# Contrat Été 2024

## RAPPORT HEBDOMADAIRE

RÉALISÉ DANS LE CADRE D'UN PROJET POUR

ISMER-UQAR

28/06/2024

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

ISMER-UQAR

Police d'écriture : CMU Serif Roman

## Table des matières

	Les glaces dans le modèle de Elizabeth Hunke  .1 Mise en contexte	
2	Présentation de Dany à l'Institut Isaac Newton	
	Mise en contexte	•
	2.2 Équilibre radiatif entre les vagues et la pression interne de la glace	4
	2.3 Résultats empiriques pour l'équilibre radiatif	ļ
	2.4 Équilibre de cisaillement	
	5 Conclusions	

### 1 Les glaces dans le modèle de Elizabeth Hunke

#### 1.1 Mise en contexte

La **rhéologie** est définit comme la science de la déformation des matériaux. Coon et al. (1974) propose une rhéologie élasto-plastique pour les paquets de glace (see ice pack). HIBLER (1979) propose une rhéologie comme un plastique visqueux non-linéaire. Le papier de HUNKE et DUKOWICZ (1997) présente une méthode numérique implicite pour solver les équation du model VP. Selon HUNKE et al., l'enjeu vient du fait qu'il est difficile de modéliser la riche gamme de viscosités exprimé à l'intérieur d'un simple domaine de glace hétérogène. Bref, un nombre impressionnant de rhéologies a été exploré.

\* $\mathfrak{N}.\mathfrak{D}$ . Un model explicite extrapole le futur à l'aide des quantités passées tandis qu'un schéma implicite évaluerait le futur à l'aide de quantités inconnues à n+1.

#### 1.2 Les équations en jeu

La balance des forces par unité d'aire dans la glace est donnée par l'équation du mouvement en deux dimensions,

$$\underbrace{m\left(\frac{\partial u_i}{\partial t}\right)}_{\text{Évolution}} = \underbrace{\left(\frac{\partial \sigma_{ij}}{\partial x_j}\right)}_{\text{Strenght of the ice}} + \underbrace{\tau_{ai} + \tau_{wi} + \varepsilon_{ij3}mfu_j}_{\text{Coriolis}} - \underbrace{\left(mg\frac{\partial H_o}{\partial x_i}\right)}_{\text{Élévation de l'eau}}, \tag{1.1}$$

où  $\tau_a = (\tau_{ai}, \tau_{aj})$  et  $\tau_w = (\tau_{wi}, \tau_{wj})$  sont le vent et les contrainte de déformation. Comme mentionné dans l'article :

The strength of the ice is represented by the internal stress tensor  $\sigma_{ij}$ .

La masse de glace est exprimée par l'expression

$$m = \rho_i [cH + (1 - c)h] + \rho_s [cH_s(1 - c)h_s]. \tag{1.2}$$

Pour ce qui est de la rhéologie, HIBLER (1979) proposait une rhéologie elliptique de la forme

$$\sigma_{ij} = 2\eta \dot{\epsilon}_{ij} + (\zeta - \eta)\dot{\epsilon}_{kk}\delta_{ij} - P \cdot \delta_{ij}/2, \tag{1.3}$$

où la variable

$$\dot{\epsilon}_{ij} = \frac{1}{2} \left( \frac{\partial u_i}{\partial x_j} + \frac{\partial u_j}{\partial x_i} \right), \tag{1.4}$$

est un genre de jacobien..

Selon Hunke et Dukowicz (1997), la pression (P) est en quelque sorte une mesure de la force de la glace qui dépend de la robustesse et de l'épaisseur de la glace.

$$P = P^* c H e \exp[-c^* (1 - c)], \tag{1.5}$$

où  $P^*$  et  $c^*$  sont des constantes données dans une table quelque part. C'est pas mal semblable à la formulation de HIBLER (1979), car cH est approximativement la même chose que son equivalent ice thickness. La viscosité augmente avec la pression de sorte à obtenir

$$\zeta = \frac{P}{2\Delta}, \qquad \eta = \frac{P}{2\Delta e^2}, \qquad \Delta = \left[ (\dot{\epsilon}_{11}^2 + \dot{\epsilon}_{22}^2)(1 + e^{-2}) + 4e^{-2}\dot{\epsilon}_{12}^2 + 2\dot{\epsilon}_{11}^2\dot{\epsilon}_{22}^2(1 - e^{-2}) \right]_{\cdot}^{1/2}$$
(1.6)

Il semble que sans tension (strain), la viscosité devienne infinie... ce qui nous force à mettre des viscosités minimum et maximum. Selon Hunke et al., c'est un solution qui amène ses propres problèmes, donc on cherche de nouvelles solutions.

