

DNS

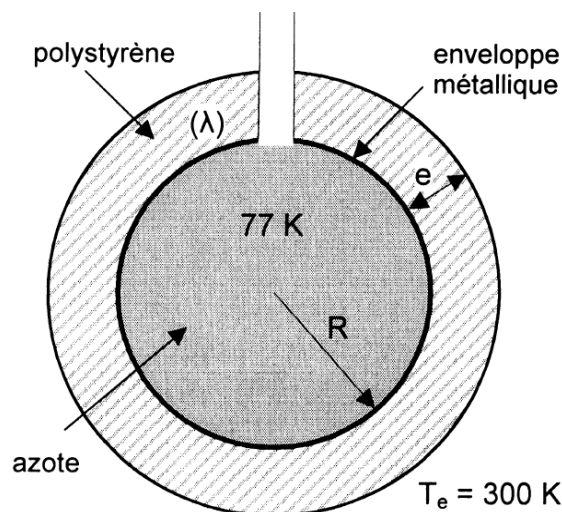
Sujet

Problème I : Cryostat.....	1
I. Préliminaires.....	2
II. Modèle continu.....	2
III. Étude du cryostat.....	2
Problème II : Régime instationnaire.....	3

Problème I : Cryostat

Les parois métalliques seront assimilées à des corps noirs.

La constante de Stefan-Boltzmann est $\sigma = 5,67 \cdot 10^{-8} \text{ W} \cdot \text{m}^{-2} \cdot \text{K}^{-4}$.



Un récipient contenant de l'azote liquide a une forme de ballon sphérique, de rayon $R = 10 \text{ cm}$, entouré d'une couche de polystyrène d'épaisseur $e = 5 \text{ cm}$ et de conductivité thermique $\lambda = 0,035 \text{ W} \cdot \text{m}^{-1} \cdot \text{K}^{-1}$. La température de l'azote est $T_a = 77 \text{ K}$ et la température extérieure vaut $T_e = 300 \text{ K}$. On suppose le contact thermique parfait en $r = R + e$.

Le récipient est ouvert sur l'extérieur par l'intermédiaire d'un tube de décompression très étroit. La chaleur latente massique de vaporisation de l'azote à 77 K est $L_v = 0,20 \cdot 10^6 \text{ J} \cdot \text{kg}^{-1}$. La masse volumique de l'azote liquide est $\rho = 808 \text{ kg} \cdot \text{m}^{-3}$.

Le problème est supposé à symétrie sphérique (malgré le tube de décompression) et l'on se place en régime stationnaire.

Le laplacien scalaire d'une fonction $f(r)$ en coordonnées sphériques s'écrit :

$$\Delta f = \frac{1}{r} \frac{d^2(r f(r))}{dr^2}.$$

I. Préliminaires

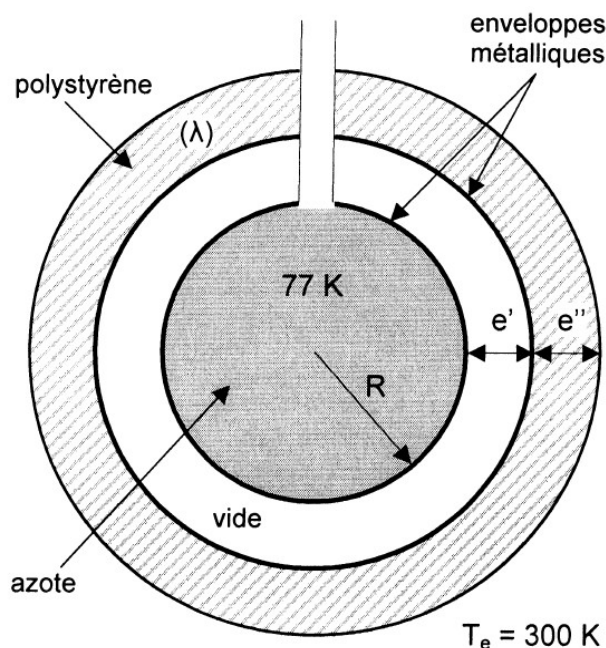
La loi de Fourier traduisant la transmission de la chaleur par conduction dans un milieu continu, homogène et isotrope au point $M(r)$ à l'instant t s'exprime de la façon suivante : $\vec{j}(\vec{r}, t) = -\lambda \overrightarrow{\text{grad}} T(\vec{r}, t)$.

