

energie atomique • energies alternatives

# Caractérisation et modélisation des propriétés thermiques de milieux hétérogènes

D. ROCHAIS, S. CHUPIN, M. NIEZGODA

denis.rochais@cea.fr



#### CONTEXTE



Déterminer les propriétés thermiques (conductivité, diffusivité) et/ou le comportement thermique de matériaux de plus en plus complexes de part:

- leur nature hétérogène (*multiconstituants*)
- leurs échelles spatiales caractéristiques (*du nm au mm*)
- les transferts thermiques couplés en leur sein

#### Dans quels buts?

- Comprendre l'impact d'un procédé d'élaboration sur les propriétés
- Aider au choix des constituants de base d'un matériau hétérogène
- Modéliser le comportement thermique d'un matériau dans ses conditions d'emploi

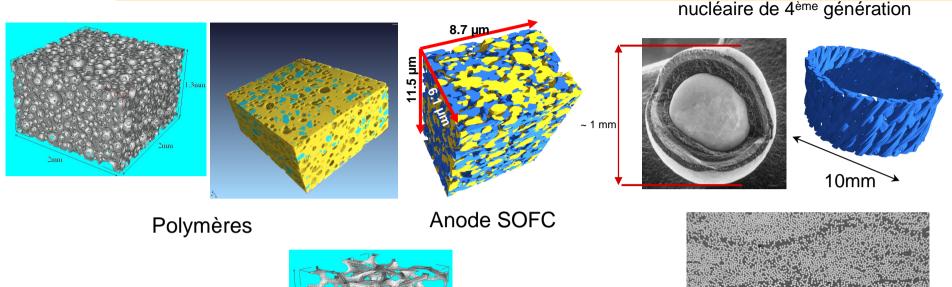
. . .

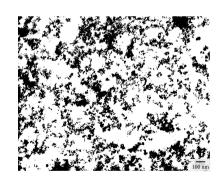
⇒ Orienter la conception et l'élaboration afin d'optimiser les performances thermiques des matériaux



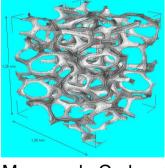
#### Quelques familles de matériaux...

### Matériaux pour réacteur nucléaire de 4ème génération





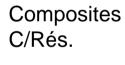
Superisolant nanoporeux

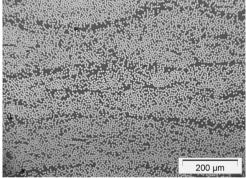


Mousse de Carbone

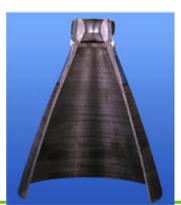
Composites thermo-

structuraux C/C













#### Constat à partir d'une liste de matériaux non-exhaustive:

#### Très grande variété de matériaux de différente nature

⇒ Nécessité de disposer de techniques de caractérisation performantes et adaptables aux contraintes matériaux (échelles caractéristiques, anisotropie de comportement, propriétés à très haute température...)

Démarche mise en place au DMAT pour estimer les propriétés thermiques qui s'appuie sur:

- ⇒ le développement de techniques non intrusives basées sur l'interaction laser/matière, appelées « photothermiques », permettant de mesurer la diffusivité thermique à différentes échelles spatiales et à très haute température
- ⇒ le développement d'expériences numériques à partir de microstructures numérisées (en complément des études expérimentales parfois difficiles à réaliser) permettant de calculer les conductivité et diffusivité thermiques et de réaliser des études paramétriques (sensibilité à la nature des constituants, à des paramètres géométriques...)



# Caractérisation et modélisation des propriétés thermiques de milieux hétérogènes



#### **SOMMAIRE**



#### Mesure des propriétés thermiques

- caractérisation de l'échelle microscopique à l'échelle macroscopique (méthodes photothermiques)

#### Modélisation des propriétés thermiques

- présentation de la démarche
- exemples d'applications



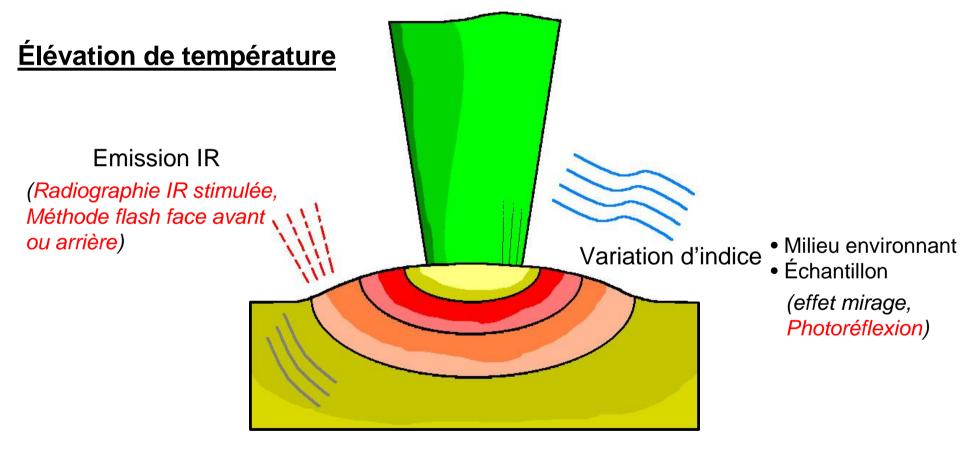
#### Mesure des propriétés thermiques



Mesure des effets secondaires produits par l'absorption d'un flux électro-magnétique instationnaire (impulsionnel ou périodique)



- Faisceau laser
- Faisceau d'électrons
- Faisceau d'ions ...







