# Simulation: cahier des charges

Malo Leroy – Ulysse Tanguy–Bompard 23 février 2023

## 1 Objectifs

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

- Un ordinateur  $(\Sigma)$ , 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  $\Lambda$  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  $\lambda$ . Sa masse volumique (moyenne), supposée uniforme, est notée  $\rho$ . La diffusivité thermique est alors  $D=\frac{\lambda}{cc}$ .

notée  $\rho$ . 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  $\lambda_a$  en mW m $^{-1}$  K $^{-1}$ 

 $\lambda_a = -0.000044075614398888 \times T^2 + 0.0766069577308689 \times T + 24.3560822452597$ 

<sup>1.</sup> 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  $\rho$ , c et  $\lambda$  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<sup>-1</sup>. 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  $P_c(x) = 0$ 

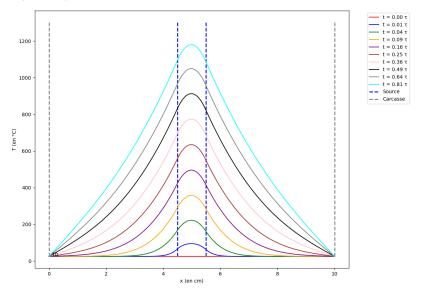
Dans un modèle discret où le pas de temps est  $t_e$  et le pas d'espace est  $x_e$ , cette équation se réécrit

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

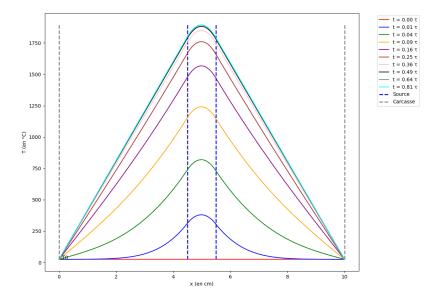
#### 4.1.1 Hypothèse A

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.



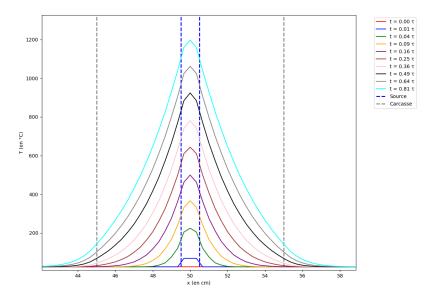
Ci-dessus se trouve une visualisation des résultats sous l'hypothèse d'une puissance constante P=500 mW. Le temps d'échelle vaut  $\tau=11$  s. La figure ci-dessous montre pour un temps  $\tau=2$  min les résultats obtenus en régime permanent.



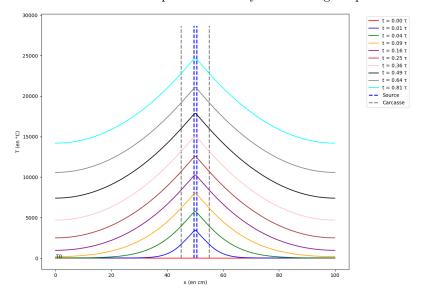
### 4.1.2 Hypothèse B

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  $\tau$ . 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.



## 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 <code>grande\_chaise\_rouge</code>
- 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