

2019-2020

En cas de **Surchauffe** il faut évacuer!



Trystan MARQUILLY Enzo PUTRINO

Encadrés par Benoît DEPRET



LYCÉE JEAN BART DUNKERQUE



En cas de **Surchauffe** il faut évacuer !

Résumé

Le meilleur moyen de diminuer la température d'un système est de favoriser les échanges d'énergie thermique avec l'extérieur. Nous avons constaté au cours de ce projet que la vaporisation d'un liquide permettait d'absorber une grande quantité d'énergie de manière efficace. C'est pourquoi nous avons orienté notre travail sur l'étude de systèmes dissipatifs combinant les transferts thermiques par conduction et par circulation d'un fluide dans un tube fermé : les caloducs. En particulier, nous avons réalisé notre propre caloduc, ce qui a permis d'en comprendre le fonctionnement en détail. Enfin, l'étude de l'augmentation de la température d'une pièce de métal par frottement, avec ou sans évacuation de l'énergie thermique, permet d'envisager des applications dans le domaine ferroviaire et d'améliorer le système de refroidissement des freins utilisé dans un train à grande vitesse (TGV).

Introduction

Lorsqu'un système reçoit de l'énergie thermique, il peut chauffer très rapidement et fortement, ce qui pourrait causer des déformations, entraînant dans le cas d'un freinage une perte d'efficacité.

Les caloducs sont des tiges en métal servant à transporter de la chaleur grâce au principe du transfert par transitions de phase. Lors de ce projet, nous avons étudié les phénomènes se produisant lors d'un transfert thermique. Le projet se déroule en quatre étapes : nous avons tout d'abord effectué une expérience simple visant à comprendre les bases de la thermodynamique ainsi que les différents échanges thermiques qui se produisent. Dans un second temps nous avons étudié le principe de fonctionnement des caloducs commerciaux afin de déterminer leurs propriétés. Dans un troisième temps nous avons réalisé notre propre caloduc « maison » et testé son efficacité. Enfin nous avons étudié les effets des caloducs sur un modèle expérimental de système de freinage d'un train.

Sommaire

I – Une première approche de la dissipation thermique par transition de phase Objectifs et préparation de l'expérience	
Résultats expérimentaux et interprétation	
Modélisation thermodynamique simple	
II - Principe de fonctionnement des caloducs commerciaux	6
Expérience	
Résultats et modélisation	
III – Étude expérimentale détaillée d'un caloduc « fait maison »	10
Montage	
Expérience	
Résultats et interprétation	
IV – Application au refroidissement du système de freinage d'un TGV	14
Montage	
Expérience et résultats	
Bibliographie et références	20
Conclusion – Bibliographie et références – Remerciements	

Annexe 1 Capacité thermique massique et enthalpie massique de vaporisation de l'eau

Annexe 2 Diagramme de phase expérimental de l'eau

Annexe 3 Principe de fonctionnement d'un caloduc

Annexe 4 Étalonnage de la vitesse de déplacement de la bande

I – Une première approche de la dissipation thermique par transition de phase

Une méthode simple pour refroidir une bouteille d'eau en été (en l'absence de tout système électrique) consiste à l'envelopper dans un linge mouillé et à l'abandonner dans un courant d'air au soleil [1].

Cette méthode marche-t-elle vraiment ? Peut-on mesurer la variation de température de l'eau ? Quels sont les phénomènes mis en jeu ?

Objectif:

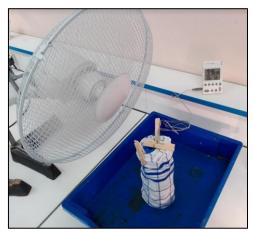
Comparer la température de l'eau dans une bouteille dans plusieurs situations : enveloppée ou non d'un torchon mouillé, placée ou non au soleil (en fait sous une lampe à incandescence !), placée ou non dans un courant d'air (créé par un ventilateur).

<u>L'expérience</u>:

L'expérience comporte 8 postes avec des bouteilles d'eau identiques (33 cL), à la température ambiance (22°C). On mouille alors les torchons avec de l'eau à température ambiante (on verse environ 15 cL d'eau sur chaque torchon), on lance un chronomètre pour chaque poste et on mesure la température de l'eau au cours du temps, sans oublier d'agiter régulièrement les bouteilles pour uniformiser la température de l'eau.

Poste 1	Poste 2	Poste 3	Poste 4	
Bouteille seule	Bouteille	Bouteille	Bouteille	
Bouterne seule	+ torchon	+ soleil	+ torchon + soleil	

Poste 5	Poste 6	Poste 7	Poste 8
Bouteille + vent	Bouteille + vent	Bouteille + vent	Bouteille + vent
Boutenie + vent	+ torchon	+ soleil	+ torchon + soleil



Bouteille dans un torchon mouillé placée dans le courant d'air créé par un ventilateur (poste 6)

Résultats expérimentaux :

Les résultats obtenus sont regroupés dans le tableau ci-dessous :

	Poste 1	Poste 2	Poste 3	Poste 4	Poste 5	Poste 6	Poste 7	Poste 8
Système :								
Environnement:	-	-			ဂျို	ဂျို	<u></u>	عال ا
t = 0	22°C							
t = 10 min	22°C	22°C	23°C	23°C	22°C	21°C	22°C	22°C
$t = 30 \min$	22°C	22°C	24°C	22°C	23°C	20°C	23°C	21°C
t = 60 min	23°C	22°C	25°C	22°C	24°C	19°C	25°C	21°C
t = 140 min	23°C	21°C	27°C	22°C	24°C	18°C	26°C	20°C

Remarques:

- au cours de l'expérience, la température ambiante est passée de 22°C à 23°C car le soleil (le vrai !) a commencé à chauffer la salle, malgré les rideaux fermés ;
- la bouteille du poste 5 était semble-t-il un peu trop proche des lampes des postes voisins, ce qui explique la légère hausse de température de l'eau, malgré l'absence de chauffage.