1. Que représente le vecteur \vec{j} ? En quelle unité s'exprime son intensité ?
2. Dans un milieu de masse volumique ρ , de capacité calorifique massique c et de conductivité thermique λ , l'équation de la chaleur s'écrit : $\frac{\partial T}{\partial t} = D \Delta T$. Quelle est l'unité de D et quelle est la nature de cette grandeur ?
3. Calculer la masse d'azote contenue dans le récipient.

II. Modèle continu

4. Déterminer la répartition de température $T(r)$ en régime permanent dans l'enveloppe de polystyrène. Expression littérale et application numérique.
5. Exprimer le flux thermique Φ . Dans quel sens ce flux est-il dirigé ?
6. Exprimer la masse \dot{M} d'azote qui s'évapore par unité de temps en fonction de λ , R , e , T_e , T_a et L_v .
7. Calculer Φ et \dot{M} . Exprimer \dot{M} en kg.h^{-1} .

III. Étude du cryostat



Pour améliorer les performances, le récipient est modifié. L'enceinte de rayon R contenant l'azote liquide est maintenant séparée d'une autre enceinte métallique, de rayon $R+e'$, par un espace vide de toute matière et d'épaisseur $e'=1\text{ cm}$. La température de l'enveloppe intermédiaire en $r=R+e'$ est notée T_i . Les échanges, entre les deux enveloppes métalliques se font donc uniquement par rayonnement.

Cette deuxième enceinte est entourée par une épaisseur $e''=4\text{ cm}$ de polystyrène. Les échanges à la surface extérieure de la couche isolante (interface air-polystyrène) sont maintenant supposés conducto-convectifs de coefficient $h=10\text{ W.m}^{-2}.\text{K}^{-1}$. La température de cette surface extérieure est notée T_s .

8. Préciser les expressions des flux rayonnés entre les deux enveloppes.
9. Donner diverses expressions pour Φ . Vérifier que le nombre d'équations écrites est égal au nombre d'inconnues.
10. Donner l'expression de la température T_i en fonction de T_s et des données T_e , h , R , e' , e'' , λ .
11. Quelle équation détermine la température T_s ?
12. Déterminer, en utilisant la calculatrice, la valeur numérique de T_s puis celle de T_i .
13. Calculer Φ et \dot{M} masse d'azote qui s'évapore par unité de temps.

Problème II : Régime instationnaire

On considère un cylindre de longueur L compris entre $x=0$ et $x=L$, de diffusivité égale à D . Il n'y a pas de sources d'énergie dans le cylindre. Le cylindre est thermiquement isolé sur sa paroi latérale. Au niveau des sections terminales, la température est maintenue à T_a . Le problème est supposé unidimensionnel selon x de sorte que $T=T(x,t)$.

On connaît la répartition de température initiale dans le cylindre $T_0(x)=T(x,t=0)$.

1. Application: quelle sera, dans le cas particulier étudié ici, la répartition finale (en régime stationnaire) de température dans le cylindre $T_\infty(x)=T(x,t=\infty)$?
2. On pose dans la suite $\theta(x,t)=T(x,t)-T_\infty(x)$ qui désigne l'écart de température par rapport à l'équilibre. Quelle est l'équation différentielle aux dérivées partielles vérifiée, dans le cas général, par $\theta(x,t)$?
3. On décide de rechercher si une solution à variable séparée est possible pour ce problème. On cherche donc une solution de la forme $\theta(x,t)=f(x)g(t)$. En reportant dans l'équation différentielle, montrer que les variables se séparent effectivement et que l'on obtient $G(t)=F(x)$ avec $G(t)=\frac{g'(t)}{g(t)}$. Préciser $F(x)$.
4. Justifier alors que $G(t)=\text{constante}$ et $F(x)=\text{constante}$. Préciser la dimension de cette constante.

5. Étudier alors la solution de $G(t) = \text{constante}$ selon le signe de la constante. En déduire que cette constante ne peut pas être positive. A quelle solution la constante nulle correspond-elle? Dans la suite, on désigne provisoirement cette constante inconnue par $\text{constante} = -\frac{1}{\tau}$.
6. Déterminer $f(x)$ dans ce cas en utilisant deux constantes arbitraires supplémentaires.
7. Application: porter les conditions aux limites (C.L.) pour le cas particulier étudié ici et déduire qu'il existe une infinité de solutions ou modes. Écrire $\theta(x, t)$ sous la forme d'une somme de tous les modes possibles.

