

Contrat Été 2023

CARNET DE BORD, UNIVERSITÉ MCGILL

RÉALISÉ DANS LE CADRE
D'UN PROJET POUR

ISMER-UQAR

28/04/2023

Rédaction
Charles-Édouard Lizotte
charles-edouard.lizotte@uqar.ca
ISMER-UQAR

Table des matières

1	Système d'équations à résoudre	2
2	Conditions frontières	3
2.1	Relier le gradient de pression et la frontière physique	3
2.2	La problématique en quelques mots	3
2.3	Première solution : Moyenner les conditions frontières issues des termes G	3
2.4	Seconde solution : extrapoler les conditions frontières à l'aide d'une série de Taylor	4
2.5	Troisième solution :	4
3	Test MUDPACK avec	4
3.1	Tableau des paramètres du test	4
3.2	Tests avec conditions Dirichlet	5
3.3	Tests avec conditions mixtes	5

1 Système d'équations à résoudre

Dans cette section, nous posons les bases du problème à résoudre, soit trouver la solution du gradient de pression induit à la surface fixe, $\nabla\phi$. Dans notre modèle en eau peu profonde, le système d'équations aux différences finies est donné par

$$u_k^{t+1} = u_k^t + \Delta t \cdot \left(G_x^t(x, y) - \frac{\partial \phi^{t+1/2}}{\partial x} \right), \quad (1.1a)$$

$$v_k^{t+1} = v_k^t + \Delta t \cdot \left(G_y^t(x, y) - \frac{\partial \phi^{t+1/2}}{\partial y} \right); \quad (1.1b)$$

$$h_k^{t+1} = h_k^t + \Delta t \cdot \left(\frac{\partial(h_k^t u_k^t)}{\partial x} + \frac{\partial(h_k^t v_k^t)}{\partial y} \right). \quad (1.2)$$

Soit $2 \times nk$ expressions pour les équations du mouvement (1.1ab) et k expressions pour la conservation de la masse (1.2). Sous cette notations, l'indice au pied k représente le niveau de la couche et l'exposant $(t + 1/2$ par exemple) représente le pas de temps. Finalement, les termes $G_{x,y}$ sont des termes valise incorporant tout le *RHS* des équations du mouvement, sans la correction $\nabla\phi$. Ces derniers sont donc exprimés par

$$\mathbf{G}^t(x, y) = \underbrace{\mathbf{u} \cdot \nabla \mathbf{u}}_{\text{Advec.}} + \underbrace{\mathbf{f} \times \mathbf{u}}_{\text{Coriolis}} + \underbrace{\frac{\delta_{(k,1)} \tau_{oc}}{\rho_i h_1}}_{\text{Vent}} + \underbrace{g'_k \nabla(\eta_k)}_{\text{Press. hydro.}} + \underbrace{\mathbf{D}}_{\text{Dissip.}} \quad (1.3)$$

Finalement, l'équation de continuité pour le système est donnée par la conservation du transport barotrope, de sorte que

$$\sum_{k=1}^{nk} \left(\frac{\partial(u_k^t h_k^t)}{\partial x} + \frac{\partial(v_k^t h_k^t)}{\partial y} \right) = \nabla \cdot \mathbf{U}_{BT}^t = 0, \quad (1.4)$$

Comme illustré dans la [documentation du MITgcm](#) et/ou pour ceux et celles qui auront lu mon mémoire de maîtrise, il est possible de réarranger les équations 1.1ab et 1.4 de sorte à obtenir une équation de Poisson,

$$\boxed{\frac{\partial^2 \phi^{t+1/2}}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 \phi^{t+1/2}}{\partial y^2} = \frac{1}{2\Delta t} \left(\frac{\partial \tilde{U}_{BT}}{\partial x} + \frac{\partial \tilde{V}_{BT}}{\partial y} \right)}, \quad (1.5)$$

où

$$\tilde{U}_{BT} = \sum_k^{nk} h_k^t (u_k^t + G_x^k(x, y)), \quad \& \quad \tilde{V}_{BT} = \sum_k^{nk} h_k^t (v_k^t + G_y^k(x, y)). \quad (1.6)$$

Bref, en trouvant la solution à l'équation 1.5, nous aurons accompli un premier pas de temps.