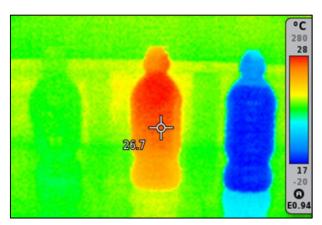


Image des bouteilles 1, 3 et 6 à la caméra thermique après 140 min

Interprétation des résultats :

Postes 1 et 5 : l'eau reste à température ambiante en l'absence de tout système de chauffage ou de refroidissement

Postes 3 et 7 : l'eau est chauffée directement par le « soleil » et sa température augmente. On constate que le courant d'air créé par le ventilateur ralentit la hausse de température.

Postes 6 et 8 : la température de l'eau diminue de manière conséquente lorsque la bouteille enveloppée dans le torchon est placée dans le courant d'air. La diminution de la température est un peu moins marquée en présence de soleil, mais elle est tout de même mesurable.

Poste 2 : la température de l'eau baisse légèrement grâce au torchon mouillé.

Poste 4 : le torchon mouillé empêche la température de l'eau de monter à cause du soleil.

Conclusion:

Le moyen le plus efficace de refroidir l'eau dans la bouteille est effectivement de l'envelopper d'un torchon mouillé et de placer l'ensemble dans un courant d'air. Si la bouteille est au soleil, cela marche aussi mais le refroidissement est moindre. Cette méthode est utilisée par les ouvriers du bâtiment qui doivent travailler sur des chantiers extérieurs en été pour refroidir leur bouteille d'eau.

L'évaporation de l'eau dans le torchon, favorisée par le courant d'air, nécessite en fait de l'énergie thermique. Celle-ci est prélevée à l'eau dans la bouteille qui voit sa température diminuer.

Peut-on prévoir la quantité d'énergie prélevée par cette évaporation ? Le système peut-il être utilisé dans d'autres situations ?

Modélisation thermodynamique simple :

La température de l'eau dans la bouteille est une mesure de son énergie interne. L'évaporation de la masse m_{vap} d'eau dans le torchon va prélever l'énergie m_{vap} l $_{vap}$ où l_{vap} est la chaleur latente massique de vaporisation de l'eau à la température de l'expérience. La conservation de l'énergie permet ainsi d'écrire, pour la masse m_{eau} d'eau dans la bouteille qui passe de la température $T_i = 22^{\circ}\text{C}$ à la température $T_f = 18^{\circ}\text{C}$:

$$m_{eau}c_{eau}\left(T_f - T_i\right) = -m_{vap}l_{vap}$$

où c_{eau} est la capacité thermique massique de l'eau.

D'après les tables thermodynamiques : $c_{eau} = 4,18.10^3 \text{ J.kg}^{-1}.\text{K}^{-1}$ et $l_{vap} = 2,4.10^6 \text{ J.kg}^{-1}$ (à 20°C) (voir **ANNEXE 1** - Capacité thermique massique et enthalpie massique de vaporisation de l'eau)

On en déduit la masse d'eau qui s'est évaporée (en négligeant toute perte thermique) :

$$m_{vap} = -\frac{m_{eau}c_{eau}(T_f - T_i)}{l_{vap}} = 2,3.10^{-3} \text{ kg}$$

La quantité d'eau évaporée représente ainsi environ 1,5 % de la masse d'eau contenue initialement dans le torchon. Le processus de vaporisation de l'eau est donc particulièrement efficace pour prélever de l'énergie au système sous forme thermique. Ce principe est utilisé dans les dissipateurs à caloducs.

II - Principe de fonctionnement des caloducs commerciaux

Pour refroidir un système, il faut favoriser les échanges thermiques avec l'extérieur. On se propose ici d'étudier une solution technique utilisant des échangeurs thermiques à caloduc.

Un caloduc est un tube métallique (dans notre cas de diamètre 6 mm et de longueur 300 mm) contenant un peu d'eau sous faible pression. Ces dispositifs sont maintenant très répandus dans les systèmes de refroidissement des processeurs puissants dans les ordinateurs et peuvent même servir à refroidir le sol au voisinage des pipelines en Alaska [2].



Caloduc commercial

L'expérience:

On place 150 mL d'eau bouillante dans un calorimètre et on la laisse se refroidir, tout en mesurant sa température au cours du temps. On prépare ainsi quatre expériences qui se déroulent en même temps, en modifiant dans chaque cas les transferts thermiques avec l'extérieur.

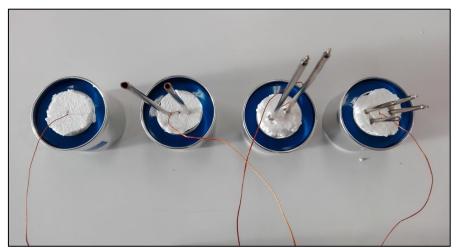
Poste 1 : Il s'agit de l'expérience témoin : l'eau est placée dans le calorimètre seul, sans aucun autre transfert thermique vers l'extérieur. Les mesures permettront de caractériser les propriétés d'isolation thermique du calorimètre.

Poste 2: On place dans le calorimètre deux caloducs que l'on a sciés et dont on a retiré l'eau. Ils agissent alors comme simple radiateur, utilisant la conduction thermique dans le tube pour dissiper l'énergie thermique. C'est le principe des ailettes de refroidissement et des dissipateurs thermiques utilisés en électronique pour éviter que les composants ne chauffent trop.

