Modélisation du transfert de chaleur avec sources par quadripôles et impédances thermiques

Jean-Luc Battaglia, Christophe Pradère, Emmanuel Ruffio (I2M) Alain Degiovanni (LEMTA)

Objectif



Une source de chaleur volumique est appliquée sur une couche constitutive d'un multicouche.

But : déterminer la température moyenne de la source en fonction de sa position sur le système

Applications en caractérisation thermique (thermoréflectance, radiométrie photothermique, SThM)

$$\rho C_p \frac{\partial T(x, y, z, t)}{\partial t} = k_x \frac{\partial^2 T(x, y, z, t)}{\partial x^2} + k_y \frac{\partial^2 T(x, y, z, t)}{\partial y^2} + k_z \frac{\partial^2 T(x, y, z, t)}{\partial z^2} + g(x, y, z, t)$$

for $0 < x < L_x, 0 < y < L_y, 0 < z < e$, at $t > 0$



$$\frac{\partial T(x, y, z, t)}{\partial x} = 0, \text{ at } x = 0 \text{ and } x = L_x, t > 0$$
$$\frac{\partial T(x, y, z, t)}{\partial y} = 0, \text{ at } y = 0 \text{ and } y = L_y, t > 0$$

$$T(x, y, z, t) = 0$$
, for $0 \le x \le L_x, 0 \le y \le L_y, 0 \le z \le e$, at $t = 0$

CL en z non encore stipulées ici

Transformée de Laplace sur le temps Ou régime fréquentiel $p = j\omega$

$$\theta(x, y, z, p) = \int_{0}^{\infty} T(x, y, z, t) e^{-pt} dt$$

$$\rho C_{p} p \theta(x, y, z, p) = k_{x} \frac{\partial^{2} \theta(x, y, z, p)}{\partial x^{2}} + k_{y} \frac{\partial^{2} \theta(x, y, z, p)}{\partial y^{2}} + k_{z} \frac{\partial^{2} \theta(x, y, z, p)}{\partial z^{2}} + \tilde{g}(x, y, z, p)$$

for $0 < x < L_{x}, 0 < y < L_{y}, 0 < z < e$

$$\frac{\partial \theta(x, y, z, p)}{\partial x} = 0, \text{ at } x = 0 \text{ and } x = L_x$$

$$\frac{\partial \theta(x, y, z, p)}{\partial y} = 0$$
, at $y = 0$ and $y = L_y$

Transformée de Fourier sur x et y

ſ

$$\overline{\theta} = \int_{0}^{L_x} \int_{0}^{L_y} \theta \cos(\alpha_m x) \cos(\beta_n y) dx dy$$

$$\alpha_{m} = \frac{m\pi}{L_{x}} \text{ and } \beta_{n} = \frac{n\pi}{L_{y}}$$
$$\frac{\mathrm{d}^{2}\overline{\theta}\left(\alpha_{m},\beta_{n},z,p\right)}{\mathrm{d}z^{2}} - \left(\frac{p}{D_{z}} + \frac{D_{x}}{D_{z}}\alpha_{m}^{2} + \frac{D_{y}}{D_{z}}\beta_{n}^{2}\right)\overline{\theta}\left(\alpha_{m},\beta_{n},z,p\right) + \frac{\overline{g}\left(\alpha_{m},\beta_{n},z,p\right)}{k_{z}} = 0$$
, for $0 < z < e$

Source uniforme
$$g(x,y,z,t) = \begin{cases} g_0 \ \delta(t) \text{ for } 0 \le x \le a_x, \ 0 \le y \le a_y, \ 0 \le z \le e, t > 0 \\ 0 \text{ elsewhere} \end{cases}$$

$$\overline{g}_{0} = \begin{cases} g_{0} a_{x} a_{y}, n = m = 0 \\ g_{0} a_{x} \sin(a_{y} \beta_{m}) / \beta_{m}, n = 0, m \neq 0 \\ g_{0} a_{y} \sin(a_{x} \alpha_{n}) / \alpha_{n}, n \neq 0, m = 0 \\ g_{0} \sin(a_{y} \beta_{m}) \sin(a_{x} \alpha_{n}) / \beta_{m} \alpha_{n}, n \neq 0, m \neq 0 \end{cases}$$

journée SFT du 20 juin 2019

Solution quadripôle

$$\begin{bmatrix} \overline{\theta}_{0} \\ \overline{\psi}_{0} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} A & B \\ C & A \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \overline{\theta}_{e} \\ \overline{\psi}_{e} \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} X \\ Y \end{bmatrix}$$
$$A = \cosh(\delta_{m,n} e); \quad B = \frac{\sinh(\delta_{m,n} e)}{k_{z} \delta_{m,n}}; \quad C = k_{z} \delta_{m,n} \sinh(\delta_{m,n} e)$$

