

Luc-Henry Dorey, Lionel Tessé, Arjen Roos, Frédéric Feyel



retour sur innovation

Département d'Énergétique Fondamentale et Appliquée (DEFA)

Plan de la présentation

- Contexte et objectifs
- Rayonnement dans le verre
 - Propriétés radiatives
 - Méthode de Monte Carlo
 - Approches optimisées
- Conduction dans le verre
 - Propriétés thermophysiques du verre
 - Résolution de l'équation de la chaleur
- Méthodes de couplage partitionnées
- Résultats obtenus
- Conclusion



Contexte et objectifs

- Problème industriel : le formage du verre
 - Formage de verre plat, bouteilles ou fibres de verre.
 - Les procédés de production conditionnent la qualité du produit.
- Objectif : modéliser en 3D le refroidissement du verre (calcul instationnaire).
- Buts:
 - Améliorer le contrôle des procédés de production
 - Réduire le niveau d'empirisme des procédés de production
- Phénomènes dominants dans le verre à 800K :
 - rayonnement (milieu semi-transparent)
 - conduction



Rayonnement dans le verre porté à haute température



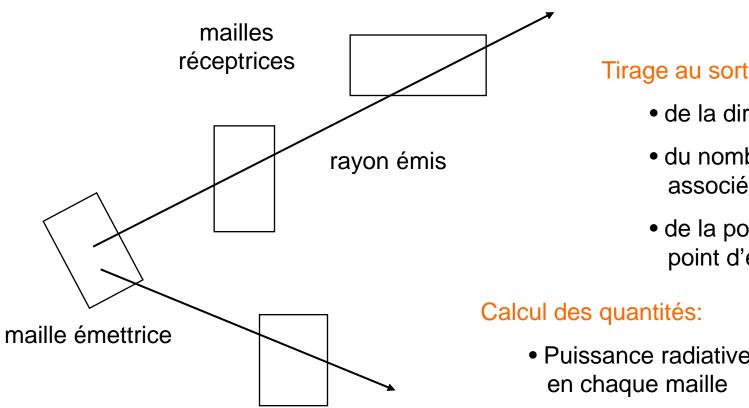
retour sur innovation

Propriétés radiatives du verre

- Milieu semi-transparent non-diffusant
- Comportement spectral approché par un modèle de bandes:
 - l'indice de réfraction n
 - le coefficient d'absorption κ
 sont constants sur chaque bande
- 6 bandes spectrales sur [200 cm⁻¹; 11000 cm⁻¹]
- n varie de 1.43 à 1.50
- κ varie de 16 m⁻¹ à 10⁵ m⁻¹



- Calcul des transferts radiatifs par la méthode de Monte-Carlo:
 - Construction de rayons de manière aléatoire



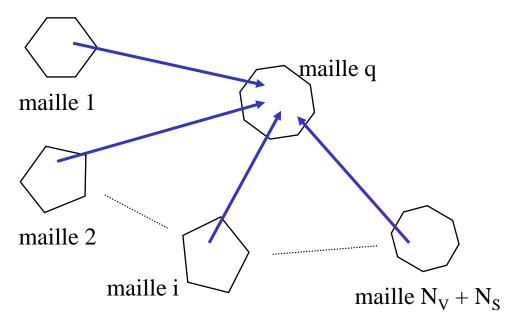
Tirage au sort:

- de la direction
- du nombre d'onde
- de la position du point d'émission

- Puissance radiative volumique
- Flux sur les mailles surfaciques de type « paroi »



- Méthode de Monte Carlo conventionnelle:
 - Méthode FM (Forward Method)



sens direct d'un chemin optique

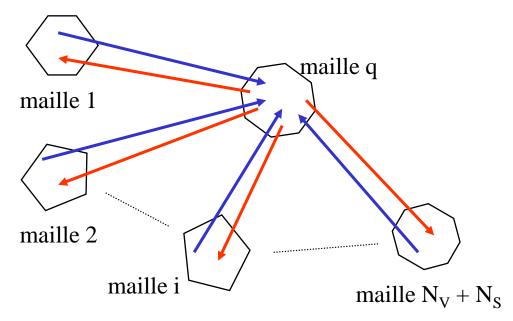
La maille q reçoit les rayons

$$P_{q}^{R} = \sum_{i=1}^{N_{V}+N_{S}} P_{iq}^{ea} - P_{q}^{e}$$

Pour mener le bilan sur la maille q, il est nécessaire de construire tous les rayons issus de toutes les mailles