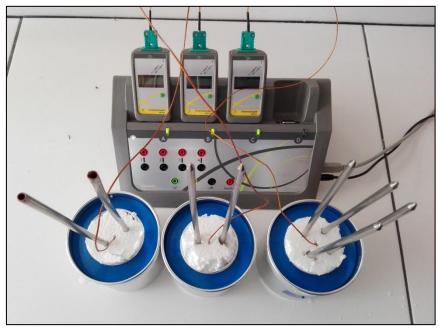
Poste 3 : On place deux caloducs dans le calorimètre pour déterminer l'effet de l'eau dans le tube.

Poste 4 : On place quatre caloducs dans le calorimètre.

Notons que les quatre calorimètres sont placés dans le courant d'air créé par un ventilateur afin de minimiser toute perturbation due à des mouvements d'air extérieur. La mesure de la température se fait par l'intermédiaire de thermocouples reliés à une interface d'acquisition informatisée.



L'expérience comporte quatre calorimètres dans différentes configurations. (de gauche à droite) Calorimètre seul – Calorimètre avec 2 tubes vides – Calorimètre avec 2 ou 4 caloducs

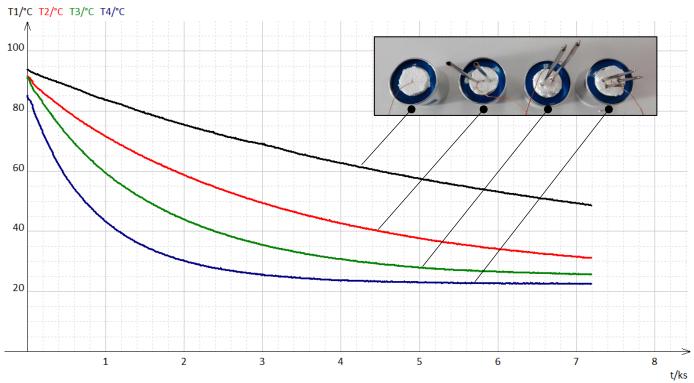


Les postes 2 à 4 avec l'interface d'acquisition



Caloduc commercial (à gauche) Caloduc scié et vidé de son eau (à droite)

<u>Les résultats</u>: Les mesures de température au cours du temps sont reportées sur le graphe ci-dessous.



Évolution de la température de l'eau dans les calorimètres au cours du temps T_1 : calorimètre seul $-T_2$: calorimètre avec radiateurs T_3 : calorimètre avec 2 caloducs $-T_4$: calorimètre avec 4 caloducs

Les températures initiales sont de l'ordre de 90°C, légèrement différentes d'un calorimètre à l'autre, le temps de préparer chaque poste avant l'acquisition. Les températures diminuent toutes au cours du temps pour se rapprocher de la température ambiante pour laquelle il y aurait équilibre thermique.

On constate tout d'abord que le calorimètre seul (poste 1) n'est pas tout à fait calorifugé car la température décroît de manière significative au cours des deux heures d'acquisition.

La température du poste 2 décroît plus rapidement grâce à l'effet des dissipateurs thermiques jouant le rôle de radiateur.

La température du poste 3 et celle du poste 4 diminuent cependant encore plus rapidement, permettant un refroidissement très efficace de l'eau du calorimètre. L'effet des caloducs est donc très notable.

Est-il possible de caractériser la puissance thermique perdue dans chaque cas ?

La modélisation

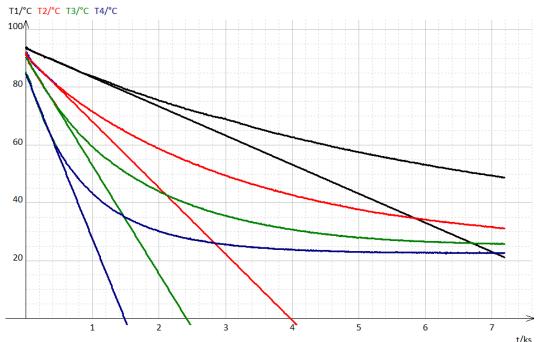
On considère le système constitué par la masse m_{eau} d'eau dans le calorimètre et on note P_{th} la puissance thermique dissipée à l'extérieur. En l'absence de tout chauffage, l'énergie thermique ainsi libérée est directement prélevée sur l'énergie de l'eau, contribuant à diminuer sa température. La conservation de l'énergie entre les instants proches t et t+dt s'écrit alors :

$$m_{eau}c_{eau}dT = -P_{th}dt$$

ce qui permet d'écrire :

$$P_{th} = -m_{eau}c_{eau}\frac{dT}{dt}$$

La puissance dissipée par le système peut ainsi être obtenue directement grâce à la <u>pente de la courbe</u> T(t). On mesure graphiquement la pente à l'origine de chaque courbe pour comparer les puissances dissipées en début d'expérience.



Tracé des tangentes à l'origine

On mesure ainsi, pour chaque expérience :

$$\frac{dT_1}{dt} = -10 \text{ mK.s}^{-1} \qquad \frac{dT_2}{dt} = -23 \text{ mK.s}^{-1} \qquad \frac{dT_3}{dt} = -37 \text{ mK.s}^{-1} \qquad \frac{dT_4}{dt} = -57 \text{ mK.s}^{-1}$$

En prenant $m_{eau} = 150.10^{-3} \text{ kg et } c_{eau} = 4,2.10^3 \text{ J.kg}^{-1} \text{ (valeur tabulée), on obtient les puissances dissipées : } P_{th1} = 6,3 \text{ W} \qquad P_{th2} = 14 \text{ W} \qquad P_{th3} = 23 \text{ W} \qquad P_{th4} = 36 \text{ W}$

La puissance dissipée est ainsi plus importante avec l'effet caloduc.

