



Jérémie DREVILLON

DESIGN AB-INITIO DE MATÉRIAUX MICRO ET NANOSTRUCTURÉS POUR L'ÉMISSION THERMIQUE COHÉRENTE EN CHAMP LOINTAIN ET EN CHAMP PROCHE







> Objectif

Identifier des structures ad-hoc de matériaux pour obtenir des sources thermiques cohérentes

Répondre à des critères d'émissivité ET de réflectivité spécifiques pour les 2 états de polarisation de la lumière



Unique paramètre d'entrée : permittivité diélectrique des matériaux <u>Principe de la méthode</u> <u>d'optimisation</u>







Objectif

Identifier des structures ad-hoc de matériaux pour obtenir des sources thermiques cohérentes

Répondre à des critères d'émissivité ET de réflectivité spécifiques pour les 2 états de polarisation de la lumière



Unique paramètre d'entrée : permittivité diélectrique des matériaux

Principe de la méthode d'optimisation



let

Design ab-initio de matériaux nanostructurés à émission thermique cohérente en champ lointain



 Concevoir une source thermique cohérente dans le proche infrarouge en vue d'une application comme émetteur sélectif dans un système de conversion thermophotovoltaïque



Design ab-initio de matériaux nanostructurés à émission thermique cohérente en champ lointain

Application

 Concevoir une source thermique cohérente dans le proche infrarouge en vue d'une application comme émetteur sélectif dans un système de conversion thermophotovoltaïque



- Espace de recherche : [λ_{min} =1.3 µm, λ_{max} =1.7 µm] , [θ_1 =0°, θ_2 =90°]
- Structure composée de 50 couches élémentaires d'épaisseur h=50 nm et constituée de 3 matériaux : Ag, Si, SiO₂ $\varepsilon_{Ag} = 1 - \frac{\omega_p^2}{\omega(\omega + i\gamma)}$ Modèle de Drude
- Définition de la fitness

$$J = \sum_{\substack{p \\ p \\ p \\ p \\ p \\ p \\ p \\ larisation}} \int_{\lambda_{min}}^{\theta_2} \int_{\lambda_{min}}^{\lambda_{max}} \left[\epsilon_{cible} \left(\lambda, \theta \right) - \Pr_{calc} \left(\lambda, \theta \right) \right]^2 d\theta d\lambda + \sum_{\substack{p \\ p \\ p \\ p \\ p \\ larisation}} \int_{\theta_1}^{\theta_2} \int_{\lambda_{min}}^{\lambda_{max}} \left[r_{cible} \left(\lambda, \theta \right) - \Pr_{calc} \left(\lambda, \theta \right) \right]^2 d\theta d\lambda + \sum_{\substack{p \\ p \\ p \\ larisation}} \int_{\theta_1}^{\theta_2} \int_{\lambda_{min}}^{\lambda_{max}} \left[r_{cible} \left(\lambda, \theta \right) - \Pr_{calc} \left(\lambda, \theta \right) \right]^2 d\theta d\lambda$$

$$M_{larisation} = 0$$





> Définition des propriétés radiatives cibles

• Émissivité cible

$$\epsilon_{cible} = \epsilon_{max} \exp\left[-Q^2 \ln 16 \left(\lambda - \lambda^* \left(\theta\right)\right)^2 / \lambda^{*^2} \left(\theta\right)\right]$$

Facteur de qualité
$$Q = \frac{\lambda^*}{\Delta \lambda} \qquad \begin{array}{c} \text{lié au degré de cohérence} \\ \text{spectrale d'une source} \\ \text{thermique} \end{array}$$

• Réflectivité cible

$$r_{cible} = 1 - \epsilon_{cible} - t_{cible}$$
 avec $t_{cible} \ll 1$





Qu'en est il pour un matériau borné ?







Densité locale d'états au dessus d'un film d'aluminium

















Densité locale d'états au dessus d'un film d'aluminium



11







- Pour L ≤ λ_{Caractéristique}: séparation de la densité d'états en deux pics
 - Due à l'hybridation des modes de surfaces supportés par les films minces
- Comportement thermique potentiellement intéressant pour le design d'émetteurs nanostructurés en champ proche