- Méthodes réciproques:
 - Méthode ARM (Absorption-based Reciprocity Method)



→ sens direct d'un chemin optique

sens réciproque d'un chemin optique

La maille q reçoit les rayons

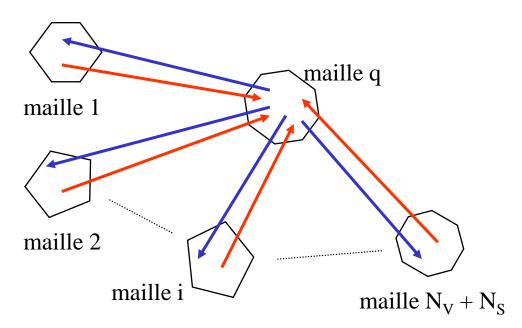
$$P_{q}^{R} = \sum_{i=1}^{N_{V} + N_{S}} -P_{iq}^{exch}$$

$$P_{viq}^{exch} = P_{viq}^{ea} \left(\frac{L_v^{\circ}(T_q)}{L_v^{\circ}(T_i)} - 1 \right)$$

Pour mener le bilan sur la maille q, il est nécessaire de construire tous les rayons issus de toutes les mailles



- Méthodes réciproques:
 - Méthode ERM (Emission-based Reciprocity Method)



→ sens direct d'un chemin optique

La maille q émet les rayons

$$P_q^R = \sum_{i=1}^{N_V+N_S} P_{qi}^{exch}$$

$$P_{vqi}^{exch} = P_{vqi}^{ea} \left(\frac{L_{v}^{\circ}(T_{i})}{L_{v}^{\circ}(T_{q})} - 1 \right)$$

Pour mener le bilan sur la maille q, il suffit de construire tous les rayons issus de cette maille



Transferts conductifs dans le verre



retour sur innovation

Conduction dans le verre

- Pb de conduction non linéaire :
 - Conductivité λ variant de 1 à 2 W.m⁻¹.K⁻¹
 - Capacité calorifique massique c variant de 820 à 1500 J.kg⁻¹.K⁻¹
 - Masse volumique ρ = 2450 kg.m⁻³
- Code de thermomécanique ZéBuLoN (ONERA Ecole des Mines Northwest Numerics)
- Méthode des éléments finis appliquée à l'équation de la chaleur combinée à la loi de Fourier:

$$\rho c \frac{\partial T}{\partial t} - \operatorname{div}(\lambda \operatorname{grad} T) = p$$

Calcul instationnaire

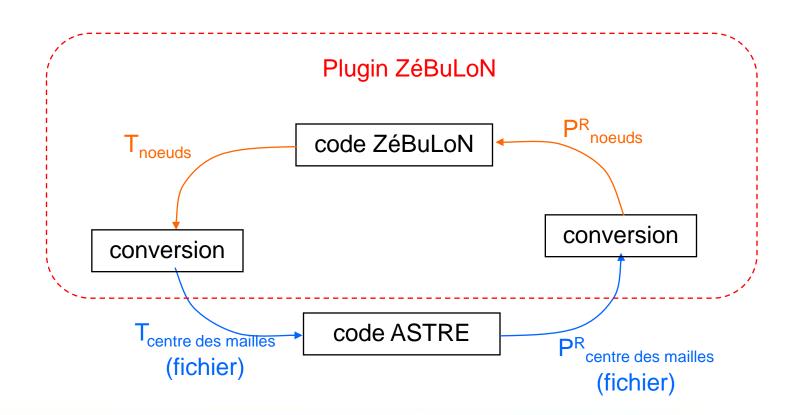


Méthodes de couplage partitionnées



retour sur innovation

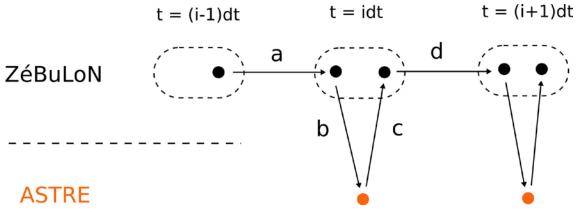
- Présentation des moyens utilisés:
 - Transmission de données brutes entre les 2 codes par fichiers
 - Attente des résultats du code qui calcule (fichier de déverrouillage créé)