On peut d'ailleurs quantifier chaque effet :

 $P_{th1} = 6.3$ W correspond aux pertes thermiques par le calorimètre

 $P_{th2} - P_{th1} = 7.7$ W correspond à la puissance dissipée par effet radiateur (avec 2 tubes)

 $P_{th3} - P_{th2} = 9.0 \text{ W}$ est la puissance thermique supplémentaire dissipée par effet caloduc avec 2 caloducs

 $P_{th4} - P_{th1} - 2(P_{th2} - P_{th1}) = 14$ W est la puissance thermique dissipée par effet caloduc avec 4 caloducs

La puissance thermique dissipée par les caloducs est loin d'être négligeable : chaque caloduc dissipe en moyenne 8 W de puissance thermique, dont 50 % est dû à l'effet radiateur et 50 % à l'effet caloduc.

Enfin, la puissance thermique dissipée dépend de la température du système : elle est d'autant plus faible que l'écart de température avec l'extérieur diminue. Après un temps assez long, on aurait des puissances thermiques dissipées nulles, indiquant que l'équilibre thermique est atteint.

III - Étude expérimentale détaillée d'un caloduc « fait maison »

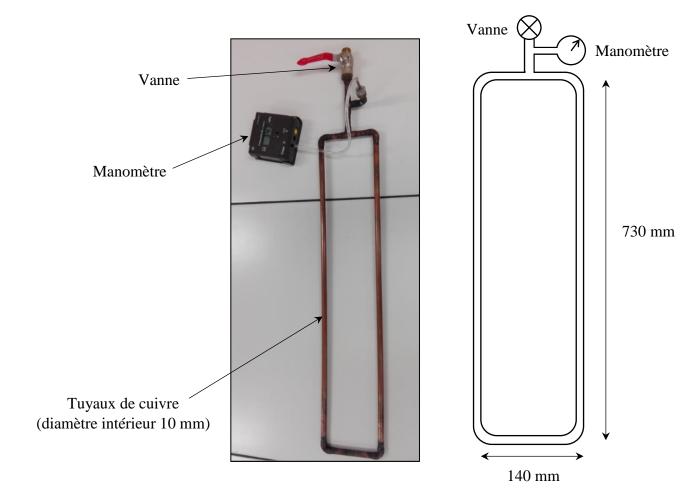
Un caloduc permet une plus grande efficacité de dissipation thermique qu'un simple radiateur.

Comment fonctionne ce dispositif?

Nous avons réalisé notre propre caloduc afin de comprendre les phénomènes physiques qui lui donnent ses incroyables propriétés.

Le montage:

Notre caloduc « maison » est fabriqué avec des tuyaux de cuivre soudés de diamètre intérieur 10 mm. Ses dimensions ont été choisies pour s'adapter parfaitement aux calorimètres du laboratoire. Une vanne permet d'assurer une étanchéité parfaite du système lorsque celle-ci est fermée. Un manomètre permet de contrôler la pression qui règne à l'intérieur des tuyaux.



Notre caloduc « maison »

Lorsque les tubes sont vides d'eau et que la vanne est ouverte, le système sert de dissipateur thermique par effet radiateur : l'énergie thermique est alors prélevée par simple conduction thermique dans le cuivre pour être transférée à l'extérieur (dans l'air ambiant).

Pour être utilisé comme caloduc, le dispositif nécessite un peu de préparation :

On verse dans le tube 90 mL d'eau distillée par la vanne ouverte. On met ensuite la base à chauffer pour faire bouillir l'eau à l'intérieur pendant 45 minutes, la vanne restant ouverte. Nous avons utilisé un système de chauffage des tubes de verre utilisé au laboratoire de chimie. La vapeur d'eau créée pendant cette ébullition permet ainsi de chasser l'air des tuyaux. Enfin, on ferme la vanne, on éteint le chauffage et on laisse le système se refroidir. On constatera (à la fin des expériences) qu'il reste alors 35 mL d'eau dans le tube.

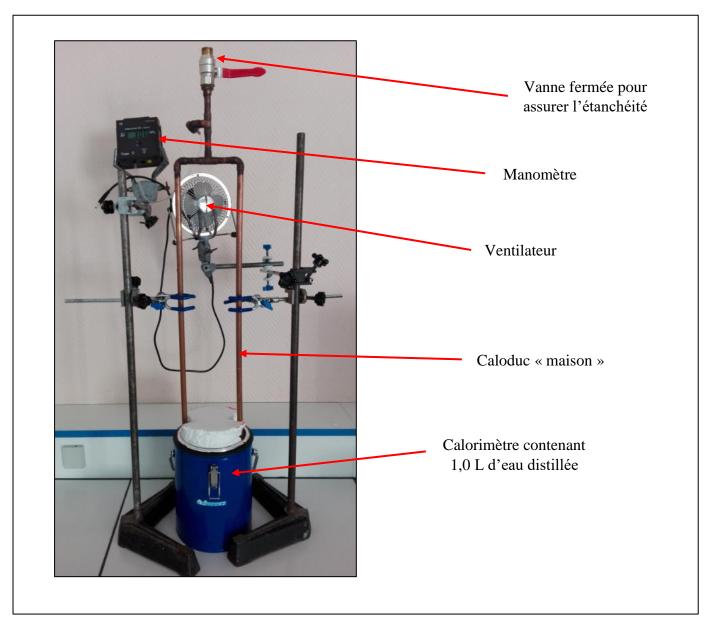
Lorsque le dispositif est à température ambiante, on remarque que la pression dans le tube atteint 55 hPa, soit une pression presque 20 fois inférieure à la pression atmosphérique ! Il règne donc un vide partiel dans notre système... C'est le principe de l'expérience du Bouillant de Franklin [3].

