









### Techniques de simulation multi-résolutions en méthode SPH pour applications industrielles

### Soutenance de thèse de Doctorat, par : Joffrey CHANÉAC

#### Devant le jury composé de :

Marc FIVEL David LE TOUZÉ Marie-Christophette BLANCHET Sofiane KHELLADI Stéphane AUBERT Pierre DUQUESNE Jean-Christophe MARONGIU

Professeur des universités Professeur des universités Maître de conférence Professeur des universités Professeur des universités Maître de conférence Docteur

Grenoble INP. SIMaP ECN. LHEEA ECL. ICJ ENSAM. LIFSE ECL. LMFA ECL. LMFA Andritz Hvdro



## Introduction Contexte

#### Contexte climatique









## Introduction Contexte

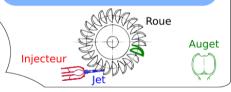
### Contexte climatique







#### Turbine Pelton





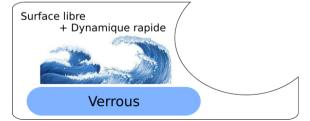
## Introduction Contexte

### Contexte climatique

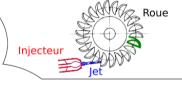








#### Turbine Pelton



Auget





### Contexte climatique









Verrous

#### Turbine Pelton





Roue

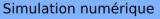










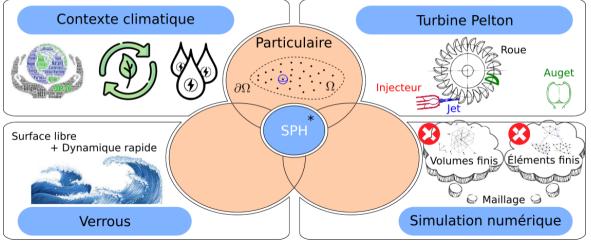




Contexte

# Introduction

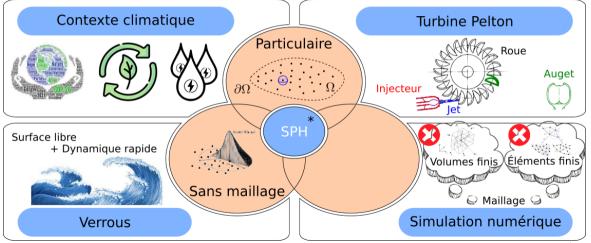
\* **SPH**  $\doteq$  Smoothed Particle Hydrodynamics.





## Introduction Contexte

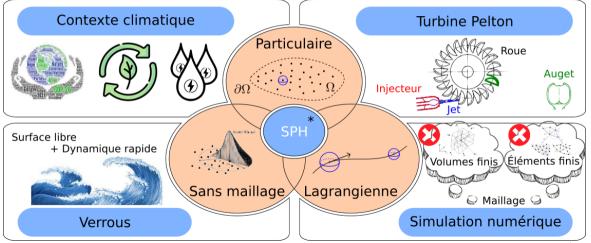
\*  $\mathbf{SPH} \doteq \mathsf{Smoothed}$  Particle Hydrodynamics.





#### Introduction Contexte

\* **SPH**  $\doteq$  Smoothed Particle Hydrodynamics.







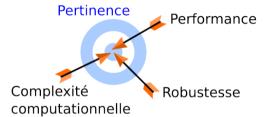


Améliorer la pertinence de la méthode **SPH-ALE** pour la simulation d'un écoulement analogue au jet d'une turbine Pelton











Améliorer la pertinence de la méthode **SPH-ALE** pour la simulation d'un écoulement analogue au jet d'une turbine Pelton



## Introduction Objectifs

**Pertinence** 



Complexité computationnelle

Robustesse

Étape 2

Récourir à des techniques multirésolutions Valider les développements Objectif

Améliorer la pertinence de la méthode SPH-ALE pour la simulation d'un écoulement analogue au jet d'une turbine Pelton

#### Etape 1

Identifier des verrous



#### Sommaire

- 1 Méthode particulaire SPH-ALE
- 2 Raffinement particulaire adaptatif hybride (HAPR)
- 3 Technique du dual-time stepping (DTS)
- 4 Méthode HAPR-SPH-ALE-DTS
- 5 Conclusions et perspectives



## Méthode particulaire SPH-ALE Sommaire

- 1 Méthode particulaire SPH-ALE
- 2 Raffinement particulaire adaptatif hybride (HAPR)

SPH-ALE

- 3 Technique du dual-time stepping (DTS)
- 4 Méthode HAPR-SPH-ALE-DTS
- 5 Conclusions et perspectives



## Méthode particulaire SPH-ALE Équations physiques

Fluide supposé parfait (non visqueux et où les effets de la conduction thermique sont négligeables)

Écoulement supposé faiblement compressible (  $Ma \leq 0,1$  )

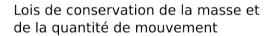




## Méthode particulaire SPH-ALE Équations physiques

Fluide supposé parfait (non visqueux et où les effets de la conduction thermique sont négligeables)

Écoulement supposé faiblement compressible (  $Ma \leq 0, 1$  )



#### Variables conservatives

Termes sources

$$rac{\partial \Phi}{\partial t} + \operatorname{div}(\mathbf{F}(\Phi)) = \mathbf{Q}$$

Flux convectifs



Fluide supposé parfait (non visqueux et où les effets de la conduction thermique sont négligeables)

Écoulement supposé faiblement compressible (  $Ma \leq 0,1$  )

Lois de conservation de la masse et de la quantité de mouvement

#### Variables conservatives

Termes sources

$$\frac{\partial \Phi}{\partial t} + \operatorname{div}(\mathbf{F}(\Phi)) = \mathbf{Q}$$

Flux convectifs

Équation d'état de Tait

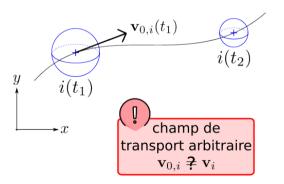
Masse volumique

$$p = \frac{\rho_0 c_0^2}{\gamma} \left[ \left( \frac{\rho}{\rho_0} \right)^{\gamma} - 1 \right] + p_0$$

Pression statique



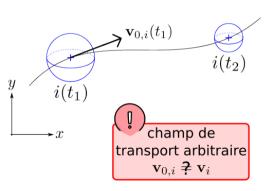
description ALE ("Arbitrary Lagrange-Euler")





Méthode particulaire SPH-ALE Discrétisation spatiale particulaire : les équations (1/2)

description ALE ("Arbitrary Lagrange-Euler")

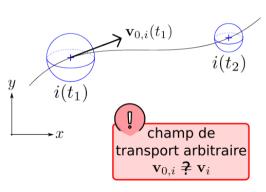


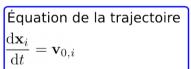
Équation de la trajectoire  $\mathrm{d}\mathbf{x}_i$  $= {\bf v}_{0,i}$  $\mathrm{d}t$ 

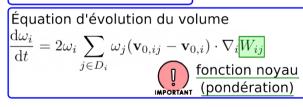
Équation d'évolution du volume  $\frac{\mathrm{d}\omega_i}{\mathrm{d}t}$  $\frac{i}{2} = 2\omega_i \sum \omega_j (\mathbf{v}_{0,ij} - \mathbf{v}_{0,i}) \cdot \nabla_i W_{ij}$ 



description ALE ("Arbitrary Lagrange-Euler")

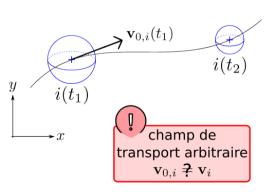








description ALE ("Arbitrary Lagrange-Euler")



Équation de la trajectoire  $\mathrm{d}\mathbf{x}_i$  $= {\bf v}_{0,i}$  $\mathrm{d}t$ 

Équation d'évolution du volume  $=2\omega_i \sum \omega_j (\mathbf{v}_{0,ij} - \mathbf{v}_{0,i}) \cdot \nabla_i W_{ij}$ dtfonction noyau voisinage de i(pondération)



### Lois de conservation (continues)

$$\frac{\partial \Phi}{\partial t} + \operatorname{div}(\mathbf{F}(\Phi)) = \mathbf{Q}$$

### Éguation de Tait (continue)

$$p = \frac{\rho_0 c_0^2}{\gamma} \left[ \left( \frac{\rho}{\rho_0} \right)^{\gamma} - 1 \right] + p_0$$

### Lois de conservation (continues)

$$\frac{\partial \Phi}{\partial t} + \operatorname{div}(\mathbf{F}(\Phi)) = \mathbf{Q}$$

