







Fracturation de floes de glace par percussion dans un modèle granulaire

Roussel Desmond Nzoyem

Sorbonne Université Laboratoire Jacques-Louis Lions

Soutenance de mi-stage 13 mai 2021

Sommaire

- 1 INTRODUCTION
- 2 ÉTAT DE L'ART
 - Thèse de M. Rabatel
 - Thèse de D. Balasoiu
- 3 TRAVAUX ET RÉSULTATS
 - Résultats en 1D
 - Résultats en 2D

1 INTRODUCTION

- 2 ÉTAT DE L'ART
 - Thèse de M. Rabate
 - Thèse de D. Balasoiu

- TRAVAUX ET RÉSULTATS
 - Résultats en 1D
 - Résultats en 2D

Motivation

Enjeux écologiques

- ► Etude climatique à échelle nature (SASIP)
- ► Prévisions climatiques avec précision



Figure - Prévision dans l'artique

Enjeux industrielles

- ► Routes maritimes exploitables
- Comportemetn des stations offshores



Figure - Un navire dans la MIZ



Destination
 Destinati

Floe: Un floe est un morceau de glace.

Objectifs

Objectifs généraux

- ▶ Modélisation et analyse mathématique de la notion de percussion
- ▶ Poursuite du développement d'un modèle de fracturation des floes

Objectifs intermédiaires

- Lecture des travaux précédents :
 - M. Rabatel, S. Labbé, et J. Weiss: Dynamics of an assembly of rigid ice floes (2015);
 - ▶ Matthias Rabatel : Modélisation dynamique d'un assemblage de floes rigides (2015);
 - ▶ Dimitri Balasoiu : Modélisation et simulation du comportement mécanique de floes de glace (2020).
- Modélisation et simulation du déplacement des noeuds d'un floe isolé :
 - ▶ en 1D:
 - ▶ en 2D.
- Introduction de la percussion dans le code préexistant.

1 INTRODUCTIO

- 2 ÉTAT DE L'ART
 - Thèse de M. Rabatel
 - Thèse de D. Balasoiu

- 3 TRAVAUX ET RÉSULTATS
 - Résultats en 1D
 - Résultats en 2D

Cinétique du floe

Les équations de Newton-Euler :

$$\begin{cases} M_{i} \frac{\mathrm{d}\dot{\mathbf{G}}_{i}(t)}{\mathrm{d}t} &= \mathbf{F}_{i}, \\ \mathcal{I}_{i} \frac{\mathrm{d}\dot{\boldsymbol{\theta}}_{i}(t)}{\mathrm{d}t} &= \mathfrak{M}_{i}, \end{cases} \tag{1}$$

où pour le floe i :

- M_i: masse du floe;
- ▶ **F**_i : somme des forces par unité de volume;
- ► I : le moment d'inertie du floe i;
- $ightharpoonup \mathfrak{M}_i$: le moment dynamique en G.

Le système (1) se réécrit sous la forme :

$$\mathcal{M}_i \frac{\mathrm{d}W_i(t)}{\mathrm{d}t} = \mathcal{H}_i(t),$$

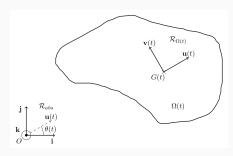


Figure - Repères abosolu et local pour un floe

avec

$$\mathcal{M}_i = \begin{pmatrix} M_i & 0 & 0 \\ 0 & M_i & 0 \\ 0 & 0 & \mathcal{I}_i \end{pmatrix}, \quad \textbf{W}_i(t) = \begin{pmatrix} \dot{\textbf{G}}(t) \\ \dot{\theta}_i(t) \end{pmatrix}, \text{ et } \quad \mathcal{H}_i(t) = \begin{pmatrix} \textbf{F}_i(t) \\ \mathfrak{M}_i(t) \end{pmatrix}.$$

Interaction entre les floes

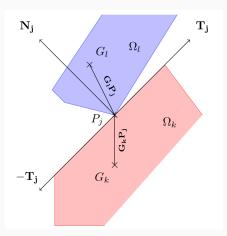


Figure – Interaction entre deux floes Ω_k et Ω_l au point P_i

Deux conditions à respecter :

- condition unilatérale de Signorini;
- ▶ loi de friction de Coulomb.

Discussion sur la thèse

- ► Les floes sont rigides;
- Le modèle ne gère pas la rhéologie de la glace;
- Les coefficients de friction et de restitution sont limitants.

