

# Difusión Térmica En Una Barra De Cobre

Emiliano Agoff, Facundo Otero Zappa & Sergio Stedile  
(Grupo 2)



universidad de buenos aires - exactas  
departamento de Física

Laboratorio 4, 1°C. 2023 | Jue. de 8:00 a 14:00 hs.

# Índice

## 1 Introducción

- La Ley de Fourier
- La Ley de Enfriamiento De Newton
- La Constante de Difusividad Térmica

## 2 Dispositivo Experimental

- Esquema

## 3 Prácticas Experimentales Y Resultados

- Período de Calentamiento
- Período de Enfriamiento y Velocidad de Propagación
- Análisis del estado estacionario de la barra

## 4 Conclusiones

# Motivación

## Mecanismos para la transferencia del calor:



# Introducción

## La Ley de Fourier:

La ley de Fourier es una E.D.P. lineal de primer orden de la forma:

$$\mathbf{q}(\mathbf{r}, t) = -\kappa \nabla T(\mathbf{r}, t). \quad (1)$$

- $\mathbf{q}$  : Flujo de calor  $\left[ \frac{\text{W}}{\text{m}^2} \right]$ .
- $\nabla T$  : Gradiente de temperatura  $\left[ \frac{\text{K}}{\text{m}} \right]$ .
- $\kappa :=$  Conductividad térmica  $\left[ \frac{\text{W}}{\text{K} \cdot \text{m}} \right]$ .

La conductividad térmica del cobre tiene un valor de:

$$\kappa_{\text{Cu}} = (399 \pm 1) \text{ W}/(\text{K} \cdot \text{m}).$$

# Introducción

## La Ley de Fourier:

La ley de Fourier es una E.D.P. lineal de primer orden de la forma:

$$\mathbf{q}(\mathbf{r}, t) = -\kappa \nabla T(\mathbf{r}, t). \quad (1)$$

- $\mathbf{q}$  : Flujo de calor  $\left[ \frac{\text{W}}{\text{m}^2} \right]$ .
- $\nabla T$  : Gradiente de temperatura  $\left[ \frac{\text{K}}{\text{m}} \right]$ .
- $\kappa$  := Conductividad térmica  $\left[ \frac{\text{W}}{\text{K} \cdot \text{m}} \right]$ .

La conductividad térmica del cobre tiene un valor de:

$$\kappa_{\text{Cu}} = (399 \pm 1) \text{ W}/(\text{K} \cdot \text{m}).$$

# Introducción

## La Ley de Fourier:

La ley de Fourier es una E.D.P. lineal de primer orden de la forma:

$$\mathbf{q}(\mathbf{r}, t) = -\kappa \nabla T(\mathbf{r}, t). \quad (1)$$

- $\mathbf{q}$  : Flujo de calor  $\left[ \frac{\text{W}}{\text{m}^2} \right]$ .
- $\nabla T$  : Gradiente de temperatura  $\left[ \frac{\text{K}}{\text{m}} \right]$ .
- $\kappa :=$  Conductividad térmica  $\left[ \frac{\text{W}}{\text{K} \cdot \text{m}} \right]$ .

La conductividad térmica del cobre tiene un valor de:

$$\kappa_{\text{Cu}} = (399 \pm 1) \text{ W}/(\text{K} \cdot \text{m}).$$

# Introducción

## La Ley de Fourier:

La ley de Fourier es una E.D.P. lineal de primer orden de la forma:

$$\mathbf{q}(\mathbf{r}, t) = -\kappa \nabla T(\mathbf{r}, t). \quad (1)$$

- $\mathbf{q}$  : Flujo de calor  $\left[ \frac{\text{W}}{\text{m}^2} \right]$ .
- $\nabla T$  : Gradiente de temperatura  $\left[ \frac{\text{K}}{\text{m}} \right]$ .
- $\kappa :=$  Conductividad térmica  $\left[ \frac{\text{W}}{\text{K} \cdot \text{m}} \right]$ .

