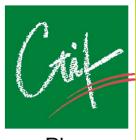


# Jonathan DAIRON Yves GAILLARD

# Mousses métalliques CTIF

Journée SFT – Sèvres (25/11/2010) : Mousses Métalliques, Applications en échangeurs thermiques et réacteurs





#### Plan



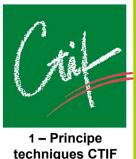
# Plan

- 1- Principe de fabrication des mousses CTIF
  - Techniques d'infiltration
  - Technique CTIF
- 2 Fabrication de pièces en mousse stochastique munies de peaux
  - Surmoulage
  - Agglomération de précurseurs
  - Structure intermédiaire
- 3 Mousses régulières
- 4 Performances des mousses CTIF dans le domaine de l'échange thermique





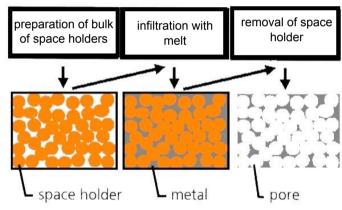
# 1 – Principe de fabrication des mousses CTIF



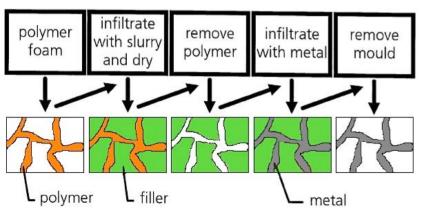
# Techniques d'infiltration



• Infiltration de précurseurs



• Moulage à modèle perdu



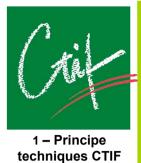
#### Source:

J. Banhart, Progress in Materials Science 46, 559 - 632 (2001)

4



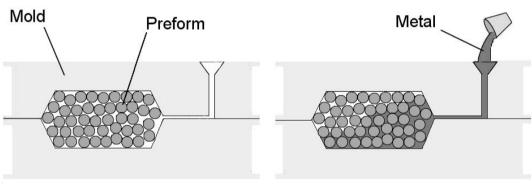




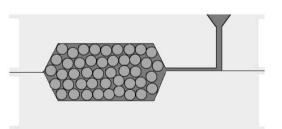
# Techniques d'infiltration



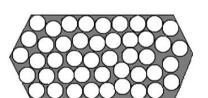
Technique de base CTIF : infiltration de précurseurs



1 - Preform within the mold



3 - Solidification



2 - Metal pouring

4 - Metallic sponge, got after removal of preform

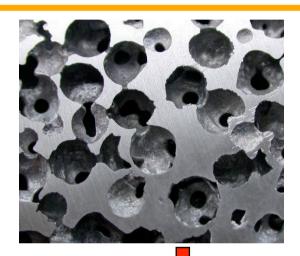


# Infiltration de précurseurs



#### Précurseurs

- Forme
  - Agrégats
  - Sphères
- Matiériau
  - Sel
  - Sable aggloméré
  - Céramique
  - Polystyrène





• Taux de porosité (sphères) : ~ 65% — — — — — ▶ 85%

• Taille de cellule : > 100 μm;

• Alliages testés à CTIF: aluminium, fonte

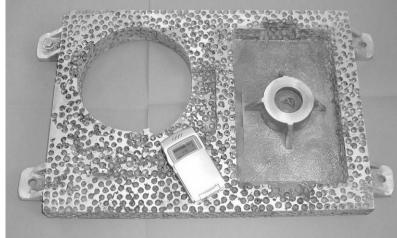




# Infiltration de précurseurs



Exemples de pièces



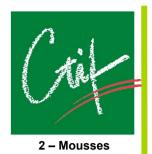


- Avantages
  - Formes complexes
  - Structures cellulaires contrôlée
  - Composition du métal choisie

#### Inconvénient

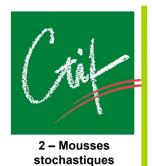
(pour certaines applications)