Pour simplifier, on choisit en plus ici un état initial simple (C.I.) pour la tige: on suppose donc

$$T_0(x) = T_a + (T_{MAX} - T_a) \sin\left(\frac{\pi x}{L}\right).$$

8. En déduire pour le cas étudié l'expression de $T = T(x, t)$.
9. Tracer $T(x, t)$ en fonction de x pour différentes valeurs de t .
10. Application numérique:

$$L = 0,100 \text{ m}$$

$$T_a = 0^\circ \text{ C}$$

$$T_{MAX} = 50^\circ \text{ C}$$

$$\lambda = 376 \text{ W.m}^{-1} \cdot \text{K}^{-1}$$

$$c = 420 \text{ J.kg}^{-1} \cdot \text{K}^{-1}$$

$$\rho = 8,9 \cdot 10^3 \text{ kg.m}^{-3}$$

- Calculer la valeur numérique du temps caractéristique.
- A quel instant la température au milieu de la tige est-elle égale à $\frac{T_{MAX}}{2}$?
- A quel instant la température au milieu de la tige est-elle égale à $\frac{T_{MAX}}{10}$?

Réponses :

Cryostat

1) \vec{j} densité volumique de courant thermique de conduction

$$\vec{j} \text{ en } \text{W.m}^{-2}$$

2) $\frac{\partial T}{\partial t} = D \Delta T$

D diffusivité ou coefficient de diffusion thermique
dont la dimension est telle que

$$\frac{\Theta}{T} = [D] \frac{\Theta}{L^2}$$

$$[D] = L^2 T^{-1}$$

$$D \text{ en } \text{m}^2.\text{s}^{-1}$$

Plus la diffusivité est grande, plus le front de chaleur se déplace rapidement dans le matériau étudié

remarque: expression de D

on retrouve rapidement l'équation pour $T=T(x,t)$

$$-\frac{\partial}{\partial x} dx S dt = \rho S dx c \frac{\partial T}{\partial t} dt$$

$$\lambda \frac{\partial^2 T}{\partial x^2} = \rho c \frac{\partial T}{\partial t}$$

donc $\frac{\partial T}{\partial t} = \frac{\lambda}{\rho c} \frac{\partial^2 T}{\partial x^2}$

$$D = \frac{\lambda}{\rho c}$$

3) $M = \frac{4}{3} \pi R^3 \rho$
 $= \frac{4}{3} \pi (0,1)^3 808$

$$M = 3,38 \text{ kg}$$

4) En régime stationnaire :

$$\Delta T(r) = 0$$

$$\frac{1}{r} \frac{d^2(rT(r))}{dr^2} = 0$$

$$\frac{d}{dr}(rT(r)) = A$$

$$rT(r) = A r + B$$

$$T(r) = A + \frac{B}{r}$$

C.L.

$$T_2 = A + \frac{B}{R}$$

$$T_e = A + \frac{B}{R+e}$$

donc

$$B = - (T_e - T_2) \frac{R}{e} (R+e)$$

$$A = (T_e - T_2) \frac{R}{e} + T_e$$

$$T(r) = T_e - (T_e - T_2) \frac{R}{e} \left(\frac{R+e}{r} - 1 \right)$$

A.N.

$$T(r) = 300 - (300 - 77) \frac{0,10}{0,05} \left(\frac{0,1 + 0,05}{r} - 1 \right)$$

$$T(r) = 746 - \frac{66,9}{r}$$

5)

$$\vec{q} = -\lambda \vec{\text{grad}} T$$

$$= -\lambda \frac{dT}{dr} \vec{u}_r$$

$$= -\lambda \frac{R}{e} \frac{R+e}{r^2} (T_e - T_2) \vec{u}_r$$

$$\Phi = \oint \vec{q} \cdot d\vec{S}$$

sphère de
rayon $R < r < R+e$ (il s'agit du flux sortant donc dirigé
conventionnellement vers l'extérieur)

$$\Phi = \oint_{(r)} 4\pi r^2$$

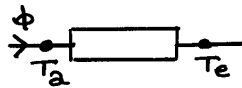
$$\Phi = -\lambda \frac{4\pi R(R+e)}{e} (T_e - T_2)$$

Ce flux est négatif ($T_e > T_2$)

Ce flux est dirigé effectivement vers l'intérieur c'est à dire des températures plus élevées vers les températures plus basses.