La conductividad térmica del cobre tiene un valor de:

$$\kappa_{\text{Cu}} = (399 \pm 1) \text{ W}/(\text{K} \cdot \text{m}).$$

# Introducción

## La Ley de Fourier:

La ley de Fourier es una E.D.P. lineal de primer orden de la forma:

$$\mathbf{q}(\mathbf{r}, t) = -\kappa \nabla T(\mathbf{r}, t). \quad (1)$$

- $\mathbf{q}$  : Flujo de calor  $\left[ \frac{\text{W}}{\text{m}^2} \right]$ .
- $\nabla T$  : Gradiente de temperatura  $\left[ \frac{\text{K}}{\text{m}} \right]$ .
- $\kappa :=$  Conductividad térmica  $\left[ \frac{\text{W}}{\text{K} \cdot \text{m}} \right]$ .

La conductividad térmica del cobre tiene un valor de:

$$\kappa_{\text{Cu}} = (399 \pm 1) \text{ W}/(\text{K} \cdot \text{m}).$$



# Introducción

## La Ecuación Del Calor:

Bajo aproximaciones adecuadas, de la ecuación (1) se obtiene la denominada *ecuación del calor unidimensional*, de la forma:

$$\frac{\partial T(x,t)}{\partial t} = \alpha \frac{\partial^2 T(x,t)}{\partial x^2}. \quad (2)$$



# Introducción

## La Ecuación Del Calor:

Bajo aproximaciones adecuadas, de la ecuación (1) se obtiene la denominada *ecuación del calor unidimensional*, de la forma:

$$\frac{\partial T(x, t)}{\partial t} = \alpha \frac{\partial^2 T(x, t)}{\partial x^2}. \quad (2)$$

- $\alpha :=$  Difusividad térmica  $\left[ \frac{\text{m}^2}{\text{s}} \right]$ .

La difusividad térmica del cobre tiene un valor de  $\alpha_{\text{Cu}} = (111 \pm 1) \text{ mm}^2/\text{s}$ .

# Introducción

## Período de Calentamiento:

Al calentar la barra, la temperatura será de la forma:

$$T(x, t) = \frac{2F_0}{\kappa_{\text{Cu}}} \left[ \sqrt{\frac{\alpha_{\text{Cu}} t}{\pi}} e^{-\frac{x^2}{4\alpha_{\text{Cu}} t}} - \frac{x}{2} \operatorname{erfc} \left( \frac{x}{2\sqrt{\alpha_{\text{Cu}} t}} \right) \right]. \quad (3)$$

- $F_0$  : Flujo de calor por unidad de tiempo  $\left[ \frac{\text{W}}{\text{m}^2 \cdot \text{s}} \right]$ .

# Introducción

## Período de Calentamiento:

Al calentar la barra, la temperatura será de la forma:

$$T(x, t) = \frac{2F_0}{\kappa_{\text{Cu}}} \left[ \sqrt{\frac{\alpha_{\text{Cu}} t}{\pi}} e^{-\frac{x^2}{4\alpha_{\text{Cu}} t}} - \frac{x}{2} \operatorname{erfc} \left( \frac{x}{2\sqrt{\alpha_{\text{Cu}} t}} \right) \right]. \quad (3)$$

- $F_0$  : Flujo de calor por unidad de tiempo  $\left[ \frac{\text{W}}{\text{m}^2 \cdot \text{s}} \right]$ .

# Introducción

## Período Estacionario: Aproximación por el Primer Armónico

$$\Delta T(x, t) \cong \frac{T_0}{2} + Ae^{-\varepsilon x} \cos\left[\omega\left(t - \frac{x}{v}\right)\right]. \quad (4)$$

- $T_0$  : Temperatura máxima [K].
- $\omega = \frac{2\pi}{\tau}$  : Frecuencia angular  $\left[\frac{\text{rad}}{\text{s}}\right]$ .
- $\tau$  : Período de oscilación [s].
- $\varepsilon := \sqrt{\frac{\omega}{2\kappa_{\text{Cu}}}}$  : Coeficiente de amortiguamiento  $\left[\frac{1}{\text{m}}\right]$ .

# Introducción

## Período Estacionario: Aproximación por el Primer Armónico

$$\Delta T(x, t) \cong \frac{T_0}{2} + Ae^{-\varepsilon x} \cos\left[\omega\left(t - \frac{x}{v}\right)\right]. \quad (4)$$

- $T_0$  : Temperatura máxima [K].
- $\omega = \frac{2\pi}{\tau}$  : Frecuencia angular  $\left[\frac{\text{rad}}{\text{s}}\right]$ .
- $\tau$  : Período de oscilación [s].
- $\varepsilon := \sqrt{\frac{\omega}{2\kappa_{\text{Cu}}}}$  : Coeficiente de amortiguamiento  $\left[\frac{1}{\text{m}}\right]$ .