L'expérience:

On reprend le principe des expériences faites avec les caloducs commerciaux.

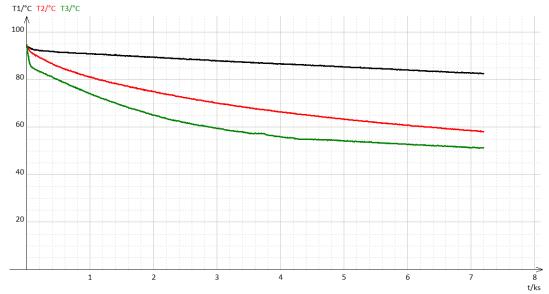
On place 1,0 L d'eau bouillante dans un calorimètre et on mesure l'évolution de la température de l'eau au cours du temps grâce à une acquisition informatique. On refait l'expérience dans les trois situations suivantes :

- Expérience 1 : le calorimètre est seul, afin de mesurer les pertes thermiques dans le système.
- Expérience 2 : on place les tubes vides dans le calorimètre pour mesurer l'effet de la dissipation thermique par simple conduction dans le cuivre.
- Expérience 3 : on utilise le caloduc « maison » préparé avec de l'eau sous faible pression.



L'expérience consiste à plonger le caloduc « maison » dans le calorimètre et à mesurer l'évolution de la température de l'eau au cours du temps. Le capteur de température (non représenté ici) est relié à une carte d'acquisition informatique.

<u>Les résultats</u>: Les mesures de température au cours du temps pour les trois expériences sont reportées sur le graphe suivant.



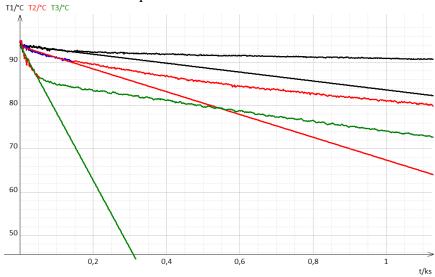
Évolution de la température de l'eau dans le calorimètre au cours du temps

Courbe 1 (noir): Calorimètre seul

Courbe 2 (rouge): Calorimètre + radiateur à tubes vides Courbe 3 (vert): Calorimètre + caloduc « maison »

L'eau se refroidit lentement dans le calorimètre seul, indiquant une bonne isolation thermique. Le refroidissement est plus rapide avec le dissipateur à tubes vides et encore plus rapide avec le caloduc « maison », ce qui confirme à nouveau l'efficacité de l'effet caloduc dans le tube, comme cela avait été déjà constaté avec les caloducs commerciaux.

On remarque cependant que l'évolution de la température avec le caloduc est extrêmement rapide uniquement pendant les 60 premières secondes de l'expérience.



Tracé des tangentes à chaque courbe au début de l'expérience

On mesure graphiquement la pente des tangentes à chaque courbe au début de l'expérience :

$$\frac{dT_1}{dt}$$
 = -10 mK.s⁻¹ $\frac{dT_2}{dt}$ = -26 mK.s⁻¹ $\frac{dT_3}{dt}$ = -1,5.10² mK.s⁻¹

On en déduit la puissance thermique dissipée dans chaque cas par la relation :

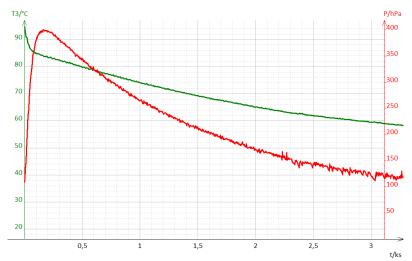
$$P_{th} = -m_{eau}c_{eau}\frac{dT}{dt}$$

où $m_{eau} = 1.0 \text{ kg et } c_{eau} = 4.2.10^3 \text{ J.kg}^{-1}, \text{ c'est-à-dire}$:

$$P_{th1} = 0.42.10^2 \text{ W}$$
 $P_{th2} = 1.1.10^2 \text{ W}$ $P_{th3} = 6.3.10^2 \text{ W}$

Les pertes thermiques par le calorimètre valent ainsi : $P_{thI} = 0.42.10^2$ W La puissance dissipée par effet radiateur dans les tubes de cuivre s'écrit : $P_{th2} - P_{thI} = 0.68.10^2$ W La puissance supplémentaire dissipée par l'effet caloduc vaut finalement : $P_{th3} - P_{th2} = 5.2.10^2$ W! L'effet caloduc seul dissipe une puissance thermique presque 8 fois supérieure à celle de l'effet radiateur! Notre caloduc « maison » joue bien son rôle de dissipateur thermique efficace!

Afin de comprendre les phénomènes mis en jeu, on trace l'évolution de la pression dans le tube au cours du temps, mesurée avec le manomètre :



Évolution de la température et de la pression dans le caloduc « maison » au cours du temps

On constate que la pression dans le tube augmente très rapidement pendant les trois premières minutes de l'expérience, avant de diminuer lentement au cours du temps. Expérimentalement on a même pu observer un « bruit » d'ébullition dans le tube au moment où l'on a versé l'eau bouillante dans le calorimètre... Le tracé de la pression en fonction de la température permet de retrouver simplement le diagramme de phase de l'eau (voir **ANNEXE 2** - Diagramme de phase expérimental de l'eau)

L'efficacité de notre caloduc « maison » à thermosiphon est maximale lorsque la température du milieu à refroidir est comprise entre 85°C et 95°C car la vaporisation de l'eau dans le tube est alors la plus efficace. Lorsque la température est plus basse, on retrouve le fonctionnement du dissipateur thermique à effet radiateur. Pour pouvoir utiliser notre caloduc sur des plages de températures plus importantes, il faudrait diminuer encore la pression qui règne dans le tube.