> Densité locale d'états au dessus d'une structure multicouche

$$\rho(\mathbf{r}_{3},\omega) = \frac{\omega^{2}}{\pi c^{3}} \left\{ \int_{\omega/c}^{\infty} \frac{4k_{//}^{3} dk_{//}}{k_{0}^{3} |\gamma_{3}|} \frac{\operatorname{Im}(r^{s}) + \operatorname{Im}(r^{p})}{2} \exp[2\operatorname{Im}(\gamma_{3})(z_{3} - L)] \right\} \implies \begin{array}{c} \text{Calcul du coefficient de} \\ \text{réflexion de la structure} \end{array}$$



Conclusions

En champ lointain : développement d'une méthode rationnelle pour le design inverse de matériaux nanostructurés à émission thermique cohérente

- Combinaison de la théorie des matrices de transfert et d'un procédé d'évolution par algorithme génétique
- Conception de sources thermiques partiellement cohérente dans l'infrarouge
- En champ proche : Calcul de la densité d'énergie au dessus d'un film et de structures multicouches dans le cadre de l'électrodynamique fluctuationnelle
 - Séparation de la LDOS en deux pics lorsque l'épaisseur du film diminue et devient comparable ou plus petite que la longueur d'onde caractéristique
 - Hybridation des modes de surfaces supportés par les films minces responsable de cette modification de la LDOS
 - Premiers résultats prometteurs pour la conception par design abinitio de sources thermiques cohérentes à haute densité d'énergie

1^{ère} étape

• Génération aléatoire d'une population

2^{ème} étape

- Evaluation des propriétés radiatives $A_{calc}(\lambda, \theta)$
- Calcul de "l'éloignement " à la cible
- Définition d'un critère J à optimiser (fonction fitness)

$$J = \|A_{cible} - A_{calc_j}\|^2 \implies \min$$



Calcul A_{calcj} Késolution du problème direct

Jérémie DREVILLON

Annexes

Résolution du problème direct Calcul des propriétés radiatives E^{p+}_{inc} ٠ des structures par la méthode \mathbf{E}_{out}^{p+} des matrices de transfert \mathbf{E}_{inc}^{s+} \mathbf{E}_{out}^{s+} $\begin{pmatrix} E_{inc}^+\\ E_{out}^- \end{pmatrix} = \Im^N \begin{pmatrix} E_{out}^+\\ 0 \end{pmatrix}$ \mathbf{E}_{out}^{s} - $\begin{cases} \Im^{N} = \left(\prod_{j=0}^{N-1} T_{j,j+1} T_{j+1}^{pro}\right) T_{N,N+1}. \\ \textbf{Avec}: \\ T_{i,j} = \frac{1}{t_{ij}} \left(\begin{array}{c} 1 & r_{ij} \\ r_{ij} & 1 \end{array}\right) \\ \end{cases} T_{j}^{pro} = \left(\begin{array}{c} e^{i\phi_{j}} & 0 \\ 0 & e^{-i\phi_{j}} \end{array}\right) \end{cases}$ **N** couches Réflectivité Transmittivité $r(\lambda,\theta) = \frac{E_{out}^-}{E_{inc}^+} = \frac{\Im_{21}^N}{\Im_{11}^N}. \qquad t(\lambda,\theta) = \frac{E_{out}^+}{E_{inc}^+} = (\Im_{11}^N)^{-1}$ $\begin{array}{l} \mbox{Lois de} \\ \mbox{Kirchhoff} \end{array} \left\{ \begin{array}{l} \alpha(\lambda,\theta) + r(\lambda,\theta) + t(\lambda,\theta) = 1 \\ \alpha(\lambda,\theta) = \epsilon(\lambda,\theta) \end{array} \right\} \begin{array}{l} \begin{array}{l} \mbox{\acute{Emissivit\acute{e}}} \\ \epsilon(\lambda,\theta) = 1 - r(\lambda,\theta) - t(\lambda,\theta) \end{array} \right\} \end{array} \right\}$

A.3

3^{ème} étape

- Sélection d'un individu basée sur la valeur de sa fitness (classement des individus en fonction de leur fitness)
- Choix d'un pourcentage d'individus retenus parmi la population courante

4^{ème} étape

• Croisement : génération des *enfants*



Dernière étape : mutation

• Remplacement de gènes par d'autres choisis aléatoirement



⇒ Évite la convergence vers un minimum local

• Taux de mutation p_m:

Définit la probabilité pour un gène d'être modifié























Annexes > Cohérence spectrale de la source Facteur de qualité 's''0° 's''30° 'b''30° 0.8 '[']s''60° Q_{s} Q_p θ 'b''60° al. ηł. ηł. 0.6 0° 436 436 ηł, ηt, ηĿ, 0.4 11 30° 460 430 11 ηt, 1.511 60° 0.2 500 480 1.5 1.4 1.6 1.7 λ (μm)