Peau perforée



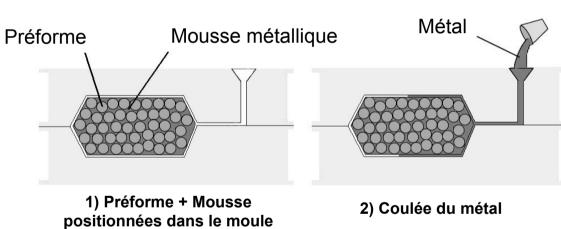


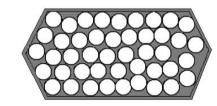
# 2 – Mousses stochastiques



# Surmoulage

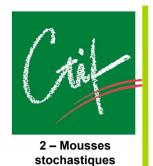
# Principe





3) Pièce finale, après extraction de la préforme

9



# Surmoulage

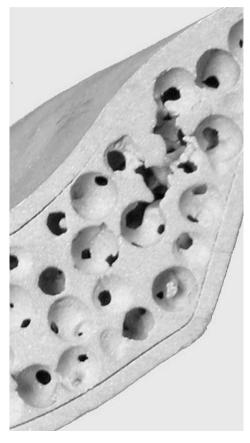


#### Avantages

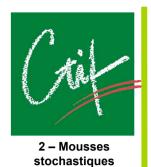
- Economique
- Composition peau choisie (peut être différente de celle de la mousse)