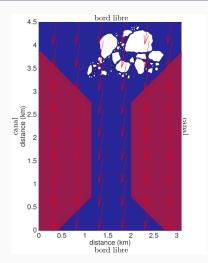


Figure – Dérive dans un canal étroit

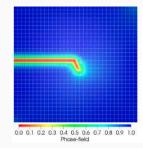
Un modèle de fracture variationnel

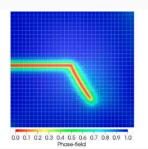
L'énergie totale s'écrit :

$$\begin{split} E_{tot}: \ \bigcup_{\sigma \in \Sigma} A_{\sigma} \times \{\sigma\} &\to \mathbb{R} \\ u &\mapsto \int_{\Omega \setminus \sigma} Ae(u) : e(u) \, \mathrm{d}x + k \mathcal{H}^1(\sigma) \,, \end{split}$$

Une solution du problème de fracture fragile est un couple (u, σ) qui vérifie :

$$E_{\mathsf{tot}}(u,\sigma) = \min_{\sigma \in \Sigma} \min_{u \in A_{\sigma}} E_{\mathsf{tot}}(u,\sigma)$$
.





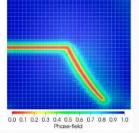


Figure - Bifurcation d'une fracture

Réseaux de ressorts régulier

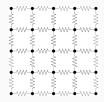


Figure – Réseau de ressorts régulier

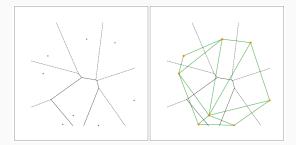


Figure - Tirage de points et diagrammes de Voronoi (à gauche) et Delaunay (à droite)

1 INTRODUCTION

- 2 ÉTAT DE L'ART
 - Thèse de M. Rabate
 - Thèse de D. Balasoiu

- 3 TRAVAUX ET RÉSULTATS
 - Résultats en 1D
 - Résultats en 2D

Déplacement des noeuds d'un floe isolé (1)

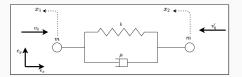


Figure - Floe de glace 1D

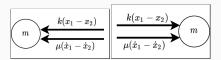


Figure - Bilan des forces

Les équations de Newton-Euler :

$$\begin{cases} m\ddot{x}_1 = -k(x_1 - x_2) - \mu(\dot{x}_1 - \dot{x}_2) \ , \\ m\ddot{x}_2 = k(x_1 - x_2) + \mu(\dot{x}_1 - \dot{x}_2) \ . \end{cases}$$

On préfère la forme générique :

$$\begin{cases} \dot{Y}(t) = EY(t) \;, \\ Y_0 = Y(t_0) = \left(0,0,v_0,-v_0'\right)^T, \end{cases} \label{eq:definition_equation}$$

où:

$$\textit{E} = \begin{pmatrix} 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ -\frac{k}{m} & \frac{k}{m} & -\frac{\mu}{m} & \frac{\mu}{m} \\ \frac{k}{m} & -\frac{k}{m} & \frac{\mu}{m} & -\frac{\mu}{m} \end{pmatrix} \,, \; \text{et} \; Y = \begin{pmatrix} \textbf{x}_1 \\ \textbf{x}_2 \\ \dot{\textbf{x}}_1 \\ \dot{\textbf{x}}_2 \end{pmatrix}$$

Déplacement des noeuds d'un floe isolé (2)

Listing - Code de simulation

```
Y0 = np.array([0,0, v0, -v_0])
t = np.linspace(0, tmax, N+1)

def model(Y, t):
    return E @ Y
```

= odeint(model, YO, t)

Théorème (Convergence du modèle 1D isolé)

Les déplacements x_1 et x_2 des noeuds du floe 1D convergent si et seulement si leurs vitesses initiales sont des vecteurs opposés.

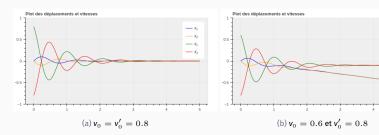


Figure - Simulation du déplacement d'un floe en 1D

Collision parfaitement inélastique avec un floe encastré à l'instant initial



Figure - Collision 1D avec fixation d'un floe

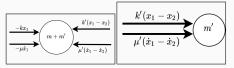
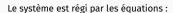


Figure - Bilan des forces



$$\begin{cases} (m+m')\ddot{x}_1 = -kx_1 - \mu\dot{x}_1 + k'(x_2 - x_1) + \mu'(\dot{x}_2 - \dot{x}_1) \\ m'\ddot{x}_2 = -k'(x_2 - x_1) - \mu'(\dot{x}_2 - \dot{x}_1) \end{cases}$$

