Simulation: cahier des charges

Malo Leroy – Ulysse Tanguy–Bompard 28 mai 2023

1 Objectifs

On cherche à réaliser une simulation des échanges thermiques entre deux systèmes :

- Un ordinateur (Σ) , recevant une puissance P, initialement à la température T_0
- Le milieu extérieur (Λ) , qu'on considèrera être de l'air (sec)

On supposera dans un premier temps que le système Λ est un thermostat à la température T_0 (hypothèse A). Dans un second temps on considèrera que $\{\Sigma + \Lambda\}$ est un système isolé (hypothèse B).

2 Constantes thermodynamiques

2.1 Ordinateur

On considère que l'ordinateur a une masse m et une capacité thermique massique c uniforme, d'où une capacité thermique C=cm. Sa conductivité thermique est notée λ . Sa masse volumique (moyenne), supposée uniforme, est notée ρ . La diffusivité thermique est alors $D=\frac{\lambda}{cc}$.

notée ρ . La diffusivité thermique est alors $D = \frac{\lambda}{\rho c}$. Le processeur a une capacité thermique C_p , ainsi la capacité thermique de la carcasse est $C - C_p$.

2.2 Air

On notera les constantes thermodynamiques relatives à l'air avec un indice a. On prend pour conductivité thermique de l'air à pression consante P=1 bar, avec T la température de l'air exprimée en degrés celsius 1 et λ_a en mW m $^{-1}$ K $^{-1}$

^{1.} Voir WG Kannuluik and EH Carman, The Temperature Dependence of the Thermal Conductivity of Air, DOI CH9510305

```
def lambda_air(T): # W.m^-1.K^-1, a 1 bar
vA = celsius(T)
1 = -0.000044075614398888*vA*vA+0.0766069577308689*vA+24.3560822452597
return 1 /1000
```

La loi des gaz parfaits donne pour l'air, lorsque T est exprimé en kelvins

$$\rho_a = \frac{PM}{RT} = \frac{346384}{T}$$

```
def rho_a(T):
 return 346384 /T
```

Cela permet de définir la diffusivité de l'air $D_a = \frac{\lambda_a}{\rho_a c_a}$

3 Calculs généraux

L'équation de la chaleur obtenue est, au point M de l'espace et à l'instant t

$$\rho(M)c(M)\frac{\partial T}{\partial t}(M,t) = \lambda(M)\Delta T(M,t)$$

4 Modélisations

4.1 Modèle unidimentionnel

On considère que l'espace de travail est un axe (Ox), en fait un cylindre de section S et de longueur $l_a=1$ m, et que l'ordinateur est représenté par un segment de longueur l=10 cm (toutes les grandeurs ne dépendent de y ou z). On considère que la source de puissance est un segment de longueur $l_p=1$ cm centré par rapport au segment de longueur l.

$$l_p$$
 l

La température dépend de l'espace via la variable x et du temps via la variable t, ainsi on la représente par la fonction notée T(x,t), ou par la matrice T[i][j], où i et j sont des entiers lorsque l'espace et le temps sont discrétisés.

L'équation bien connue obtenue est, en faisant apparaı̂tre les dépendances aux variables x et t

$$\rho(x)c(x)\frac{\partial T}{\partial t} = \frac{\partial}{\partial x}\left(\lambda(x)\frac{\partial T}{\partial x}\right) + P_v(x)$$

Les fonctions ρ , c et λ étant des fonctions en escalier (toutes de mêmes paliers), on peut raisonnablement écrire

$$\frac{\partial T}{\partial t} = D(x)\frac{\partial^2 T}{\partial x^2} + P_c$$

où $P_c = P_v/(\rho c)$ s'exprime en K s⁻¹. Détaillons la valeur de D(x) et celle de $P_c(x)$ dans chacun des trois milieux.

— Source : D(x) = D et $P_c(x) = P/C_p$ où $C_p = l_p S \rho c$

- Carcasse: D(x) = D et $P_c(x) = 0$ - Air: $D(x) = D_a$ et $P_c(x) = 0$

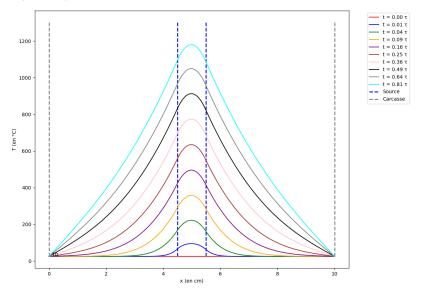
Dans un modèle discret où le pas de temps est t_e et le pas d'espace est x_e , cette équation se réécrit

$$T(x,t+t_e) = T(x,t) + \frac{t_e}{{x_e}^2} D(x) \left(T(x+x_e,t) - T(x,t) + T(x-x_e,t) \right) + P_c(x) t_e$$

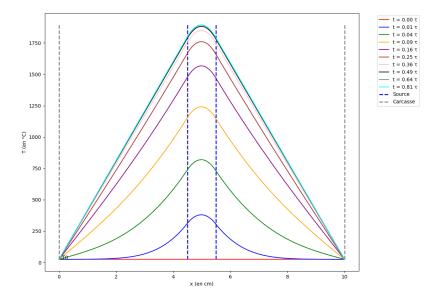
4.1.1 Hypothèse A

Puisque les bords extérieurs de l'ordinateur sont à la même température que l'air, on se limite à l'étude d'un espace de longueur l: les positions s'étalent entre x=0 et x=l.