#### Inconvénients

- Liaison mécanique seulement
- Barrière thermique entre la mousse et la peau

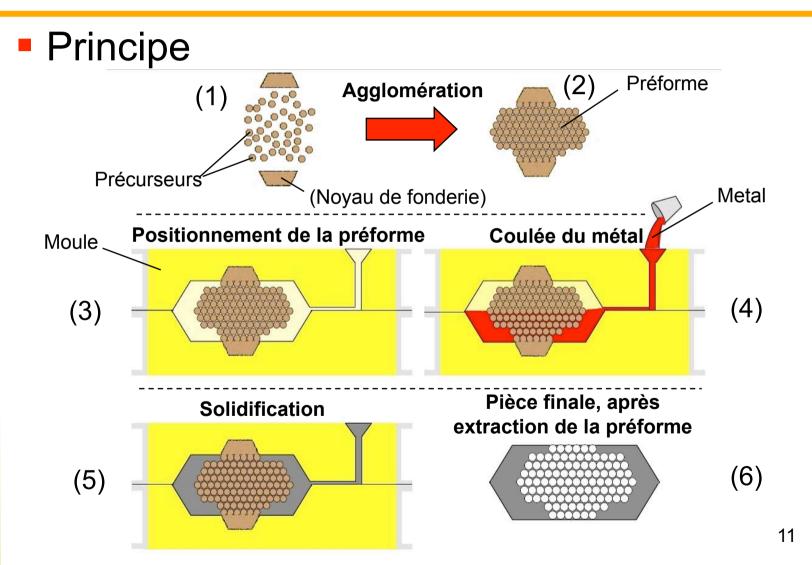


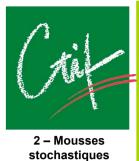
Détail d'un prototype industriel



# Agglomération de précurseurs



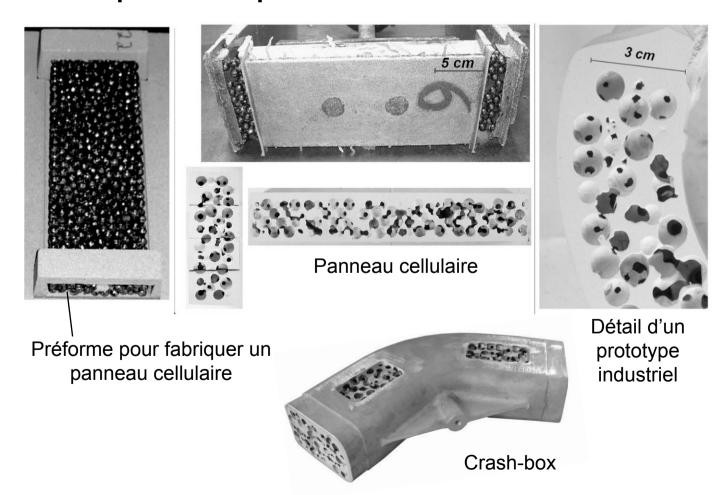


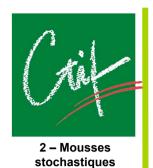


# Agglomération de précurseurs



#### Exemples de pièces





# Agglomération de précurseurs

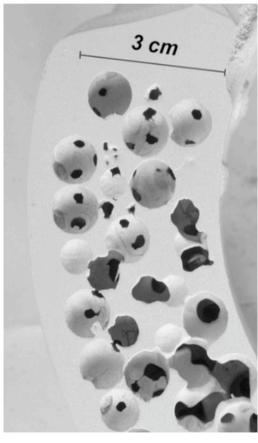


#### Avantages

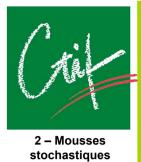
- Continuité métallurgique (Essentielle en échange thermique)
- Pièces fabriquées en une seule fois

#### Difficultés

 Trouver le bon liant (résistant et qui ne dégage pas de gaz)

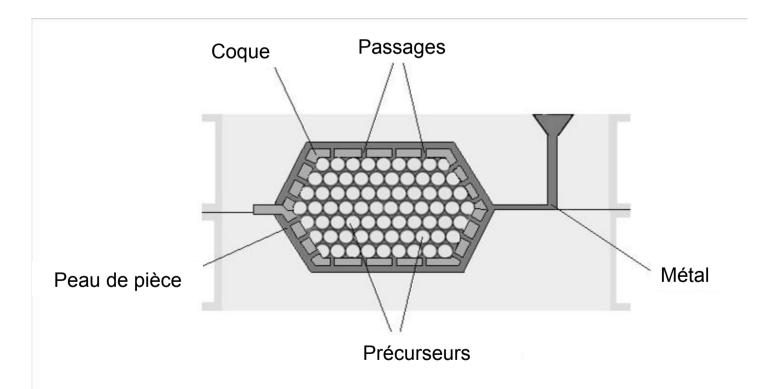


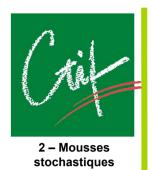
Détail d'un prototype industriel



### Structure intermédiaire

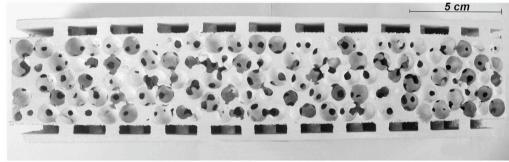
## Principe



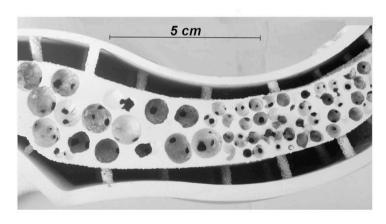


#### Structure intermédiaire

# Exemples de pièces

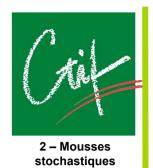


Panneau cellulaire



Détail d'un prototype industriel





#### Structure intermédiaire



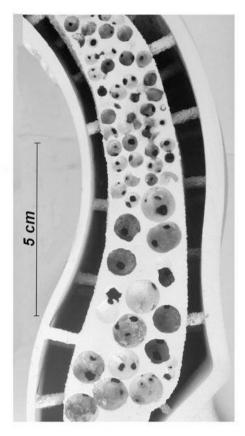
#### Avantages

- Pièces fabriquées en une seule fois
- Structure intermédiaire : peut être « optimisée » (ex : pour éviter le pic de force, dû à la peau, en crash)

#### Inconvénient

 Structure intermédiaire : peut dégrader la performance de la mousse

(ex. : chemin d'écoulement privilégié en échange thermique)