Notre caloduc « maison » à thermosiphon absorbe une puissance thermique $P_{th} = 5,2.10^2$ W pendant environ 60 s. Cette puissance est utilisée pour vaporiser l'eau dans le tube et assurer la circulation du fluide.

L'énergie thermique à apporter pour vaporiser une masse dm d'eau pendant la durée dt vaut :

$$\delta Q = P_{th}dt = dm \ l_{vap}\left(T\right)$$

où $l_{vap}(T)$ est l'enthalpie masse de vaporisation de l'eau à la température T.

On en déduit la masse d'eau vaporisée par unité de temps sous la forme du débit massique :

$$D_m = \frac{dm}{dt} = \frac{P_{th}}{l_{vap}}$$

En prenant $l_{vap} = 2,1.10^6 \text{ J.kg}^{-1}$ et $P_{th} = 5,2.10^2 \text{ W}$, on obtient : $D_m = 2,5.10^{-4} \text{ kg.s}^{-1}$

En considérant que la vaporisation dure $\Delta t = 60$ s, la masse d'eau vaporisée vaut : $m_{vap} = D_m \Delta t = 15.10^{-3}$ kg, ce qui représente 43 % de l'eau présente initialement dans le tube !

Le système de refroidissement à caloduc tient ainsi son efficacité de la vaporisation de l'eau dans le tube qui permet une circulation du fluide et un échange thermique rapide avec le milieu extérieur (voir **ANNEXE 3** - Principe de fonctionnement d'un caloduc).

IV - Application au refroidissement du système de freinage d'un TGV

D'après les renseignements que nous avons pu obtenir, un TGV (de 385 tonnes) lancé à sa vitesse de croisière de 320 km/h mettra moins de 90 s à s'arrêter complètement lors d'un freinage d'urgence! Sans entrer dans les détails techniques, peut-on évaluer simplement la puissance thermique à évacuer lors du freinage?



Évaluons la variation de son énergie cinétique lors de ce freinage :

$$\Delta E_c = E_{cf} - E_{ci} = 0 - \frac{1}{2}MV^2 = -1,3.10^9 \text{ J} = -1,5 \text{ GJ}$$

La puissance à dissiper vaut alors :

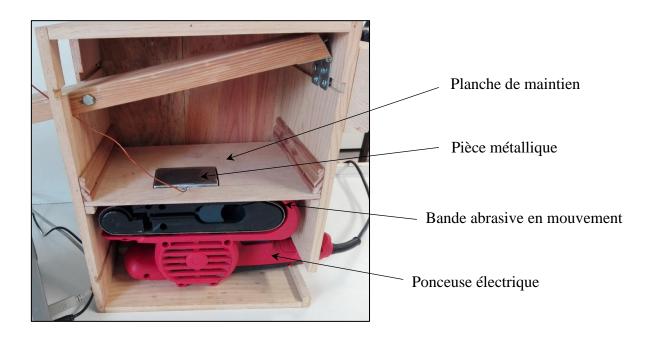
$$P_{th} = \frac{-\Delta E_c}{\Delta t} = 1,7.10^7 \text{ W !!!}$$

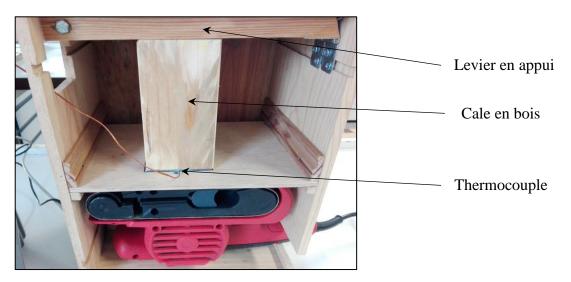
Si cette puissance n'est pas évacuée rapidement, elle risque de faire surchauffer le système de freinage! Un train comporte deux motrices et huit voitures, chaque voiture possède 18 essieux avec 4 disques de freinage par essieu, soit un total de 576 disques de freinage devant dissiper chacun environ 30 kW de puissance thermique! Les disques sont uniquement ventilés par l'air circulant autour du train et leur température peut atteindre jusqu'à 600°C!

Serait-il possible d'améliorer le système de refroidissement des disques de freinage en utilisant des dissipateurs à caloducs ? [4]

Le montage :

On se propose de modéliser expérimentalement le système de freinage d'un train à grande vitesse en utilisant une pièce en acier en appui sur une ponceuse à bande.



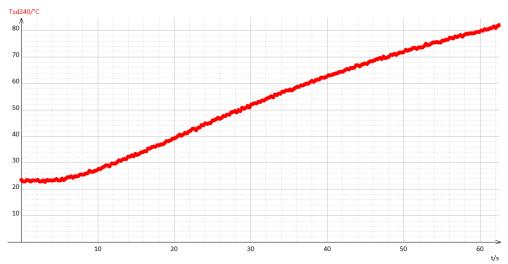


La pièce métallique (parallélépipède en acier de dimensions 75 mm x 50 mm x 8 mm et de masse 220 g) est maintenue en appui sur la bande de la ponceuse par un levier et une cale en bois. On place des masses marquées à l'extrémité du levier pour exercer une force connue sur la pièce métallique. Un thermocouple placé dans l'épaisseur de la pièce et relié à une interface d'acquisition informatique permet de mesurer la température au cours du temps. La ponceuse est reliée à la prise électrique par l'intermédiaire d'un alternostat permettant d'imposer la tension d'alimentation et de régler ainsi la vitesse de la bande. Afin de connaître la vitesse de déplacement de la bande, on a tout d'abord réalisé un étalonnage du montage (voir **ANNEXE 4** - Étalonnage de la vitesse de déplacement de la bande).

