



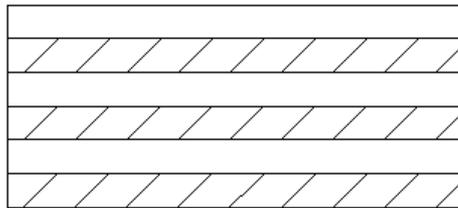
# *Homogénéisation de multicouches*

**Vincent Coeuriot, Benjamin Rémy et Alain Degiovanni**

*LEMTA UMR 7563  
UNIVERSITE DE LORRAINE  
NANCY*

## INTRODUCTION

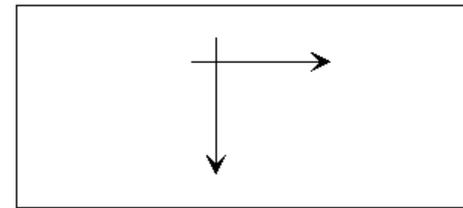
Le but est de montrer en pratique sur l'exemple des multicouches, la difficulté de prévoir  
 « le nombre d'éléments » nécessaires pour remplacer un « milieu hétérogène » par un  
 « milieu homogène anisotrope »



$$\lambda_1, \rho c_1$$

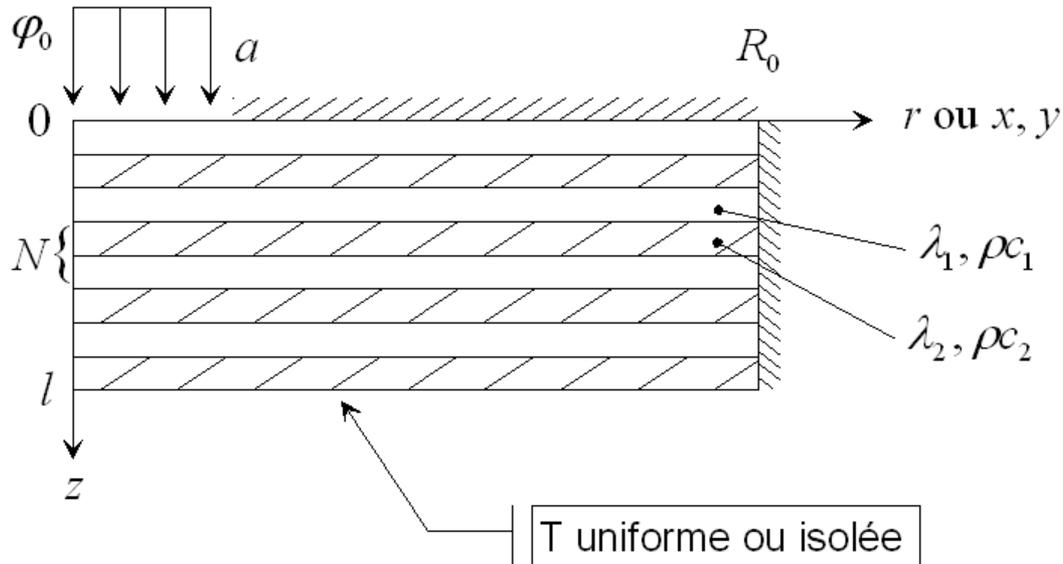
$$\lambda_2, \rho c_2$$

$$\vdots$$

$$\text{etc}$$


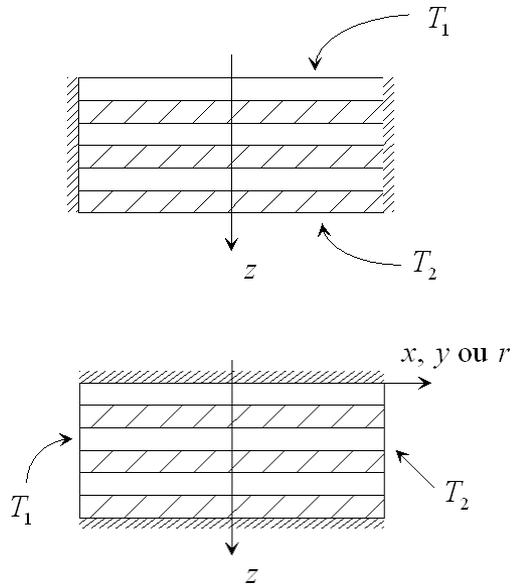
$$\lambda_{hx}, \lambda_{hy}, \lambda_{hz}, \rho c_h$$

- Pour simplifier :
- : les observations sont surfaciques
  - : les transferts sont 3D ( $x, y, z$  ou  $z, r$ )
  - : les couches de même épaisseur de 2 natures différentes
  - : la surface latérale isolée



## MILIEU HOMOGENE EQUIVALENT

On choisit 3 conditions aux limites particulières :



Petit corps :  $\Delta Q = mc \Delta T$

$$R = \frac{\sum e_1}{\lambda_1 S} + \frac{\sum e_2}{\lambda_2 S} = \frac{\sum e_1 + \sum e_2}{\lambda_{zh} S}$$

$$\lambda_{zh} = \frac{2}{\frac{1}{\lambda_1} + \frac{1}{\lambda_2}}$$

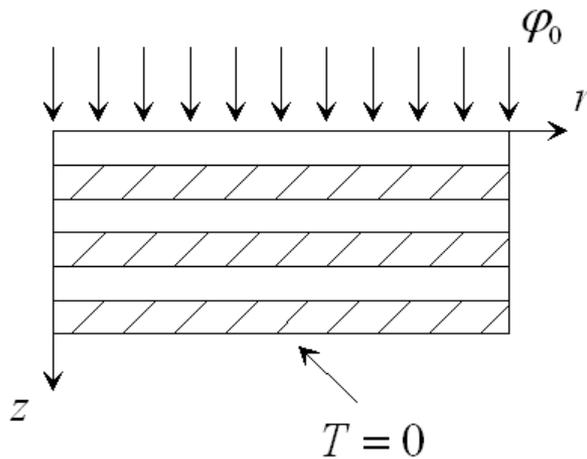
$$1/R = \frac{\lambda_1 L \sum e_1}{l} + \frac{\lambda_2 L \sum e_1}{l} = \frac{\lambda_{rh} L (\sum e_1 + \sum e_2)}{l}$$

$$\lambda_{rh} = \frac{\lambda_1 + \lambda_2}{2}$$

$$\rho c_1 \sum e_1 l L + \rho c_2 \sum e_2 l L = \rho c_h (\sum e_1 + \sum e_2) l L$$

$$\rho c_h = \frac{\rho c_1 + \rho c_2}{2}$$

## 1<sup>er</sup> Cas : Régime Permanent, transfert 1D

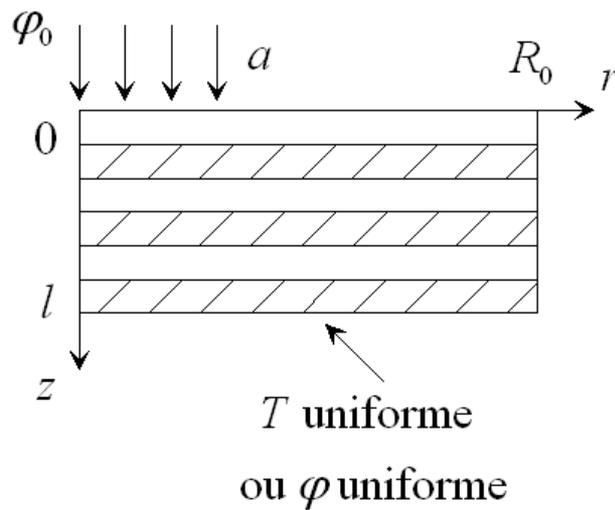


C'est toujours « **homogénéisable** »  
quelque soit le nombre de couches

$$\lambda_h = \frac{2}{\frac{1}{\lambda_1} + \frac{1}{\lambda_2}}$$

## 2<sup>ème</sup> Cas : Régime permanent, transfert 3D

### LE PROBLEME



$$\frac{\partial^2 T_1}{\partial z^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left( r \frac{\partial T_1}{\partial r} \right) = 0$$

$$\frac{\partial^2 T_2}{\partial z^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left( r \frac{\partial T_2}{\partial r} \right) = 0$$

à l'interface  $\begin{cases} T_1 = T_2 \\ \varphi_1 = \varphi_2 \end{cases}$

en  $z = 0$   $\begin{cases} -\lambda_1 \frac{\partial T_1}{\partial z} = \varphi_0 & 0 < r < a \\ = 0 & a < r < R_0 \end{cases}$

en  $z = l$   $T_2 = 0$

$$\text{ou } -\lambda_2 \frac{\partial T_2}{\partial z} = \varphi_0 \frac{a^2}{R_0^2}$$

## LA SOLUTION

- Transformée de Hankel sur  $r$
- Représentation quadripolaire
- Empilement de N bicouches

$$\bar{T} = \int_0^{R_0} Tr J_0(\alpha_n r) dr \quad \text{idem pour } \varphi$$

avec  $\alpha_n$  donnés par  $J_1(\alpha_n R_0) = 0$

$$\begin{bmatrix} \bar{T}_{ne} \\ \bar{\varphi}_{ne} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} A_n & B_n \\ C_n & D_n \end{bmatrix}^N \begin{bmatrix} \bar{T}_{ns} \\ \bar{\varphi}_{ns} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \mathcal{A}_n & \mathcal{B}_n \\ C_n & \mathcal{D}_n \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \bar{T}_{ns} \\ \bar{\varphi}_{ns} \end{bmatrix}$$

pour  $T(l) = 0$  soit  $\bar{T}_{ns} = 0 \rightarrow \bar{T}_{ne} = \frac{\mathcal{B}_n}{\mathcal{D}_n} \bar{\varphi}_{ne}$

et  $T(0, r) = \sum_{n=1}^{\infty} \frac{\bar{T}_{ne} J_0(\alpha_n r)}{N_n} + \frac{\bar{T}_{0e}}{N_0}$