# Introducción

## Período Estacionario: Aproximación por el Primer Armónico

$$\Delta T(x, t) \cong \frac{T_0}{2} + Ae^{-\varepsilon x} \cos\left[\omega\left(t - \frac{x}{v}\right)\right]. \quad (4)$$

- $T_0$  : Temperatura máxima [K].
- $\omega = \frac{2\pi}{\tau}$  : Frecuencia angular  $\left[\frac{\text{rad}}{\text{s}}\right]$ .
- $\tau$  : Período de oscilación [s].
- $\varepsilon := \sqrt{\frac{\omega}{2\kappa_{\text{Cu}}}}$  : Coeficiente de amortiguamiento  $\left[\frac{1}{\text{m}}\right]$ .



# Introducción

## Período Estacionario: Aproximación por el Primer Armónico

$$\Delta T(x, t) \cong \frac{T_0}{2} + Ae^{-\varepsilon x} \cos\left[\omega\left(t - \frac{x}{v}\right)\right]. \quad (4)$$

- $T_0$  : Temperatura máxima [K].
- $\omega = \frac{2\pi}{\tau}$  : Frecuencia angular  $\left[\frac{\text{rad}}{\text{s}}\right]$ .
- $\tau$  : Período de oscilación [s].
- $\varepsilon := \sqrt{\frac{\omega}{2\kappa_{\text{Cu}}}}$  : Coeficiente de amortiguamiento  $\left[\frac{1}{\text{m}}\right]$ .

# Introducción

## Período Estacionario: Aproximación por el Primer Armónico

$$\Delta T(x, t) \cong \frac{T_0}{2} + Ae^{-\varepsilon x} \cos\left[\omega\left(t - \frac{x}{v}\right)\right]. \quad (4)$$

- $T_0$  : Temperatura máxima [K].
- $\omega = \frac{2\pi}{\tau}$  : Frecuencia angular  $\left[\frac{\text{rad}}{\text{s}}\right]$ .
- $\tau$  : Período de oscilación [s].
- $\varepsilon := \sqrt{\frac{\omega}{2\kappa_{\text{Cu}}}}$  : Coeficiente de amortiguamiento  $\left[\frac{1}{\text{m}}\right]$ .

# Introducción

## La Ley de Enfriamiento de Newton: Formulación Simplificada

La *ley de enfriamiento de Newton*, establece que la pérdida de calor de un cuerpo es de la forma:

$$\frac{dT(t)}{dt} = \gamma[T_{\text{amb}} - T(t)]. \quad (5)$$

- $T_{\text{amb}}$  : Temperatura ambiente [K].
- $\gamma$  : Coeficiente de transferencia de calor  $\left[\frac{1}{s}\right]$ .

# Introducción

## La Ley de Enfriamiento de Newton: Formulación Simplificada

La *ley de enfriamiento de Newton*, establece que la pérdida de calor de un cuerpo es de la forma:

$$\frac{dT(t)}{dt} = \gamma[T_{\text{amb}} - T(t)]. \quad (5)$$

- $T_{\text{amb}}$  : Temperatura ambiente [K].
- $\gamma$  : Coeficiente de transferencia de calor  $\left[ \frac{1}{s} \right]$ .

# Introducción

## La Ley de Enfriamiento de Newton: Formulación Simplificada

La *ley de enfriamiento de Newton*, establece que la pérdida de calor de un cuerpo es de la forma:

$$\frac{dT(t)}{dt} = \gamma[T_{\text{amb}} - T(t)]. \quad (5)$$

- $T_{\text{amb}}$  : Temperatura ambiente [K].
- $\gamma$  : Coeficiente de transferencia de calor  $\left[\frac{1}{\text{s}}\right]$ .