### Caractérisation à l'échelle microscopique

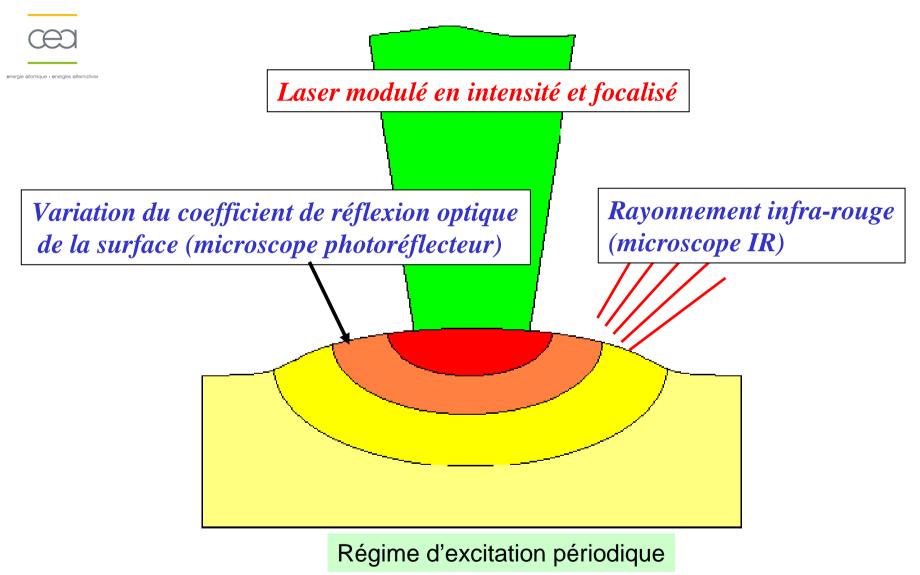


À l'échelle spatiale du µm, la caractérisation de la diffusivité thermique des constituants de base des matériaux est possible (fibres de carbone par exemple) mais <u>de manière indirecte</u>

⇒ Développement de modèles adaptés à l'analyse et l'identification de la diffusivité thermique car à cette échelle, la propagation de la chaleur va être influencée par la microstructure des constituants (gradients de propriétés, anisotropie, interface...) et par leur environnement au sein du matériau.



### Caractérisation à l'échelle microscopique





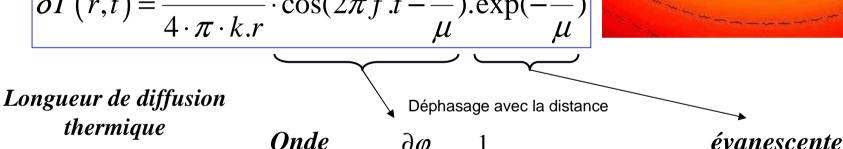
#### Principe de la microscopie photothermique – Ondes thermiques



- milieu semi-infini homogène isotrope
- source de chaleur harmonique et ponctuelle
- k: conductivité thermique
- α: diffusivité thermique

### Échauffement périodique $\delta T(r,t)$ :

$$\delta T(r,t) = \frac{Q}{4 \cdot \pi \cdot k.r} \cdot \cos(2\pi f.t - \frac{r}{\mu}).\exp(-\frac{r}{\mu})$$



thermique

$$\mu = \sqrt{\frac{\alpha}{\pi f}}$$

α déduit de la mesure de la pente de la phase en fonction de la distance au point de chauffage

$$\alpha = 10^{-6} \text{ m}^2/\text{s}$$
  
 $f = 330 \text{kHz} => \mu \sim 1 \mu \text{m}$   
 $f = 33 \text{Hz} => \mu \sim 100 \mu \text{m}$ 

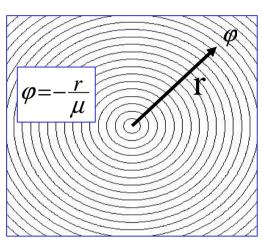


#### Principe de la microscopie photothermique – Solutions théoriques

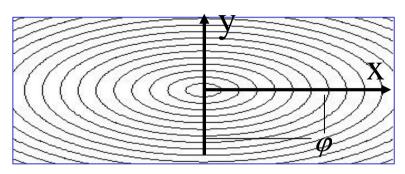
Développement de modèles d'analyse pour l'identification de la diffusivité thermique



#### Cas isotrope

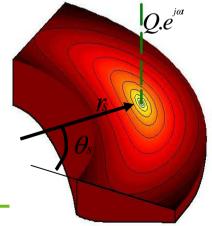


#### Cas anisotrope



$$\varphi = -\sqrt{\left(\frac{x}{\mu_x}\right)^2 + \left(\frac{y}{\mu_y}\right)^2}$$

#### Cas orthotrope à symétrie cylindrique



$$\frac{\partial \varphi}{\partial r} = -\frac{1}{\mu_r} = -\sqrt{\frac{\pi f}{\alpha_r}}$$

$$\frac{\partial \varphi}{\partial \theta} = -\frac{1}{\mu_{\theta}}$$





## Mise en œuvre au Ripault de 2 techniques de mesure de l'échauffement induit:

- microscopie par photoréflexion (échelle du micromètre)
- microscopie infrarouge (échelle de quelques dizaines de micromètres)

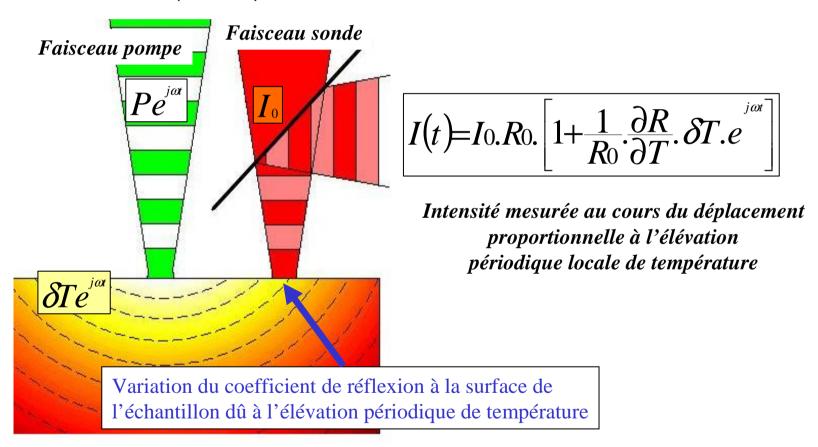


#### La photoréflexion



Principe: utiliser la variation du coefficient de réflexion du matériau avec la température.

<u>Méthode</u>: mesurer la composante périodique du flux lumineux d'un laser (sonde) se réfléchissant sur la surface de l'échantillon.