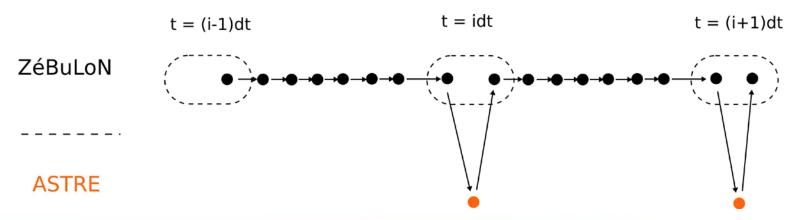


- Méthodes de couplage:
 - couplage faible

dt : pas de temps du couplage



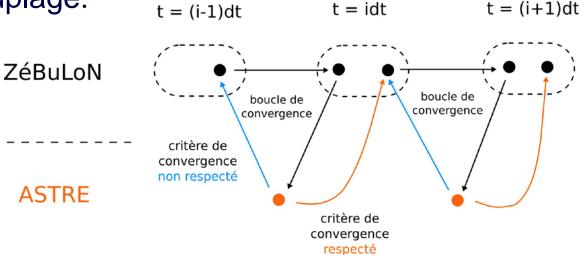
sous-cyclage:



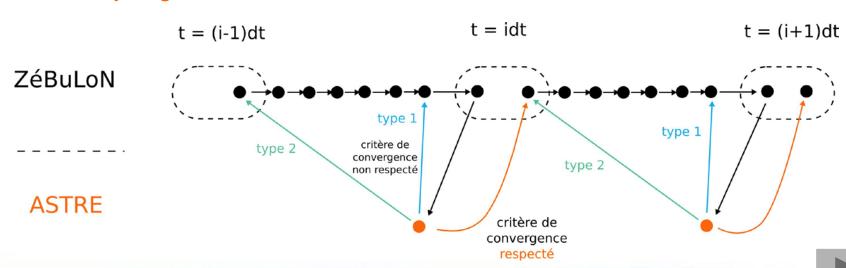


Méthodes de couplage:

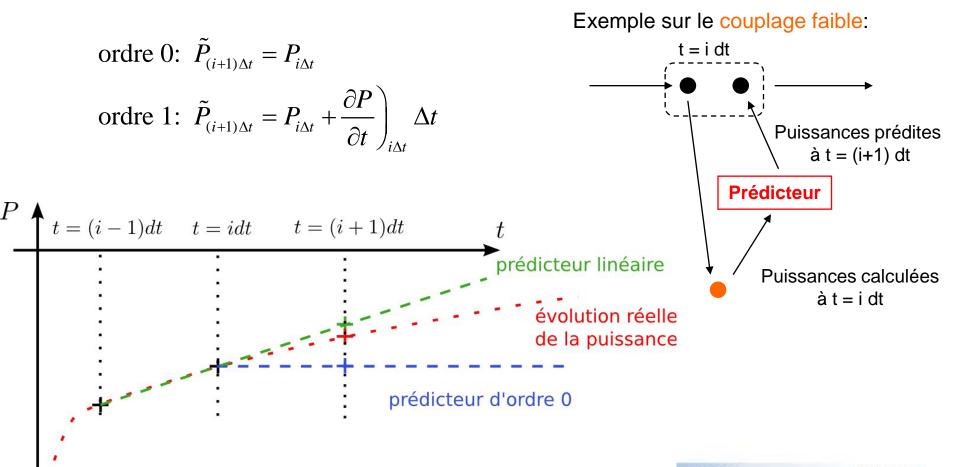
couplage fort



sous-cyclage:



- Prédicteurs:
 - Aide à la convergence entre les deux codes
 - La prédiction s'effectue sur les puissances radiatives calculées par Astre