D. Maillet, S. André, J.-C. Batsale, A. Degiovanni, and C. Moyne. *Thermal quadrupoles; solving the heat equation through integral transforms*. Wiley ed., New York, 2000

$$X = \int_{0}^{e} \overline{g}(z) \frac{\sinh(\delta_{m,n} z)}{k_{z} \delta_{m,n}} dz = \overline{g}_{0} \frac{\cosh(\delta_{m,n} e) - 1}{k_{z} \delta_{m,n}^{2}}$$
$$Y = \int_{0}^{e} \overline{g}(z) \cosh(\delta_{m,n} z) dz = \overline{g}_{0} \frac{\sinh(\delta_{m,n} e)}{\delta_{m,n}}$$

$$\delta_{m,n}^{2} = p/D_{z} + D_{x}/D_{z}\alpha_{m}^{2} + D_{y}/D_{z}\beta_{n}^{2}$$

Retour à la solution fréquentielle

$$\theta = \sum_{m=0}^{M} \sum_{n=0}^{N} \frac{\overline{\theta} \cos(\alpha_{m} x) \cos(\beta_{n} y)}{N_{n} N_{m}}$$

$$N_n = \begin{cases} L_x, n = 0 \\ \frac{L_x}{2}, n \neq 0 \end{cases} \qquad N_m = \begin{cases} L_y, m = 0 \\ \frac{L_y}{2}, m \neq 0 \end{cases}$$

Température moyenne à la surface z = 0

$$\begin{split} \left\langle \theta_0 \right\rangle_{xy}^{1D} &= \frac{1}{L_x L_y} \int_0^{L_x} \int_0^{L_y} \sum_{m=0}^M \sum_{n=0}^N \frac{\overline{\theta} \cos(\alpha_m x) \cos(\beta_n y)}{N_n N_m} dx dy \\ &= \frac{1}{L_x L_y} \sum_{m=0}^M \sum_{n=0}^N \frac{\overline{\theta} \sin(\alpha_m L_x) \sin(\beta_n L_y)}{\alpha_m \beta_n N_n N_m} \end{split}$$

journée SFT du 20 juin 2019



J. Pailhes, C. Pradere, J.-L. Battaglia, J. Toutain, A. Kusiak, A.W. Aregba, J.C. Batsale, *Improvement of the thermal quadrupole method for multilayered media with heat sources*, J. Thermal Sciences **53**, 49–55 (2012).

 $Z_1 = \frac{A-1}{C}$ and $Z_3 = \frac{1}{C}$

A. Degiovanni, C. Pradere, E. Ruffio, J.-L. Battaglia, *Advanced thermal impedance network for the heat diffusion with sources*, International Journal of Thermal Sciences **130** (2018) 518–524

$$\overline{Z} = \frac{2}{k_z \delta_{m,n}^2 e} \left(1 - \frac{\delta_{m,n} e}{\sinh(\delta_{m,n} e)} \right)$$

Température moyenne de la source

$$\left\langle \overline{\Theta} \right\rangle_{xyz} = \frac{\overline{\Theta}_{av} + \overline{\Theta}_{ap}}{2}$$

Température moyenne de la source

Température moyenne selon z

$$\langle \overline{\theta} \rangle_z = (\overline{\theta}_0 + \overline{\theta}_e) Z_0 + \frac{Y}{k_z \delta_{m,n}^2} (1 - 2Z_0) \quad \text{Avec} \quad Z_0 = \frac{\cosh(\delta_{m,n} e) - 1}{\delta_{m,n} e \sinh(\delta_{m,n} e)}$$

1

Ou

$$\left\langle \overline{\boldsymbol{\theta}} \right\rangle_{z} = \left(\left(2 + \frac{Z_{1}}{Z_{3}} \right) \overline{\boldsymbol{\theta}}_{i} + Z_{1} Y \right) Z_{0} + \frac{Y}{k_{z} \delta_{m,n}^{2}} \left(1 - 2 Z_{0} \right) \right)$$

Température moyenne de la source

$$\langle \theta \rangle_{xyz} = \frac{1}{a_x a_y} \sum_{m=0}^{M} \sum_{n=0}^{N} \frac{\langle \overline{\theta} \rangle_z \sin(\alpha_m a_x) \sin(\beta_n a_y)}{\alpha_m \beta_n N_n N_m}$$

Source localisée dans une couche – impédances thermiques





TEST1.MPH



Source localisée dans une couche - comparaison

	$\left\langle \boldsymbol{\theta}_{0}\right\rangle _{xy}^{1D}$	$\left< \theta_0 \right>_{xy}^{3D}$	$\left< \theta \right>_{xyz}$	CPU time (proc i7, 2.7 MHz)
FEA	6,2778	19.034	13.616	8 s (13082 DoF)
QuadS	6,2777	19.0337	13.6161	0.026 s (<i>M</i> = <i>N</i> =100)