# Introducción

## Período de Enfriamiento:

La solución de la ecuación (5), es de la forma:

$$T(t) = T_{\text{amb}} + (T_0 - T_{\text{amb}})e^{-\gamma t}. \quad (6)$$

# Introducción

## Métodos Para Determinar La Difusividad Térmica:

En resumen, tenemos:

- 1 Período de Calentamiento: Ecuación (3) (ajuste función error).

$$2 \text{ Período Estacionario: } \begin{cases} \alpha_{Cu}^{\varepsilon} = \frac{\pi}{\tau \varepsilon^2} \\ \alpha_{Cu}^v = \frac{\tau v^2}{4\pi} \\ \alpha_{Cu} = \frac{v}{2\varepsilon} \end{cases}$$

$$3 \text{ Período de Enfriamiento: } \alpha_{Cu} = \frac{L^2}{\tau_e}$$

# Introducción

## Métodos Para Determinar La Difusividad Térmica:

En resumen, tenemos:

- ❶ Período de Calentamiento: Ecuación (3) (ajuste función error).

❷ Período Estacionario: 
$$\begin{cases} \alpha_{Cu}^{\varepsilon} = \frac{\pi}{\tau \varepsilon^2} \\ \alpha_{Cu}^v = \frac{\tau v^2}{4\pi} \\ \alpha_{Cu} = \frac{v}{2\varepsilon} \end{cases}$$

❸ Período de Enfriamiento: 
$$\alpha_{Cu} = \frac{L^2}{\tau_e}$$



# Introducción

## Métodos Para Determinar La Difusividad Térmica:

En resumen, tenemos:

- ❶ Período de Calentamiento: Ecuación (3) (ajuste función error).

❷ Período Estacionario: 
$$\begin{cases} \alpha_{Cu}^{\varepsilon} = \frac{\pi}{\tau \varepsilon^2} \\ \alpha_{Cu}^v = \frac{\tau v^2}{4\pi} \\ \alpha_{Cu} = \frac{v}{2\varepsilon} \end{cases}$$

❸ Período de Enfriamiento: 
$$\alpha_{Cu} = \frac{L^2}{\tau_e}$$

# Introducción

## Métodos Para Determinar La Difusividad Térmica:

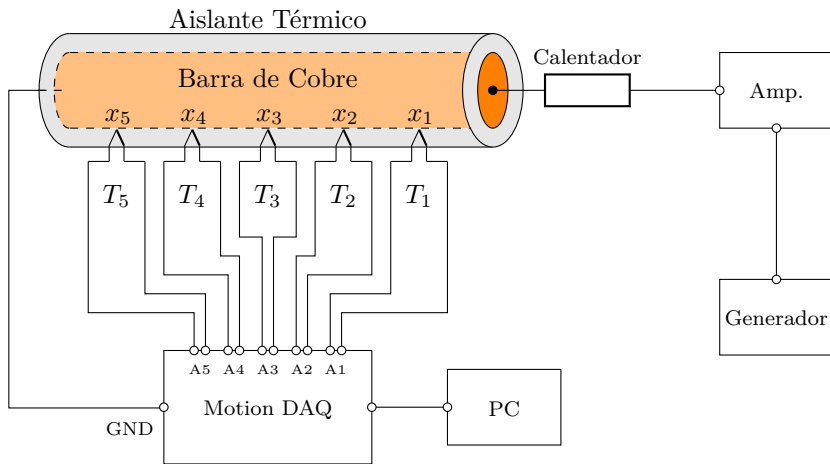
En resumen, tenemos:

- ❶ Período de Calentamiento: Ecuación (3) (ajuste función error).

❷ Período Estacionario: 
$$\begin{cases} \alpha_{Cu}^{\varepsilon} = \frac{\pi}{\tau \varepsilon^2} \\ \alpha_{Cu}^v = \frac{\tau v^2}{4\pi} \\ \alpha_{Cu} = \frac{v}{2\varepsilon} \end{cases}$$