L'expérience et les résultats :

À l'aide du levier, on appuie sur la plaque (avec un total de 650 g de masses marquées à l'extrémité) pour augmenter le frottement sur la bande. La masse équivalente de la pièce métallique sur la bande vaut alors 3,9 kg (mesuré avec une balance placée à la place de la ponceuse). On mesure alors expérimentalement la température de la plaque d'acier au cours du temps lorsque l'on allume la ponceuse.

La courbe de température obtenue pour une tension d'alimentation de 240 V est reportée ci-dessous :



Température de la plaque métallique au cours du temps Tension d'alimentation 240 V - Vitesse de la bande 7.8 m.s^{-1}

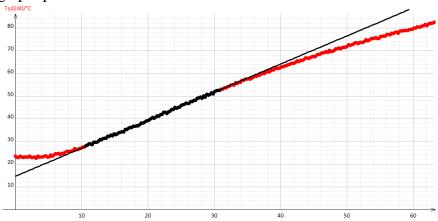
On observe que la température de la plaque en acier augmente au cours du temps, du fait des frottements sur la bande, modélisant le freinage. Cependant, la montée en température n'apparaît que quelques secondes après le démarrage de la ponceuse, le temps que l'énergie thermique diffuse de proche en proche dans l'épaisseur de la plaque.

Le modèle:

Comme cela a déjà été fait précédemment, on peut relier la pente de la courbe T(t) à la puissance thermique apportée à la plaque par le chauffage :

$$P_{th} = m_{acier} c_{acier} \frac{dT}{dt}$$

On mesure la pente graphiquement.



L'écart au modèle linéaire est relativement faible. Les pertes thermiques sont donc très faibles pendant les premières secondes de chauffe. On mesure ainsi :

$$\frac{dT}{dt} = 1.2 \text{ K.s}^{-1}$$

Avec $m_{acier} = 2,2.10^{-1} \text{ kg et } c_{acier} = 4,7.10^2 \text{ J.kg}^{-1}.\text{K}^{-1}$, on peut calculer la puissance thermique apportée par les frottements avec la bande abrasive :

$$P_{th} = 1.2.10^2 \text{ W}$$

La force de frottement F qui s'exerce sur la plaque peut s'écrire : F = fMg où f est le coefficient de frottement entre les deux solides, M = 3.9 kg la masse équivalente de la plaque en appui sur la bande et g l'accélération de la pesanteur. En considérant que la puissance de cette force de frottement est entièrement dissipée sous forme thermique (en réalité une partie de cette puissance sert à poncer la plaque !), on obtient la relation :

$$P_{th} = fMgV$$

c'est-à-dire, avec $V = 7.8 \text{ m.s}^{-1}$:

$$f = \frac{P_{th}}{MgV} \approx 0.4$$

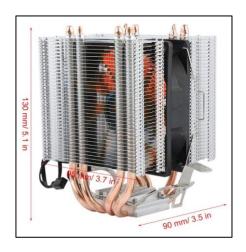
On retrouve le coefficient de frottement caractéristique entre de l'acier et une garniture de frein [5]. Notre modèle est tout à fait cohérent avec un système de freinage réel!

On constate enfin que sur l'échelle de temps considérée l'évolution de la température est quasiment linéaire avec le temps, ce qui indique que la plaque en acier est pratiquement isolée thermiquement et qu'il n'y a presque pas de pertes thermiques.

Après 60 s, la pièce métallique atteint une température avoisinant 80°C.

Est-il possible de limiter la température atteinte par la pièce métallique en utilisant un dissipateur thermique ?

Nous avons monté un dissipateur thermique commercial à caloducs sur notre pièce métallique afin d'étudier les transferts thermiques dans la nouvelle situation. Il s'agit d'un dispositif de dissipation thermique utilisé dans les ordinateurs, combinant la conduction thermique dans les tubes, l'effet caloduc et la convection imposée par un ventilateur intégré.

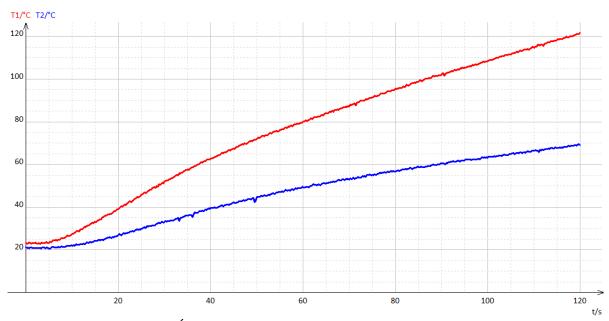


Dissipateur thermique commercial pour ordinateur



Dissipateur thermique monté sur la pièce métallique en appui sur la ponceuse

On mesure alors la température de la plaque dans les mêmes conditions que précédemment sur une durée de 120 s, en présence du dissipateur thermique, pour une tension d'alimentation de la ponceuse de 240 V.



Évolution de la température de la plaque Sans dissipateur thermique (en rouge – T1) Avec dissipateur thermique à caloducs (en bleu – T2) Tension d'alimentation 240 V – Vitesse de la bande 7,8 m.s⁻¹

On constate que la température de la plaque évolue bien plus lentement en présence du dissipateur thermique. La température après 120 s vaut seulement 70°C, contre 120°C sans le dissipateur – on avait même pu vaporiser des gouttelettes d'eau à la surface de la plaque à la fin de l'expérience! Ce qui montre à nouveau l'efficacité du système de refroidissement à caloducs.