Validation en configuration 1D



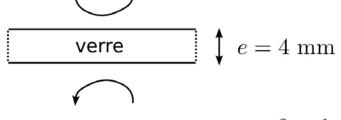
retour sur innovation

Cas de simulation 1D



$$T_{\rm ambiance} = 300 K$$

$$h_2 = 3.3171 \text{ W.m}^{-2} \text{K}^{-1}$$



$$h_1 = 95 \text{ W.m}^{-2} \text{K}^{-1}$$

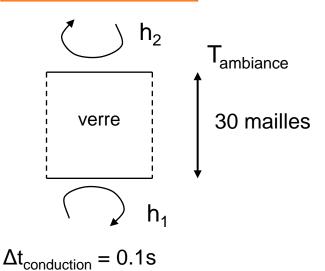
$$T_1 = 300K$$

$$\varepsilon_1 = 0.90$$

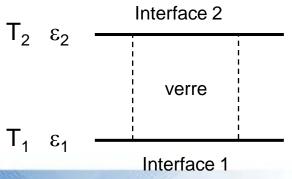
refroidissement pendant 16.67s

$$T_i = 963K$$
 uniforme

Code ZéBuLoN



Code ASTRE





Modélisation de la bande optiquement épaisse

$$\kappa = 100~000~\text{m}^{-1}$$

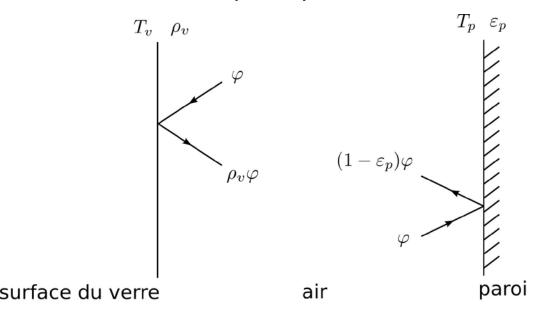
 Convergence plus lente de la méthode de Monte Carlo, mais calcul possible.

 Modélisation dans le code ZéBuLoN par une condition de flux surfacique imposé.



Modélisation de la bande optiquement épaisse

- Modélisation par ZéBuLoN:
 - Flux surfacique imposé comme condition aux limites:



en incidence normale:

$$\rho_{v} = \frac{(1-n)^{2}}{(1+n)^{2}}$$

Flux perdu par le verre si $T_v > T_p$:

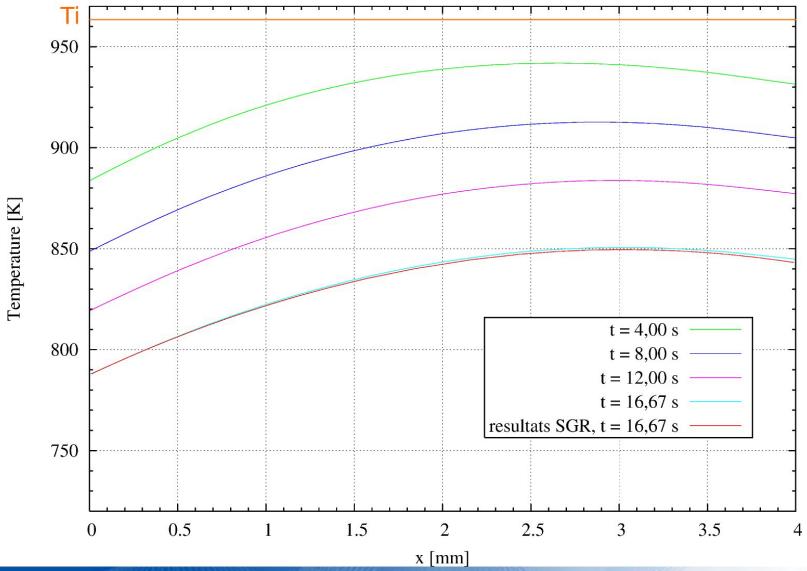
$$\varphi = \frac{\varepsilon_{p}(1 - \rho_{v})}{1 - \rho_{v}(1 - \varepsilon_{p})} \int_{\nu_{1}}^{\nu_{2}} \left[\pi L_{v}^{0}(T_{v}) - \pi L_{v}^{0}(T_{p}) \right] dv$$

$$\frac{\varphi^{\circ}(T_v)}{R_v} \qquad \frac{R_p}{R_p} \qquad \frac{\varphi^{\circ}(T_p)}{R_p}$$
 résistances:
$$\frac{\rho_v}{1-\rho_v} \qquad \frac{1}{F_{vp}} = 1 \qquad \frac{1-\varepsilon_p}{\varepsilon_p}$$