❸ Período de Enfriamiento: 
$$\alpha_{Cu} = \frac{L^2}{\tau_e}$$

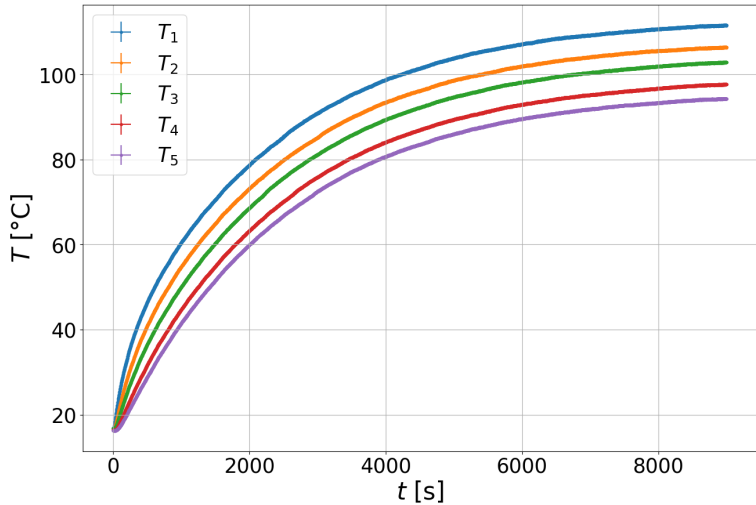
# Dispositivo Experimental



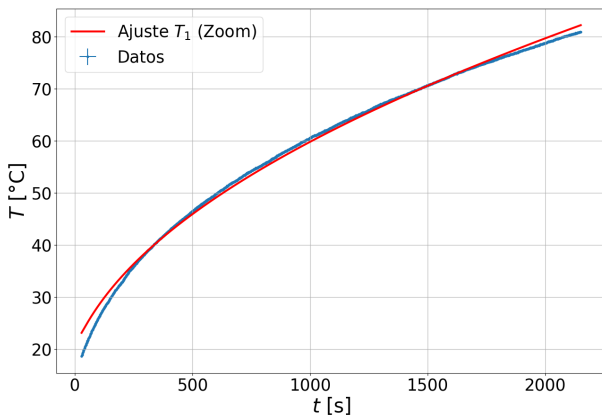
# Período de Calentamiento

- $T_{\text{amb}} = (21.7 \pm 0.1) ^\circ\text{C}$
- Pulso de tensión pico a pico  $V = (5.0 \pm 0.1) \text{ V}$ ,
- Un período de  $\tau = (2.0 \pm 0.1) \text{ ms}$ ,
- Tiempo de medición  $t = (9000 \pm 1) \text{ s}$ .

# Período de Calentamiento



# Período de Calentamiento



$$T(x, t) = \frac{2F_0}{\kappa_{Cu}} \left[ \sqrt{\frac{\alpha_{Cu} t}{\pi}} e^{-\frac{x^2}{4\alpha_{Cu} t}} - \frac{x}{2} \operatorname{erfc} \left( \frac{x}{2\sqrt{\alpha_{Cu} t}} \right) \right]$$

## Período de Calentamiento

Termocupla	Difusividad Térmica (mm <sup>2</sup> /s)	Error Porcentual
$T_1$	$\alpha_1 = 95.44 \pm 0.05$	$\sigma_1^r = 14.01\%$
$T_2$	$\alpha_2 = 76.83 \pm 0.03$	$\sigma_2^r = 30.78\%$
$T_3$	$\alpha_3 = 70.66 \pm 0.02$	$\sigma_3^r = 36.34\%$
$T_4$	$\alpha_4 = 60.44 \pm 0.02$	$\sigma_4^r = 45.55\%$
$T_5$	$\alpha_5 = 51.67 \pm 0.02$	$\sigma_5^r = 53.45\%$

## Período de Calentamiento

Termocupla	Difusividad Térmica (mm <sup>2</sup> /s)	Error Porcentual
$T_1$	$\alpha_1 = 95.44 \pm 0.05$	$\sigma_1^r = 14.01\%$
$T_2$	$\alpha_2 = 76.83 \pm 0.03$	$\sigma_2^r = 30.78\%$
$T_3$	$\alpha_3 = 70.66 \pm 0.02$	$\sigma_3^r = 36.34\%$
$T_4$	$\alpha_4 = 60.44 \pm 0.02$	$\sigma_4^r = 45.55\%$
$T_5$	$\alpha_5 = 51.67 \pm 0.02$	$\sigma_5^r = 53.45\%$

- Valor tabulado:  $\alpha_{Cu} = (111 \pm 1) \text{ mm}^2/\text{s}$ .
- Valor promedio:  $\alpha_{Cu}^{pro} = (71.01 \pm 0.01) \text{ mm}^2/\text{s}$ .
- Error relativo porcentual 36%.



