discret sont stables.
4. Comme on a utilisé un schéma amont du premier ordre en espace, la méthode d'Euler explicite en temps et que le nombre de Courant

$$Co = \frac{c\Delta t}{h} = 1, \quad (19)$$

les solutions d'équilibre au niveau discret sont neutres.

5. Ces méthodes de discrétisation avec ce jeu de paramètres permettent de résoudre l'équation d'advection à la précision machine. Elles sont donc parfaitement appropriées à la résolution de ce problème.

4 Analyses de stabilité (20%)

Pour déterminer le caractère des solutions d'équilibre au niveau continu, on calcule l'opérateur spatial linéarisé

$$L(\bar{u}, u') = \frac{\partial A}{\partial u} \Big|_{\bar{u}} (u') = c \partial_x u'. \quad (20)$$

Dans ce cas particulier, il est égal à l'opérateur spatial puisque ce dernier est linéaire. L'équation d'évolution de la perturbation s'écrit donc

$$\partial_t u' + c \partial_x u' = 0. \quad (21)$$

Avec une solution de la forme $u'(x, t) = \hat{u} e^{i(kx - \omega t)}$, on obtient la relation de dispersion classique

$$\omega = ck. \quad (22)$$

Etant donné que

$$\text{Im}(\omega) = 0, \quad \forall k, \quad (23)$$

les solutions d'équilibre sont neutres au niveau continu, c'est-à-dire que toute perturbation n'est ni amplifiée, ni atténuée. Dans ce cas, elle est seulement advectée.

1. En écrivant l'équation d'advection instationnaire sous forme intégrale et en utilisant les fonctions test de la méthode des différences finies, on obtient

$$\frac{\partial u}{\partial t} \Big|_{x_i} + c \frac{\partial u}{\partial x} \Big|_{x_i} = f_i, \quad \forall i, \quad (24)$$

puisqu'on considère des conditions aux limites périodiques. Ensuite, l'utilisation d'une approximation progressive du premier ordre pour le terme d'advection conduit aux équations semi-discrètes

$$\dot{u}_i + c \frac{u_{i+1} - u_i}{h} = f_i, \quad \forall i. \quad (25)$$

Ceci peut aussi s'écrire sous la forme matricielle standard

$$\mathbf{M}\dot{\mathbf{u}} + \mathbf{A}\mathbf{u} = \mathbf{M}\mathbf{f}, \quad (26)$$

avec la matrice de masse $\mathbf{M} = \mathbf{I}$ (méthode de colocation). La matrice de discrétisation est donnée par

$$\mathbf{A} = \frac{c}{h} \begin{pmatrix} -1 & +1 & & & \\ & \ddots & \ddots & & \\ & & -1 & +1 & \\ +1 & & & \ddots & -1 \end{pmatrix}. \quad (27)$$

2. Pour déterminer le caractère des solutions d'équilibre au niveau semi-discret, on doit résoudre le problème aux valeurs propres généralisé

$$\tilde{\lambda}^{(k)} \mathbf{M}\hat{\mathbf{u}}^{(k)} + \mathbf{L}\hat{\mathbf{u}}^{(k)} = \mathbf{0}. \quad (28)$$

Etant donné que la matrice de masse est identité et que $\mathbf{L} = \mathbf{A}$ par linéarité de l'équation d'advection, il se réduit à un problème aux valeurs propres standard

$$\mathbf{A}\hat{\mathbf{u}}^{(k)} = -\tilde{\lambda}^{(k)}\hat{\mathbf{u}}^{(k)}. \quad (29)$$

La matrice \mathbf{A} étant circulaire et tridiagonale, on trouve facilement que

$$\tilde{\lambda}^{(k)} = -\frac{c}{h}(\cos(\psi_k) - 1 + i \sin(\psi_k)) \rightarrow \text{Re}(\tilde{\lambda}^{(k)}) \geq 0. \quad (30)$$

La neutralité des solutions d'équilibre n'est donc pas conservée au niveau semi-discret. Elles ont été rendues instable par l'anti-diffusion numérique engendrée par le décentrement du schéma vers l'aval. Cette méthode de discrétisation spatiale est donc inconsistante dans ce contexte.