Remarque: prise en compte des réflexions multiples sur le verre, pour cette bande épaisse

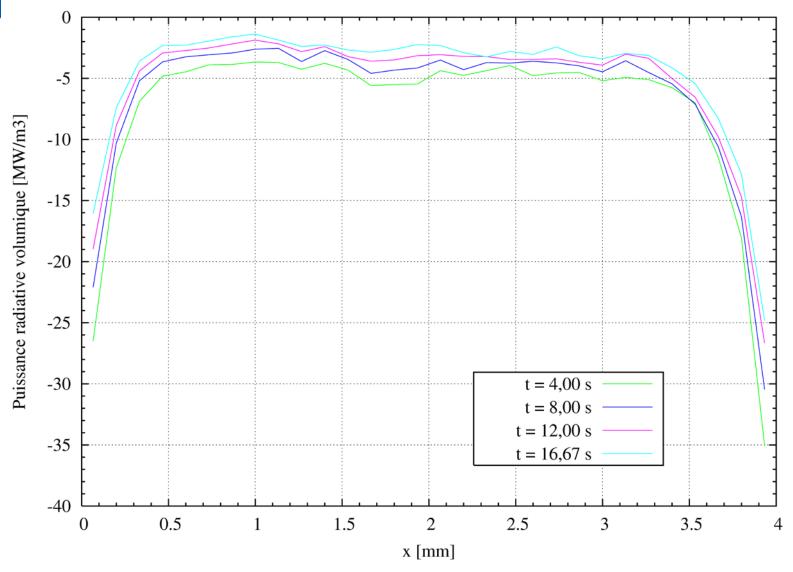


Résultats





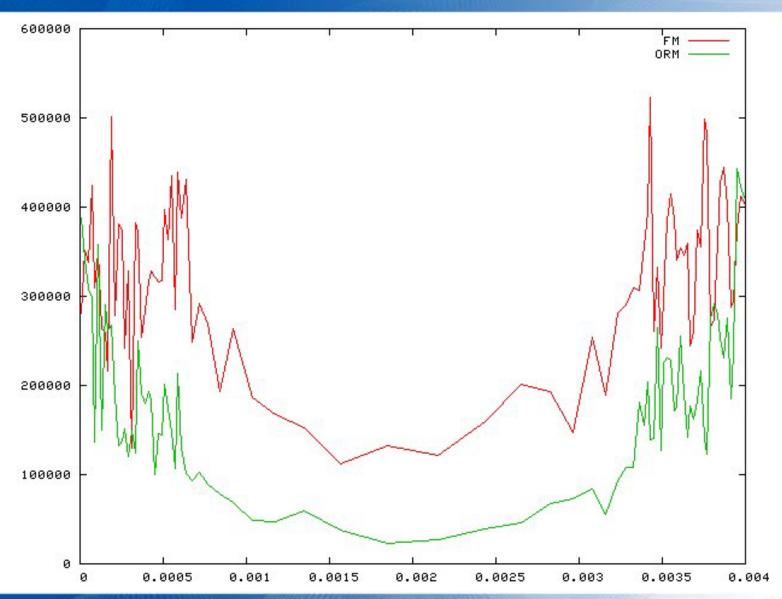
Résultats



Nombre de rayons tirés: 100 000 dans 30 mailles