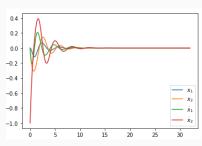


Figure - Résultats de simulation

Collision parfaitement inélastique sans présence du mur

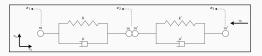


Figure - Collision 1D sans mur

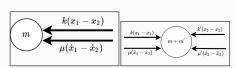


Figure - Bilan des forces

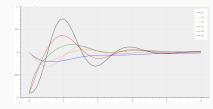


Figure – Résultats de simulation

Le système est régi par les équations :

$$\begin{cases} m\ddot{x}_1 = -k(x_1 - x_2) - \mu(\dot{x}_1 - \dot{x}_2), \\ (m + m')\ddot{x}_2 = k(x_1 - x_2) + \mu(\dot{x}_1 - \dot{x}_2) - k'(x_2 - x_3) - \mu'(\dot{x}_2 - \dot{x}_3), \\ m'\ddot{x}_3 = k'(x_2 - x_3) + \mu'(\dot{x}_2 - \dot{x}_3). \end{cases}$$
(2)

Collision inélastique avec séparation des masses

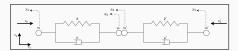


Figure - Collision 1D inélastique

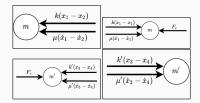


Figure - Bilan des forces



Figure - Situation après contact

Le système est régi par les équations :

$$\begin{cases} m \ddot{x}_1 = -k(x_1 - x_2) - \mu(\dot{x}_1 - \dot{x}_2) \,, \\ m \ddot{x}_2 = k(x_1 - x_2) + \mu(\dot{x}_1 - \dot{x}_2) - F_c \,, \\ m' \ddot{x}_3 = -k'(x_3 - x_4) - \mu'(\dot{x}_3 - \dot{x}_4) + F_c \,, \\ m' \ddot{x}_4 = k'(x_3 - x_4) + \mu'(\dot{x}_3 - \dot{x}_4) \,. \end{cases}$$

Avec ε est le coefficient de restitution et :

$$I = \int_{t^-}^{t^+} k(x_1 - x_2) + \mu(\dot{x}_1 - \dot{x}_2) - k'(x_3 - x_4) - \mu'(\dot{x}_3 - \dot{x}_4) dt,$$

les vitesses après contact sont :

$$\begin{split} V_0 &= \frac{I + (m + \varepsilon m') v_0 + (1 - \varepsilon) m' v_0'}{m + m'} \;, \\ V_0' &= \frac{I + (1 - \varepsilon) m v_0 + (m' + \varepsilon m) v_0'}{m + m'} \;. \end{split}$$

Déplacement d'un floe isolé (1)

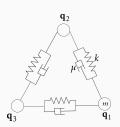


Figure - Floe de glace 2D

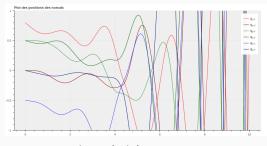


Figure – Simulation avec $\mathit{T}=10$

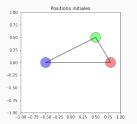
Les équations de Newton-Euler :

$$\forall i \in \mathbb{Z}/3\mathbb{Z}, \quad \textit{m}\ddot{\mathbf{q}}_{\textit{i}} = \sum_{i=i+1}^{i+2} \textit{C}_{\textit{ij}} \left[\textit{k} \left(\|\mathbf{q}_{\textit{j}} - \mathbf{q}_{\textit{i}}\| - \textit{L}_{\textit{ij}} \right) \mathbf{u}_{\textit{ij}} - \mu \left\langle \mathbf{q}_{\textit{j}} - \mathbf{q}_{\textit{i}}, \ \mathbf{u}_{\textit{ij}} \right\rangle \mathbf{u}_{\textit{ij}} \right] \,.$$

Schéma d'Euler explicite :

$$q_{i}^{n+1} = 2q_{i}^{n} - q_{i}^{n-1} + \frac{\Delta t^{2}}{m} \sum_{i=i+1}^{i+2} C_{ij} \left[k \left(\| q_{i}^{n} - q_{i}^{n} \| - L_{ij} \right) \mathbf{u}_{ij} - \frac{\mu}{\Delta t} \left\langle q_{j}^{n} - q_{j}^{n-1} - q_{i}^{n} + q_{i}^{n-1}, \mathbf{u}_{ij} \right\rangle \mathbf{u}_{ij} \right].$$

Déplacement d'un floe isolé (2)



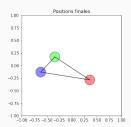


Figure – Illustration à $\mathit{T}=4$

19 / 21

Reférences



BALASOIU, Dimitri (2020). « Modélisation et simulation du comportement mécanique de floes de glace ». Thèse de doct. Université Grenoble Alpes.

RABATEL, Matthias (2015). « Modélisation dynamique d'un assemblage de floes rigides ». Thèse de doct. Université Grenoble Alpes.



RABATEL, Matthias et al. (2015). « Dynamics of an assembly of rigid ice floes ». In : Journal of Geophysical Research : Oceans 120.9, p. 5887-5909.

Merci pour votre attention ⊚! Questions?