3. En utilisant la méthode-theta pour la discrétisation temporelle de l'équation (26), on montre facilement qu'on obtient le système d'équations algébriques

$$\mathbf{H}\tilde{\mathbf{u}}^{(n+1)} = \mathbf{R}\tilde{\mathbf{u}}^{(n)} + (1 - \theta)\mathbf{M}\mathbf{f}^{(n)} + \theta\mathbf{M}\mathbf{f}^{(n+1)}, \quad (31)$$

où les matrices \mathbf{H} et \mathbf{R} sont données par

$$\mathbf{H} = \frac{\mathbf{M}}{\Delta t} + \theta\mathbf{A}, \quad (32)$$

$$\mathbf{R} = \frac{\mathbf{M}}{\Delta t} + (\theta - 1)\mathbf{A}. \quad (33)$$

Dans le cas de la méthode d'Euler implicite, on pose $\theta = 1$.

4. Pour examiner le caractère des solutions d'équilibre au niveau discret, on doit résoudre le problème aux valeurs propres généralisé

$$\tilde{\gamma}^{(k)}\mathbf{H}\hat{\mathbf{u}}^{(k)} = \mathbf{R}\hat{\mathbf{u}}^{(k)}, \quad (34)$$

où les matrices \mathbf{H} et \mathbf{R} sont cette fois-ci données par

$$\mathbf{H} = \frac{\mathbf{M}}{\Delta t} + \theta\mathbf{L}, \quad (35)$$

$$\mathbf{R} = \frac{\mathbf{M}}{\Delta t} + (\theta - 1)\mathbf{L}. \quad (36)$$

Avec la méthode d'Euler implicite ($\theta = 1$) et puisque la matrice de masse est identité, le problème aux valeurs propres généralisé (34) se simplifie sous la forme

$$\tilde{\gamma}^{(k)}(\mathbf{I} + \Delta t\mathbf{A})\hat{\mathbf{u}}^{(k)} = \hat{\mathbf{u}}^{(k)} \quad (37)$$

étant donné que $\mathbf{L} = \mathbf{A}$. On trouve ainsi que

$$(\tilde{\gamma}^{(k)})^{-1} = \text{Co}(\cos(\psi_k) - 1 + i\sin(\psi_k)) - 1, \quad (38)$$

avec le nombre de Courant

$$\text{Co} = \frac{c\Delta t}{h}. \quad (39)$$

Pour conserver la neutralité du problème continu, on doit imposer

$$|\tilde{\gamma}^{(k)}| = 1, \quad (40)$$

ce qui implique la restriction

$$\boxed{\text{Co} = 1} \quad (41)$$

de manière à obtenir une discrétisation consistante.

5 Linéarisation (10%)

Première méthode. L'équation de Korteweg–de Vries peut s'écrire sous la forme générale

$$\partial_t u + A(u) = f, \quad (42)$$

où l'opérateur spatial est défini par

$$A(u) = \frac{\partial^3 u}{\partial x^3} + \alpha \frac{\partial u^2}{\partial x}. \quad (43)$$

De manière à établir la forme linéarisée de cette équation autour de la solution d'équilibre \bar{u} , on effectue la décomposition

$$u = \underbrace{\bar{u}}_{\text{équilibre}} + \underbrace{\epsilon u'}_{\text{perturbation}}, \quad \epsilon \ll 1. \quad (44)$$

Par un développement limité au premier ordre, on obtient

$$\partial_t \bar{u} + \partial_t(\epsilon u') + A(\bar{u}) + \frac{\partial A}{\partial u} \bigg|_{\bar{u}} (\epsilon u') = f. \quad (45)$$

Etant donné que l'équilibre \bar{u} est solution de l'équation de départ, l'évolution de la perturbation est gouvernée par l'équation linéarisée

$$\underbrace{\partial_t u' + \frac{\partial A}{\partial u} \bigg|_{\bar{u}} (u')}_{= L(\bar{u}, u')} = 0. \quad (46)$$

L'opérateur spatial linéarisé autour de l'équilibre \bar{u} appliqué à u' s'écrit donc

$$L(\bar{u}, u') = \frac{\partial^3 u'}{\partial x^3} + 2\alpha \frac{\partial(\bar{u}u')}{\partial x}, \quad (47)$$

ce qui permet d'aboutir à l'équation de Korteweg–de Vries linéarisée

$$\frac{\partial u'}{\partial t} + \frac{\partial^3 u'}{\partial x^3} + 2\alpha \frac{\partial(\bar{u}u')}{\partial x} = 0. \quad (48)$$