Avec 
$$A_n = ch^2(\omega_n e^*) + \frac{\lambda_2}{\lambda_1} sh^2(\omega_n e^*)$$

$$B_n = R_0 \left( \frac{1}{\lambda_1} + \frac{1}{\lambda_2} \right) ch(\omega_n e^*) sh(\omega_n e^*) / \omega_n$$

$$C_n = (\lambda_1 + \lambda_2) / R_0 ch(\omega_n e^*) sh(\omega_n e^*) \omega_n$$

$$D_n = ch^2(\omega_n e^*) + \frac{\lambda_1}{\lambda_2} sh^2(\omega_n e^*)$$

$$A_0 = D_0 = 1 \quad , \quad B_0 = l \left( \frac{1}{\lambda_1} + \frac{1}{\lambda_2} \right) \quad , \quad C_0 = 0$$

avec  $\omega_n$  solution de  $J_1(\omega) = 0$  et  $e^* = \frac{l}{2NR_0}$

$$N_n = \frac{R_0^2}{2} J_0^2(\omega_n) \quad , \quad N_0 = \frac{R_0^2}{2}$$

$$\bar{\varphi}_{ne} = \varphi_0 R_0^2 \frac{a^*}{\omega_n} J_1(\omega_n a^*) \quad \text{et} \quad \bar{\varphi}_{0e} = \varphi_0 R_0^2 \frac{a^{*2}}{2} \quad \text{avec} \quad a^* = \frac{a}{R_0}$$

$$T(0, r) = \varphi_0 \frac{\mathcal{B}_0}{\mathcal{D}_0} a^{*2} + \sum_{n=1}^{\infty} \varphi_0 \frac{\mathcal{B}_n}{\mathcal{D}_n} \frac{2a^* J_1(\omega_n a^*)}{\omega_n J_0^2(\omega_n)} J_0(\omega_n r^*)$$

On caractérise le milieu par sa résistance thermique  $R_N$  soit :

$$\bar{T}_{0,a}(0) - T(l) = R_N \varphi_0 \pi a^2$$

$$\rightarrow R_N = \frac{1}{\pi R_0^2} \left[ \frac{l}{2} \left( \frac{1}{\lambda_1} + \frac{1}{\lambda_2} \right) + \sum_{n=1}^{\infty} \frac{\mathcal{B}_n}{\mathcal{D}_n} \frac{4}{a^{*2} \omega_n^2} \frac{J_1^2(\omega_n a^*)}{J_0^2(\omega_n)} \right]$$

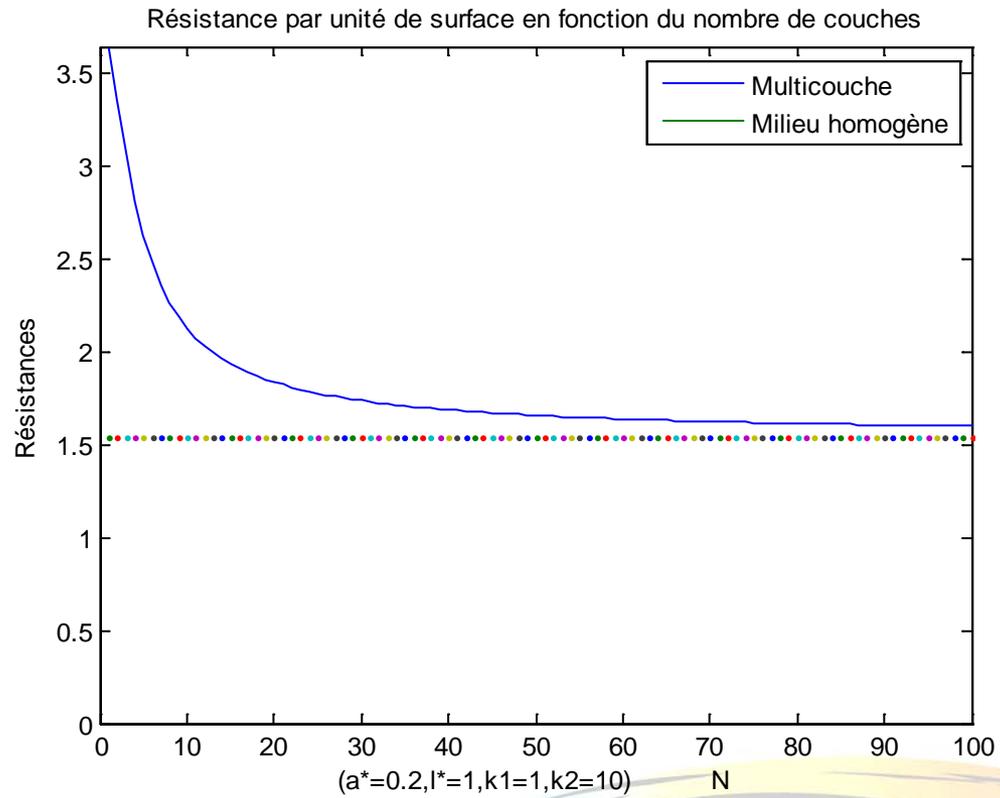
La résistance du milieu homogène anisotrope équivalent est obtenue de la même façon :

$$\rightarrow R_h = \frac{1}{\pi R_0^2} \left[ \frac{l}{\lambda_z} + \sum_{n=1}^{\infty} \frac{th\left(\omega_n l^* \sqrt{\frac{\lambda_r}{\lambda_z}}\right)}{\sqrt{\lambda_r \lambda_z}} \frac{4}{a^{*2} \omega_n^3} \frac{J_1^2(\omega_n a^*)}{J_0^2(\omega_n)} \right]$$

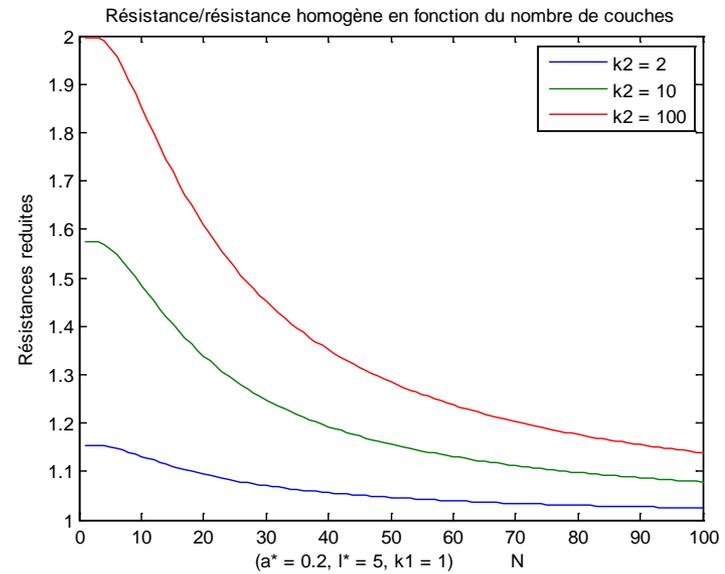
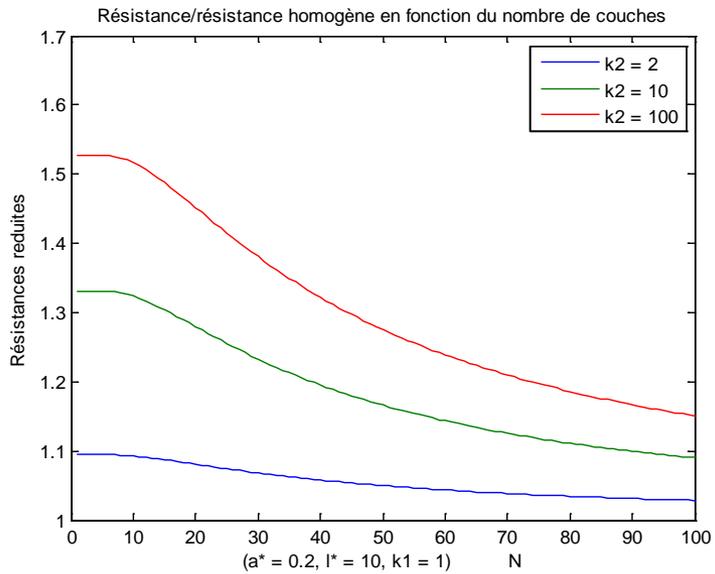
Dans le cas  $\varphi(l) = \text{uniforme}$  ,  $\frac{\mathcal{B}_n}{\mathcal{D}_n}$  est remplacé par  $\frac{\mathcal{A}_n}{\mathcal{C}_n}$