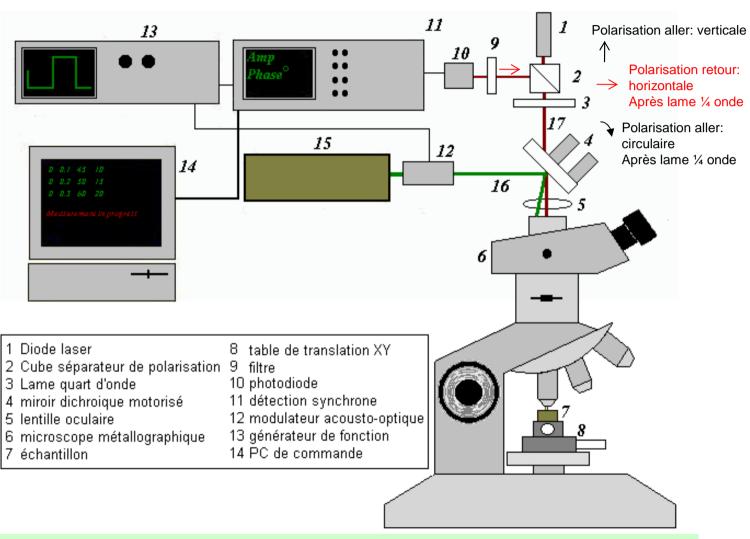
N.B.: focalisation des faisceaux laser jusqu'à la limite de diffraction => résolution spatiale ~0,7μm



#### Description du dispositif expérimental

#### Le microscope de Pottier

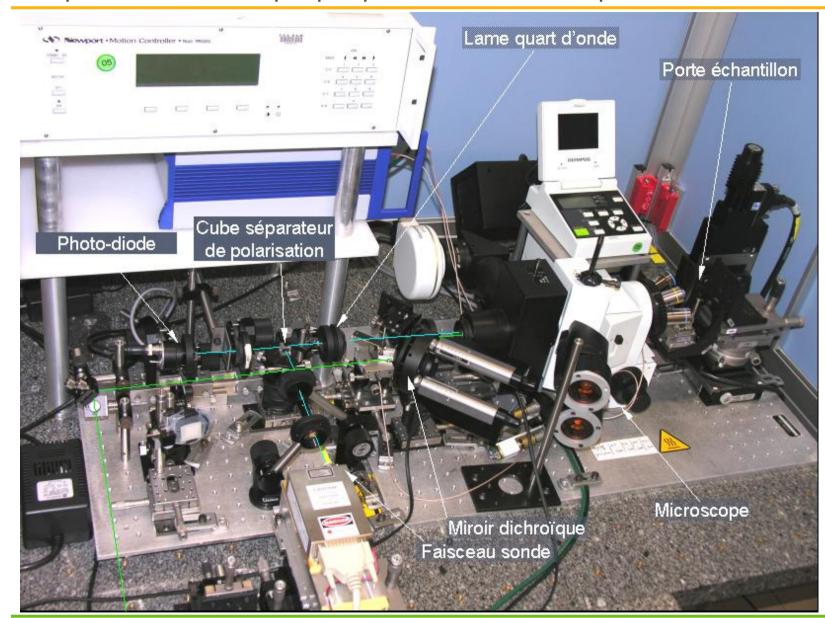






[POT94] « Micrometer scale visualization of thermal waves by photoreflectance microscopy », L. Pottier, Applied Physics Letters, volume 64, n<sup>3</sup>, 1994, pages 1618-1619

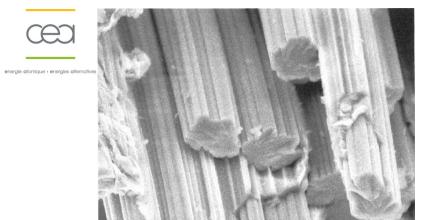
#### Principe de la microscopie par photoréflexion – Dispositif de mesure



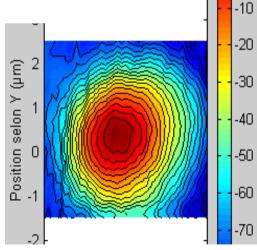


#### Caractérisation à l'échelle microscopique : fibre de carbone

#### Influence de la microstructure



fibre ex-rayonne  $\sim 8\mu m$  de diamètre f = 1 MHz

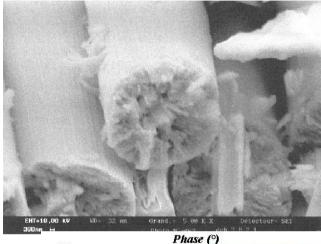


Phase (°)

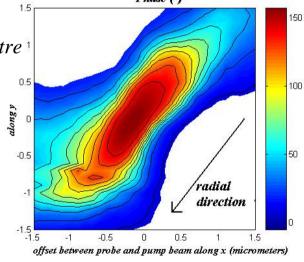
Isothermes circulaires

 $\Rightarrow$  comportement isotrope

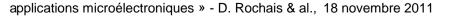
#### Coupes transversales



fibre ex-Brai  $\sim 10 \mu m$  de diamètre f = 1MHz



Texture de la fibre de carbone => diffusion radiale de la chaleur \_



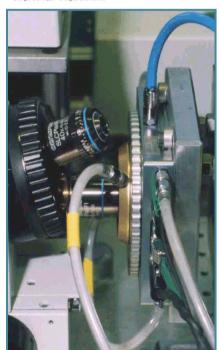


#### Caractérisation microscopique : fibre de carbone en température

#### Influence de la microstructure



### Coupe longitudinale



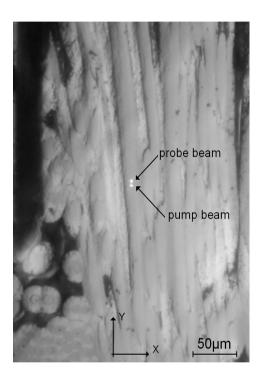
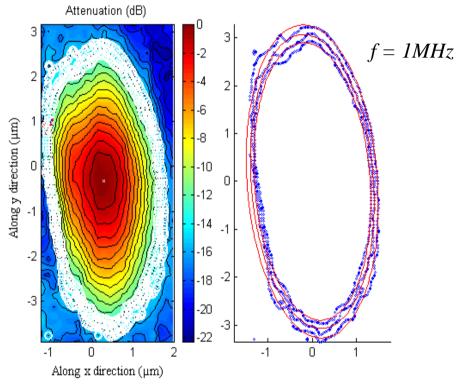


Photo de l'échantillon à 1000°C

fibre ex-PAN à 1000℃ ~10µm de diamètre



Identification du degré d'anisotropie (~5) et de la direction principale longitudinale