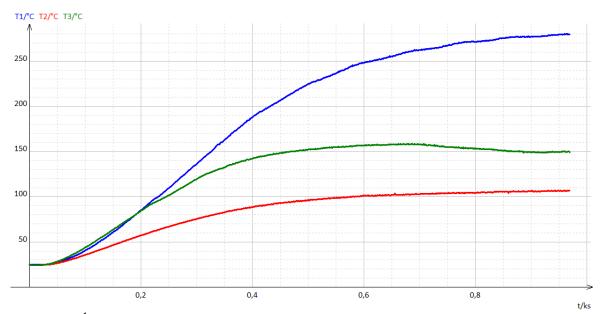
On souhaiterait cependant pouvoir atteindre un régime stationnaire pour lequel la puissance apportée serait complètement dissipée sous forme thermique, la température de la pièce métallique restant constante. Il faut pour cela attendre plus longtemps, ce qui risquerait d'endommager notre ponceuse...

Nous avons donc eu l'idée de placer la pièce métallique directement sur une plaque chauffante, dans trois situations différentes : sans dissipateur (pièce métallique seule), avec dissipateur à caloducs et avec dissipateur modifié (les tubes ont été sciés pour éviter l'effet caloduc et obtenir un radiateur seul).



Pièce métallique sur une plaque chauffante (gauche) avec dissipateur à caloducs (milieu) ou radiateur seul (droite)

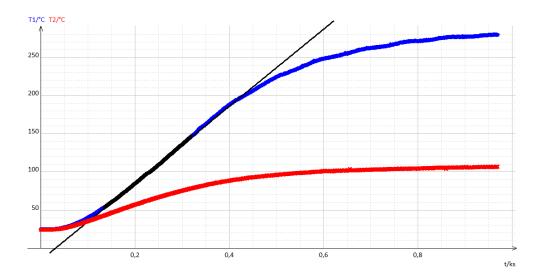
L'évolution de la température dans chaque cas est présentée sur le graphe suivant :



Évolution de la température dans la pièce métallique seule ($bleu - T_1$) avec caloduc ($rouge - T_2$), avec radiateur seul ($vert - T_3$)

Une fois encore, l'effet caloduc est très marqué : alors que la pièce métallique seule atteint 280°C après 950 s, le radiateur permet de limiter l'échauffement à 150°C et le dissipateur à caloducs à 100°C!

Le régime stationnaire avec le dissipateur à caloducs est effectivement atteint après 950 s, pour une température limite de 100°C. On va maintenant pouvoir déterminer la puissance thermique apportée à la pièce seule en évaluant la pente de la courbe au voisinage de 100°C.



Comme précédemment, la puissance thermique apportée vaut :

$$P_{th} = m_{acier} c_{acier} \frac{dT}{dt}$$
 avec : $\frac{dT}{dt} = 0,50 \text{ K.s}^{-1}$, soit : $P_{th} = 50 \text{ W}$

Finalement, notre dissipateur thermique à caloducs est donc capable d'évacuer 50 W de puissance thermique en régime stationnaire à une température de l'ordre de 100°C, permettant d'éviter l'échauffement intempestif de la pièce métallique.

Dans le cas du freinage d'un train, le frottement mécanique entre les pièces crée un échauffement thermique qu'il faut évacuer efficacement si on veut éviter une déformation du système, une perte de freinage, donc une situation potentiellement dangereuse. Un système de refroidissement à caloducs permettrait ainsi de diminuer sensiblement la température des disques de freinage et pourrait venir en complément du système de refroidissement actuel. Notons enfin qu'en pratique, les moteurs du TGV peuvent aussi servir de génératrice lors de la phase de freinage, convertissant ainsi l'énergie mécanique du train en énergie électrique.

Conclusion

Dans un caloduc, l'évacuation de l'énergie thermique se fait grâce à la vaporisation et à la condensation du liquide dans le tube. Nous avons pu constater l'efficacité de ces systèmes de refroidissement dans différentes situations pratiques, ce qui explique que l'on retrouve maintenant des caloducs dans de nombreuses applications. En particulier, nous avons montré que le système de refroidissement des freins dans un train pourrait être rendu plus efficace avec un tel dispositif. Basée sur des principes thermodynamiques simples, comme la conservation de l'énergie, la Physique des échanges thermiques par caloduc est décidemment passionnante!

Bibliographie et références

- [1] Astuce pour refroidir une bouteille d'eau sans frigo https://www.grands-meres.net/refroidir-eau-sans-frigo/
- [2] Article Le Monde du 13/06/2018

 « En Alaska, les pétroliers gèlent le sol réchauffé par l'augmentation des températures »

 https://www.lemonde.fr/big-browser/article/2018/06/13/en-alaska-les-petroliers-gelent-le-sol-rechauffe-par-l-augmentation-des-temperatures_5314498_4832693.html
- [3] Le bouillant de Franklin https://www.lespritsorcier.org/blogs-membres/le-bouillant-de-franklin/
- [4] Épreuve commune de TIPE

 « Étude du refroidissement d'un disque de frein de TGV par caloduc »

 http://psi.thuillier.free.fr/PSI/IMG/pdf/Refroidissement_disque_frein_TGV.pdf
- [5] Wikipédia, « Liaisons mécaniques avec frottement » http://fr.wikipedia.org/wiki/Liaisons_mécaniques_avec_frottement

Remerciements

Nous tenons à remercier Monsieur GRENON, conducteur de TGV, ainsi que Monsieur SAUVAGE, assistant technique système de freinage au Centre d'Ingénierie Mécanique (CIM) de la SNCF, pour tous les renseignements concernant les dispositifs de freinage des TGV et pour le temps qu'ils nous ont accordé. Nous remercions également notre professeur encadrant Monsieur DEPRET pour son aide durant le projet.