Remarque :

on a retrouvé



$$\Delta T = R_{\text{therm}} \phi$$

$$(T_2 - T_e) = \frac{1}{\lambda} \frac{(R_2 - R_1)}{4\pi R_1 R_2} \phi$$

$$= \frac{1}{\lambda} \frac{e}{4\pi R(R+e)} \phi$$

6) on a $(-\phi) = \dot{M} L_v$

avec :

$(-\phi)$ désigne la puissance reçue par l'azote liquide.

$$\dot{M} = \frac{\lambda}{e} \frac{4\pi R(R+e)(T_e - T_2)}{L_v}$$

7) Applications numériques

$$\begin{aligned} \phi &= -\lambda \frac{4\pi R(R+e)}{e} (T_e - T_2) \\ &= -\frac{0,035}{0,05} 4\pi 0,1 (0,15) (300 - 77) \end{aligned}$$

$$\phi = -29,4 \text{ W}$$

$$\begin{aligned} \dot{M} &= \frac{-\phi}{L_v} \\ &= \frac{29,4}{0,210^6} \end{aligned}$$

$$\dot{M} = 0,147 \cdot 10^{-3} \text{ kg s}^{-1}$$

$$\dot{M} = 0,53 \text{ kg h}^{-1}$$

(A ce rythme, l'azote s'évapore complètement en 6,4 h)

- 8) On a remplacé les 5 cm de polystyrène (conduction) par 1 cm de vide (rayonnement) et 4 cm de polystyrène (conduction).
On tient, ici, compte des échanges conducto-convectifs à la surface extérieure

Entre les deux enveloppes :

$$\Phi_{\text{émis par enceinte R}} = \sigma T_2^4 4\pi R^2 \quad (\text{totalement absorbé par l'enceinte R+e'})$$

$$\Phi_{\text{émis par enceinte R+e'}} = \sigma T_i^4 4\pi (R+e')^2 \quad (\text{totalement absorbé par l'enceinte R})$$

flux radiatif compte positif de R vers R+e' ($\Phi < 0$)

$$\Phi_R = \Phi = \sigma T_2^4 4\pi R^2 - \sigma T_i^4 4\pi (R+e')^2$$

$$(1) \quad \boxed{\Phi = 4\pi\sigma (R^2 T_2^4 - (R+e')^2 T_i^4)}$$

- 9) Ce flux (sens conventionnel vers l'extérieur) traverse ensuite le polystyrène. En vertu des résultats précédents :

$$(2) \quad \boxed{\Phi = - \frac{\lambda 4\pi (R+e')(R+e'+e'')}{e''} (T_s - T_i)}$$

puis arrive dans le milieu extérieur par échanges conducto-convectifs.

$$\Phi_{\text{polystyrène} \rightarrow \text{air}} = h (T_s - T_e)$$

$$(3) \quad \boxed{\Phi = - 4\pi (R+e'+e'')^2 h (T_e - T_s)}$$

On obtient trois équations avec trois inconnues: Φ , T_i , T_s .

- 10) (2) et (3) donnent T_i en fonction de T_s

$$\boxed{T_i = T_s - \frac{h}{\lambda} e'' \frac{R+e'+e''}{R+e'} (T_e - T_s)}$$

- 11) Pour trouver l'équation en T_s , on fait (3) = (1) en remplaçant T_i par son expression en fonction de T_s .

$$-4\pi(R+e'+e'')^2 h (T_e - T_s) = -4\pi\sigma((R+e')^2 T_1^4 - R^2 T_2^4)$$

d'où :

$$T_1^4 = \frac{h(R+e'+e'')^2}{\sigma(R+e')^2} (T_e - T_s) + \left(\frac{R}{R+e'}\right)^2 T_2^4$$

$$\left[T_s - \frac{h}{\lambda} e'' \left(\frac{R+e'+e''}{R+e'} \right) (T_e - T_s) \right]^4 = \frac{h}{\sigma} \left(\frac{R+e'+e''}{R+e'} \right)^2 (T_e - T_s) + \left(\frac{R}{R+e'} \right)^2 T_2^4$$

12) application numérique :

→ T_s vérifie donc :

$$\left[T_s - \frac{10}{0,035} 0,04 \frac{15}{11} (300 - T_s) \right]^4 = \frac{10}{5,67 \cdot 10^{-8}} \left(\frac{15}{11} \right)^2 (300 - T_s) + \left(\frac{10}{11} \right)^2 77^4$$

$$\text{On pose } \begin{cases} a = 15,5844 \\ b = 3,27955 \cdot 10^8 \\ c = 2,90521 \cdot 10^7 \end{cases}$$

on résout avec le solveur de la calculatrice :

$$[T_s - a(300 - T_s)]^4 = b(300 - T_s) + c$$

y' obtiens deux solutions : 294,427 et 261,715 .