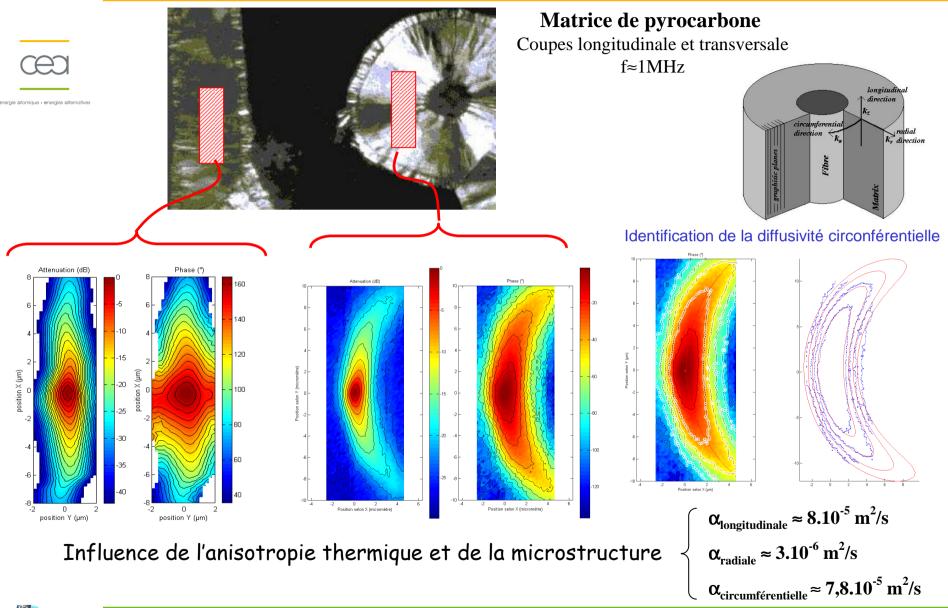
$$\Rightarrow \alpha_{L} = 1.3 \ 10^{-5} \ m^{2}/s$$
  $\alpha_{T} = 2.6 \ 10^{-6} \ m^{2}/s$ 

$$\alpha_{\rm T} = 2.6 \ 10^{-6} \ {\rm m}^2/{\rm s}$$

D. Rochais et al., Journal of Physics D: Applied Physics 38, 1498-1503 (2005)



#### Caractérisation microscopique : milieu orthotrope à symétrie cylindrique





#### Principe de la microscopie photothermique infra-rouge



Hypothèse : faibles élévations de température



Mesure du flux périodique rayonné

$$\Phi_{IR}(r,t) = 4\sigma_{sb} \varepsilon T_c^3.\delta T(r,t)$$

Utilisation du profil d'amplitude



Mesure d'anisotropie

 $(m\'{e}connaissance\ de\ l'\'{e}missivit\'{e}\ au\ niveau\ local => pas\ de\ mesure\ de\ T)$ 

Utilisation du profil de phase

Obtention aisée de  $\mu$  et donc de  $\alpha$  car phase indépendante

de l'émissivité

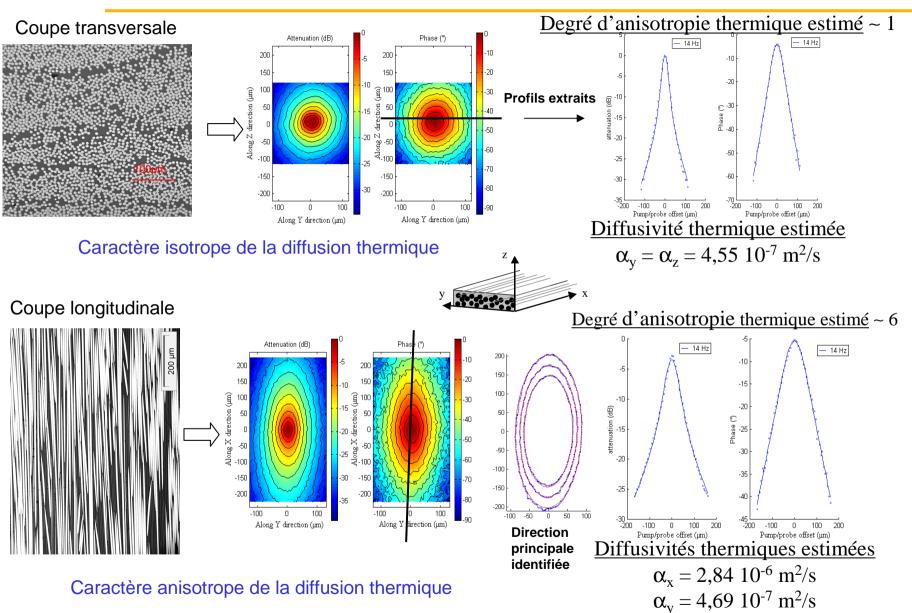
N.B.: résolution spatiale de 2 à 20µm



Synchrone

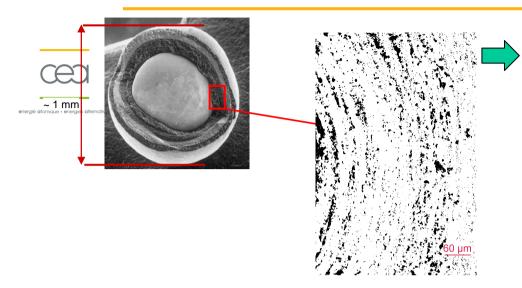
LASER

#### Caractérisation à l'échelle mésoscopique : mèche de carbone





#### Exemple de caractérisation: diffusivité effective du buffer d'une bille HTR



Cartographies d'atténuation et de phase

-50

100

Position selon X (micromètre)

-300

300

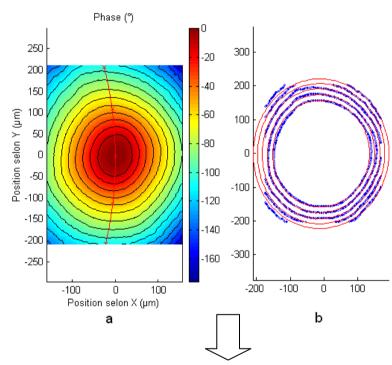
Attenuation (dB)

300

-300

Mesure par MIR sur une tranche polie du buffer

#### Analyse du déphasage



200 .20 -20 -30 -7 (micromètre) selon Y (micromètre) -60 100 100 -80 -100 Dosition ... -40 : -100

-100

Phase (°)

-160 Position selon X (micromètre)