2 Conditions frontières

2.1 Relier le gradient de pression et la frontière physique

Pour résoudre l'équation 1.5, il nous faut au moins une condition frontières de type Dirichlet (soit ϕ défini aux frontières). Par contre, il est aussi possible de résoudre l'équation de Poisson à l'aide d'une condition Neumann (moyennant l'apparition d'une constante d'intégration inconnue), comme illustré dans le [rapport précédent](#). Dans le cas qui nous intéresse, nous n'avons malheureusement aucune condition frontière Dirichlet sur la pression ϕ , mais nous en avons une pour le gradient de ϕ aux murs. C'est pourquoi allons donc appliquer une condition Neumann.

La condition *no normal flow* aux frontières nécessitent que les équations 1.1ab satisfassent les relations

$$(\text{Murs est \& ouest}) \quad \left. \frac{\partial \phi^{t+1/2}}{\partial x} \right|_{x_0, x_f} = \Delta t \cdot G_x^k(\{x_0, x_f\}, y) \quad \forall y, \quad (2.1a)$$

$$(\text{Murs nord \& sud}) \quad \left. \frac{\partial \phi^{t+1/2}}{\partial y} \right|_{y_0, y_f} = \Delta t \cdot G_y^k(x, \{y_0, y_f\}) \quad \forall x. \quad (2.1b)$$

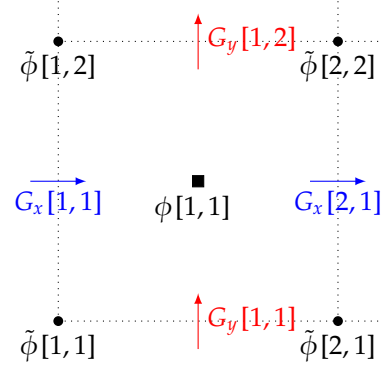


FIGURE 1 – Illustration du nouveau schéma de différence finit avec $\tilde{\phi}$.

N.B. Notre condition Neumann aux frontières est donc satisfaite par (2.1ab) pour toutes les couches k . Il serait donc probablement possible de faire le calcul avec toutes les couches et moyenner la réponse et/ou se vérifier.

Le solveur d'équation elliptique à l'étude est MUDPACK (voir le [rapport précédent](#)). Généralement, les solveurs d'équations elliptiques ne sont pas *staggered*, c'est-à-dire que la solution ϕ et sa dérivée $\partial\phi$ sont définies aux **mêmes points de grille**. Par conséquent, il est **impératif** de placer nos points de grille pour ϕ sur la frontière si l'on veut avoir une condition frontière.

2.2 La problématique en quelques mots

Deux problèmes découlent de cette situation :

- ➡ L'endroit où nous avons défini la pression ϕ , ainsi que le *RHS* de l'équation 1.5 n'est pas en contact avec la frontière du modèles (au points u à l'ouest et au points v au sud) ;
- ➡ Si l'on recentre ϕ de sorte à se définir une $\tilde{\phi}$ à la même position que f et ζ , (voir figure 1), alors il faudrait extrapoler et/ou moyenner les termes $G_{x,y}$ pour les obtenir aux murs, car les conditions frontière sur $\partial\phi/\partial x$ & $\partial\phi/\partial y$ sont données par les équations 2.1ab.

2.3 Première solution : Moyenner les conditions frontières issues des termes G

Assumons qu'on positionne la pression sur les mêmes points que ζ & f , de sorte à définir un $\tilde{\phi}$ dit *unstaggered*, alors il faudrait moyenner les équations 2.1 entre les $G_{x,y}$, de sorte à obtenir

$$(\text{Murs est \& ouest}) \quad \left. \frac{\partial \tilde{\phi}^{t+1/2}}{\partial x} \right|_{\{x_0, x_f\}} = \Delta t \cdot \overline{G_x^t(\{x_0, x_f\}, y)}^y, \quad (2.2a)$$

$$(\text{Murs nord \& sud}) \quad \left. \frac{\partial \tilde{\phi}^{t+1/2}}{\partial y} \right|_{\{y_0, y_f\}} = \Delta t \cdot \overline{G_y^t(x, \{y_0, y_f\})}^x, \quad (2.2b)$$