L'hypothèse A se traduit ainsi par les conditions aux limites $\forall t$, $T(x=0,t)=T(x=l,t)=T_0$, c'est-à-dire \forall ti, T[0, ti]=T[-1, ti]=T0.



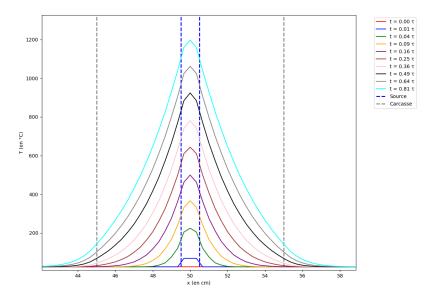
Ci-dessus se trouve une visualisation des résultats sous l'hypothèse d'une puissance constante P=500 mW. Le temps d'échelle vaut $\tau=11$ s. La figure ci-dessous montre pour un temps $\tau=2$ min les résultats obtenus en régime permanent.



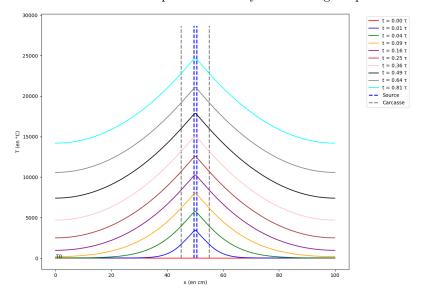
4.1.2 Hypothèse B

On considère plus, dans le cadre de cette hypothèse que l'espace d'observation est limité à l'ordinateur : celui-ci est entouré d'air. L'extension totale de l'espace est alors de l_a (air et ordinateur compris).

La condition aux limites est cette fois dynamique : on impose une « continuité » de la température aux extrémités de l'espace. Physiquement, cela correspond à un modèle où le système (air compris) est placé dans une enceinte parfaitement calorifugée. Pour tout ti tel que T[:, ti] ait déjà été calculé, on impose alors T[0, ti+1] = T[1, ti+1] et T[-1, ti+1] = T[-2, ti+1].



Ci-dessus se trouve une visualisation des résultats sous l'hypothèse d'une puissance constante P=500 mW. Pour $\tau=11$ s, on a un résultat équivalent à celui obtenu dans le cadre de l'hypothèse A en raison de la faible valeur de τ . Ce n'est plus le cas pour des temps d'échelle plus grands, ci-dessus avec $\tau=3$ h, qui permettent d'observer le comportement du système en régime permanent.



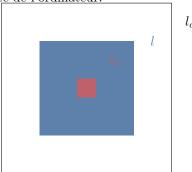
4.1.3 Hypothèse C

Dans le cadre de l'expérience du TP-3, séance 2, on souhaite déterminer la valeur de la conductivité λ de l'ordinateur à partir de deux relevés de température en fonction du temps.

On trouve que

4.2 Modèle bidimensionnel

L'espace est un plan (Oxy), fini et d'extension totale un carré de côté $l_a=1$ m, si besoin considéré d'épaisseur e=1 cm, mais les grandeurs en jeu ne dépendent spatialement que de x et y. L'ordinateur est représenté par un carré de côté l=10 cm, et le processeur par un carré de côté $l_p=1$ cm centré sur le reste de l'ordinateur.



L'équation obtenue est, par le même travail que précédemment

$$\frac{\partial T}{\partial t} = D(x, y) \left(\frac{\partial^2 T}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 T}{\partial y^2} \right) + P_c$$

À nouveau, une formule utilisant le slicing permet d'écrire :

— Le terme de dérivée seconde par rapport à x est

```
T[1:Nx, ti+1] =A *(T[:Nx-1, ti] +T[2:, ti]) +B *T[1:Nx, ti] +Te *P_c
```

5 Calcul d'une conductivité

On veut calculer la conductivité efficace moyenne d'un ordinateur à partir de relevés expérimentaux. On a mesuré la température T(t) sur le processeur de l'ordinateur en fonction du temps, alors que la face inférieure de l'ordinateur était en contact thermique (supposé parfait) avec une plaque chauffante à la température $T_p(t)$.

On modélise la situation de manière unidimentionnelle, où l'axe de travail est l'axe vertical (Ox). Cet axe est composé de trois parties, qui sont chacune des pavés droits de surface S commune et d'épaisseur variable, de bas en haut

1. L'ordinateur, d'épaisseur 1 cm

2. L'air, d'épaisseur α restant encore à discuter

On impose la condition limite qu'en x=0 la température vaut $T_c(t)$, ce qui traduit la perfection du contact plaque-ordinateur. On cherche à choisir intelligemment λ et α de manière à obtenir une température théorique $T_h(t)$ au niveau du processeur qui soit « proche » de la température expérimentale T(t). L'équation de la chaleur est la même que précédemment.

Après mise en place de la simulation, on trouve par tâtonnements les valeurs $\alpha = 45$ cm et $\lambda = 2{,}13$ 10^{-4} W m⁻¹ K⁻¹.

Annexe: notations

- Un nom de variable, un nom de fonction, n'a pas de majuscule. On ne peut pas nommer une variable ou une fonction lambda.
- Si on a besoin de donner un nom long à une variable, ou à une fonction, on met des « _ » par exemple grande_chaise_rouge.
- Il n'y a pas d'espace autour de parenthèses lors d'un appel ou d'une définition de fonction.
- Autour d'un égal de définition (=) ou d'un signe de relation (==, <=, <, etc.) il y a des espaces, un avant et un après.
- Dans du code comme dans un LATEX, après une virgule il y a un espace.