120

-140

-20

Diffusivité circonférentielle : 4,41.10<sup>-6</sup> m<sup>2</sup>/s

Diffusivité radiale : 4,16.10<sup>-6</sup> m<sup>2</sup>/s

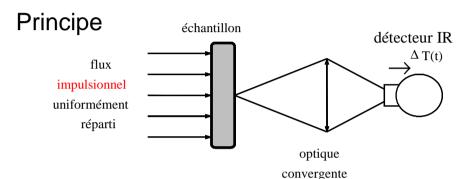


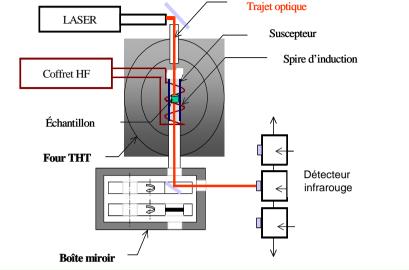
D. Rochais, « Microscopic Thermal Characterization of HTR Particule Layers » dans "Nuclear Fuels: Manufacturing Processes, Forms and Safety", Ed. NOVA Publishers, ISBN: 978-1-60876-326-9 (2010)

#### Mesure de la diffusivité thermique – échelle macroscopique

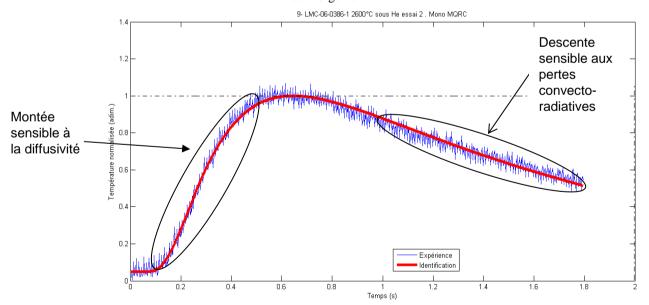


# Dispositif de caractérisation par méthode flash face arrière jusqu'à 3000℃





B. Hay et al, International Journal of Thermophysics 27, 1803-1815 (2006)



Évolution temporelle de l'échauffement appelée thermogramme

Matériau composite à **2600℃** 

 $\alpha$  = 2,6 mm<sup>2</sup>/s



La modélisation de l'expérience permet l'identification du thermogramme expérimental et l'estimation de la diffusivité thermique par une technique de moindre carré

#### Mesure de la diffusivité thermique – échelle macroscopique



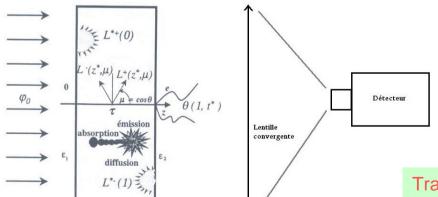
Identification de la diffusivité thermique en fonction de la nature de nos matériaux

Prise en compte dans la modélisation du transfert couplé conducto-radiatif

Modèle multicouches: Milieu opaque ou poreux et/ou semi-transparent au rayonnement prenant en compte les contraintes de préparation de l'échantillon

Equation de la chaleur: 
$$k \frac{\partial^2 T(z,t)}{\partial z^2} - \frac{\partial q_r(T,t)}{\partial z} = \rho C_p \frac{\partial T(z,t)}{\partial t}$$

Eq. du transfert radiatif : 
$$\mu \frac{\partial L(z,\mu)}{\partial z} + (\beta + \sigma)L(z,\mu) = \beta L_0(z,\mu) + \frac{\sigma}{2} \int_{-1}^{1} L(z,\mu')p(\mu,\mu')d\mu'$$



Flux radiatif  $q_r^*(z) = \pi (L^+(z) - L^-(z))$ 

Travaux de thèse de Mathieu Niezgoda (collaboration CEHMTI d'Orléans)

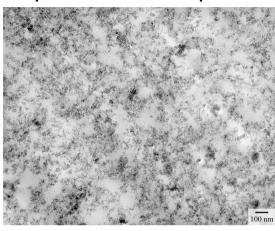
M. Niezgoda, D. Rochais, F. Enguehard, B. Rousseau, P. Echegut *Applied Physics Letters*, accepté

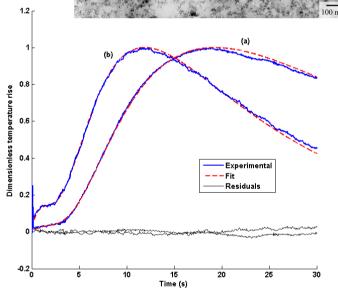


### Mesure de la diffusivité thermique – échelle macroscopique

#### Superisolant nanoporeux

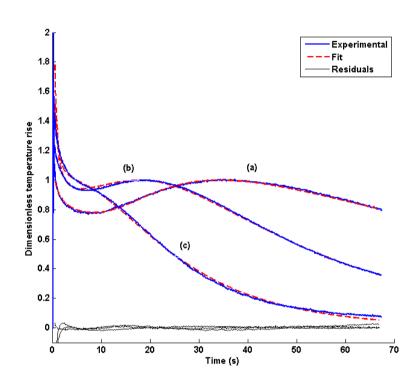






(a) 20℃; (b) 390℃

#### Aérogel de silice



Identifications de thermogrammes expérimentaux obtenus à 20℃ (a), 145℃ (b) et 306℃ (c) à l'aide du modèle conducto-radiatif



# Caractérisation et modélisation des propriétés thermiques de milieux hétérogènes



#### **SOMMAIRE**

#### Mesure des propriétés thermiques

- caractérisation de l'échelle microscopique à l'échelle macroscopique (méthodes photothermiques)



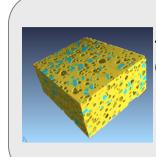
#### Modélisation des propriétés thermiques

- présentation de la démarche
- exemples d'applications



#### Démarche mise en place : chaînes d'analyse et d'expériences numériques

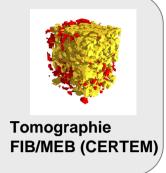




#### Matériaux réels

Tomographie X (LMC, ESRF)

Acquisition, numérisation, segmentation







#### Outils et codes « maison » (GENEMAT3D, ECOTHERM3D, CAST3M)

- Analyser la microstructure de volumes représentatifs (porosité, connectivités, distribution des phases ...)
- Déterminer des propriétés physiques par des expériences numériques (thermique, mécanique, fluidique, électrique...) alimentées par les mesures des propriétés des constituants de base
- Réaliser des études de sensibilité: perturbations de la microstructure (topologie et/ou nature des constituants)



Performance des matériaux Incertitudes procédés Conception de nouveaux matériaux





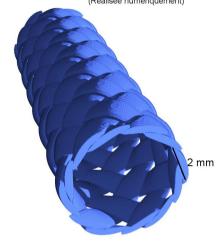
### Acquisition de la microstructure:

- Photographies
- Architecture numérique
- Tomographies X
- Reconstruction FIB-MEB