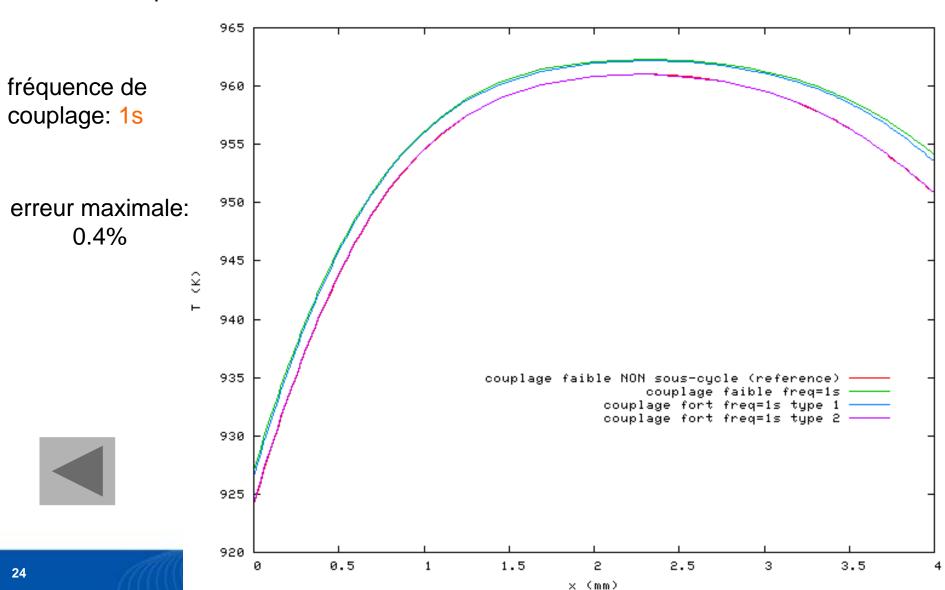
Résultats: écarts types





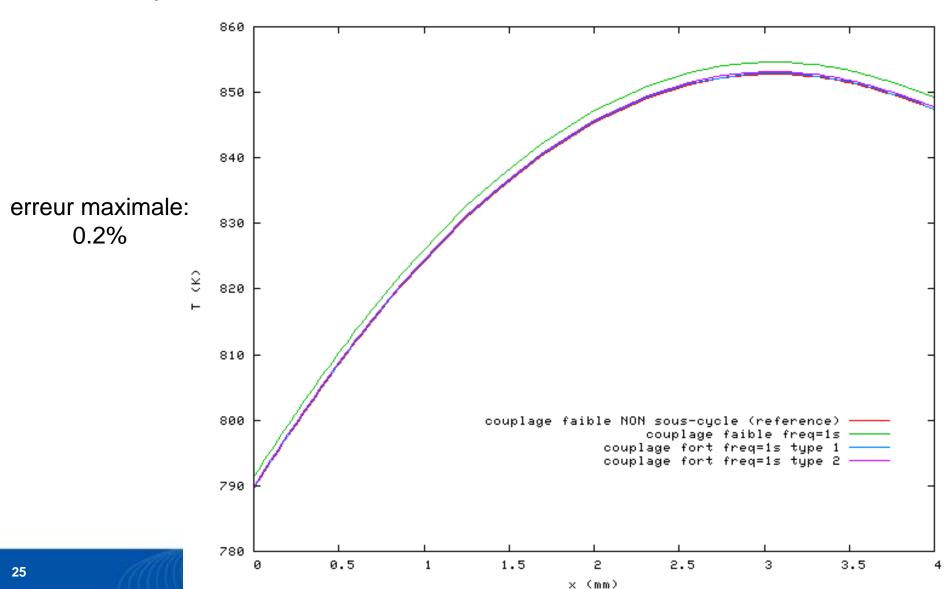
Optimisation du couplage:

Profils de température à 1s :



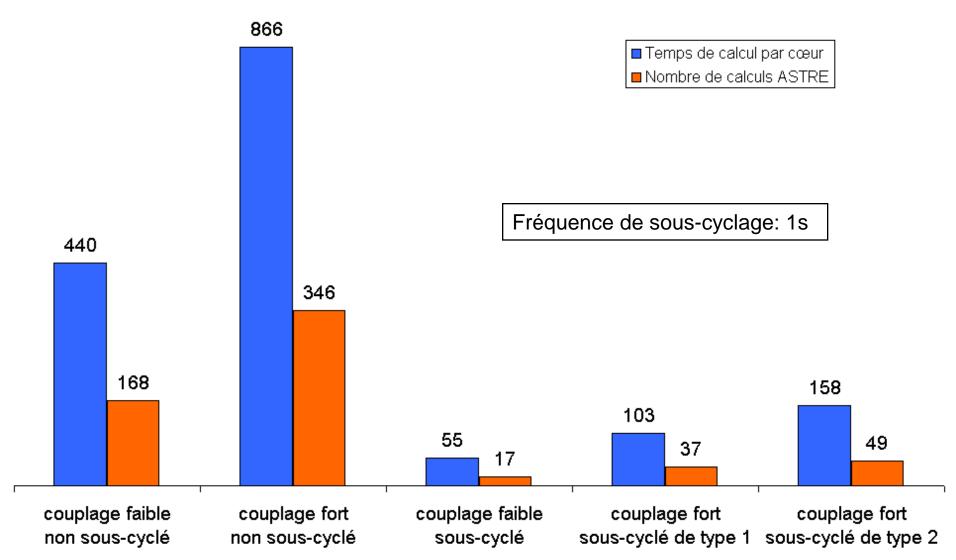
Optimisation du couplage: méthode de couplage