2 couches dont une avec source - EF





Flux nul sur paroi latérale et $z = e_2$ Température nulle sur paroi z = 0



2 couches dont une avec sourceimpédances thermiques



2 couches - comparaison

	$\left\langle heta ight angle_{xy} \left(1D ight)$	$\left< heta \right>_{xy}$	$\left< heta \right>_{xyz}$	CPU (proc i7, 2.7 MHz)
EF	6,2757	12.910	11.653	10 s (23987 DoF)
QuadS	6,2757	12.910	11.652	0.034 s (M=N=100)



2 couches dont une avec source et résistance d'interface - EF



2 couches dont une avec source et résistance interface – impédances thermiques



2 couches + RTC - comparaison

	$\left\langle heta ight angle_{xy} \left(1D ight)$	$\left< heta \right>_{xy}$	$\left< heta \right>_{\scriptscriptstyle xyz}$	CPU (proc i7, 2.7 MHz)
EF	6,2739	12.815	12.526	10 s (23987 DoF)
QuadS	6,2742	15.857	12.5258	0.034 s (M=N=100)



Multicouches avec terme source localisé - EF



Multicouches avec terme source localisé - QuadriS



Multicouches avec terme source localisé – matériaux ≠ - EF



Multicouches avec terme source localisé – matériaux ≠ - QuadS



Multicouches avec terme source localisé – matériaux ≠ - QuadS décomposition de la source





Multicouches avec terme source localisé – matériaux ≠ -QuadriS décomposition de la source

 ${}^{t}\overline{\Theta} = \left[\begin{array}{ccccc} \overline{\Theta}_{0} & \overline{\Theta}_{i}^{1} & \dots & \overline{\Theta}_{i}^{j} & \dots & \dots & \overline{\Theta}_{i}^{N} & \overline{\Theta}_{e} \end{array} \right]$ $\mathbf{M}\,\overline{\boldsymbol{\Theta}} = \overline{\mathbf{Y}}$ $\mathbf{M} = \begin{bmatrix} \frac{1}{Z_{1}^{1}} & -\frac{1}{Z_{1}^{1}} \\ -\frac{1}{Z_{1}^{1-}} & \frac{1}{Z_{3}^{1}} + \frac{1}{Z_{1}^{1-}} + \frac{1}{Z_{1}^{1+}} & -\frac{1}{Z_{1}^{1+}} \\ & \ddots & \ddots & \ddots \\ & -\frac{1}{Z_{1}^{1-}} & \frac{1}{Z_{3}^{1}} + \frac{1}{Z_{1}^{1-}} + \frac{1}{Z_{1}^{1+}} & -\frac{1}{Z_{1}^{1+}} \\ & \ddots & \ddots & \ddots \\ & -\frac{1}{Z_{1}^{N-}} & \frac{1}{Z_{3}^{N}} + \frac{1}{Z_{1}^{N-}} + \frac{1}{Z_{1}^{N+}} & -\frac{1}{Z_{1}^{N+}} \\ & & -\frac{1}{Z_{1}^{N}} & \frac{1}{Z_{1}^{N}} \end{bmatrix}$

$${}^{t}\overline{\mathbf{Y}} = \left[\begin{array}{ccc} \overline{g}^{1} & \overline{g}^{2} & \cdots & \overline{g}^{j} & \cdots & \overline{g}^{N-1} & \overline{g}^{N} \\ & & \text{journée SFT du 20 juin 2019} \end{array}\right]$$

Applications

- Thermo-réflectométrie
- Radiométrie IR avec source mobile (flying spot)
- Microscopie thermique à balayage...

Configuration expérimentale



Résolution

- Ce problème peut être résolu par :
 - EF : beaucoup d'éléments sont nécessaires si la source est de dimensions très petites par rapport au dimensions des deux milieux
 - Analytique : méthode développée par Lepoutre et al. en 1995, nécessitant le calcul de 12 intégrales.

Micron-scale thermal characterizations of interfaces parallel or perpendicular to the surface

F. Lepoutre, D. Balageas, Ph. Forge, S. Hirschi, and J. L. Joulaud ONERA, L3C, BP72, F92322 Châtillon, France

D. Rochais ONERA (L3C) and CEA, BP12, F91680 Bruyères le Chatel, France

F. C. Chen^{a)} ONERA, L3C, BP72, F92322 Châtillon, France

(Received 10 May 1994; accepted for publication 13 April 1995)

Résolution par Qs



On forme dans un premier temps une image du domaine par rapport au plan supérieur (où se déplace la source) On fait une rotation de 90°



	Layer 1			Layer 2				
	k_x	k_y	k_z	$ ho C_p$	k_x	k_{y}	k_z	$ ho C_p$
case 1	1.	1.	1.	1900 x 720	1.	1.	1.	1900 x 720
case 2	1.3	5.	5.	1900 x 720	3.5	3.5	3.5	2200 x 750