et  $th\left(\omega_n l^* \sqrt{\lambda_r / \lambda_z}\right)$  par  $1/th$

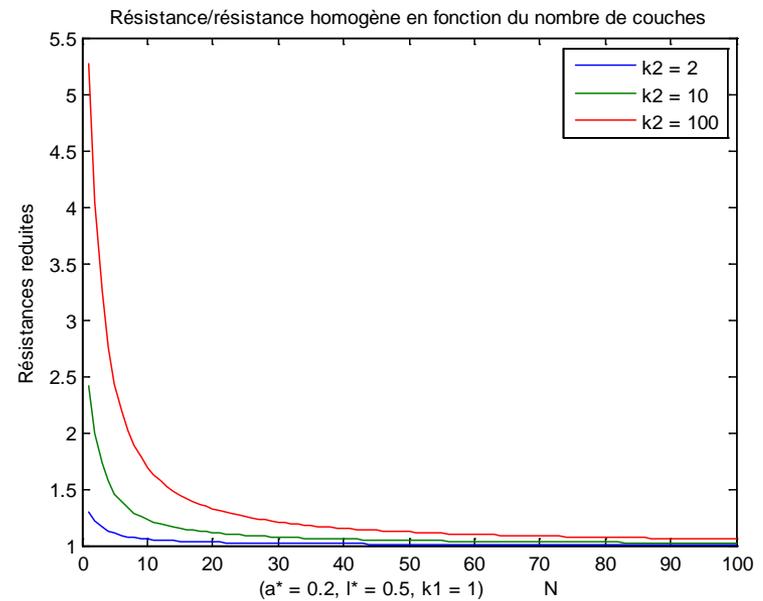
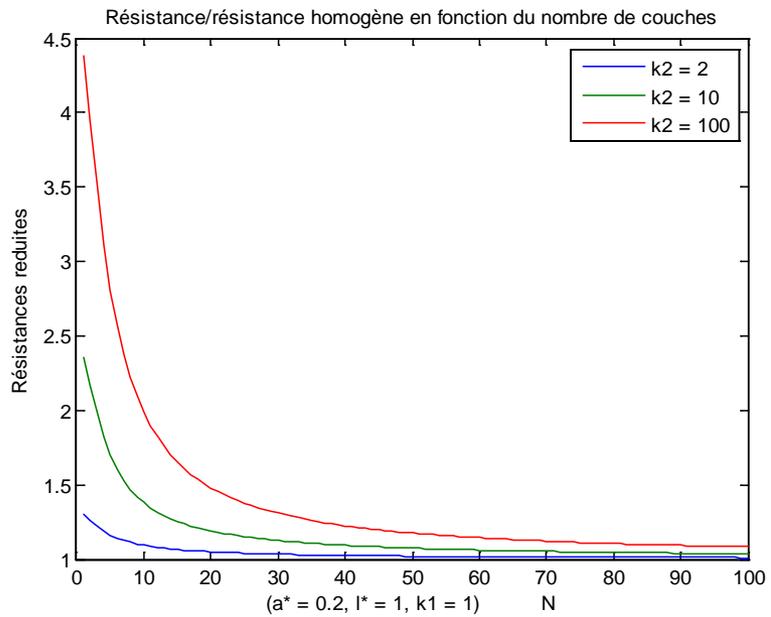
## LES RESULTATS



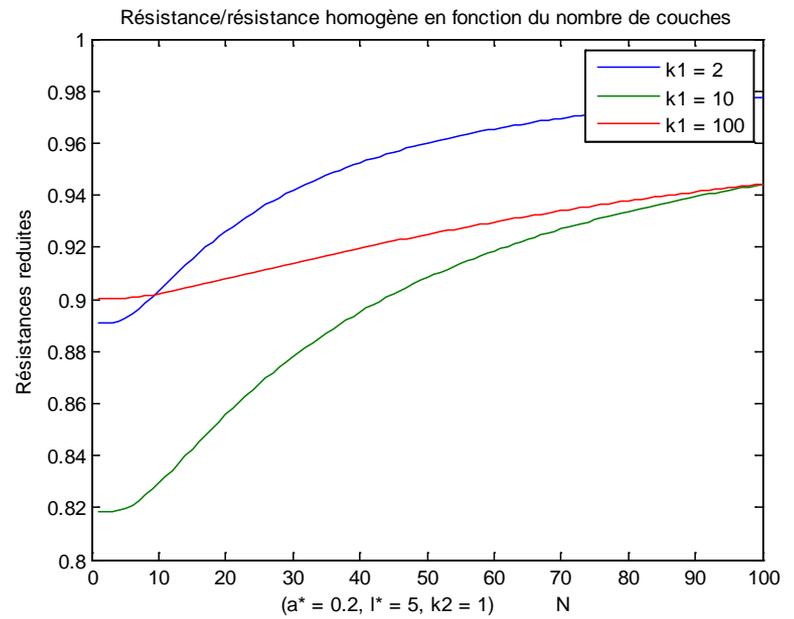
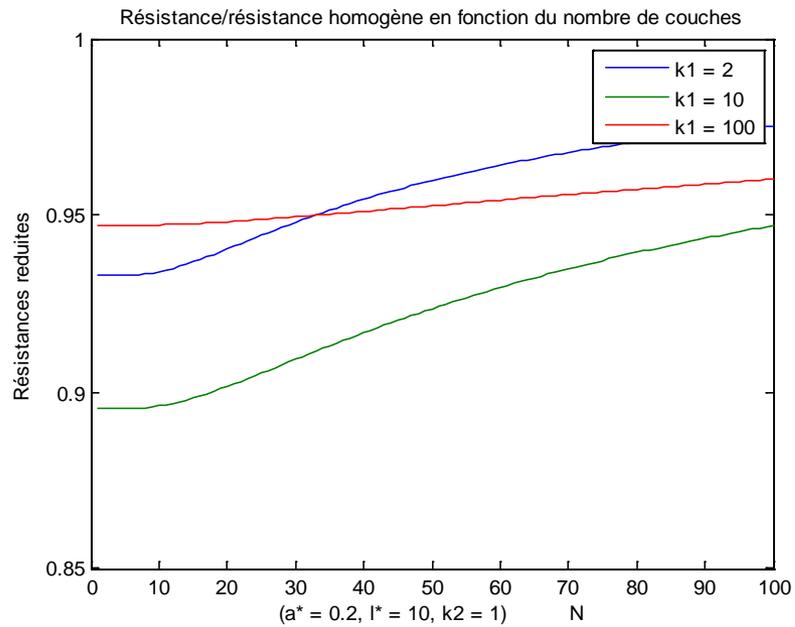
## LES RESULTATS



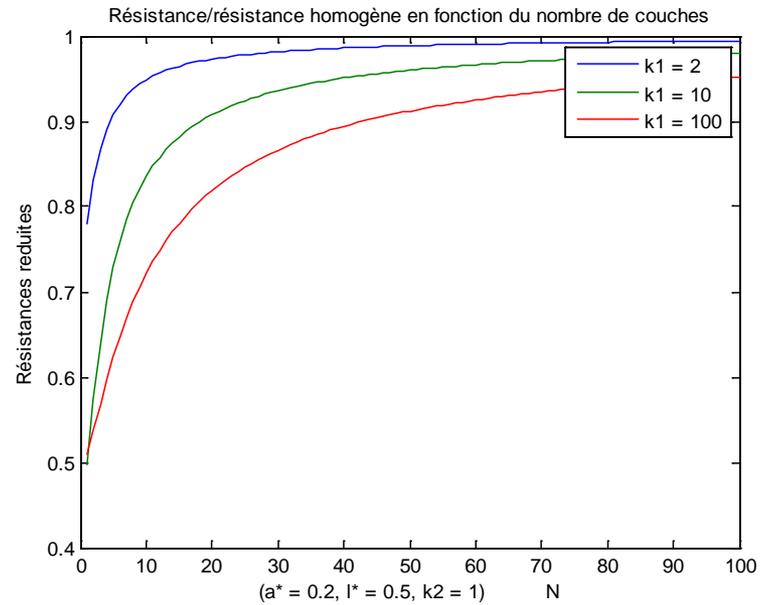
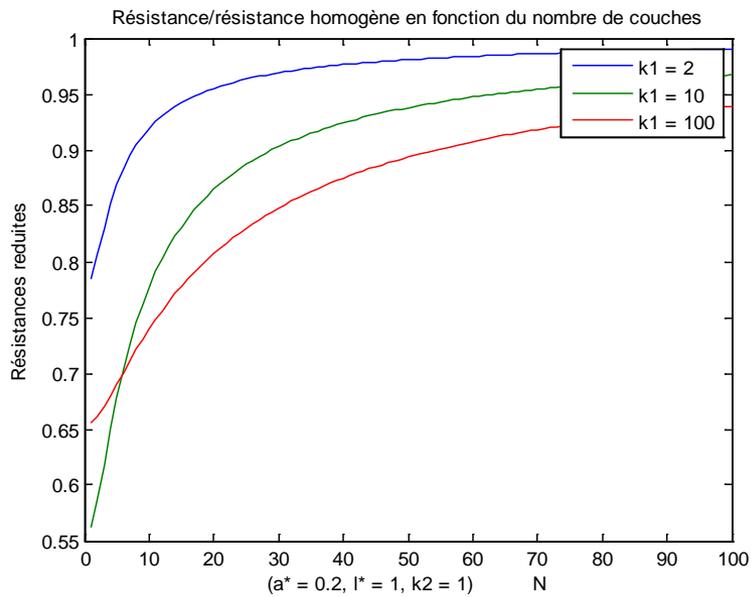
## LES RESULTATS