On peut quand même se permettre de combiner les équations précédentes, ce qui donne un beau *ice jumble d'équations*,

$$m\frac{\partial u}{\partial t} = \frac{\partial}{\partial x} \left[ (\eta + \zeta) \frac{\partial u}{\partial x} \right] + \frac{\partial}{\partial y} \left( \eta \frac{\partial u}{\partial y} \right) + \frac{\partial}{\partial x} \left[ (\zeta - \eta) \frac{\partial v}{\partial y} \right] + \frac{\partial}{\partial y} \left( \eta \frac{\partial v}{\partial x} \right) - \frac{1}{2} \frac{\partial P}{\partial x} + c' \left[ (U_w - u) \cos \theta - (V_w - v) \sin \theta \right] + \tau_{ai} + mfv - mg \frac{\partial H_o}{\partial x},$$

$$(1.7)$$

Commençons par poser une équation dynamique simple, soit

$$m\mathbf{u}t = \eta \nabla^2 \mathbf{u} + \mathbf{R},\tag{1.8}$$

où  $\mathbf R$  est une variable qui englobe Coriolis (f), la pression (P) et les contrainte de surface  $(\tau)$ . Lorsque  $\eta =$ , on obtient le cas spécial d'un fluide en cavitation – un fluide dépourvu de viscosité.

## 2 Présentation de Dany à l'Institut Isaac Newton

#### 2.1 Mise en contexte

Dans sa présentation à l'Institut Isaac Newton (2023), Dany décrit la dynamique de la zone marginale à l'aide de l'équation

$$\rho_i h \left( \frac{\mathrm{d} \mathbf{u}}{\mathrm{d} t} + f \hat{\mathbf{k}} \times \mathbf{u} \right) = \mathbf{F}_i + \nabla \cdot \boldsymbol{\sigma}, \tag{2.1}$$

où la somme des forces est décrite comme

$$\mathbf{F}_{i} = \underbrace{\boldsymbol{\tau}_{g} + \boldsymbol{\tau}_{a} + \boldsymbol{\tau}_{o} + \boldsymbol{\tau}_{b} + \boldsymbol{\tau}_{w}}_{\text{Orant}} \cdot \underbrace{\mathbf{Flancher}}_{\substack{\text{Orandient} \\ \text{oc\'anique}}}_{\substack{\text{Orandient} \\ \text{radiatif} \\ \text{des vagues}}}_{\substack{\text{Orandient} \\ \text{Orandient} \\ \text{Orandient}}} \cdot \underbrace{\mathbf{T}_{w}}_{\substack{\text{Orandient} \\ \text{Orandient} \\ \text{Oc\'anique}}}_{\substack{\text{Orandient} \\ \text{Oc\'anique}}} \cdot \underbrace{\mathbf{T}_{w}}_{\substack{\text{Orandient} \\ \text{Oc\'anique}}}. \tag{2.2}$$

 $\bigstar$  Il faudrait préciser la provenance de l'équation 2.1, même si ça semble juste être une version modifiée de Navier-Stokes.

Le terme  $\nabla \cdot \sigma$  – définit comme étant la **rhéologie** – est décrit à l'aide de l'équation de **déformation d'un** plastique visqueux (HUNKE et DUKOWICZ 1997),

$$\nabla \cdot \boldsymbol{\sigma} = \frac{\partial \sigma_{ij}}{\partial x_i},\tag{2.3}$$

$$\sigma_{ij} = 2\eta \dot{\epsilon}_{ij} + (\zeta - \eta)\dot{\epsilon}_{kk}\delta_{ij} - \frac{1}{2}\delta_{ij}. \tag{2.4}$$

où  $\eta$  et  $\zeta$  sont des viscosités (à définir). La variable  $\dot{\epsilon}_{ij}$  est le tenseur de tension ou d'étirement (strain tensor).