### Lois de conservation (discrètes)

$$\frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t}(\omega_i \Phi_i) = \omega_i \mathbf{Q}_i - 2\omega_i \sum_{j \in D_i} \omega_j (\nabla_i W_{ij}) (\mathbf{G}_{ij}^E)^\top$$

#### Équation de Tait (continue)

$$p = \frac{\rho_0 c_0^2}{\gamma} \left[ \left( \frac{\rho}{\rho_0} \right)^{\gamma} - 1 \right] + p_0$$

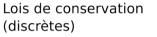
### Équation de Tait (discrète)

$$p_{i\bullet}^E = \frac{\rho_0 c_0^2}{\gamma} \left[ \left( \frac{\rho_{i\bullet}^E}{\rho_0} \right)^{\gamma} - 1 \right] + p_0$$



Lois de conservation (continues)

$$\frac{\partial \Phi}{\partial t} + \operatorname{div}(\mathbf{F}(\Phi)) = \mathbf{Q}$$



$$\begin{array}{ll} \text{(discrètes)} & \underline{\text{exprimés en ALE}} \\ \frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t}(\omega_i\Phi_i) = \omega_i\mathbf{Q}_i - 2\omega_i\sum_{j\in D_i}\omega_j(\nabla_iW_{ij})\langle\![\mathbf{G}_{ij}^E]^\top$$

flux convectifs ré-

$$p = \frac{\rho_0 c_0^2}{\gamma} \left[ \left( \frac{\rho}{\rho_0} \right)^{\gamma} - 1 \right] + p_0$$

Équation de Tait (discrète)

$$p_{i\bullet}^E = \frac{\rho_0 c_0^2}{\gamma} \left[ \left( \frac{\rho_{i\bullet}^E}{\rho_0} \right)^{\gamma} - 1 \right] + p_0$$

Lois de conservation (continues)

$$\frac{\partial \Phi}{\partial t} + \operatorname{div}(\mathbf{F}(\Phi)) = \mathbf{Q}$$

Lois de conservation (discrètes)

(discrètes) exprimés en ALE 
$$\frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t}(\omega_i\Phi_i) = \omega_i\mathbf{Q}_i - 2\omega_i\sum_{j\in D_i}\omega_j(\nabla_iW_{ij})(\mathbf{G}_{ij}^{E})^\top$$
 approximation

flux convectifs ré-

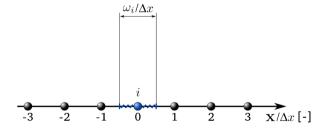
$$p = \frac{\rho_0 c_0^2}{\gamma} \left[ \left( \frac{\rho}{\rho_0} \right)^{\gamma} - 1 \right] + p_0$$

Équation de Tait (discrète)

$$p_{i\bullet}^E = \frac{\rho_0 c_0^2}{\gamma} \left[ \left( \frac{\rho_{i\bullet}^E}{\rho_0} \right)^{\gamma} - 1 \right] + p_0$$



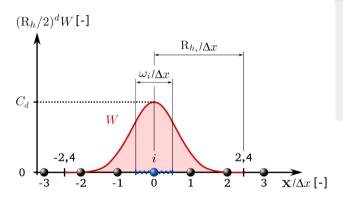
## Méthode particulaire SPH-ALE Discrétisation spatiale particulaire : fonction noyau



 $\Delta x \doteq \text{Écart inter-particulaire}; d \doteq \text{Nombre de dimensions d'espace}; C_d \doteq \text{Constante};$  $R_{h_s} \doteq Rayon de lissage.$ 



## Méthode particulaire SPH-ALE Discrétisation spatiale particulaire : fonction noyau

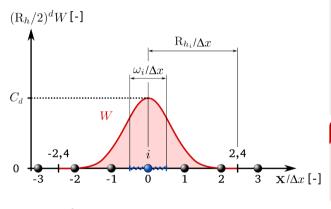


#### Quelques généralités :

- W est une fonction à support D compact.
- Les champs de i dépendent de ceux de ses voisines  $j \in D_i$ .
- $W_{ij}$  est une pondération fonction de la distance entre i et j.

 $\Delta x \doteq$  Écart inter-particulaire;  $d \doteq$  Nombre de dimensions d'espace;  $C_d \doteq$  Constante;  $R_{h_i} \doteq$  Rayon de lissage.

## Méthode particulaire SPH-ALE Discrétisation spatiale particulaire : fonction noyau



#### Quelques généralités :

- W est une fonction à support D compact.
- Les champs de i dépendent de ceux de ses voisines  $j \in D_i$ .
- $\blacksquare$   $W_{ij}$  est une pondération fonction de la distance entre i et j.

#### A Mise en garde :

Un support  $D_i$  incomplet et/ou un pavage de l'espace inhomogène peut rendre la méthode imprécise.

 $\Delta x \doteq \text{Écart inter-particulaire}; d \doteq \text{Nombre de dimensions d'espace}; C_d \doteq \text{Constante};$  $R_{h_s} \doteq Rayon de lissage.$ 



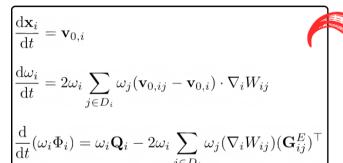
#### Méthode particulaire SPH-ALE Discrétisation spatiale particulaire : formulation compactée

$$\frac{\mathrm{d}\mathbf{x}_{i}}{\mathrm{d}t} = \mathbf{v}_{0,i}$$

$$\frac{\mathrm{d}\omega_{i}}{\mathrm{d}t} = 2\omega_{i} \sum_{j \in D_{i}} \omega_{j} (\mathbf{v}_{0,ij} - \mathbf{v}_{0,i}) \cdot \nabla_{i} W_{ij}$$

$$\frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t} (\omega_{i} \Phi_{i}) = \omega_{i} \mathbf{Q}_{i} - 2\omega_{i} \sum_{j \in D_{i}} \omega_{j} (\nabla_{i} W_{ij}) (\mathbf{G}_{ij}^{E})^{\top}$$

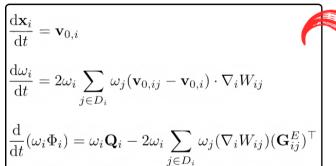
## Méthode particulaire SPH-ALE Discrétisation spatiale particulaire : formulation compactée



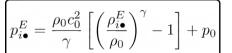
 $\frac{\mathrm{d}\Psi_{i}}{\mathrm{d}t} + \mathcal{H}\left[\mathbf{v}_{0,i}; \nabla_{i}W_{i\bullet}\right](\Psi_{i}) = 0$ avec  ${\mathcal H}$  le résidu

 $p_{i\bullet}^E = \frac{\rho_0 c_0^2}{\gamma} \left[ \left( \frac{\rho_{i\bullet}^E}{\rho_0} \right)^{\gamma} - 1 \right] + p_0$ 





 $d\Psi_i$  $\mathcal{H}[\mathbf{v}_{0,i}; \nabla_i W_{i\bullet}](\Psi_i) = 0$ avec  $\mathcal{H}$  le résidu





#### Méthode particulaire SPH-ALE Discrétisation temporelle : Runge-Kutta explicite à q étages (RKq)

Soient la discrétisation en temps  $\{t_0 < t_1 < \cdots < t_N, N \in \mathbb{N}\}$  et l'indice n < N.

$$\frac{\mathrm{d}\Psi_{i}}{\mathrm{d}t} + \mathcal{H}\left[\mathbf{v}_{0,i}; \nabla_{i}W_{i\bullet}\right](\Psi_{i}) = 0$$

$$p_{i\bullet}^{E} = \frac{\rho_{0}c_{0}^{2}}{\gamma} \left[ \left(\frac{\rho_{i\bullet}^{E}}{\rho_{0}}\right)^{\gamma} - 1 \right] + p_{0}$$



### Méthode particulaire SPH-ALE

Discrétisation temporelle : Runge-Kutta explicite à q étages (RKq)

Soient la discrétisation en temps  $\{t_0 < t_1 < \cdots < t_N, N \in \mathbb{N}\}$  et l'indice n < N.

$$\frac{\mathrm{d}\Psi_{i}}{\mathrm{d}t} + \mathcal{H}\left[\mathbf{v}_{0,i}; \nabla_{i}W_{i\bullet}\right](\Psi_{i}) = 0$$

$$p_{i\bullet}^{E} = \frac{\rho_{0}c_{0}^{2}}{\gamma} \left[ \left(\frac{\rho_{i\bullet}^{E}}{\rho_{0}}\right)^{\gamma} - 1 \right] + p_{0}$$

$$\Psi_i^{n+1} = \Psi_i^n - \Delta t_n \sum_{k=1}^{q} b_k \mathcal{H}^{n,k}$$
$$p_{i\bullet}^{E,n+1} = \frac{\rho_0 c_0^2}{\gamma} \left[ \left( \frac{\rho_{i\bullet}^{E,n+1}}{\rho_0} \right) - 1 \right] + p_0$$

avec  $\Delta t_n = t_{n+1} - t_n$  le n-ième pas de temps,  $\Psi^n_i$  le vecteur des variables évalué à  $t_n$ ,  $\mathcal{H}^{n,\,k}$  le résidu évalué à  $t_{n,\,k} = t_n + \mathsf{c}_k \Delta t_n$ , les poids  $\{\mathsf{b}_1,\,\ldots,\,\mathsf{b}_\mathsf{q}\}$  et la décomposition en sous-pas  $\{\mathsf{c}_1,\,\ldots,\,\mathsf{c}_\mathsf{q}\}$ .