Profils de température à 16.67s :



Optimisation du temps de calcul

Calculs sur 32 cœurs





Conclusions

- Le calcul réalisé fournit des résultats précis.
- Les algorithmes de couplage ont permis une forte réduction du temps de calcul sans perdre de précision (0.4% maximum).
- Des calculs 3D industriels ont été réalisés avec succès (résultats confidentiels).



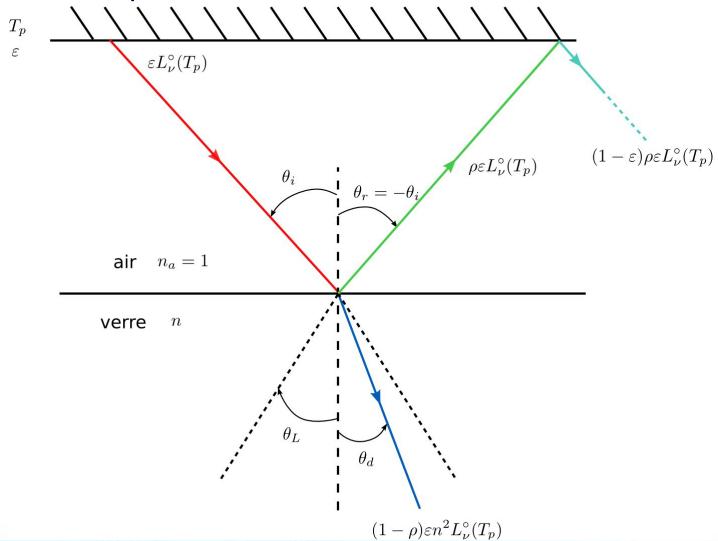
Condition de type interface



retour sur innovation

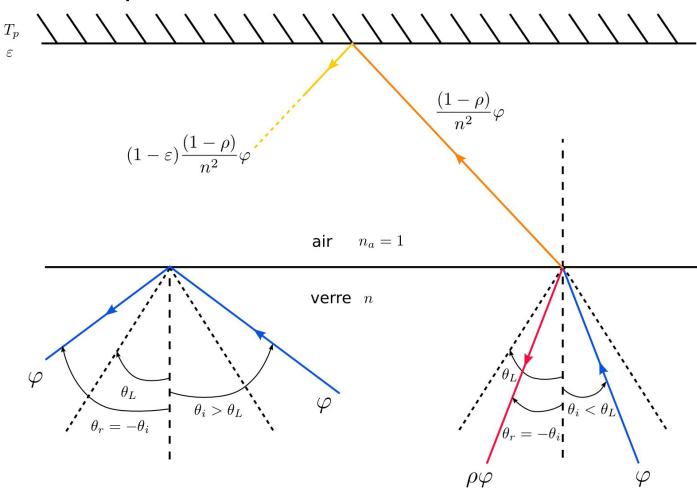
Phénomènes à l'interface air/verre

Modélisation par condition aux limites interface:



Phénomènes à l'interface air/verre

Modélisation par condition aux limites interface:



réflexion totale

réflexion partielle / réfraction

Détails sur le couplage



retour sur innovation

- Critère de convergence pour couplage fort
 - Critère choisi sur les puissances radiatives
 - Calcul de l'erreur à l'itération k de la boucle de convergence:

dans une maille:
$$\varepsilon_k(x_i) = \frac{P_k(x_i) - P_{k-1}(x_i)}{P_k(x_i)}$$

sur toutes les mailles:
$$\overline{\varepsilon}_k = \frac{\sum_{i=1}^N \varepsilon_k(x_i)}{N}$$

N: nombre total de mailles

Critère de convergence:
$$\overline{\mathcal{E}}_k \leq 1\%$$