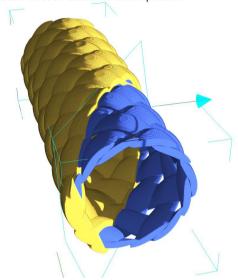


#### Algorithmes de construction de structure hétérogènes (GENEMAT3D)

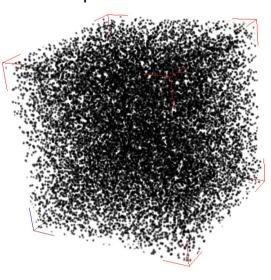
Gaine tressée de fils de carbone (Réalisée numériquement)



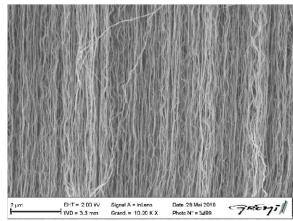
Gaine tressée densifiée numériquement



#### Particules dispersées dans une matrice

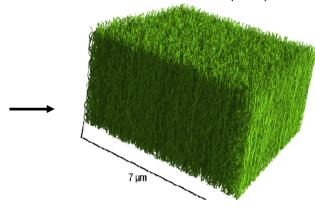


Création et observation du tapis de nanotubes : GREMI



lmage MEB

Création d'un volume numérique représentatif du tapis de nanotube : CEA



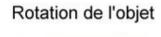
Les paramètres de création du volume dépendent des observations MEB faites sur les tapis de nanotubes.

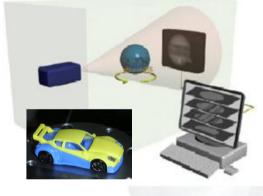
(densité, épaisseur, torsion...)



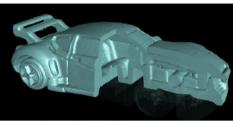
#### Principe de la Tomographie X







Acquisition d'un grand nombre de projections



Reconstruction tomographique

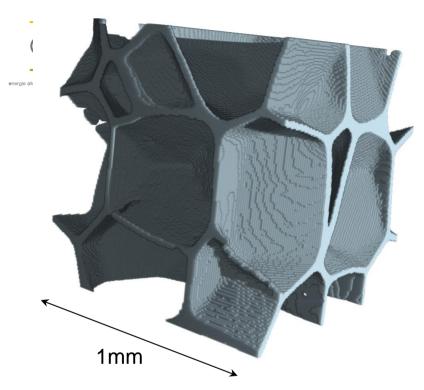




- Acquisition : plusieurs centaines de radios autour de la pièce (en réalité : le plus souvent, c'est la pièce qui tourne, contrairement au scanner médical)
- Puis : reconstruction tomographique de la pièce en 3D (calcul informatique), sous la forme d'un grand nombre de coupes au travers de l'image

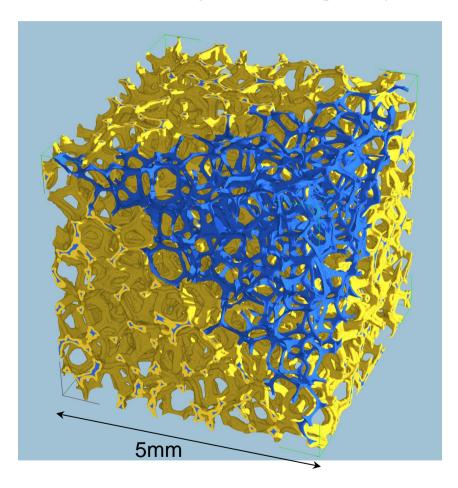


#### Exemples de structures tomographiées



Milieu alvéolaire: mousse expansée

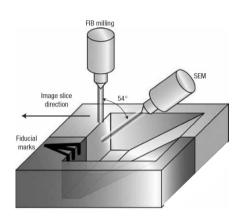
# Mousse de carbone (bleu) densifiée par du SiC (jaune)

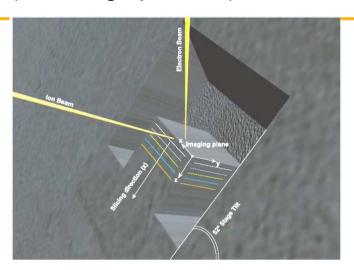




#### Principe de la reconstruction FIB-MEB (ou tomographie FIB)

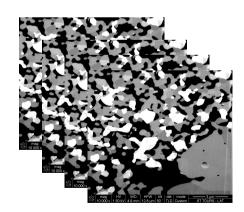






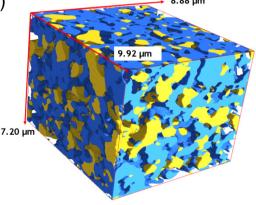
Principe du FIB/SEM (la surface d'étude de l'échantillon est perpendiculaire au faisceau d'ions alors que le faisceau ionique est à  $52^{\circ}$ )

Image MEB prise après chaque ablation par le FIB (Focused Ion Beam)



Reconstruction numérique du volume





Anode d'une SOFC Cermet Nickel (jaune) – Zircone (bleu)

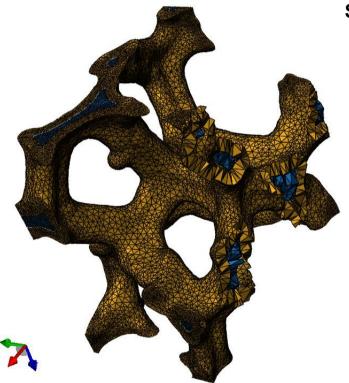




#### Impact du Volume Elémentaire Représentatif (VER)

#### Microstructure de résolution 5µm pour un VER de 5×5×5mm³ = 10<sup>9</sup> éléments Une donnée en float par voxel (4 octets) → 4Go!