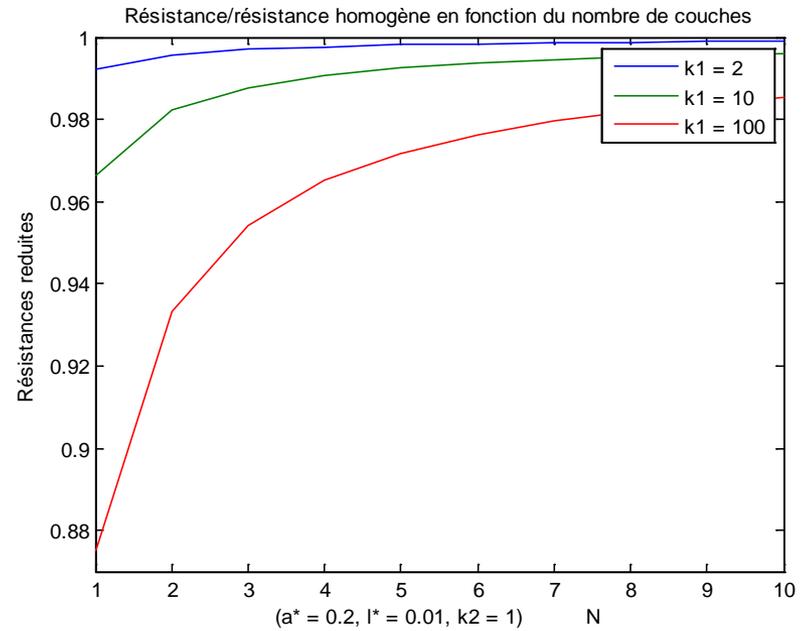
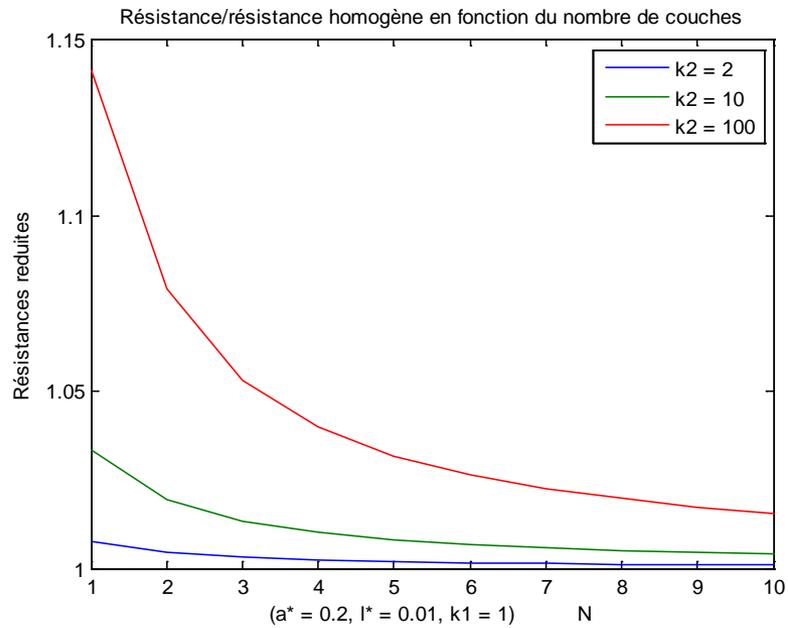
## LES RESULTATS



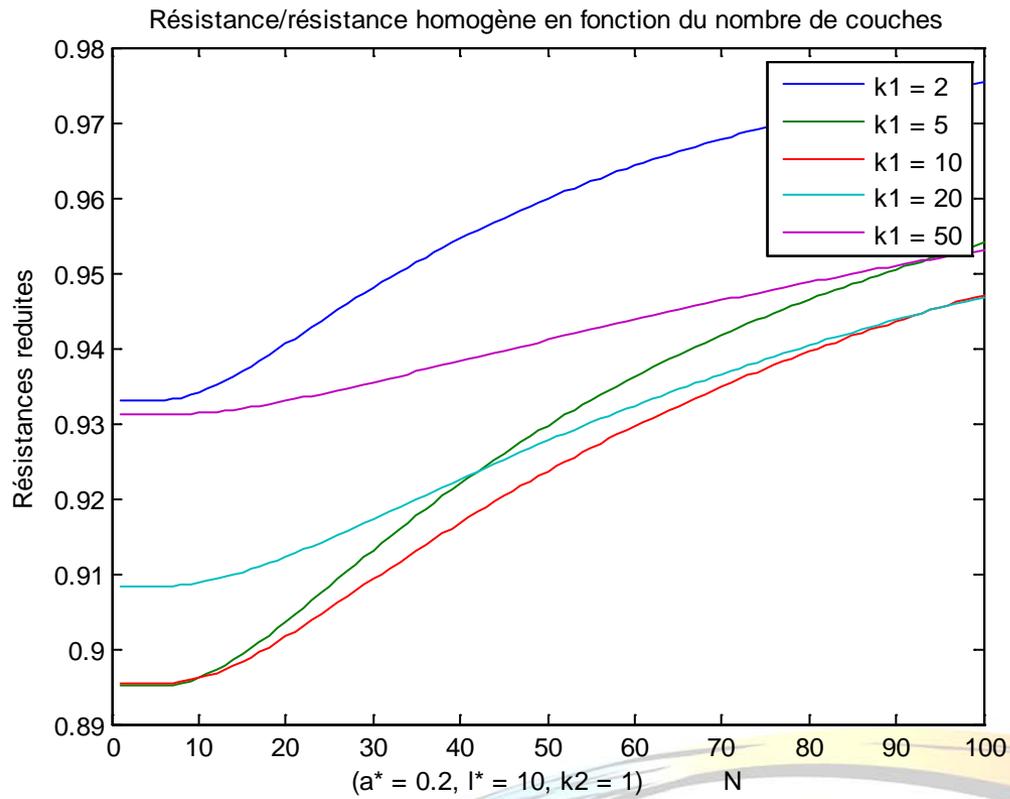
## LES RESULTATS



## LES RESULTATS



## LES RESULTATS

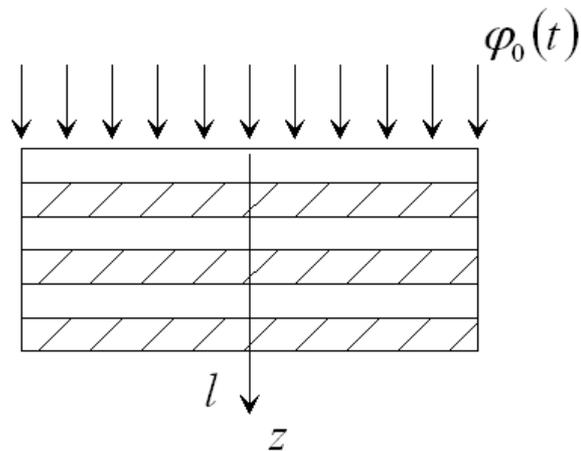


Les écarts en % à la résistance homogène pour 200 couches :

$\lambda^*$ \ $l^*$	10	5	1	0,5	0,1
0,5	3	2,5	1	0,5	0,1
0,1	9	8	3,5	2	0,5
0,01	15	14	8	5,5	1,5
2	- 2,5	-2	-1	-0,5	- 0,1
10	- 5	- 5,5	-3,5	-2	-0,5
100	- 4	- 5,5	- 6	- 4,5	-1,5

### 3<sup>ème</sup> Cas : Régime transitoire, transfert 1D

#### LE PROBLEME



$$\lambda_z = \frac{\lambda_1 \lambda_2}{\frac{1}{2}(\lambda_1 + \lambda_2)} \rightarrow a_z = \frac{\lambda_z}{\rho C_p e}$$

$$\frac{\partial^2 T_1}{\partial z^2} = \frac{1}{a_1} \frac{\partial T_1}{\partial t}$$

$$\frac{\partial^2 T_2}{\partial z^2} = \frac{1}{a_2} \frac{\partial T_2}{\partial t}$$

$$\text{à l'interface} \quad \begin{cases} T_1 = T_2 \\ \varphi_1 = \varphi_2 \end{cases}$$

$$\text{en } z = 0 \quad -\lambda_1 \frac{\partial T_1}{\partial z} = \varphi_0(t)$$

$$\text{en } z = l \quad -\lambda_2 \frac{\partial T_2}{\partial z} = 0$$

$$\text{à } t = 0 \quad T_1 = T_2 = 0$$

## LA SOLUTION

- Transformée de Laplace sur  $t$
- Représentation quadripolaire
- Empilement de  $N$  bicouches

$$\begin{bmatrix} \bar{T}_e \\ \bar{\varphi}_e \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} A & B \\ C & D \end{bmatrix}^N \begin{bmatrix} \bar{T}_s \\ \bar{\varphi}_s \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \mathcal{A} & \mathcal{B} \\ C & \mathcal{D} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \bar{T}_s \\ \bar{\varphi}_s \end{bmatrix}$$

avec  $\bar{\varphi}_e = 1$  ( $\varphi_e(t) = \delta(t)$ ) et  $\bar{\varphi}_s = 0$

soit  $\bar{T}_s = \frac{1}{C}$  et  $T(l, t) = L^{-1}(\bar{T}_s)$

$$\lambda_1 = 1 \text{ W / m.}^\circ\text{C}$$

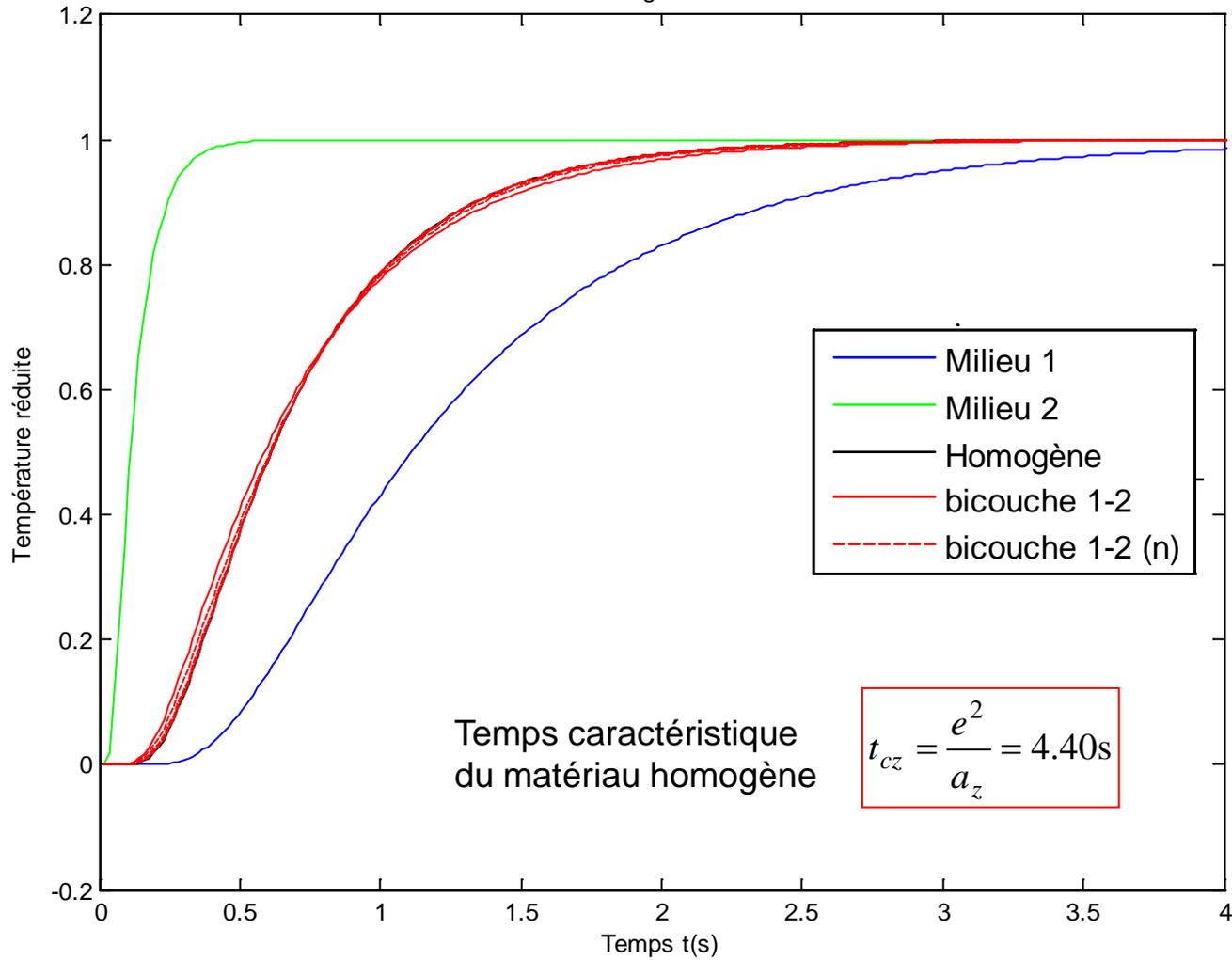
$$\lambda_2 = 10 \text{ W / m.}^\circ\text{C}$$