Spectre d'émission pour différents angles

L'optimisation n'est pas faite sur Q

Facteur de qualité d'une structure multicouche émettant dans le proche infrarouge

Lee & Zhang, J. Appl. Phys (2006)

θ	Qs
0°	99
30°	124
60°	208

> Densité locale d'énergie électromagnétique

 $u_e(\mathbf{r},\omega) = \varepsilon_0 \left< \mathbf{E}(\mathbf{r},\omega) \cdot \mathbf{E}(\mathbf{r},\omega)^* \right> \quad et \quad u_m(\mathbf{r},\omega) = \mu_0 \left< \mathbf{H}(\mathbf{r},\omega) \cdot \mathbf{H}(\mathbf{r},\omega)^* \right>$

• Fonction d'autocorrélation du champ électrique

 $\langle \mathbf{E}(\mathbf{r},\omega).\mathbf{E}(\mathbf{r},\omega)^* \rangle = (\omega\mu_0)^2 \int d\mathbf{r} \, ' \int d\mathbf{r} \, '' \sum_{l,m,n=x,y,z} G_{l,m}^E(\mathbf{r},\mathbf{r} \, ',\omega) \, G_{l,n}^E(\mathbf{r},\mathbf{r} \, '',\omega)^* \langle \mathbf{j}_m(\mathbf{r} \, ',\omega) \mathbf{j}_n(\mathbf{r} \, '',\omega)^* \rangle$

Fonction de corrélation des courants fluctuants dans un milieu homogène

 $\begin{array}{l} \left\langle \mathbf{j}_{m}(\mathbf{r}\,',\omega)\mathbf{j}_{n}(\mathbf{r}\,'',\omega)^{*}\right\rangle = -2 \, \frac{\omega \, \varepsilon_{0}}{\pi} \varepsilon^{"}(\mathbf{r}\,') \, \Theta(T,\omega) \, \delta_{m,n} \, \delta(\mathbf{r}\,'-\mathbf{r}\,'') & \text{théorème de fluctuation-dissipation [$ *Callen (1951)* $]} \\ \text{Absorption} & \Theta(T,\omega) = \frac{\hbar \omega}{\exp(\frac{\hbar \omega}{k_{B} T}) - 1} \end{array}$

• Développement de Weyl du tenseur de Green

$$\overline{\overline{G}}(\mathbf{r},\mathbf{r}',\omega) = \int \frac{d\mathbf{K}}{(2\pi)^2} \overline{\overline{g}}(z,z',\mathbf{K},\omega) e^{-i\mathbf{K}\cdot(\mathbf{R}-\mathbf{R}')}$$

$$u_e(\mathbf{r},\omega) = -2\frac{\omega^3}{\pi c^4} \Theta(T,\omega) \int K \frac{dK}{(2\pi)} \int dz' \varepsilon''(z') g_{l,m}^E(z,z',K,\omega) g_{l,m}^E(z,z',K,\omega)^*$$
A 13

- > Origine physique de ce comportement singulier
 - Etude de l'intégrant de la LDOS des modes évanescents en polarisation p

$$G_{p}(\omega, k_{jj}) = \frac{k_{jj}^{3}}{k_{0}^{3} |\gamma_{3}|} \exp[2\operatorname{Im}(\gamma_{3})(L - z_{3})]\operatorname{Im}\left\{\frac{1}{1 - r_{12}^{p} \exp(-i\gamma_{2}L)} + \frac{1}{1 + r_{12}^{p} \exp(-i\gamma_{2}L)}\right\}$$

Apparition de 2 pôles : divergence du coefficient de réflexion du film

- Ces pôles correspondent aux modes de surface du film
- Etude des relations de dispersion des modes de surface

$$\left(\frac{\omega}{\omega_p}\right)^2 = \frac{\sqrt{u}}{\sqrt{u} + \varepsilon_1 \sqrt{u} + (\omega_p/c)^2} \operatorname{coth}[\sqrt{u} + (\omega_p/c)^2 L/2]}$$
$$\left(\frac{\omega}{\omega_p}\right)^2 = \frac{\sqrt{u}}{\sqrt{u} + \varepsilon_1 \sqrt{u} + (\omega_p/c)^2} \tanh[\sqrt{u} + (\omega_p/c)^2 L/2]}$$

avec
$$u = k_{//}^2 - (\frac{\omega}{c})^2$$

> Origine physique de ce comportement singulier



symétrique