Méthode particulaire SPH-ALE Discrétisation temporelle : Runge-Kutta explicite à q étages (RKq)

Soient la discrétisation en temps  $\{t_0 < t_1 < \cdots < t_N, N \in \mathbb{N}\}$  et l'indice n < N.

$$\begin{bmatrix}
\frac{\mathrm{d}\Psi_{i}}{\mathrm{d}t} + \mathcal{H}\left[\mathbf{v}_{0,i}; \nabla_{i}W_{i\bullet}\right](\Psi_{i}) = 0 \\
p_{i\bullet}^{E} = \frac{\rho_{0}c_{0}^{2}}{\gamma} \left[ \left(\frac{\rho_{i\bullet}^{E}}{\rho_{0}}\right)^{\gamma} - 1 \right] + p_{0}
\end{bmatrix}$$

$$\Psi_i^{n+1} = \Psi_i^n - \Delta t_n \sum_{k=1}^{q} b_k \mathcal{H}^{n,k}$$
$$p_{i\bullet}^{E,n+1} = \frac{\rho_0 c_0^2}{\gamma} \left[ \left( \frac{\rho_{i\bullet}^{E,n+1}}{\rho_0} \right) - 1 \right] + p_0$$

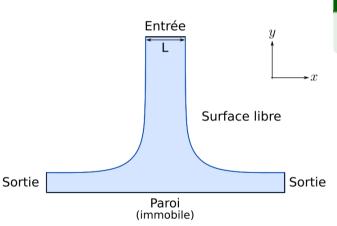
avec  $\Delta t_n = t_{n+1} - t_n$  le *n*-ième pas de temps,  $\Psi_i^n$  le vecteur des variables évalué à  $t_n$ ,  $\mathcal{H}^{n,k}$  le résidu évalué à  $t_{n,k}=t_n+c_k\Delta t_n$ , les poids  $\{b_1,\ldots,b_q\}$  et la décomposition en sous-pas  $\{c_1, \ldots, c_n\}$ .

### A Schéma d'intégration explicite :

Le dimensionnement des pas en temps est régi par une condition de type Courant-Friedrichs-Lewy (CFL).



#### Cas d'illustration Impact 2D d'un jet plan sur une plaque plane

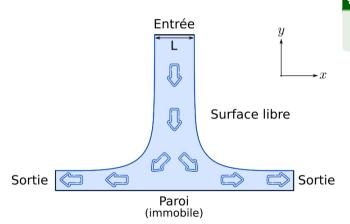


### 📬 Paramétrisation du cas :

■ Le **régime permanent** est supposé établi.



#### Cas d'illustration Impact 2D d'un jet plan sur une plaque plane

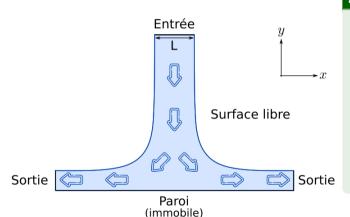


#### Paramétrisation du cas :

■ Le **régime permanent** est supposé établi.



#### Cas d'illustration Impact 2D d'un jet plan sur une plaque plane

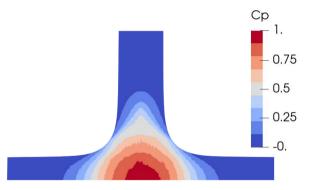


#### 📬 Paramétrisation du cas :

- Le **régime permanent** est supposé établi.
- lacksquare Description lagrangienne  ${f v}_0={f v}.$
- L'entrée du jet est discrétisée par 30 particules de taille  $\Delta x = 1$  mm réparties selon x.
- Près de **N** = 6 000 particules discrétisent le jet.
- Intégration **RK3** où  $K_{CFL} = 0, 3$ .



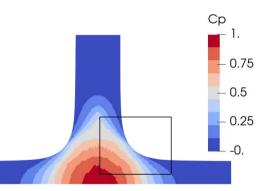




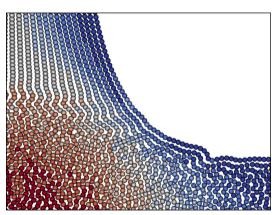
Coefficient de pression moyen



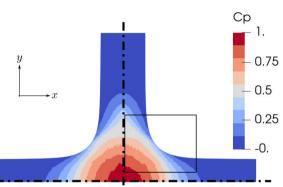




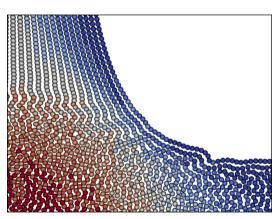
Coefficient de pression moyen



Distribution instantanée en fin de simulation



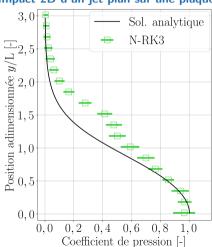
Coefficient de pression moyen



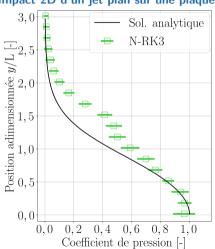
Distribution instantanée en fin de simulation

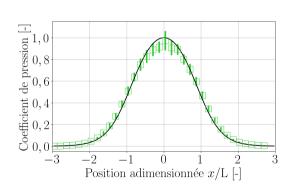






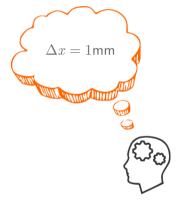








# Méthode particulaire SPH-ALE Message à retenir



### ✓ Pistes d'amélioration :

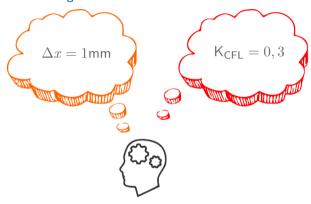


seulement dans les zones d'intérêt.

sans faire interagir des particules grossières/fines.

# LMFA

## Méthode particulaire SPH-ALE Message à retenir

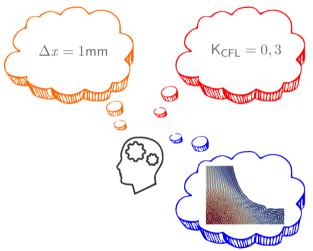


#### ✓ Pistes d'amélioration :

- Utiliser des particules plus fines :
  - seulement dans les zones d'intérêt.
  - sans faire interagir des particules grossières/fines.
- Augmenter les pas en temps :
  - sans déstabiliser le schéma numérique.



# Méthode particulaire SPH-ALE Message à retenir



#### ✓ Pistes d'amélioration :

- Utiliser des particules plus fines :
  - seulement dans les zones d'intérêt.
  - ▲ sans faire interagir des particules grossières/fines.
- Augmenter les pas en temps :
  - sans déstabiliser le schéma numérique.
- Réduire l'inhomogénéité de la distribution :
  - sans modifier les propriétés physiques de l'écoulement.