Seconde méthode. En remplaçant directement la solution d'équilibre perturbée (44) dans l'équation de Korteweg–de Vries, on obtient

$$\frac{\partial(\bar{u} + \epsilon u')}{\partial t} + \frac{\partial^3(\bar{u} + \epsilon u')}{\partial x^3} + \alpha \frac{\partial(\bar{u} + \epsilon u')^2}{\partial x} = f.$$

En tenant compte du fait que l'équilibre est solution de l'équation, en négligeant les termes d'ordre ϵ^2 , et par linéarité des opérations de dérivation, l'équation précédente se simplifie sous la forme

$$\frac{\partial u'}{\partial t} + \frac{\partial^3 u'}{\partial x^3} + 2\alpha \frac{\partial(\bar{u}u')}{\partial x} = 0, \quad (49)$$

qui est strictement équivalente à l'équation (48).

6 Différences finies compactes (20%)

1. En posant $\alpha = 0$, l'approximation aux différences finies compactes se réduit à

$$u_i^{(1)} \simeq \frac{\beta}{2h} (u_{i+1}^{(0)} - u_{i-1}^{(0)}). \quad (50)$$

De manière à déterminer l'ordre de cette approximation, on développe chacun des termes du membre de droite en série de Taylor

$$u_{i\pm 1}^{(0)} = +u_i^{(0)} \pm h u_i^{(1)} + \frac{h^2}{2!} u_i^{(2)} \pm \frac{h^3}{3!} u_i^{(3)} + \frac{h^4}{4!} u_i^{(4)} \pm \frac{h^5}{5!} u_i^{(5)} \pm \mathcal{O}(h^6), \quad (51)$$

série qui est interrompue au cinquième ordre puisque $u \in C^5(\mathbb{R})$. Par substitution dans la relation (50), on trouve l'erreur d'approximation

$$\tau = u_i^{(1)} - \beta \left(u_i^{(1)} + \frac{h^2}{3!} u_i^{(3)} + \frac{h^4}{5!} u_i^{(5)} \right) \pm \mathcal{O}(h^6). \quad (52)$$

Pour que l'approximation soit du second ordre, il faut annuler les termes d'ordre zéro. On a donc

$$\beta = 1, \quad (53)$$

et on retrouve ainsi l'approximation classique aux différences finies centrée du second ordre

$$u_i^{(1)} = \frac{u_{i+1}^{(0)} - u_{i-1}^{(0)}}{2h} \pm \mathcal{O}(h^2). \quad (54)$$

2. Pour déterminer l'erreur d'approximation dans le cas général, on développe les dérivées premières en série de Taylor

$$u_{i\pm 1}^{(1)} = +u_i^{(1)} \pm h u_i^{(2)} + \frac{h^2}{2!} u_i^{(3)} \pm \frac{h^3}{3!} u_i^{(4)} + \frac{h^4}{4!} u_i^{(5)} \pm \mathcal{O}(h^5). \quad (55)$$

Par substitution des relations (51) et (55) dans l'approximation aux différences finies compactes, on trouve

$$\tau = (2\alpha + 1)u_i^{(1)} + \alpha h^2 u_i^{(3)} + \frac{\alpha h^4}{12} u_i^{(5)} - \beta \left(u_i^{(1)} + \frac{h^2}{3!} u_i^{(3)} + \frac{h^4}{5!} u_i^{(5)} \right) \pm \mathcal{O}(h^6). \quad (56)$$

3. Pour que l'approximation soit du quatrième ordre, il faut annuler les termes d'ordre zéro et d'ordre deux. On obtient ainsi le système d'équations

$$2\alpha - \beta = -1, \quad (57)$$

$$3!\alpha - \beta = 0, \quad (58)$$

dont la solution est donnée par

$$(\alpha, \beta) = \left(\frac{1}{4}, \frac{3}{2} \right). \quad (59)$$

On obtient ainsi l'approximation aux différences finies compactes du quatrième ordre

$$\frac{1}{4}(u_{i+1}^{(1)} + 4u_i^{(1)} + u_{i-1}^{(1)}) = \frac{3}{4h}(u_{i+1}^{(0)} - u_{i-1}^{(0)}) \pm \mathcal{O}(h^4). \quad (60)$$

4. L'avantage de ce schéma est qu'on obtient une approximation du quatrième ordre avec un support de trois points. Il faudrait un support de cinq points pour obtenir le même ordre avec une approche classique.

Le désavantage est que les dérivées nodales ne peuvent pas être obtenues de manière explicite. Il faut donc établir et résoudre un système d'équations linéaires pour les déterminer.