Mesh



Si on peut : calculs directs sur VER voxelisé (codes maisons pour l'instant limités à la thermique et PALABOS pour la mécanique des fluides)

- Expression d'une physique appropriée
- Développement code parallèle environnement distribué
- Exécution sur super-calculateurs (cas instationnaires)

#### Quand on doit mailler (calculs mécaniques)

Exécution vite nécessaire sur super-calculateurs (CCRT, TERA) pour un VER avec codes « maison » ou commerciaux

#### Exemple:

Mousse de carbone densifiée SiC de 200×200×200 Vx environ 320 000 tétraèdres

Pour un VER de (5x5x5mm³) ~40 millions

d'éléments



Mask 8 : 91,550 elements, all tets



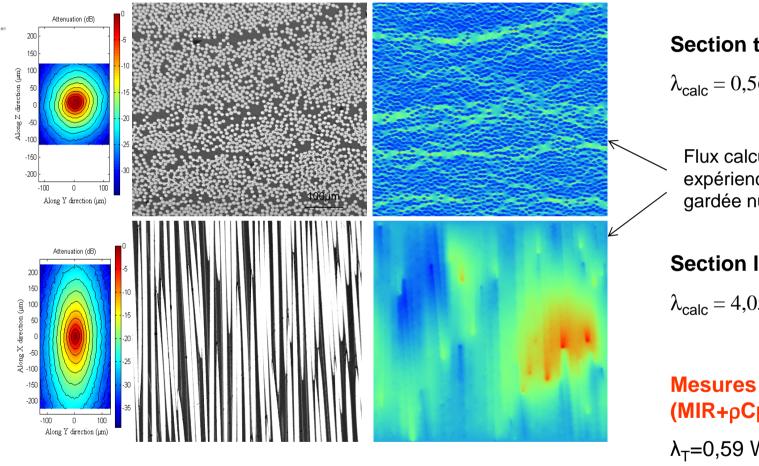
### Exemples d'application



#### Matériau composite AIRBUS Carbone/Résine

#### Simulation à partir de photographies de la structure du composite

À chaque pixel, sont attribuées les propriétés thermiques du constituant correspondant (mesures MP et pCp)



#### Section transverse

$$\lambda_{\text{calc}}=0{,}56~W.m^{\text{-}1}.K^{\text{-}1}$$

Flux calculés pour une expérience de plaque chaude gardée numérique

#### **Section longitudinale**

$$\lambda_{calc} = 4,05 \text{ W.m}^{-1}.\text{K}^{-1}$$

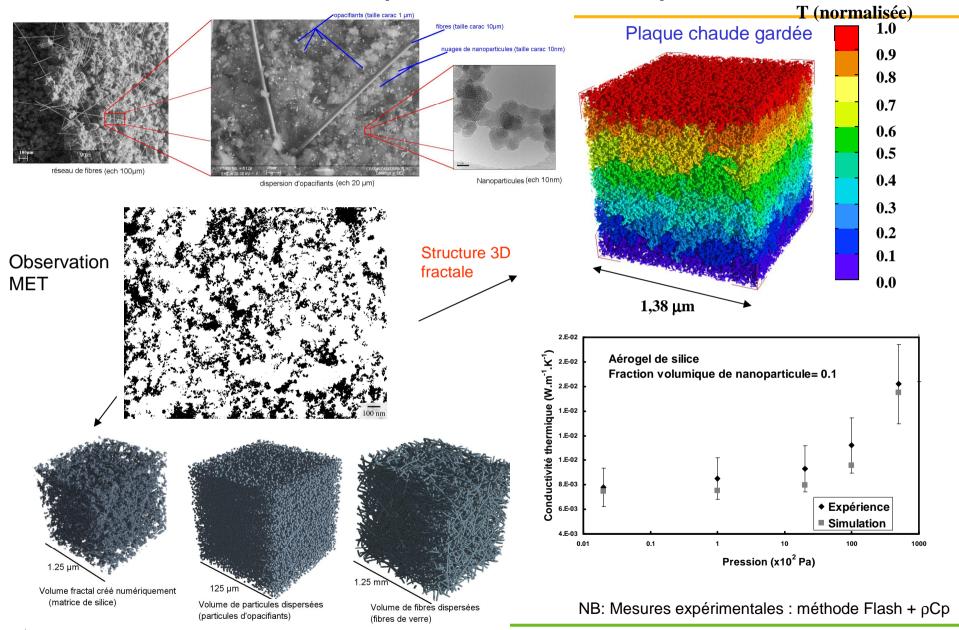
### Mesures expérimentales (MIR+ρCp)

$$\lambda_T$$
=0,59 W.m<sup>-1</sup>.K<sup>-1</sup>  $\lambda_I$  =4,20 W.m<sup>-1</sup>.K<sup>-1</sup>

NB: Prise en compte dans le calcul de l'orientation et de l'anisotropie des fibres (mesures MP)



#### Matériaux isolant nanoporeux: structure créée par GENEMAT3D



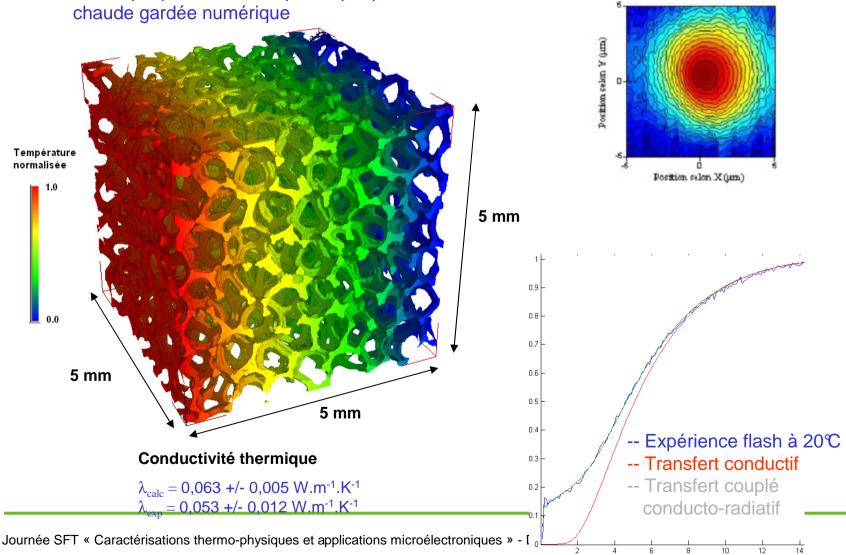


#### Matériau alvéolaire : mousse de carbone

#### Tomographies X d'une mousse de carbone

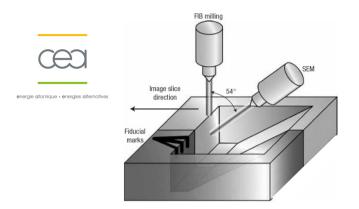


Détermination du tenseur de conductivité thermique par une technique de plaque chaude gardée numérique Mesure des propriétés thermiques 1- locales (squelette) par photothermie 2- effectives (matériau constitué) par flash