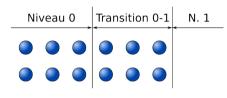
## Raffinement particulaire adaptatif hybride (HAPR)

- 1 Méthode particulaire SPH-ALE
- 2 Raffinement particulaire adaptatif hybride (HAPR)
- 3 Technique du dual-time stepping (DTS)
- 4 Méthode HAPR-SPH-ALE-DTS
- 5 Conclusions et perspectives





# Raffinement particulaire adaptatif hybride (HAPR) Littérature : Raffinement particulaire adaptatif (APR)





N. 0	Transition 0-1	Niveau 1						
		•	•	•	•	•	•	
		•	•		•		•	
		•	•					
		•	•			•		



 $\textit{Particule SPH} \doteq \mathsf{Particule \ matérielle} \ ; \ \textit{garde} \doteq \mathsf{Particule \ non-matérielle} \ (\mathsf{champs \ interpolés}).$ 



# LMFA

# Raffinement particulaire adaptatif hybride (HAPR) Littérature : Raffinement particulaire adaptatif (APR)

Ni	veau	0	Tran	sitior	N. 1		
						×	×
						×	×



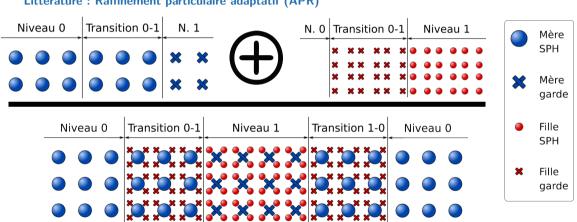
N. 0	Tr	Transition 0-1						Niveau 1						
	×××	×	×	×	×	×	•		•	•	•	•		
	×	×	×	×	×	×	•		•	•	•	•		
	×	×	×	×	×	×	•							
	×	×	×	×	×	×	•			•				



 $\textit{Particule SPH} \doteq \text{Particule matérielle} \, ; \, \textit{garde} \doteq \text{Particule non-matérielle} \, (\text{champs interpolés}).$ 



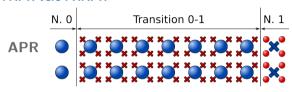
# Raffinement particulaire adaptatif hybride (HAPR) Littérature : Raffinement particulaire adaptatif (APR)



**Particule SPH**  $\stackrel{.}{=}$  Particule matérielle ; **garde**  $\stackrel{.}{=}$  Particule non-matérielle (champs interpolés).



### Raffinement particulaire adaptatif hybride (HAPR) Méthode HAPR-SPH-ALE: de l'APR vers l'HAPR





**Particule SPH** = Particule matérielle; **garde** = Particule non-matérielle (champs interpolés); hybride = Particule non-matérielle qui pondère des champs SPH et interpolés.



Mère SPH

Mère

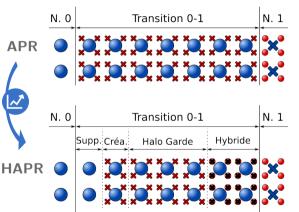
garde



### Raffinement particulaire adaptatif hybride (HAPR) Méthode HAPR-SPH-ALE: de l'APR vers l'HAPR

#### N. 0 ✓ Compartimentation :

Compléter le voisinage des particules SPH.



Fille SPH Fille garde Fille hybride

**Particule SPH** = Particule matérielle; **garde** = Particule non-matérielle (champs interpolés); hybride = Particule non-matérielle qui pondère des champs SPH et interpolés.



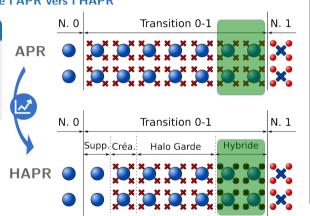


## Raffinement particulaire adaptatif hybride (HAPR) Méthode HAPR-SPH-ALE: de l'APR vers l'HAPR

### ✓ Compartimentation :

Compléter le voisinage des particules SPH.

• Continuité spatiale des propriétés des filles.



**Particule SPH** = Particule matérielle; **garde** = Particule non-matérielle (champs interpolés); hybride = Particule non-matérielle qui pondère des champs SPH et interpolés.

Mère SPH

Mère

garde

Fille SPH

Fille

Fille hybride

garde



Mère SPH

Mère

garde

Fille SPH

Fille

Fille hybride

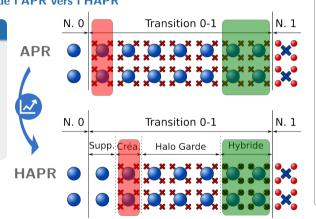
garde

## Raffinement particulaire adaptatif hybride (HAPR) Méthode HAPR-SPH-ALE: de l'APR vers l'HAPR

### ✓ Compartimentation :

Compléter le voisinage des particules SPH.

- Continuité spatiale des propriétés des filles.
- Raffiner sans induire d'instabilités.



**Particule SPH** = Particule matérielle; **garde** = Particule non-matérielle (champs interpolés); hybride = Particule non-matérielle qui pondère des champs SPH et interpolés.



Mère SPH

Mère

garde

Fille SPH

Fille

Fille

hybride

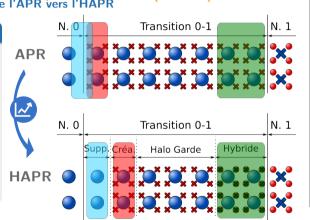
garde



### ✓ Compartimentation :

Compléter le voisinage des particules SPH.

- Continuité spatiale des propriétés des filles.
- Raffiner sans induire d'instabilités.
- Dé-raffiner sans induire d'instabilités.



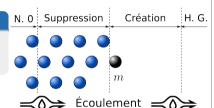
**Particule SPH** = Particule matérielle; **garde** = Particule non-matérielle (champs interpolés); hybride = Particule non-matérielle qui pondère des champs SPH et interpolés.



## Raffinement particulaire adaptatif hybride (HAPR) Méthode HAPR-SPH-ALE : processus de (dé-)raffinement

### Raffinement d'une mère :

Élimination des filles pré-existantes dans son voisinage.



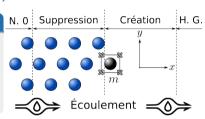
- Mère SPH
- Mère SPH se (dé-)raffinant
- Fille garde pré-existante
- ★ Fille garde à éliminer
  - Connectivité filles-mère



## Raffinement particulaire adaptatif hybride (HAPR) Méthode HAPR-SPH-ALE: processus de (dé-)raffinement

### Raffinement d'une mère :

- Élimination des filles pré-existantes dans son voisinage.
  - Création des filles additionnelles selon un motif cartésien à orientation fixe.



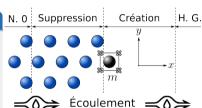
- Mère SPH
- Mère SPH se (dé-)raffinant
- Fille garde additionnelle
- Fille garde pré-existante
- Fille garde à éliminer
  - Connectivité filles-mère

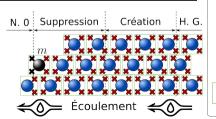


## Raffinement particulaire adaptatif hybride (HAPR) Méthode HAPR-SPH-ALE: processus de (dé-)raffinement

### Raffinement <u>d'une mère</u> :

- Élimination des filles pré-existantes dans son voisinage.
  - Création des filles additionnelles selon un motif cartésien à orientation fixe.





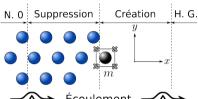
- Mère SPH
- Mère SPH se (dé-)raffinant
- Fille garde pré-existante
- Fille garde à éliminer
- Connectivité filles-mère



## Raffinement particulaire adaptatif hybride (HAPR) Méthode HAPR-SPH-ALE: processus de (dé-)raffinement

### Raffinement d'une mère :

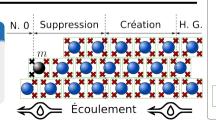
- Élimination des filles pré-existantes dans son voisinage.
- Création des filles additionnelles selon un motif cartésien à orientation fixe.



- - Écoulement

#### Dé-raffinement d'une fille :

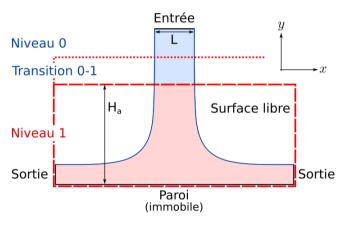
- Vérifier que la mère associée soit localisée hors de "Création".
  - Élimination de la fille.



- Mère SPH
- Mère SPH se (dé-)raffinant
- Fille garde additionnelle
- Fille garde pré-existante
  - Fille garde à éliminer
- Connectivité filles-mère

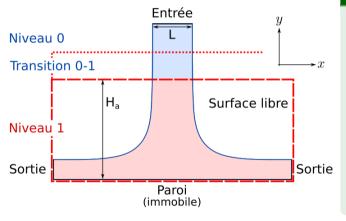


### Cas d'illustration Validations : schématisation du problème





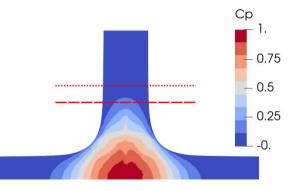
#### Cas d'illustration Validations : schématisation du problème



#### 😋 Paramétrisation du cas :

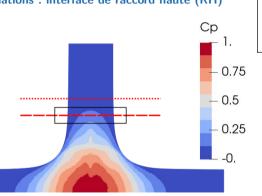
- Interface de raccord haute (RH) :
  - $H_a/L = 1,7$
  - dans une zone à faible gradient de pression
  - Près de 20 000 particules discrétisent le jet.
- Interface de raccord basse (RB) :
  - $\blacksquare$  H<sub>a</sub>/L = 0,7
  - dans une zone à fort gradient de pression
  - Près de 15 000 particules discrétisent le jet.