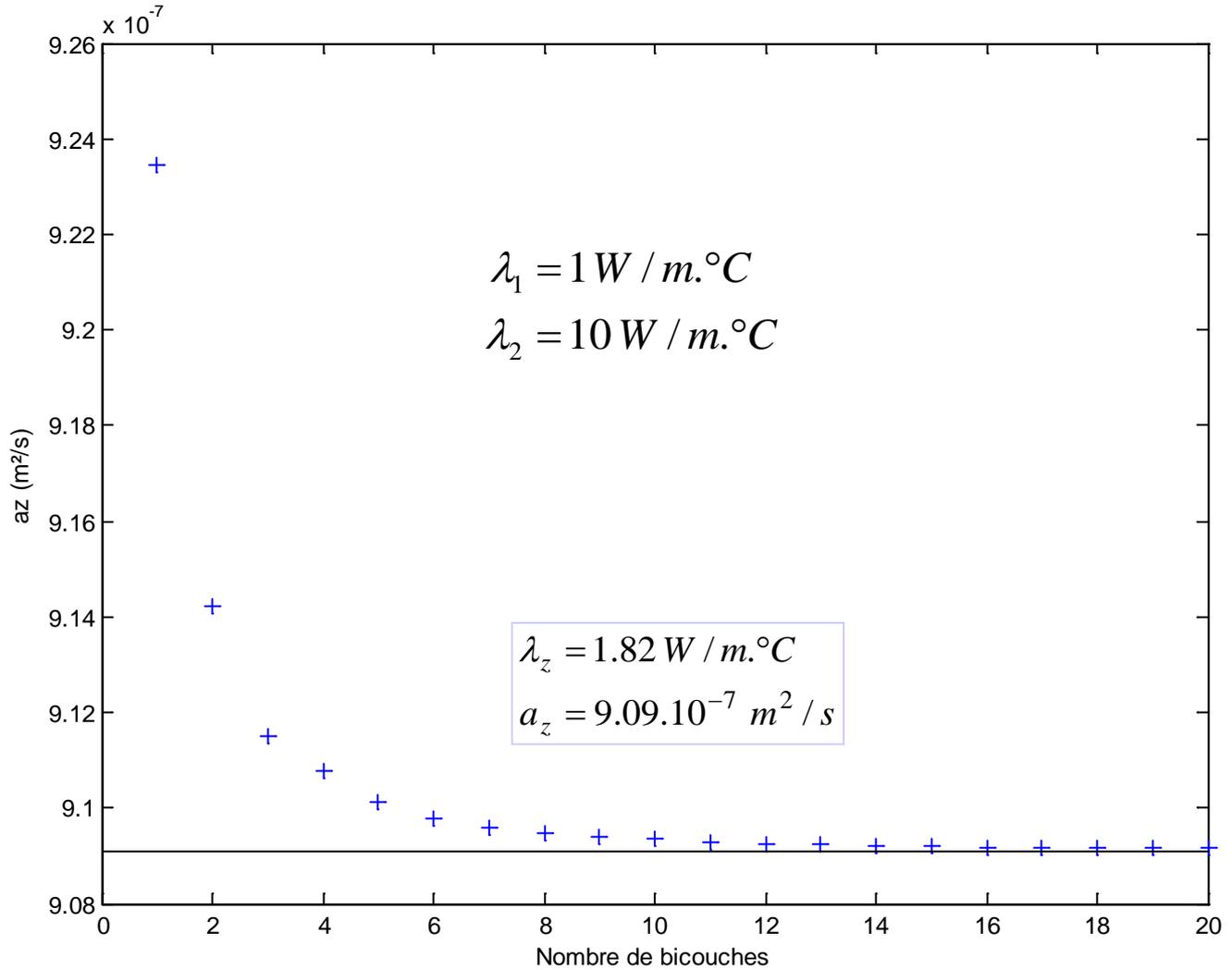
$$\lambda_z = 1.82 \text{ W / m.}^\circ\text{C}$$