→ T_i vérifie alors : (cf équation 10))

$$\begin{aligned} T_i &= T_s - \frac{10}{0,035} 0,04 \frac{15}{11} (300 - T_s) \\ &= T_s - a(300 - T_s) \end{aligned}$$

T_s	T_i
294,427	207,579
261,715	-334,936 impossible $T_i < 0$

finalement :

$$\begin{aligned} T_s &= 294,4 \text{ K} \\ T_i &= 207,6 \text{ K} \end{aligned}$$

13) Par exemple, on utilisant (3) pour déterminer ϕ

$$\begin{aligned}\phi &= -4\pi (R + e' + e'')^2 h (T_e - T_s) \\ &= -4\pi (0,15)^2 10 (300 - 294,4)\end{aligned}$$

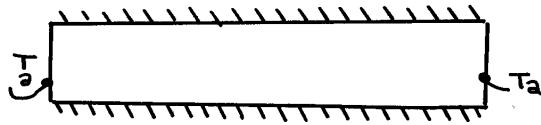
$$\boxed{\phi = -15,8 \text{ W}} \quad (15,8 < 29,4 \text{ W})$$

$$\dot{M} = \frac{-\phi}{L_v}$$

$$\boxed{\dot{M} = 0,28 \text{ kg h}^{-1}}$$

(A ce rythme, l'azote s'évapore complètement en 11,9 h)

Régime instationnaire



1) En régime stationnaire dans le cas particulier étudié :

$$T_{\infty}(x) = T_a$$

2) On a :
$$\frac{\partial^2 T(x,t)}{\partial x^2} - \frac{1}{D} \frac{\partial T(x,t)}{\partial t} = 0$$

et en régime stationnaire (puisque T_{∞} ne dépend pas du temps)

$$\frac{d^2 T_{\infty}(x)}{dx^2} = 0$$

En faisant la différence :

$$\frac{\partial^2 (T(x,t) - T_{\infty}(x))}{\partial x^2} - \frac{1}{D} \frac{\partial (T(x,t) - T_{\infty}(x))}{\partial t} = 0$$

ou encore (puisque $T_{\infty}(x)$ ne dépend pas de t)

$$\frac{\partial^2 (T(x,t) - T_{\infty}(x))}{\partial x^2} - \frac{1}{D} \frac{\partial (T(x,t) - T_{\infty}(x))}{\partial t} = 0$$

$$\frac{\partial^2 \theta(x,t)}{\partial x^2} - \frac{1}{D} \frac{\partial \theta(x,t)}{\partial t} = 0$$

3) On cherche $\theta(x,t) = f(x) g(t)$. On reporte dans l'équation différentielle .

$$\frac{d^2 f(x)}{dx^2} g(t) - \frac{1}{D} f(x) \frac{dg(t)}{dt} = 0$$

$$\frac{D \frac{d^2 f(x)}{dx^2}}{f(x)} = \frac{\frac{dg(t)}{dt}}{g(t)}$$

$$\underbrace{\hspace{1cm}}_{F(x)} = \underbrace{\hspace{1cm}}_{G(t)}$$

4) Si la solution à variable séparée convient, on doit avoir

$$F(x) = G(t) \quad \forall x, t$$

Par exemple pour $t = t_1$, la relation doit être vérifiée $\forall x$

$$F(x) = G(t_1) \quad \forall x$$

$$F(x) = \text{constante}$$

De même pour $x = x_1$, la relation doit être vérifiée $\forall t$

$$F(x_1) = G(t) \quad \forall t$$

$$\text{constante} = G(t)$$

Finalement:
$$\boxed{F(x) = G(t) = \text{constante}}$$

$$\text{avec } G(t) = \frac{g'(t)}{g(t)}$$

$$[G(t)] = T^{-1}$$

$$\boxed{\text{La constante est un } [\text{temps}]^{-1}}$$

5) \rightarrow Si la constante est positive (Ex: $\alpha > 0$)

$$\frac{dg(t)}{dt} = \alpha$$

$$\frac{dg(t)}{dt} - \alpha g(t) = 0$$

$$g(t) = K e^{\alpha t}$$

Si $t \rightarrow \infty$, $g(t) \rightarrow \infty$ Les températures tendent vers l'infini avec t ... Cela n'a pas de sens physique.

\rightarrow Si la constante est nulle

$$g(t) = K$$

La température ne dépend pas du temps.

On est en régime stationnaire. On a déjà tenu compte de cette solution.