HAPR-RK3 (RH)

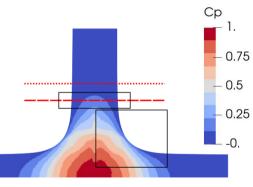




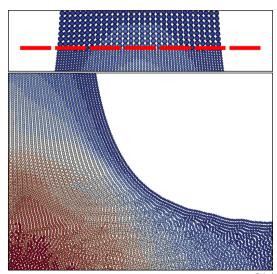






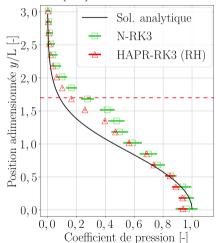


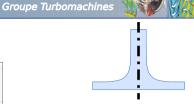
HAPR-RK3 (RH)



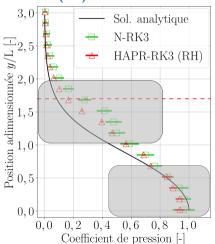


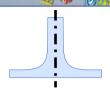






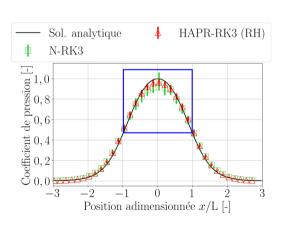


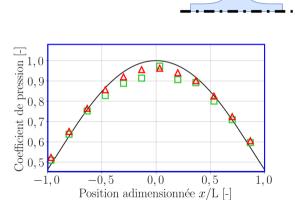


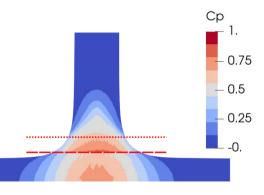








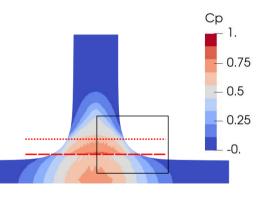




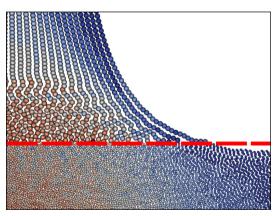
HAPR-RK3 (RB)



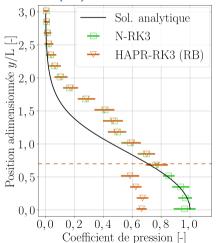


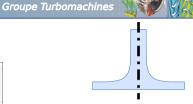


HAPR-RK3 (RB)



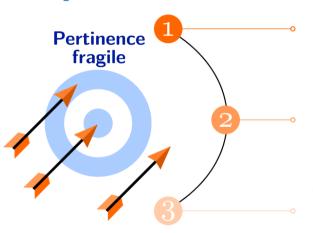








# Raffinement particulaire adaptatif hybride (HAPR) Message à retenir



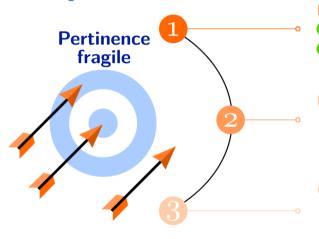
### Performance (versus N-RK3)

#### Robustesse

Complexité computationnelle



# Raffinement particulaire adaptatif hybride (HAPR) Message à retenir



#### Performance (versus N-RK3)

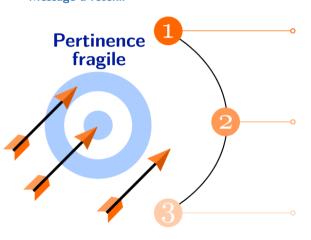
- Meilleure prédiction moyenne
- Réduction des fluctuations

#### Robustesse

Complexité computationnelle



# Raffinement particulaire adaptatif hybride (HAPR) Message à retenir



#### Performance (versus N-RK3)

- Meilleure prédiction moyenne
- Réduction des fluctuations

#### Robustesse

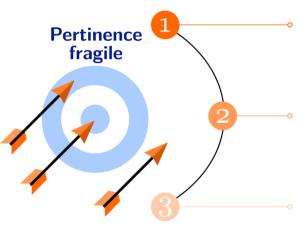
Sensibilité aux inhomogénéités de la distribution particulaire

#### Complexité computationnelle



### Lnfa

## Raffinement particulaire adaptatif hybride (HAPR) Message à retenir



#### Performance (versus N-RK3)

- Meilleure prédiction moyenne
- Réduction des fluctuations

#### Robustesse

Sensibilité aux inhomogénéités de la distribution particulaire

### Complexité computationnelle

Utilisation parcimonieuse de particules plus fines



## Technique du dual-time stepping (DTS)

- 1 Méthode particulaire SPH-ALE
- 2 Raffinement particulaire adaptatif hybride (HAPR)
- 3 Technique du dual-time stepping (DTS)
- 4 Méthode HAPR-SPH-ALE-DTS
- 5 Conclusions et perspectives



### Technique du dual-time stepping (DTS) Méthode SPH-ALE-DTS : échelle pseudo-temporelle

### Formulation implicite en temps

$$\Psi_i^{n+1} - \Psi_i^n + \Delta t_n \mathcal{H} \left( \Psi_i^{\overline{n+1}} \right) = 0$$



### Technique du dual-time stepping (DTS) Méthode SPH-ALE-DTS : échelle pseudo-temporelle

### Formulation implicite en temps

$$\underbrace{\Psi_i^{n+1} - \Psi_i^n + \Delta t_n \mathcal{H} \left( \Psi_i^{\underline{n+1}} \right)}_{\mathcal{F}_n \left( \Psi_i^{n+1} \right)} = 0$$



### Technique du dual-time stepping (DTS) Méthode SPH-ALE-DTS : échelle pseudo-temporelle

Formulation implicite en temps 
$$\underbrace{\Psi_i^{n+1} - \Psi_i^n + \Delta t_n \mathcal{H}\left(\Psi_i^{\underline{n+1}}\right)}_{\mathcal{F}_n\left(\Psi_i^{n+1}\right)} = 0$$

# Solution en temps $\Psi_i^{n+1}$

### Technique du dual-time stepping (DTS) Méthode SPH-ALE-DTS : échelle pseudo-temporelle

### Formulation <u>implicite</u> en temps

$$\underbrace{\frac{\Psi_{i}^{n+1} - \Psi_{i}^{n} + \Delta t_{n} \mathcal{H}\left(\Psi_{i}^{\underline{n+1}}\right)}{\mathcal{F}_{n}\left(\Psi_{i}^{n+1}\right)}} = 0$$

### Solution en temps

$$\Psi_i^{n+1}$$

### Formulation en pseudo-temps

$$\left. \frac{\partial \Psi_i^*}{\partial t^*} \right|_{t_n} + \mathcal{F}_n\left(\Psi_i^*\right) = 0 \text{ avec } \lim_{t^* \to +\infty} \left. \frac{\partial \Psi_i^*}{\partial t^*} \right|_{t_n} = 0$$

Où une particule i et un instant n sont considérés.



### T | . . . | /DTC)

### Technique du dual-time stepping (DTS) Méthode SPH-ALE-DTS : échelle pseudo-temporelle

### Formulation <u>implicite</u> en temps

$$\underbrace{\Psi_i^{n+1} - \Psi_i^n + \Delta t_n \mathcal{H} \left( \Psi_i^{\underline{n+1}} \right)}_{\mathcal{F}_n \left( \Psi_i^{n+1} \right)} = 0$$

ti(Si le **régime permanent (RP)** en pseudo-temps est établi)

### Formulation en pseudo-temps

$$\left. \frac{\partial \Psi_i^*}{\partial t^*} \right|_{t_n} + \mathcal{F}_n\left(\Psi_i^*\right) = 0 \ \text{avec} \ \left. \lim_{t^* \to +\infty} \left. \frac{\partial \Psi_i^*}{\partial t^*} \right|_{t_n} = 0 \right|$$

### Solution en temps

$$\Psi_i^{n+1}$$

Où une particule i et un instant n sont considérés.