où les annotations \bar{a}^x et \bar{a}^y dénotent les moyennes horizontales d'une quantité a entre deux points de grilles. Concrètement, cette étape est très réaliste. Par contre, un lecteur avisé remarquerait que l'on ne peut pas appliquer cette méthode aux coins de notre domaine ($\tilde{\phi}[1,1]$, $\tilde{\phi}[1,ny]$, $\tilde{\phi}[nx,1]$ et $\tilde{\phi}[nx,ny]$). Il faudrait donc extrapoler la valeur de $\tilde{\phi}$ à l'aide d'une expansion en série de Taylor.

Finalement, une fois solvé, il faudrait par la suite retrouver le gradient de pression aux points u & v en faisant une moyenne à 4 termes, ce qui nous fait perdre beaucoup de temps, mais qui n'est pas insurmontable.

2.4 Seconde solution : extrapoler les conditions frontières à l'aide d'une série de Taylor

Comme démontré dans le [rapport précédent](#), il serait possible de directement calculer les termes G sur les points de grille $\tilde{\phi}$, en estimant chacune des quantités au mur. Par exemple, nous savons que

$$\text{(Murs est \& ouest)} \quad G^t(\{x_0, x_f\}, y) = u \cdot \left(\frac{\partial u}{\partial x} \right)^0 + v \cdot \left(\frac{\partial v}{\partial y} \right)^0 - f v + g'_k \left(\frac{\partial \eta_k}{\partial x} \right) + D_x + \delta_{(k,1)} \left(\frac{\tau_x}{h_1} \right) \quad (2.3a)$$

$$\text{(Murs nord \& sud)} \quad G^t(x, \{y_0, y_f\}) = u \cdot \left(\frac{\partial u}{\partial x} \right)^0 + v \cdot \left(\frac{\partial v}{\partial y} \right)^0 + f u + g'_k \left(\frac{\partial \eta_k}{\partial y} \right) + D_y + \delta_{(k,1)} \left(\frac{\tau_y}{h_1} \right) \quad (2.3b)$$

En gros,

- ➡ On connaît τ partout, car c'est nous qui le posons, par contre il faudrait interpoler la valeur de h_1 aux bords.
- ➡ Il serait nécessaire d'extrapoler u et v aux frontières à l'aide d'une série de Taylor en $\Delta x/2$.
- ➡ Il faudrait trouver un moyen détourné de trouver le gradient de pression hydrostatique $\nabla(\eta_k)$ aux frontières. Surement avec une série de Taylor en $\Delta x/2$ de nouveau.
- ➡ Finalement, il faudrait trouver le coefficient de dissipation, qui est un Laplacien. Mais nous avons déjà eu cette discussion dans le [rapport précédent](#).

Concrètement, il serait donc avisé de ne pas faire ça...

2.5 Troisième solution :

3 Test MUDPACK avec

3.1 Tableau des paramètres du test

TABLE 1 – Tableau contenant l'ensemble des paramètres pour les test avec MUDPACK.

Paramètres	Symboles	Valeur
Condition mur ouest	nx a	-
Condition mur est	nx b	-
Condition mur nord	ny c	-
Condition mur sud	ny d	-
Nombre premier diviseur en x	ix p	2
Nombre premier diviseur en y	jx q	2
Multiplicateur par 2 en x	ie x	9
Multiplicateur par 2 en y	je y	9
Nombre de points en x	nx	513
Nombre de points en y	ny	513
Initial guess	iguess	0
Nombre de cycles max.	maxcy	5
Methode	method	0
Espace du workspace	nx × ny	-
position x initiales	xa	0.
position y initiale	yc	0.
position x finale	xb	10.
position y finale	yd	10.
Tolérance de l'erreur	tolmax	0.
kcycle (valeur conseillée)	-	2
iprer (valeur conseillée)	-	2
ipost (valeur conseillée)	-	1
intpol (valeur conseillée)	-	3

3.2 Tests avec conditions Dirichlet

On arrive à un écart d'environ 2%

3.3 Tests avec conditions mixtes

Avec les conditions mixtes, j'arrive à une erreur d'environ 3e-3%, ce qui est quand même bon