$$a_z = 9.09 \cdot 10^{-7} \text{ m}^2 / \text{s}$$

## LES RESULTATS

Thermogrames 1D



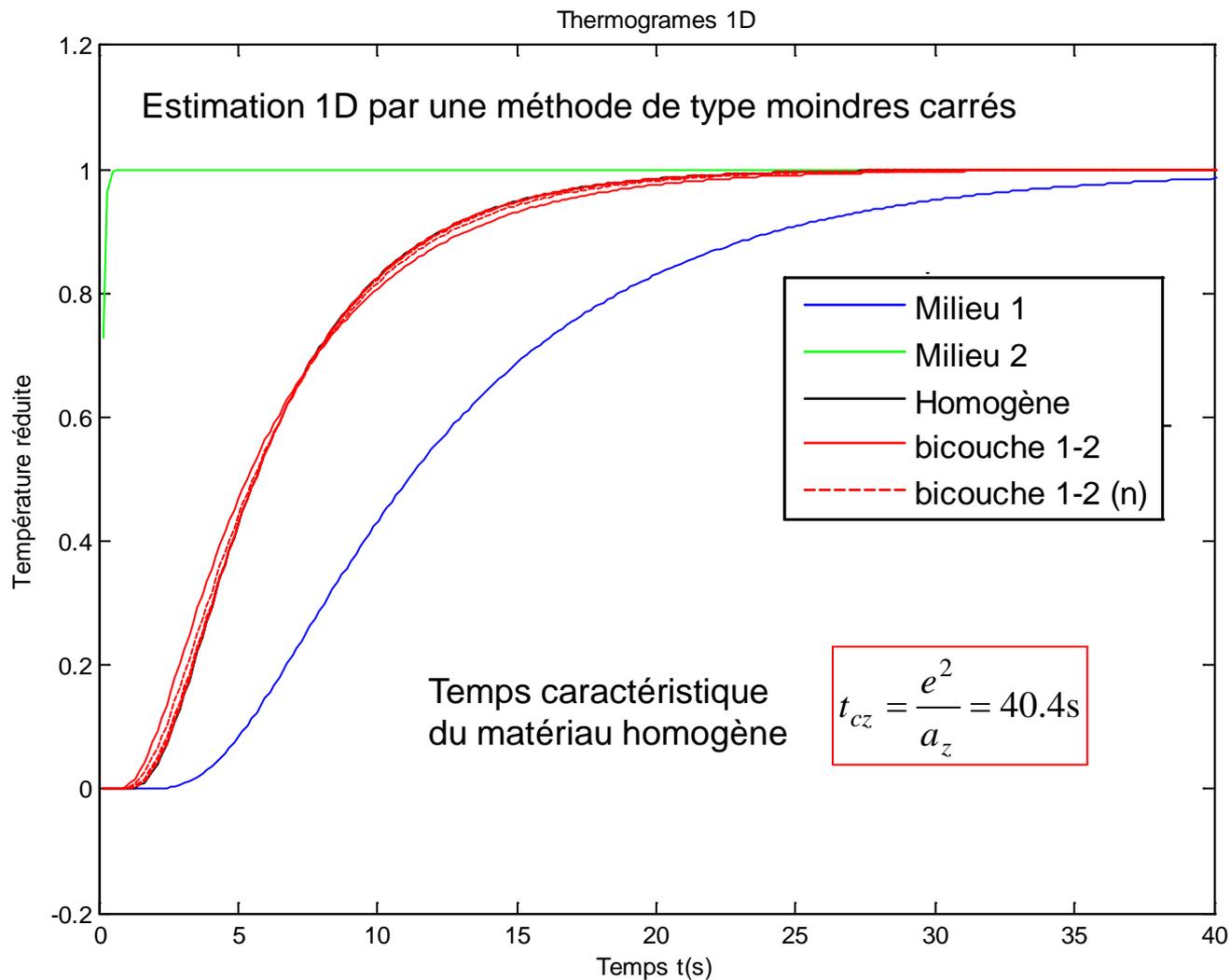


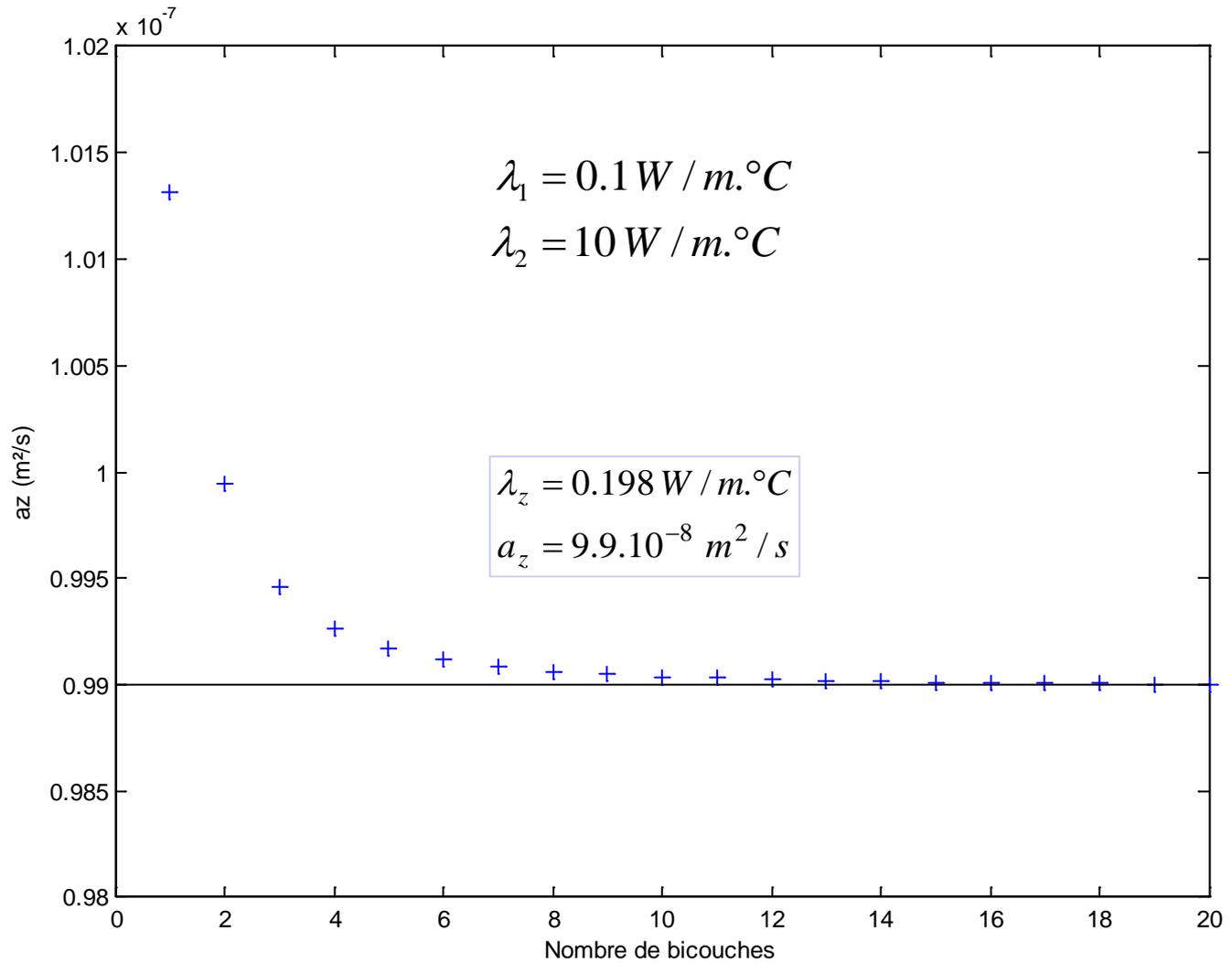
$$\lambda_1 = 0.1 \text{ W / m.}^\circ\text{C}$$

$$\lambda_2 = 10 \text{ W / m.}^\circ\text{C}$$

$$\lambda_z = 0.198 \text{ W / m.}^\circ\text{C}$$

$$a_z = 9.9 \cdot 10^{-8} \text{ m}^2 / \text{s}$$





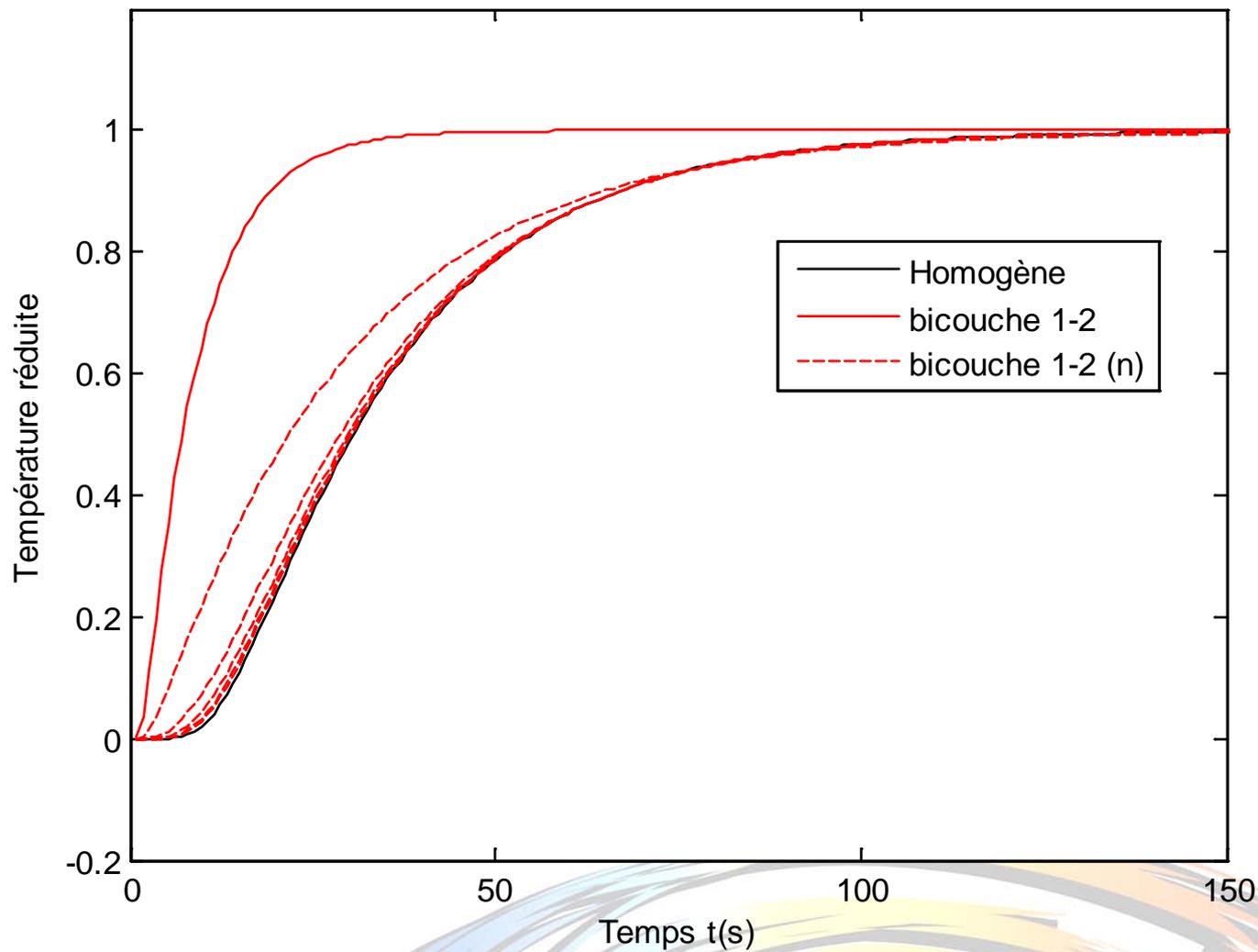
$$\lambda_1 = 0.01 \text{ W / m} \cdot \text{°C}$$

$$\lambda_2 = 10 \text{ W / m} \cdot \text{°C}$$

$$\rho c_1 = 2 \cdot 10^5 \text{ J / m}^3 \cdot \text{°C}$$

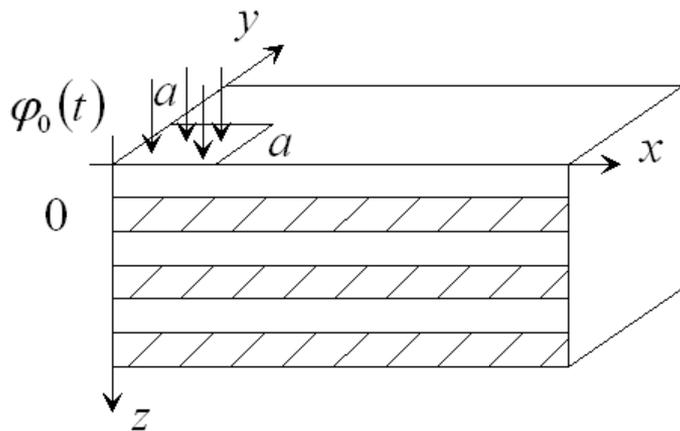
$$\rho c_2 = 2 \cdot 10^6 \text{ J / m}^3 \cdot \text{°C}$$

Thermogrammes 1D



## 4<sup>ème</sup> Cas : Régime transitoire, transferts 3D

### LE PROBLEME



$$\frac{\partial^2 T_1}{\partial z^2} + \frac{\partial^2 T_1}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 T_1}{\partial y^2} = \frac{1}{a_1} \frac{\partial T_1}{\partial t}$$

$$\frac{\partial^2 T_2}{\partial z^2} + \frac{\partial^2 T_2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 T_2}{\partial y^2} = \frac{1}{a_2} \frac{\partial T_2}{\partial t}$$