## Technique du dual-time stepping (DTS) Méthode SPH-ALE-DTS: échelle pseudo-temporelle

### Formulation implicite en temps

$$\underbrace{\Psi_{i}^{n+1} - \Psi_{i}^{n} + \Delta t_{n} \mathcal{H} \left(\Psi_{i}^{n+1}\right)}_{\mathcal{F}_{n}\left(\Psi_{i}^{n+1}\right)} = 0$$

(Si le **régime permanent (RP)** en pseudo-temps est établi)

### Formulation en pseudo-temps

$$\left.\frac{\partial \Psi_i^*}{\partial t^*}\right|_{t_n} + \mathcal{F}_n\left(\Psi_i^*\right) = 0 \text{ avec } \lim_{t^* \to +\infty} \left.\frac{\partial \Psi_i^*}{\partial t^*}\right|_{t_n} = 0$$

(Si le schéma numérique est convergent)

### Formulation <u>explicite</u> en pseudo-temps

$$\begin{split} & \Psi_i^{* \; (n,m+1)} = \Psi_i^{* \; (n,m)} - \Delta t_{(n,m)}^* \mathcal{F}_n \left( \Psi_i^{* \; (n,m)} \right) \\ & \text{avec} \quad \Psi_i^{* \; (n,0)} = \Psi_i^n \quad \text{et} \quad m < M^* \end{split}$$

Où une particule i, un instant n et un pseudo-instant m sont considérés.

### Solution en temps





### Technique du dual-time stepping (DTS) Méthode SPH-ALE-DTS : échelle pseudo-temporelle

### Formulation implicite en temps

$$\underbrace{\Psi_i^{n+1} - \Psi_i^n + \Delta t_n \mathcal{H} \left( \Psi_i^{n+1} \right)}_{\mathcal{F}_n \left( \Psi_i^{n+1} \right)} = 0$$

(Si le **régime permanent (RP)** en pseudo-temps est établi)

### Formulation en pseudo-temps

$$\left.\frac{\partial \Psi_i^*}{\partial t^*}\right|_{t_n} + \mathcal{F}_n\left(\Psi_i^*\right) = 0 \text{ avec } \lim_{t^* \to +\infty} \left.\frac{\partial \Psi_i^*}{\partial t^*}\right|_{t_n} = 0$$

t (Si le schéma numérique est convergent)

### Formulation <u>explicite</u> en pseudo-temps

$$\begin{split} & \Psi_i^{*\;(n,m+1)} = \Psi_i^{*\;(n,m)} - \Delta t_{(n,m)}^* \mathcal{F}_n \left( \Psi_i^{*\;(n,m)} \right) \\ & \text{avec} \quad \Psi_i^{*\;(n,0)} = \Psi_i^n \quad \text{et} \quad m < M^* \end{split}$$

Où une particule i, un instant n et un pseudo-instant m sont considérés.

## Solution en temps $\Psi_i^{n+1}$

 $egin{pmatrix} {f Solution en pseudo-temps} \ {f \Psi}_i^{*\,(n,M^*)}$ avec  $M^*$ assez grand pour supposer le **RP** établi



## Technique du dual-time stepping (DTS) Méthode SPH-ALE-DTS : échelle pseudo-temporelle

### Formulation <u>implicite</u> en temps

$$\underbrace{\Psi_i^{n+1} - \Psi_i^n + \Delta t_n \mathcal{H} \left( \Psi_i^{n+1} \right)}_{\mathcal{F}_n \left( \Psi_i^{n+1} \right)} = 0$$

(Si le **régime permanent (RP)** en pseudo-temps est établi)

### Formulation en pseudo-temps

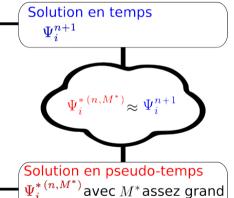
$$\left. \frac{\partial \Psi_i^*}{\partial t^*} \right|_{t_n} + \mathcal{F}_n\left(\Psi_i^*\right) = 0 \text{ avec } \lim_{t^* \to +\infty} \left. \frac{\partial \Psi_i^*}{\partial t^*} \right|_{t_n} = 0$$

(Si le schéma numérique est convergent)

### Formulation explicite en pseudo-temps

$$\begin{split} \Psi_i^{*\,(n,m+1)} &= \Psi_i^{*\,(n,m)} - \Delta t_{(n,m)}^* \mathcal{F}_n \left( \Psi_i^{*\,(n,m)} \right) \\ \text{avec} \quad \Psi_i^{*\,(n,0)} &= \Psi_i^n \quad \text{et} \quad m < M^* \end{split}$$

Où une particule i, un instant n et un pseudo-instant m sont considérés.



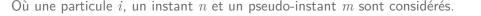
pour supposer le RP établi

# Technique du dual-time stepping (DTS) Méthode SPH-ALE-DTS : corrections numériques

Formulation explicite en pseudo-temps

$$\Psi_{i}^{*\,(n,m+1)} = \Psi_{i}^{*\,(n,m)} - \Delta t_{(n,m)}^{*} \mathcal{F}_{n} \left[ \underline{\mathbf{v}_{0,i}^{*}}, \, \nabla_{i} W_{i\bullet}^{*} \right] \left( \Psi_{i}^{*\,(n,m)} \right)$$





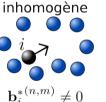


## Technique du dual-time stepping (DTS) Méthode SPH-ALE-DTS: corrections numériques

### Formulation explicite en pseudo-temps

$$\Psi_{i}^{* (n,m+1)} = \Psi_{i}^{* (n,m)} - \Delta t_{(n,m)}^{*} \mathcal{F}_{n} \left[ \underline{\mathbf{v}_{0,i}^{*}}, \, \underline{\nabla_{i} W_{i\bullet}^{*}} \right] \left( \Psi_{i}^{* (n,m)} \right)$$





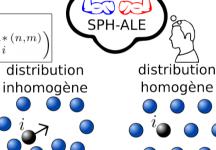
avec 
$$\mathbf{b}_i^{*(n,m)} = \sum_{j \in D_i} \omega_j^* \nabla_i W_{ij}^*$$

 $\mathbf{b}^{*(n,m)}$ 

## Technique du dual-time stepping (DTS) Méthode SPH-ALE-DTS: corrections numériques

### Formulation explicite en pseudo-temps

$$\Psi_{i}^{* (n,m+1)} = \Psi_{i}^{* (n,m)} - \Delta t_{(n,m)}^{*} \mathcal{F}_{n} \left[ \underline{\mathbf{v}_{0,i}^{*}}, \, \underline{\nabla_{i} W_{i\bullet}^{*}} \right] \left( \Psi_{i}^{* (n,m)} \right)$$



$$\mathbf{b}_{i}^{*(n,m)} \neq 0$$

avec 
$$\mathbf{b}_i^{*(n,m)} = \sum_{j \in D_i} \omega_j^* \nabla_i W_{ij}^*$$

distribution

homogène

 $\mathbf{b}^{*(n,m)}_{\cdot} \approx 0$ 

## Technique du dual-time stepping (DTS) Méthode SPH-ALE-DTS: corrections numériques

### Formulation explicite en pseudo-temps

$$\Psi_{i}^{* (n,m+1)} = \Psi_{i}^{* (n,m)} - \Delta t_{(n,m)}^{*} \mathcal{F}_{n} \left[ \underline{\mathbf{v}_{0,i}^{*}}, \nabla_{i} W_{i\bullet}^{*} \right] \left( \Psi_{i}^{* (n,m)} \right)$$

### Correction du mouvement des particules

$$\mathbf{v}_{0,i}^{*\,(n,m+1)} = \mathbf{v}_i^{*\,(n,m+1)} + \delta \mathbf{v}_{0,i}^{*\,(n,m+1)}$$

distribution inhomogène



$$\mathbf{b}_{i}^{*(n,m)} \neq 0$$

avec 
$$\mathbf{b}_i^{*(n,m)} = \sum_{j \in D_i} \omega_j^* \nabla_i W_{ij}^*$$



distribution

homogène

 $\mathbf{b}^{*(n,m)}_{\cdot} \approx 0$ 

## Technique du dual-time stepping (DTS) Méthode SPH-ALE-DTS: corrections numériques

### Formulation explicite en pseudo-temps

$$\Psi_{i}^{*\,(n,m+1)} = \Psi_{i}^{*\,(n,m)} - \Delta t_{(n,m)}^{*} \mathcal{F}_{n} \left[ \underline{\mathbf{v}_{0,i}^{*}}, \widehat{\nabla_{i} W_{i\bullet}^{*}} \right] \left( \Psi_{i}^{*\,(n,m)} \right)$$

