

**Projet 2 - deuxième partie**  
**Résolution de l'équation stationnaire de la chaleur en 2D :**  
**problème du four**

**Le four : problème physique et modélisation**

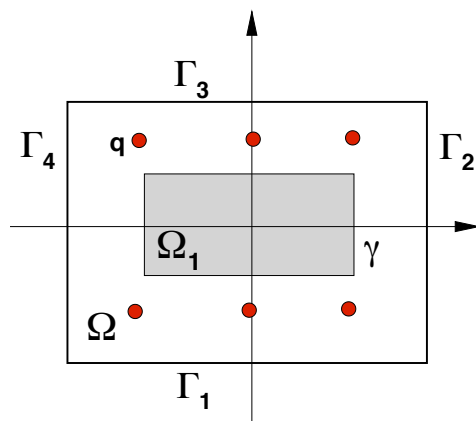
Il s'agit de déterminer la température dans un four destiné à la cuisson d'une pièce de résine thermo-formée (un pare-chocs de voiture par exemple). Les éléments chauffants sont des résistances électriques. À partir de la valeur connue de chacune des résistances, on cherche à calculer le champ de température à l'intérieur du four, et en particulier la température de l'objet à cuire. Sachant que la température idéale de cuisson conditionne la solidité du produit fini et que des essais expérimentaux sont longs et onéreux, cette simulation numérique permet de vérifier à moindre coût la validité des réglages du four.

Considérons les domaines

$$\Omega = [-L/2, L/2] \times [-H/2, H/2] \quad \Omega_1 = [-l/2, l/2] \times [-h/2, h/2],$$

représentant, respectivement, le four et la pièce (nécessairement  $\Omega_1 \subset \Omega$ ). Les frontières correspondantes seront notées par  $\Gamma = \partial\Omega$  et  $\gamma = \partial\Omega_1$ . La température d'équilibre dans le four est la solution de l'équation :

$$-\nabla(k\nabla u) = f, \quad \Longleftrightarrow \quad -\left[\frac{\partial}{\partial x}\left(k(x,y)\frac{\partial u}{\partial x}\right) + \frac{\partial}{\partial y}\left(k(x,y)\frac{\partial u}{\partial y}\right)\right] = f(x,y), \quad \text{dans } \Omega \quad (1)$$



avec les conditions aux limites sur  $\Gamma = \Gamma_1 \cup \Gamma_2 \cup \Gamma_3 \cup \Gamma_4$

$$\begin{cases} \text{sur } \Gamma_1 & u = u_s & \text{température sud imposée} \\ \text{sur } \Gamma_2 & \partial u / \partial x = 0 & \text{paroi isolée} \\ \text{sur } \Gamma_3 & u = u_n & \text{température nord imposée} \\ \text{sur } \Gamma_4 & \partial u / \partial x = 0 & \text{paroi isolée} \end{cases} \quad (2)$$

la diffusivité thermique

$$k(x,y) = \begin{cases} k_1 & \text{sur } \Omega \setminus \Omega_1 \\ k_2 & \text{sur } \Omega_1 \end{cases} \quad (3)$$

et le terme source  $f(x,y)$  qui sera défini par la suite.

**Problème direct**

**Q4 :** Ecrire la formulation variationnelle du problème (1) en tenant compte de la discontinuité de la fonction  $k(x,y)$ . En sachant que le flux de chaleur à travers une frontière s'écrit sous la forme  $k(x,y)\partial u / \partial n$ , expliquer ce qui se passe sur la frontière  $\gamma$  (donner également une interprétation physique).

**Q2 :** On considère le **problème sans sources**, décrit par l'équation (1) avec  $f(x,y) = f_0 = 0$  et les conditions aux limites (2) avec  $u_n \neq 0, u_s \neq 0$ . On écrit de manière formelle ce problème

$$Pb_0 := \{\text{éq. (1)} \oplus \text{cond. limites (2), avec } f(x,y) = f_0 = 0, u_n, u_s\} \quad (4)$$

**a)** Ecrire un script FreeFem++ pour calculer la solution  $U_0$  de ce problème.

**b)** En utilisant les classes sfem, écrire un programme C++ pour résoudre le même problème. Comparer avec la solution trouvée au point a) (tracer les isolignes).

Données numériques :  $L = H = 2, l = 1, h = 0.4, k_1 = 1, k_2 = 10, u_s = 100, u_n = 50$ .