L'onde en question se propage à la manière d'une onde évanescente dans le medium. L'équation 2.1 nous permet de visualiser deux équilibres entre l'énergie des vagues et la rhéologie, soit

$$\boldsymbol{\tau}_w + \boldsymbol{\nabla} \cdot \boldsymbol{\sigma} = 0. \tag{2.5}$$

En posant la limite de la zone marginale à x=0 (comme illustré à la figure 1) et l'arrivée des vagues avec un angle  $\phi$ , on obtient deux équilibres entre les différentes forces :

⇒ Équilibre compressif – Stress radiatif balance les termes de pression.

Momentum vagues-x Pression 
$$\tau_{wx} + \frac{1}{2} \left( \frac{\partial P}{\partial x} \right) = 0, \tag{2.6}$$

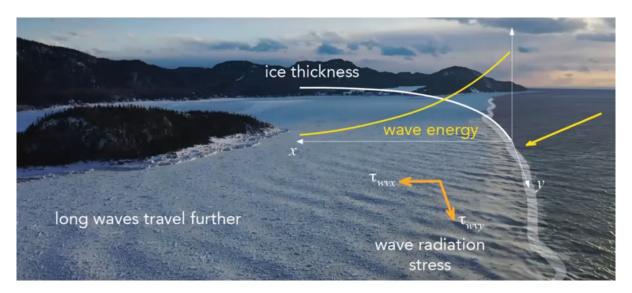


Figure 1 – Illustration d'un cas de figure observé à la baie du Ha-Ha.

⇒ Équilibre de cisaillement – Cisaillement le long du ice edge qui balance les forces visqueuses :

$$\underbrace{\tau_{wy}} + \underbrace{\eta\left(\frac{\partial^2 \bar{v}}{\partial x^2}\right)}^{\text{Viscosit\'e}} = 0.$$
(2.7)

\*\mathbb{N.B.} On s'attarde principalement à l'équilibre entre le transfert de momentum des vagues et la rhéologie, car le vent a peu d'impact à l'échelle désirée. Dany élaborera son argument vers la fin de la présentation.

## 2.2 Équilibre radiatif entre les vagues et la pression interne de la glace

Dans le milieu à l'étude, l'objectif est de représenter au moins trois types de glaces de manière générale. On mentionne ici trois types de *slush*. Ces interactions sont modelisées à l'aide de la friction de Mohr-Coulomb. Dany introduit donc le *ice jumble model for the compressive strenght* (voir UZUNER et KENNEDY (1976), HOPKINS et TUHKURI (1999) et DAI et al. (2004))

⇒ Friction de Mohr-Coulomb dans le plan x-z

$$\sigma_x = \sigma_z \left( \frac{1 + \sin \phi}{1 - \sin \phi} \right) \tag{2.8}$$

$$P = \left(\frac{h^2}{2}\right) \left(1 - \frac{\rho_i}{\rho_w}\right) (1 - n)\rho_i g_e \left(\frac{1 + \sin\phi}{1 - \sin\phi}\right) \qquad \text{ou plutôt} \qquad \boxed{P = K_r \cdot h^2.}$$
 (2.9)

Grossièrement, c'est proportionnel à l'épaisseur au carré  $(h^2)$  et il y a aussi un terme de porosité (n) dans le but de représenter le fait qu'il y a des craques et des interstices dans la glace. On définit  $K_r$  comme

$$K_r = \frac{1}{2} \left( 1 - \frac{\rho_i}{\rho_w} \right) \left( \frac{1 + \sin \phi}{1 - \sin \phi} \right) (1 - n) \rho_i g_e \tag{2.10}$$

On introduit maintenant le tenseur pour la contrainte radiative des vagues (voir LONGUET-HIGGINS et STEWART

5 Rapport hebdomadaire

1964),

$$\mathbf{R} = \rho g \int_0^\infty \int_0^{2\pi} F(k, \theta) \begin{pmatrix} c_g \cos^2 \theta + \left(\frac{c_g}{c} - \frac{1}{2}\right) & c_g \cos^2 \theta \sin \theta \\ c_g \cos^2 \theta \sin \theta & c_g \cos^2 \theta + \left(\frac{c_g}{c} - \frac{1}{2}\right) \end{pmatrix} k \cdot dk d\theta$$
 (2.11)

$$\boldsymbol{\tau}_w = -\boldsymbol{\nabla} \cdot \boldsymbol{R} = \left(\frac{\partial R_{ij}}{\partial x_i}\right) \cdot \hat{\mathbf{e}}_j \tag{2.12}$$