### Correction du mouvement des particules

$$\mathbf{v}_{0,i}^{*\,(n,m+1)} = \mathbf{v}_{i}^{*\,(n,m+1)} + \delta \mathbf{v}_{0,i}^{*\,(n,m+1)}$$

### Correction du gradient de la fonction noyau

$$\widetilde{
abla_i W_{ij}^*}^{(n,m)}$$
 fonction de  $\mathbf{b}_i^{*(n,m)}$ 

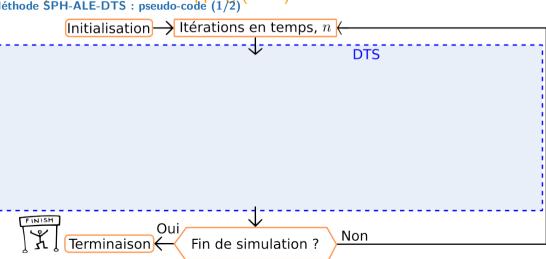
distribution inhomogène



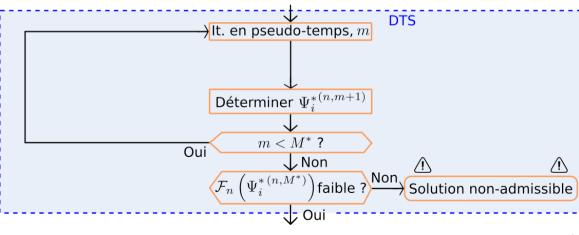
$$\mathbf{b}_i^{*(n,m)} \neq 0$$

$$\text{avec } \mathbf{b}_i^{*(n,m)} = \sum_{j \in D_i} \omega_j^* \nabla_i W_{ij}^*$$

## Technique du dual-time stepping (DTS) Méthode SPH-ALE-DTS : pseudo-code (1/2)

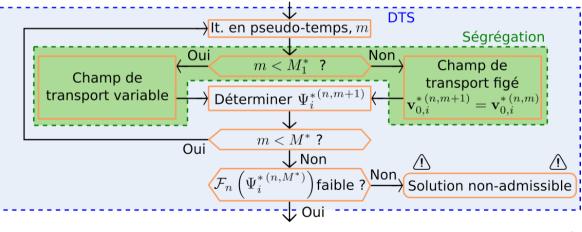


## Technique du dual-time stepping (DTS) Méthode SPH-ALE-DTS : pseudo-code (2/2)



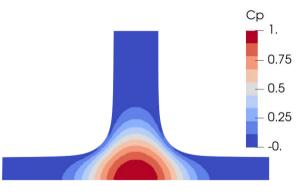
# LMFA

### Technique du dual-time stepping (DTS) Méthode SPH-ALE-DTS: pseudo-code (2/2)



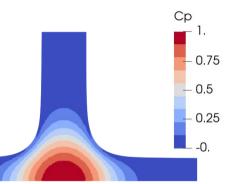


Cas d'illustration Validations : régularisation du champ de pression moyen

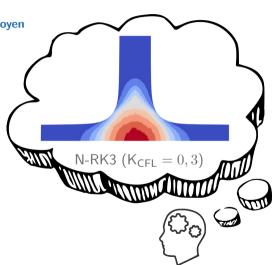


N-DTS 
$$(K_{CFL} = 1)$$

Cas d'illustration Validations : régularisation du champ de pression moyen

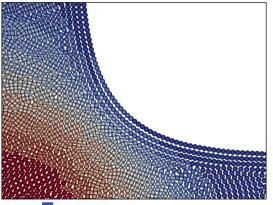


N-DTS  $(K_{CFL} = 1)$ 



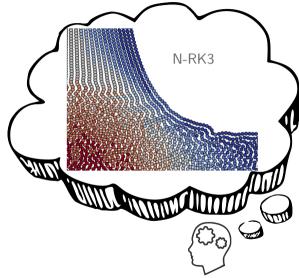


### Cas d'illustration Validations : réduction de l'inhomogénéité



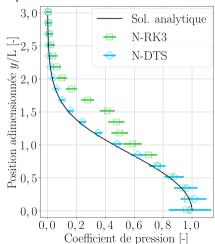


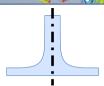
N-DTS





## Cas d'illustration Validations : amélioration de la performance



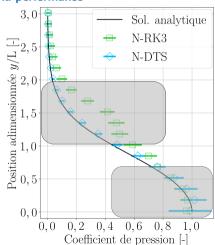


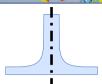
### onclusion



### Groupe Turbomachines

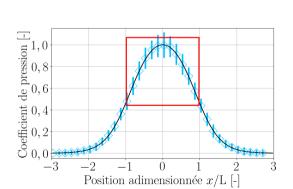
### Cas d'illustration Validations : amélioration de la performance

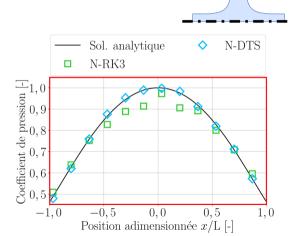






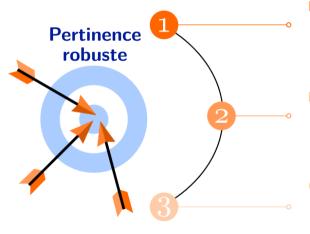
### Cas d'illustration Validations : amélioration de la performance







# Technique du dual-time stepping (DTS) Message à retenir



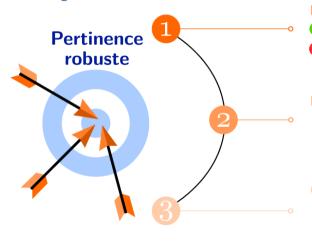
### Performance (versus N-RK3)

### Robustesse

Complexité computationnelle



# Technique du dual-time stepping (DTS) Message à retenir



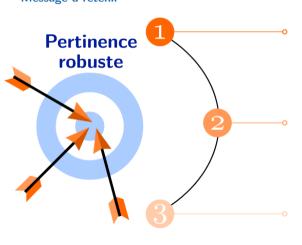
### Performance (versus N-RK3)

- Meilleure prédiction moyenne
- Augmentation des fluctuations

### Robustesse



# Technique du dual-time stepping (DTS) Message à retenir



### Performance (versus N-RK3)

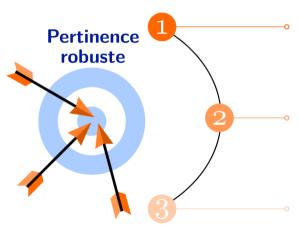
- Meilleure prédiction moyenne
- Augmentation des fluctuations

### Robustesse

- Stabilité inconditionnelle
- Réduction de l'inhomogénéité de la distribution particulaire



## Technique du dual-time stepping (DTS) Message à retenir



### Performance (versus N-RK3)

- Meilleure prédiction moyenne
- Augmentation des fluctuations

### Robustesse

- Stabilité inconditionnelle
- Réduction de l'inhomogénéité de la distribution particulaire

### Complexité computationnelle

Sur-dimensionnement du nombre d'itérations en pseudo-temps.



### Méthode HAPR-SPH-ALE-DTS

- 1 Méthode particulaire SPH-ALE
- 2 Raffinement particulaire adaptatif hybride (HAPR)
- 3 Technique du dual-time stepping (DTS)
- 4 Méthode HAPR-SPH-ALE-DTS
- 5 Conclusions et perspectives



### Méthode HAPR-SPH-ALE-DTS Méthode SPH-ALE à multi-résolutions spatiale et temporelle

HAPR SPH-ALE DTS



# Méthode HAPR-SPH-ALE-DTS Méthode SPH-ALE à multi-résolutions spatiale et temporelle

**HAPR** SPH-ALE **DTS** Correction du mouvement lagrangien des particules gardes



### Méthode HAPR-SPH-ALE-DTS Méthode SPH-ALE à multi-résolutions spatiale et temporelle

Filles hybrides

HAPR

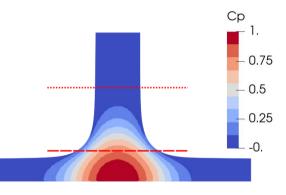
SPH-ALE

DTS

Correction du mouvement lagrangien des particules gardes



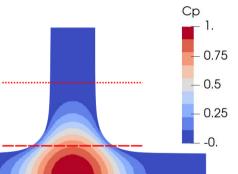
Cas d'illustration Validations : régularisation du champ de pression moyen