à l'interface  $\begin{cases} T_1 = T_2 \\ \varphi_1 = \varphi_2 \end{cases}$

en  $z = 0$   $\begin{cases} -\lambda_1 \frac{\partial T_1}{\partial z} = \varphi_0(t) & x < a \text{ et } y < a \\ = 0 & \text{ailleurs} \end{cases}$

en  $z = l$   $\frac{\partial T_2}{\partial z} = 0$

à  $t = 0$   $T_1 = T_2 = 0$

## LA SOLUTION

- Transformée de Laplace sur  $t$
- Transformées de Fourier sur  $x$  et  $y$
- Représentation quadripolaire
- Empilement de  $N$  bicouches

$$\bar{T}(z, \alpha_n, \alpha_m, P) = \int_0^L \int_0^L \int_0^\infty T(z, x, y, t) \cos(\alpha_n x) \cos(\alpha_m y) \exp(-pt) dx dy dt$$

idem pour  $\varphi$  avec  $\alpha$  solution de  $\sin \alpha L = 0$

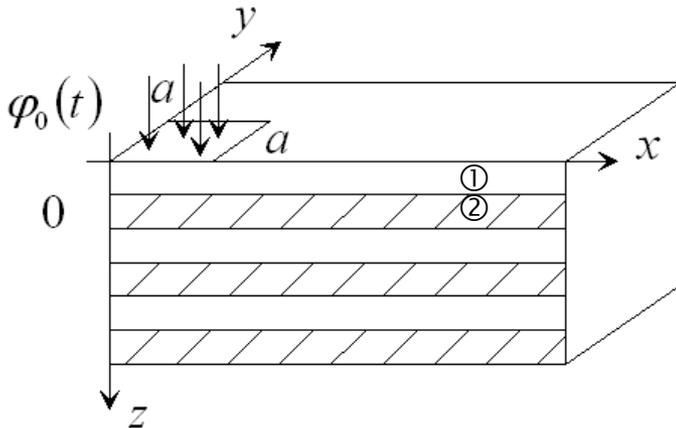
$$\rightarrow \bar{T}(l, \alpha_n, \alpha_m, p) = \frac{1}{C_{n,m}} \bar{\varphi}(0, \alpha_n, \alpha_m, p)$$

$$\rightarrow \theta(l, x, y, p) = \sum_{n=0}^{\infty} \sum_{m=0}^{\infty} \frac{\bar{T}(l, \alpha_n, \alpha_m, p) \cos(\alpha_n x) \cos(\alpha_m y)}{N_{n,m}}$$

$$\text{et } T(l, x, y, t) = L^{-1}[\theta(l, x, y, p)]$$

## LES RESULTATS

Milieu anisotrope avec :  $a_x = a_y$  et  $a_z$   
(couches de même capacité pour simplifier)



Propriétés des matériaux :

$$\text{- Matériau ①: } \begin{cases} e_1 = 1 \text{ mm} \\ \rho c_1 = 2.10^6 \text{ J / m}^3 \cdot \text{°C} \\ \lambda_1 = 0.1 \text{ ou } 1 \text{ W / m} \cdot \text{°C} \end{cases}$$

$$\text{- Matériau ②: } \begin{cases} e_2 = 1 \text{ mm} \\ \rho c_2 = 2.10^6 \text{ J / m}^3 \cdot \text{°C} \\ \lambda_2 = 10 \text{ W / m} \cdot \text{°C} \end{cases}$$

$$L = 20 \cdot e = 40 \text{ mm}$$

Le nombre de couches  $n$  est variable mais l'épaisseur totale du matériau est constante :  $e = n(e_1 + e_2)$

$$\lambda_z = \frac{\lambda_1 \cdot \lambda_2}{\frac{1}{2}(\lambda_1 + \lambda_2)}$$

$$\lambda_{x/y} = \frac{\lambda_1 + \lambda_2}{2}$$

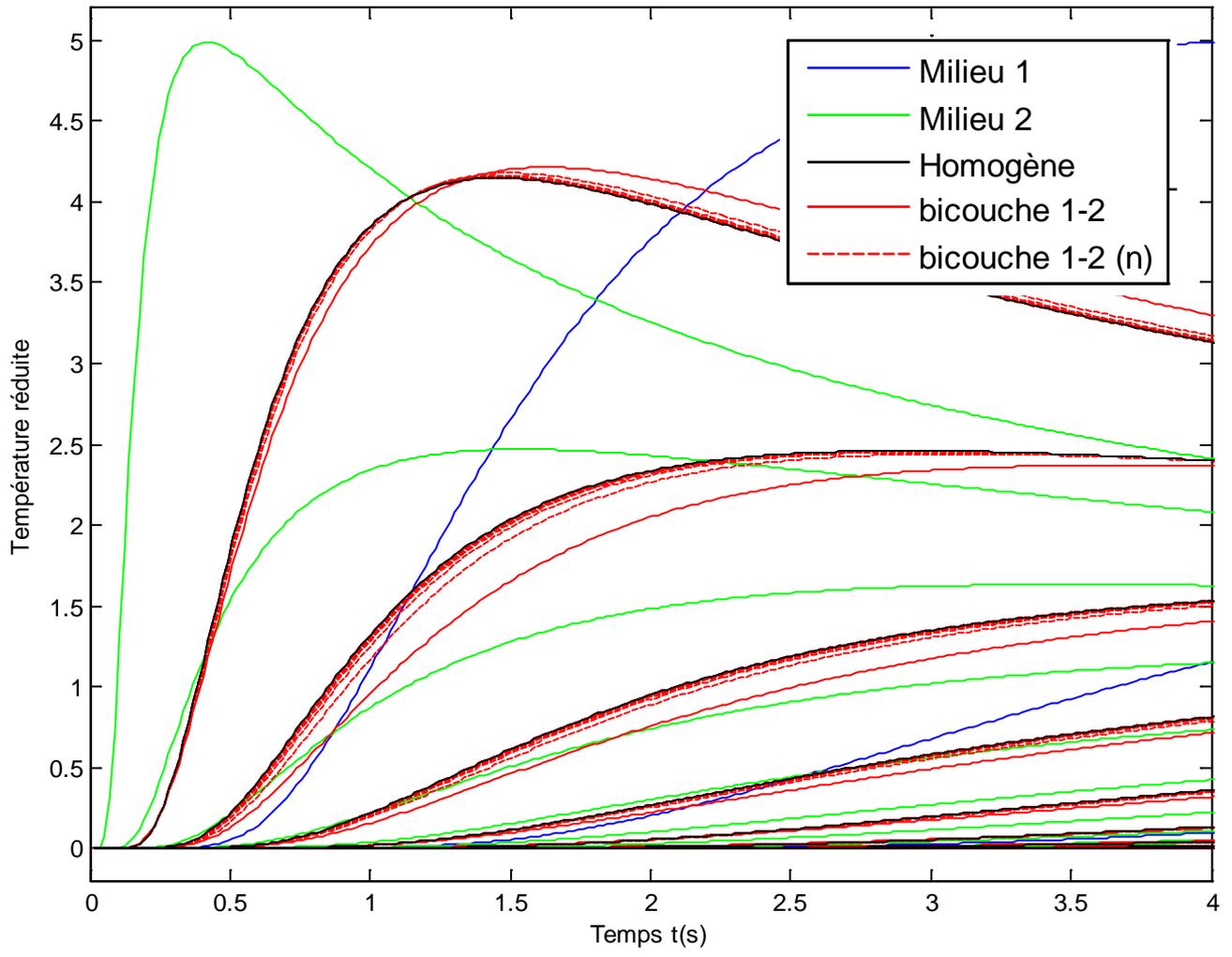
$$\lambda_1 = 1 \text{ W / m.}^\circ\text{C}$$

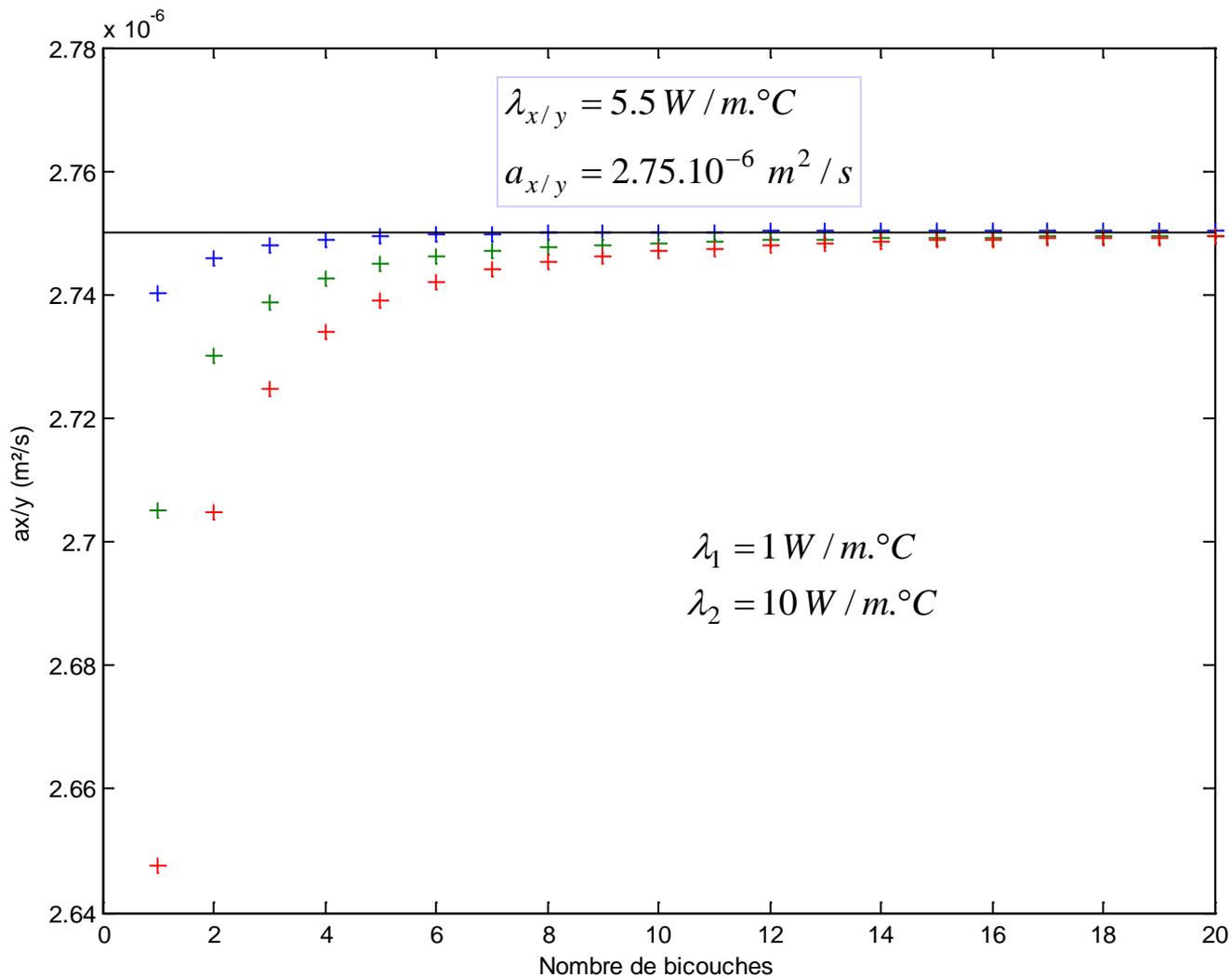
$$\lambda_2 = 10 \text{ W / m.}^\circ\text{C}$$