À incidence normale et en eau profonde, c'est un cas sp<br/>cécial. On se souvient que  $c_g=1/2c$ , ainsi

$$\boldsymbol{\tau}_w = -\frac{1}{2}\rho g \left(\frac{\partial E}{\partial x}\right) \hat{\mathbf{i}} \tag{2.13}$$

En partant de l'équation d'équilibre compressif (2.6), on obtient une solution pour l'épaisseur de la glace, soit

$$h^{2}(x) = -\frac{\rho_{w} g_{e} E_{0}}{K_{r}} (1 - e^{-\alpha x}), \qquad (2.14)$$

où  $E_0$  est l'énergie de l'onde incidente;  $K_r$  est un fonction de la porosité, de la friction interne et de l'angle d'incidence; puis le binôme  $(1 - \exp(-\alpha x))$  est la décroissance de l'énergie des vagues le long de l'axe x. On voit apparaître un gradient dans la distribution des floes (Voir figure 2).



Figure 2 – Distribution radiale des floes dans la baie du Ha-Ha.

#### 2.3 Résultats empiriques pour l'équilibre radiatif

Dans la baie du Ha-Ha, ils ont mesuré l'épaisseur du *ice jumble* ainsi que l'énergie des vagues le long du transect. De cette manière, on trouve le coefficient d'atténuation ( $\alpha$ ) et la relation de dispersion de l'onde dans le milieu. On peut même trouver l'atténuation en fonction de la fréquence de l'onde. Le labo arrive environ à

$$\alpha(\omega) = 5.8 \times 10^{-3} \omega^{3.2}. \tag{2.15}$$

Et on voit directement une énorme différence (2 ordres de grandeur) entre la rhéologie de Hibler et mixte

$$P_{Hibler} = P^*h, (2.16)$$

$$P_{MC} = K_r \cdot h^2, \qquad \Leftarrow \qquad \text{Pas mal meilleur}$$
 (2.17)

où  $P^*$  est une constante.

## 2.4 Équilibre de cisaillement

Pas le temps pour ça.

6 Rapport hebdomadaire

#### 2.5 Conclusions

⇒ Dans la zone marginale stationnaire, on a isolé l'équilibre entre le transfert de momentum radiatif des vagues et la pression interne.

- ⇒ La force compressive (ou la résistance) de la glace correspod au modèle de friction de Mohr-Coulomb dans une *ice jumble*.
- ⇒ La porosité est possiblement une nouvelle variable qui a besoin de recherche active.
- ⇒ La dépendance à l'épaisseur de la glace est quadratique comparativement à la version linéaire de HIBLER (1979)

#### Aussi:

- ⇒ Un équilibre dynamique le long du *ice edge* existe est peut être utilisé pour quantifier les viscosité de cisaillement et valider les modèles.
- ⇒ La contrainte radiative des vagues peut aussi pousser le frasil sous la glace consolidée sur de longues distances, bien plus loin que le *ice edge*.

### Références

- LONGUET-HIGGINS, Michael S et RW Stewart (1964). « Radiation stresses in water waves; a physical discussion, with applications ». In: Deep sea research and oceanographic abstracts. T. 11. 4. Elsevier, p. 529-562.
- Coon, M.D. et al. (1974). « Modeling the pack ice as an elastic-plastic material, Aidjex Bull., 24, 1-105, 1974 ». In: Adjex Bulletin 24, p. 1-105.
- UZUNER, Mehmet S. et John F. Kennedy (1976). « Theoretical model of river ice jams ». In: Journal of the Hydraulics Division 102.9, p. 1365-1383.
- HIBLER, W.D., III (1979). « A dynamic thermodynamic sea ice model ». In: Journal of physical oceanography 9.4, p. 815-846.
- Hunke, Elizabeth C. et John K. Dukowicz (1997). « An elastic-viscous-plastic model for sea ice dynamics ». In: Journal of physical oceanography 27.9, p. 1849-1867.
- HOPKINS, Mark A. et Jukka Tuhkuri (1999). « Compression of floating ice fields ». In: Journal of Geophysical Research: Oceans 104.C7, p. 15815-15825.
- Dai, Mingrui et al. (2004). « Wave rafting and the equilibrium pancake ice cover thickness ». In: Journal of Geophysical Research: Oceans 109.C7.