**Q5 :** On va placer maintenant une résistance chauffante  $q$  : elle va agir dans le sous-domaine  $\Omega_r$ , défini comme le cercle de rayon  $R_r$ , centré en  $(x_r, y_r)$ . La présence de la résistance sera modélisée en considérant dans l'équation (1) le terme source :

$$f(x, y) = f_r(x, y) = \begin{cases} q & \text{sur } \Omega_r \\ 0 & \text{ailleurs.} \end{cases} \quad (5)$$

On définit les problèmes suivants :

$$Pb := \{\text{éq. (1)} \oplus \text{cond. limites (2), avec } f(x, y) = f_r, u_n, u_s\} \quad (6)$$

$$Pb_r := \{\text{éq. (1)} \oplus \text{cond. limites (2), avec } f(x, y) = f_r, u_n = 0, u_s = 0\} \quad (7)$$

et on note par  $U$ , respectivement,  $U_r$  les solutions correspondantes.

**a)** Montrer que  $U = U_0 + U_r$ , où  $U_0$  est la solution du problème sans sources (4).

**b)** Ecrire un programme C++ utilisant les classes `sfem` pour résoudre les problèmes (6) et (7) et vérifier la relation prouvée au point **a**).

Données numériques :  $q = 25000$ ,  $x_r = -l/2$ ,  $y_r = (H + h)/4$ ,  $R_r = (H - h)/20$ .

Question facultative : Résoudre le même problème avec `FreeFem++` et comparer avec la solution obtenue précédemment.

**c)** Résoudre le problème (6) avec 6 résistances définies par  $q = 25000$ ,  $R_r = (H - h)/20$  et

$$(x_r, y_r) \in \left\{ \left(-l/2, \frac{H+h}{4}\right), \left(0, \frac{H+h}{4}\right), \left(l/2, \frac{H+h}{4}\right), \left(-l/2, -\frac{H+h}{4}\right), \left(0, -\frac{H+h}{4}\right), \left(l/2, -\frac{H+h}{4}\right) \right\}.$$

#### Q6 : Problème inverse

Le problème inverse consiste à déterminer les valeurs des résistances (**la position des résistances est fixe**) qui permettent de chauffer l'objet à la température idéale de cuisson. On utilise la propriété démontrée au point **a**) de la question **Q4** (la linéarité de la solution) pour écrire la solution du problème (6) avec  $nr$  résistances sous la forme :

$$U(x, y) = U_0(x, y) + \sum_{k=1}^{nr} q_k U_{rk}(x, y), \quad (8)$$

où  $U_0$  est la solution du problème sans sources (4),  $q_k$  la valeur (intensité) de la résistance  $k$  et  $U_{rk}$  la solution obtenue quand seule la résistance  $k$  chauffe le four (i.e. solution du problème (7) pour  $q = 1$  et  $f_r$  dépendant de la position de la résistance).

Pour obtenir la température idéale  $U_{opt}$  dans l'objet à cuire  $\Omega_1$  il faut donc déterminer les valeurs  $q_k$  des résistances. On les obtient par minimisation de la fonctionnelle

$$J(q) = \int_{\Omega_1} \left[ U_{opt}(x, y) - U_0(x, y) - \sum_{k=1}^{nr} q_k U_{rk}(x, y) \right]^2 dx dy.$$

La fonctionnelle  $J$  est strictement convexe en  $q$ . Elle atteint son unique minimum pour la valeur de  $q$  qui annule son gradient. Pour  $k = 1, 2, \dots, nr$  la composante  $k$  du vecteur gradient est

$$\frac{\partial J}{\partial q_k} = 2 \int_{\Omega_1} \left[ U_{opt}(x, y) - U_0(x, y) - \sum_{k'=1}^{nr} q_{k'} U_{rk'}(x, y) \right] U_{rk}(x, y) dx dy.$$

Définissons alors la matrice  $\tilde{A} \in \mathbb{R}^{nr \times nr}$  et le vecteur  $\tilde{b} \in \mathbb{R}^{nr}$  par

$$\tilde{A}_{k,k'} = \int_{\Omega_1} U_{rk}(x, y) U_{rk'}(x, y) dx dy \quad \text{et} \quad \tilde{b}_k = \int_{\Omega_1} U_{rk}(x, y) (U_{opt}(x, y) - U_0(x, y)) dx dy.$$

La valeur optimale des résistances est obtenue comme solution du système linéaire :  $\tilde{A}q = \tilde{b}$ .

**Question :** Trouver les valeurs optimales des 6 résistances utilisées à la question **Q4** point **c**) afin d'avoir  $U_{opt}(x, y) = 250$ .