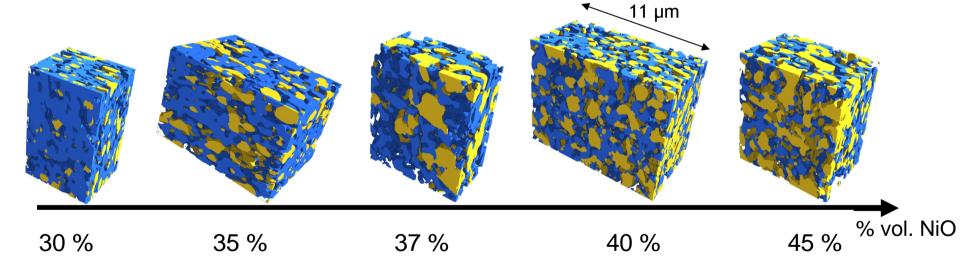




### Étude de cermets NiO-YSZ avec différents % vol. de NiO (anode de SOFC)



Structures numérisées obtenues par FIB/MEB avec une résolution de 10nm (propriétés thermiques difficilement mesurables)



(Pore: transparent; YSZ: bleu; NiO: jaune)



Etablir des corrélations quantitatives microstructures-performances

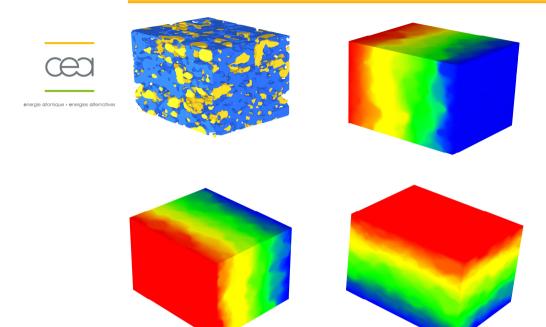
N. Vivet et al., *Journal of Power Sources*, Journal of Power Sources, Volume 196, Issue 18, 15 September 2011, Pages 7541-7549

N. Vivet et al., *Journal of Power Sources*, Journal of Power Sources, Volume 196, Issue 23, 1 December 2011, Pages 9989-9997



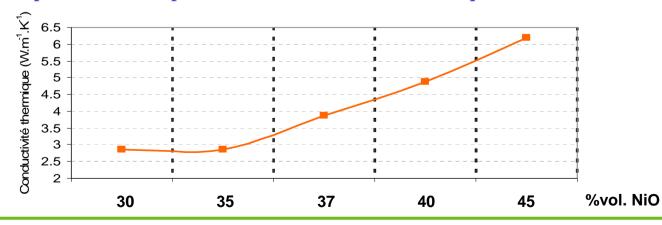
Journée SFT « Caractérisations thermo-physiques et applications microélectroniques » - D. Rochais & al., 18 novembre 2011

#### Tenseur de conductivité d'une anode SOFC



Champs de température obtenus dans une électrode (35% NiO) par la méthode de plaque chaude gardée numérique appliquée suivant les 3 axes et permettant de déterminer le tenseur de conductivité thermique

Impact de la percolation de la phase NiO sur la conductivité thermique effective des électrodes





# Amélioration des performances thermiques d'un polymère chargé: aller-retour vers l'élaboration



Besoin : conductivité thermique élevée pour une couche de 50µm d'épaisseur de polysulfone chargé de particules d'aluminium

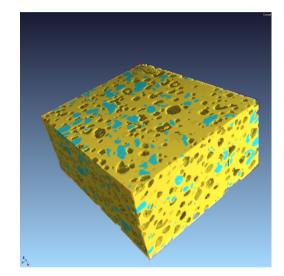
Analyse 3D de la microstructure du matériau

Depuis les données issues de µtomographie-X LMC :

(échantillon de 350µm d'épaisseur pour besoin tomo)

Présence importante de pores (20%)
Charge très inférieure à celle attendue (10%)

Conductivité du milieu ~ celle du polymère



Obtention des propriétés thermiques : sortir du mode constat (1 échantillon / 1 mesure)

Application de notre démarche de simulation à l'amélioration des performances pour éviter une recherche empirique pouvant être longue et coûteuse

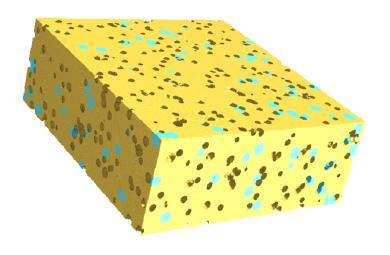


# Amélioration des performances thermiques d'un polymère chargé: aller-retour vers l'élaboration



Création d'un milieu 3D numérique équivalent

A- Réalisation d'un milieu équivalent à celui observé par μtomographie-X (20% de pores, 10% de charges, 350μm) pour recalage avec les caractérisations comportementales



Tailles des particules et des pores :

Distributions normales bornées

B- Réalisation de milieux idéalisés : avec ou sans pores, plus de charges, 50µm d'épaisseur...

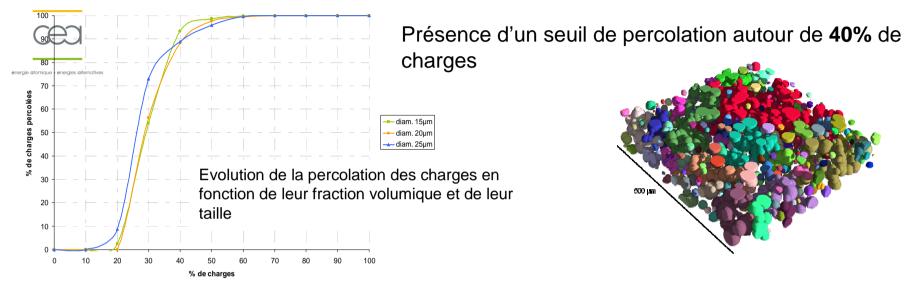
#### Objectifs:



- Optimisation du matériau élaboré
- Maîtrise de la dispersion liée au procédé

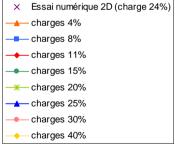


#### Amélioration des performances thermiques d'un polymère chargé: aller-retour vers l'élaboration



100 conductivité thermique (W/m/K) (échelle logarithmique) 15 20 25 30 35 40 10 Porosité (%)

Conductivité thermique dans le plan du milieu homogène équivalent en fonction de la charge et de la porosité



! Si percolation non atteinte forte diminution de la conductivité

Au delà de 40% de charges : faible influence de la porosité



Journée SFT « Caractérisations thermo-physiques et applicatic