Détail d'un prototype industriel



3 - Mousse régulière



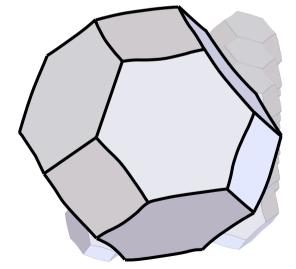
# 3 – Mousses régulières



### Structure de Kelvin



- Mousse parfaite ? (mousse monodispersée)
  - Cellules de volume identique
  - Périodique
  - Respect des lois de Plateau (angles)
  - Energie de surface minimale



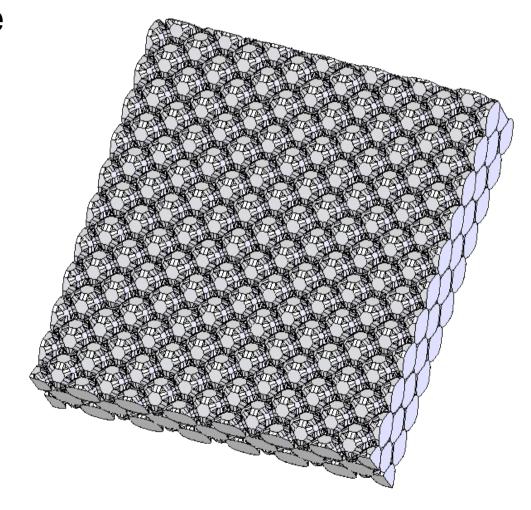
⇒ Solution proche : structure de Kelvin (1887)



# Mousses régulières



Principe





# Mousses régulières



#### Fabrication par fonderie

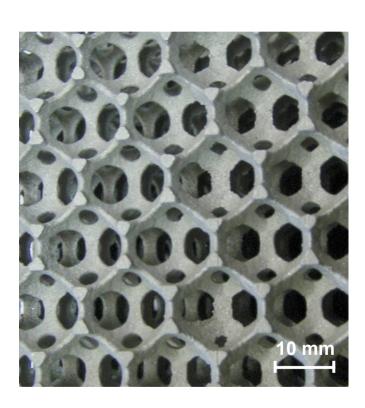
- Préforme = Sable aggloméré (cold box)
- Toute forme de préforme possible (grâce à l'outillage ou en usinant)

#### Mousse

- Taux de porosité : 80 % 90 %
- Taille de cellule : > 10 mm
- Alliages testés à CTIF : Acier, Fonte, Cuivre, Aluminium

#### Avantages

- Technique de fonderie « classique »
- Produit régulier (facilité de modélisation, confiance...)
- Continuité métallurgique entre la mousse et la peau





# Mousses régulières



# Exemples de pièces



Echangeur de chaleur en cuivre



Elément tubulaire en Fonte



4 - Performances

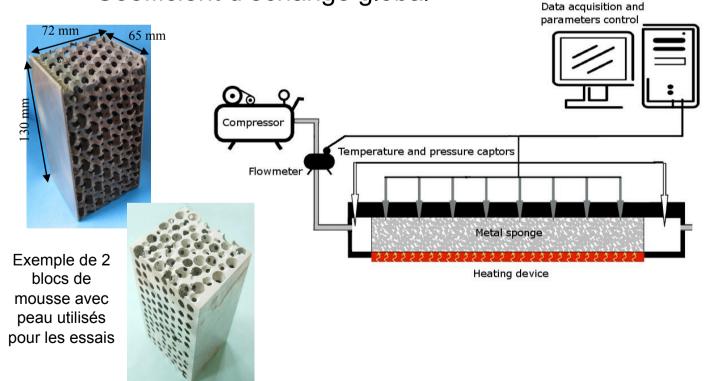


4 - Performances des mousses CTIF dans le domaine de l'échange thermique





- Montage expérimental (IUSTI)
  - Coefficients de pertes de charge
  - Coefficient d'échange global

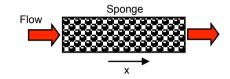




# 4 - Performances

# Performances en échange thermique

#### Pertes de charge



- Essais avec de l'air
- Identification des termes avec ceux de la loi Forchheimer (en tenant compte de la compressibilité de l'air [1]) :

$$-\frac{\partial P}{\partial x} = \frac{\mu}{K} \cdot U(x) + \beta \cdot \rho \cdot U^{2}(x)$$