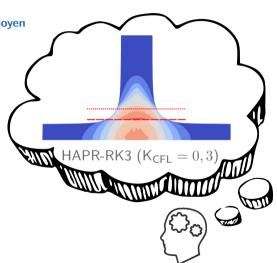
HAPR-DTS  $(K_{CFL} = 1)$ 





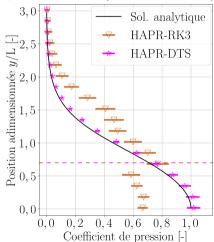


 $\mathsf{HAPR}\text{-}\mathsf{DTS}\;(\mathsf{K}_{\mathsf{CFL}}=1)$ 





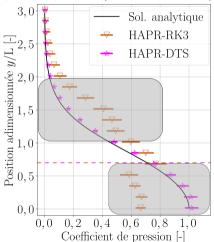
Cas d'illustration Validations : régularisation du profil de pression (versus HAPR-RK3)

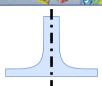






# Cas d'illustration Validations : régularisation du profil de pression (versus HAPR-RK3)

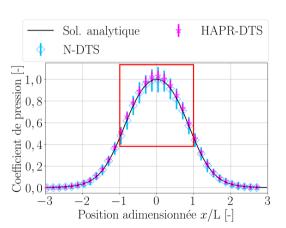


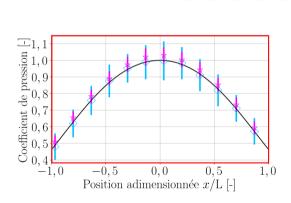






### Cas d'illustration Validations : réduction des fluctuations (versus N-DTS)





**Groupe Turbomachines** 



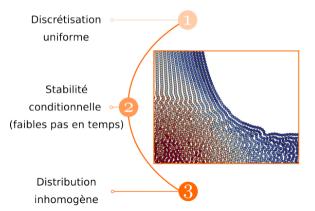
### Conclusions et perspectives Sommaire

- 1 Méthode particulaire SPH-ALE
- 2 Raffinement particulaire adaptatif hybride (HAPR)
- 3 Technique du dual-time stepping (DTS)
- 4 Méthode HAPR-SPH-ALE-DTS
- 5 Conclusions et perspectives

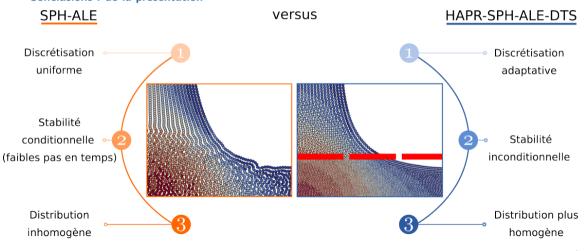


### Conclusions et perspectives Conclusions : de la présentation

#### SPH-ALE



### Conclusions et perspectives Conclusions : de la présentation

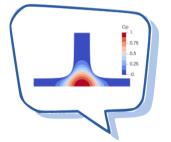


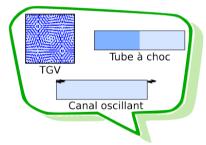


### Conclusions et perspectives Conclusions : des travaux de thèse

Quelles sont mes contributions principales?







### Développer et implémenter

des techniques modulaires dans ASPHODEL

Illustrer sur un cas représentatif de l'application industrielle visée

Valider sur des cas complémentaires

### Conclusions et perspectives Perspectives

Que ferais-je de plus ? Si i'avais quelques...

semaines

mois

années







#### **Optimiser**

l'exécution du module DTS

- Réviser le critère d'arrêt
- Profilage du code

#### Valider

sur des cas complexes

- Cas 3D
- Auget Pelton

#### Reformuler

les conditions limites en implicite

Condition d'entrée

**Groupe Turbomachines** 



### Conclusions et perspectives





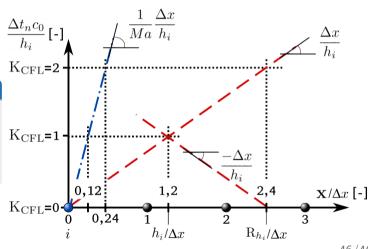
#### Groupe Turbomachines

### Méthode particulaire SPH-ALE Discrétisation temporelle : condition de Courant-Friedrichs-Lewy (CFL)

Soit l'indice 
$$n$$
. 
$$\Delta t_n \leq \mathrm{K}_{\mathrm{CFL}} \min_i \left(\frac{h_i}{c_0}\right)$$

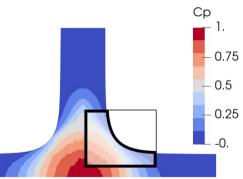
### Quelques généralités :

- Onde acoustique  $(c_0)$ .
- Onde convective ( $Mac_0$ ).
- Écoulement faiblement compressible où Ma = 0, 1.

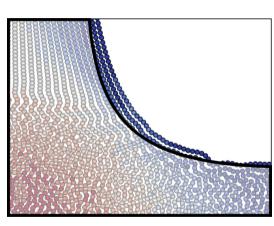




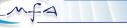
# Cas d'illustration Impact 2D d'un jet plan sur une plaque plane Ср



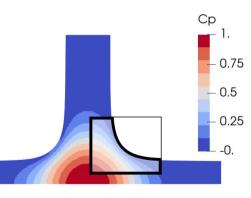
Coefficient de pression moyen de N-RK3



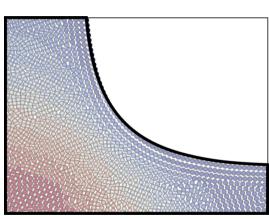
Distribution instantanée en fin de simulation



#### Cas d'illustration Impact 2D d'un jet plan sur une plaque plane



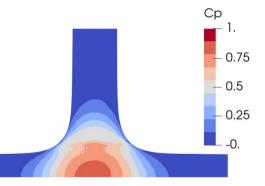
Coefficient de pression moyen de N-DTS



Distribution instantanée en fin de simulation



## Cas d'illustration Impact 2D d'un jet plan sur une plaque plane



N-RK3 avec corrections numériques

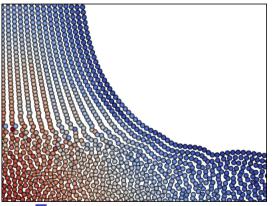




#### Conclusion **Groupe Turbomachines**

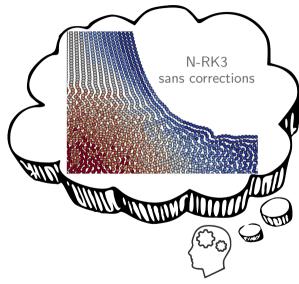


# Cas d'illustration Impact 2D d'un jet plan sur une plaque plane





N-RK3 avec corrections numériques



distribution

inhomogène

 $\mathbf{b}_{i}^{*(n,m)} \neq 0$ 

### Technique du dual-time stepping (DTS) Méthode SPH-ALE-DTS: corrections numériques

### Formulation explicite en pseudo-temps

$$\Psi_{i}^{* (n,m+1)} = \Psi_{i}^{* (n,m)} - \Delta t_{(n,m)}^{*} \mathcal{F}_{n} \left[ \mathbf{v}_{0,i}^{*}, \widetilde{\nabla_{i} W_{i\bullet}^{*}} \right] \left( \Psi_{i}^{* (n,m)} \right)$$

### Correction du mouvement des particules

$$\mathbf{v}_{0,i}^{*(n,m+1)} = \mathbf{v}_{i}^{*(n,m+1)} + \delta \mathbf{v}_{0,i}^{*(n,m+1)}$$

où 
$$\delta \mathbf{v}_{0,i}^{*(n,m+1)} = \delta \mathbf{v}_{0,i}^{*(n,m)} + \alpha \mathbf{b}_{i}^{*(n,m)}$$

avec  $\alpha$  une constante

#### Correction du gradient de la fonction novau

$$\widetilde{\nabla_{i}W_{ij}^{*}}^{(n,m)} = \nabla_{i}W_{ij}^{*}^{(n,m)} - \beta_{ij}^{*}^{(n,m)}\mathbf{b}_{i}^{*}^{(n,m)}$$
 avec  $\beta_{ij}^{*}^{(n,m)}$  tel que  $\widetilde{\mathbf{b}_{i}^{*}}^{(n,m)} = 0$ 

distribution homogène





avec 
$$\mathbf{b}_{:}^{*(n,m)}$$

avec 
$$\mathbf{b}_i^{*(n,m)} = \sum_{j \in D_i} \omega_j^* \nabla_i W_{ij}^*$$

Où une particule i, un instant n et un pseudo-instant m sont considérés.