\rightarrow On pose

$$\text{constante} = -\frac{1}{\tau}$$

$$\frac{dg(t)}{dt} - \frac{1}{\tau} g(t) = 0$$

$$g(t) = K e^{-t/\tau}$$

$$c) \quad \frac{D \frac{d^2 f(x)}{dx^2}}{f(x)} = -\frac{1}{\tau}$$

$$\frac{d^2 f(x)}{dx^2} + \frac{1}{\tau D} f(x) = 0$$

$$f(x) = A \cos\left(\frac{1}{\sqrt{\tau D}} x\right) + B \sin\left(\frac{1}{\sqrt{\tau D}} x\right)$$

7) On fait $KA \rightarrow A$ et $KB \rightarrow B$

$$\theta(x, t) = e^{-t/\tau} \left(A \cos\left(\frac{1}{\sqrt{\tau D}} x\right) + B \sin\left(\frac{1}{\sqrt{\tau D}} x\right) \right)$$

(Inconnues : τ, A, B)

Conditions aux limites

• en $x=0$ $\theta(x=0, t) = 0 \quad \forall t$

$$0 = e^{-t/\tau} (A) \quad \text{donc } A = 0$$

• en $x=L$ $\theta(x=L, t) = 0 \quad \forall t$

$$0 = e^{-t/\tau} \left(B \sin\left(\frac{1}{\sqrt{\tau D}} L\right) \right)$$

si on choisit $B=0$, la solution étudiée est à "jeter".

On choisit :

$$\sin\left(\frac{1}{\sqrt{\tau D}} L\right) = 0$$

$$\frac{1}{\sqrt{\tau D}} L = m\pi$$

avec $m \in \mathbb{N}^*$

Pour la solution m (mode m)

$$\tau_m = \frac{L^2}{\pi^2 D} \frac{1}{m^2}$$

$$\theta_m(x,t) = e^{-t/\tau_m} B_m \sin\left(\frac{m\pi x}{L}\right)$$

$$\theta_m(x,t) = B_m \exp\left(-m^2 \frac{\pi^2 D}{L^2} t\right) \sin\left(\frac{m\pi x}{L}\right)$$

La solution est finalement :

$$\theta(x,t) = \sum_{m=1}^{\infty} B_m \exp\left(-m^2 \frac{\pi^2 D}{L^2} t\right) \sin\left(\frac{m\pi x}{L}\right)$$

(inconnues : les B_m)

8) Conditions initiales : on donne

$$\theta_0(x) = (T_{MAX} - T_a) \sin \frac{\pi x}{L}$$

On voit (ici, c'est immédiat) que seul B_1 est non nul
avec $B_1 = (T_{MAX} - T_a)$

Finalement :

$$\theta(x,t) = (T_{MAX} - T_a) \exp\left(-\frac{\pi^2 D}{L^2} t\right) \sin\left(\frac{\pi x}{L}\right)$$

$$T(x,t) = T_a + (T_{MAX} - T_a) \exp\left(-\frac{\pi^2 D}{L^2} t\right) \sin\left(\frac{\pi x}{L}\right)$$

9) et 10)

$$D = \frac{\lambda}{\rho c}$$

$$= \frac{376}{8,9 \cdot 10^3 \cdot 420}$$

$$D = 0,10 \cdot 10^{-3} \text{ m}^2 \text{s}^{-1}$$

$$\tau = \frac{L^2}{\pi^2 D}$$

$$= \frac{0,1^2}{\pi^2 \cdot 0,1 \cdot 10^{-3}}$$

$$\tau = 10 \text{ s}$$

$$T\left(\frac{L}{2}, t_1\right) = \frac{T_{MAX}}{2}$$

$$\left(\frac{T_{MAX}}{2} - T_a\right) = (T_{MAX} - T_a) \exp\left(-\frac{t_1}{\tau}\right)$$

$$t_1 = \tau \ln \frac{T_{MAX} - T_a}{\frac{T_{MAX}}{2} - T_a}$$

$$t_1 = 6 \ln \frac{50}{25}$$

$$= 0,6936$$

$$t_1 = 7 \text{ s}$$

$$T\left(\frac{L}{2}, t_2\right) = \frac{T_{MAX}}{10}$$

$$t_2 = 6 \ln \frac{T_{MAX} - T_2}{\frac{T_{MAX}}{10} - T_2}$$

$$= 6 \ln \frac{50}{5}$$

$$= 2,306$$

$$t_2 = 23 \text{ s}$$