#### Variables d'écoulement :

P: Pression [Pa]

U : vitesse superficielle

(= débit / section mousse) [m.s -1]

#### Propriétés de la mousse :

K : Perméabilité *[m 2]* 

β : Coefficient d'inertie [m -1]

#### Propriétés du fluide :

μ : viscosité dynamique [Pa.s]

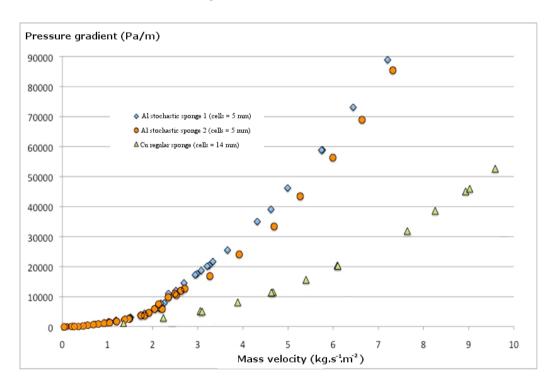
[kg.m -3] ρ : masse volumique





#### Pertes de charge

Mesures expérimentale



#### Identification

Mousse stochastique Al (A5) (cellules = 5 mm)

 $K = 7.8. 10^{-8} \text{ m}^2$ 

 $\beta = 2270 \text{ m}^{-1}$ 

Mousse régulière Cu (cellules = 14 mm)

 $K = 4,2. 10^{-7} \text{ m}^2$ 

 $\beta = 1010 \text{ m}^{-1}$ 





#### Echange thermique

- Mesures avec de l'air
- Echange de chaleur global :

$$h_g = \frac{Q}{S \cdot \Delta T}$$

#### Avec:

Q : Chaleur transmise aux parois du bloc de mousse

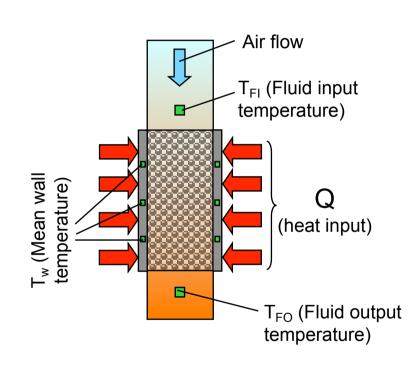
[W]

S : Surface des parois du bloc de mousse

[m<sup>2</sup>]

ΔT : Différence de tempé--rature moyenne entre les parois du bloc et l'air

[K]



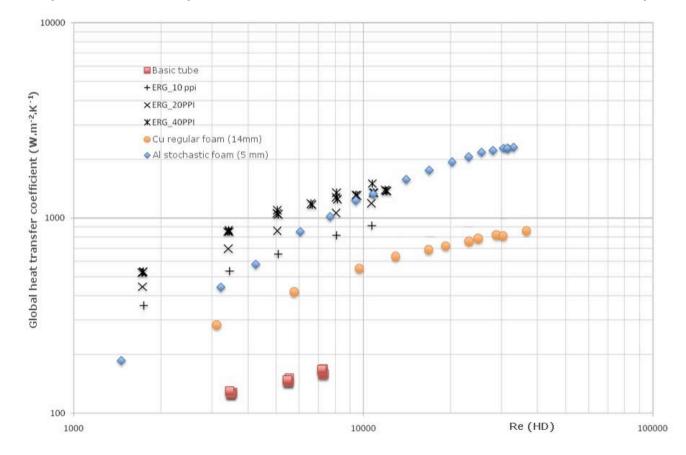
$$\Delta T = \frac{T_W - \left(\frac{T_{FI} + T_{FO}}{2}\right)}{2}$$





#### Echange thermique

• Comparaison des performances avec d'autres mousses métalliques







# Merci de votre attention

Questions?