$$\lambda_{x/y} = 5.5 \text{ W / m.}^\circ\text{C}$$

$$a_{x/y} = 2.75 \cdot 10^{-6} \text{ m}^2 / \text{s}$$

Thermogrammes 2D





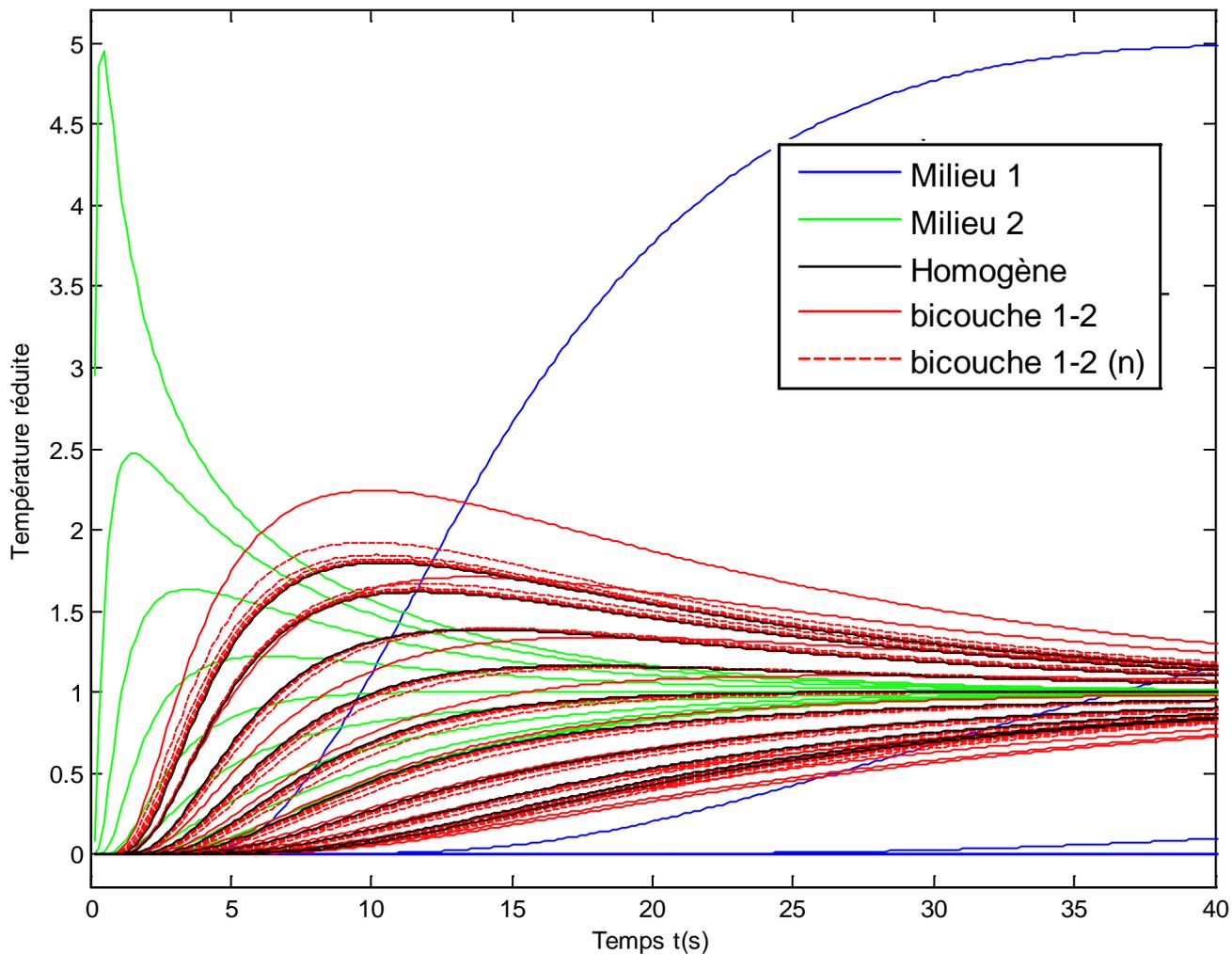
$$\lambda_1 = 0.1 \text{ W / m.}^\circ\text{C}$$

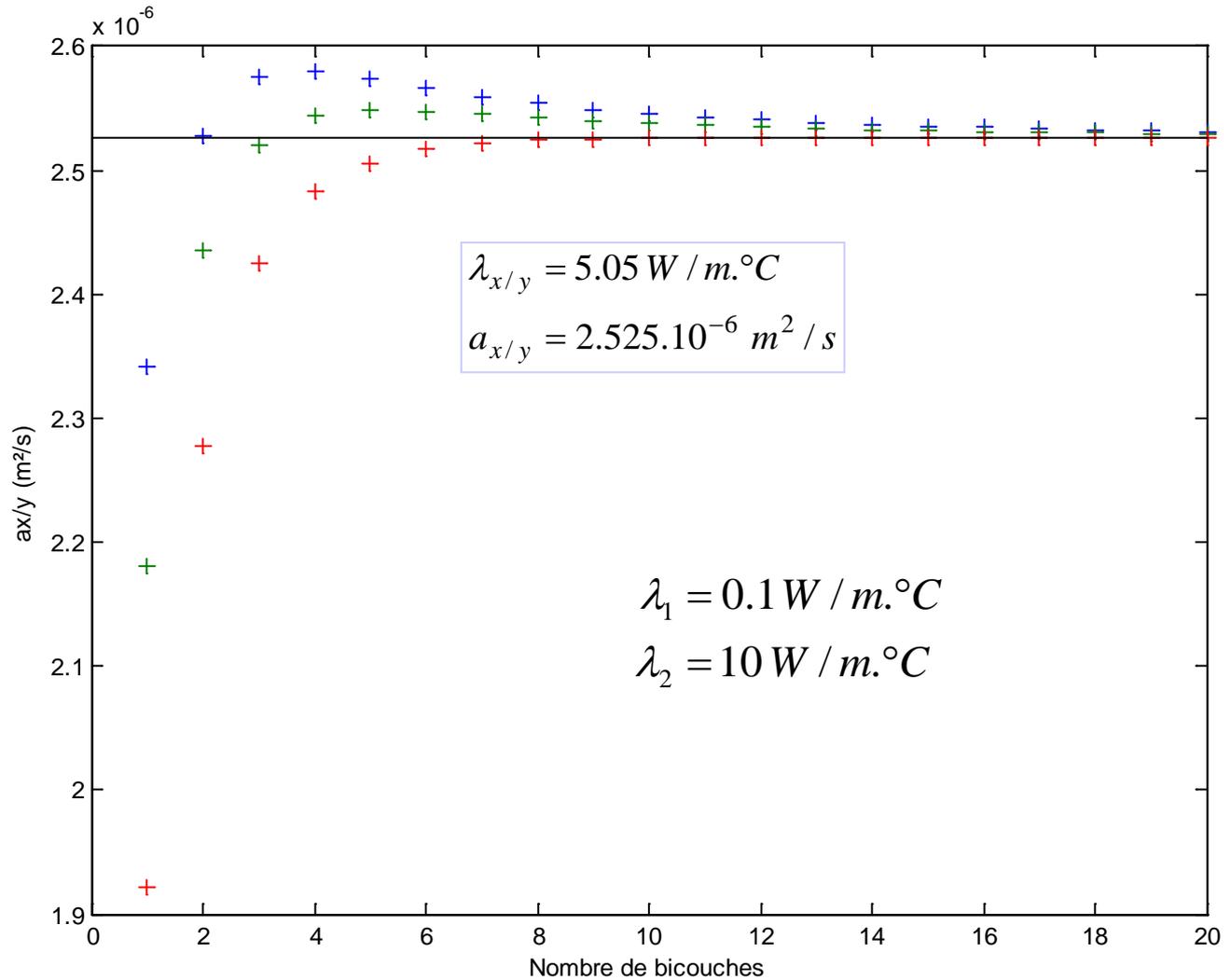
$$\lambda_2 = 10 \text{ W / m.}^\circ\text{C}$$

$$\lambda_{x/y} = 5.05 \text{ W / m.}^\circ\text{C}$$

$$a_{x/y} = 2.52 \cdot 10^{-6} \text{ m}^2 / \text{s}$$

Thermogrammes 2D







## ***CONCLUSION***

**ATTENTION !!!**

*Pas de règle évidente en fonction des conditions aux limites*

*Il faut calculer !*