## Período de Calentamiento

Termocupla	Difusividad Térmica (mm <sup>2</sup> /s)	Error Porcentual
$T_1$	$\alpha_1 = 95.44 \pm 0.05$	$\sigma_1^r = 14.01\%$
$T_2$	$\alpha_2 = 76.83 \pm 0.03$	$\sigma_2^r = 30.78\%$
$T_3$	$\alpha_3 = 70.66 \pm 0.02$	$\sigma_3^r = 36.34\%$
$T_4$	$\alpha_4 = 60.44 \pm 0.02$	$\sigma_4^r = 45.55\%$
$T_5$	$\alpha_5 = 51.67 \pm 0.02$	$\sigma_5^r = 53.45\%$

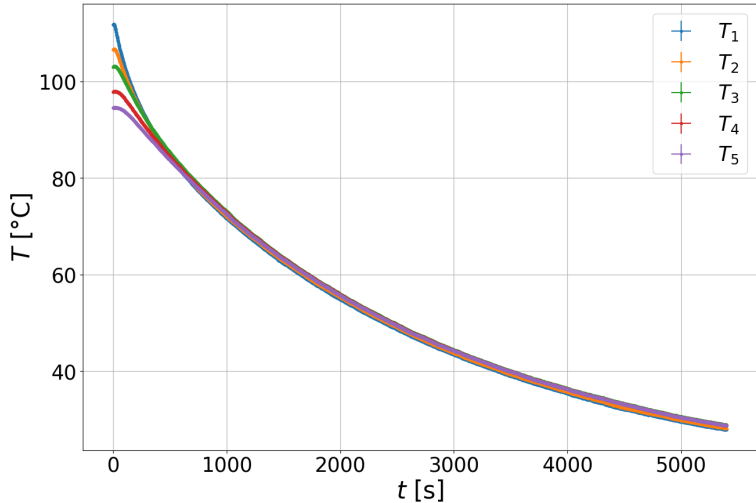
- Valor tabulado:  $\alpha_{Cu} = (111 \pm 1) \text{ mm}^2/\text{s}$ .
- Valor promedio:  $\alpha_{Cu}^{\text{pro}} = (71.01 \pm 0.01) \text{ mm}^2/\text{s}$ .
- Error relativo porcentual 36%.

## Período de Calentamiento

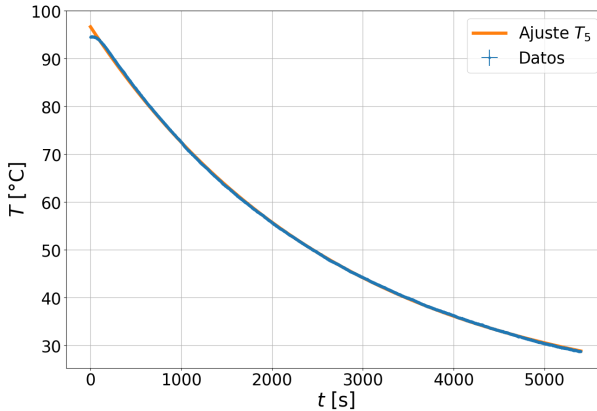
Termocupla	Difusividad Térmica (mm <sup>2</sup> /s)	Error Porcentual
$T_1$	$\alpha_1 = 95.44 \pm 0.05$	$\sigma_1^r = 14.01\%$
$T_2$	$\alpha_2 = 76.83 \pm 0.03$	$\sigma_2^r = 30.78\%$
$T_3$	$\alpha_3 = 70.66 \pm 0.02$	$\sigma_3^r = 36.34\%$
$T_4$	$\alpha_4 = 60.44 \pm 0.02$	$\sigma_4^r = 45.55\%$
$T_5$	$\alpha_5 = 51.67 \pm 0.02$	$\sigma_5^r = 53.45\%$

- Valor tabulado:  $\alpha_{Cu} = (111 \pm 1) \text{ mm}^2/\text{s}$ .
- Valor promedio:  $\alpha_{Cu}^{pro} = (71.01 \pm 0.01) \text{ mm}^2/\text{s}$ .
- Error relativo porcentual 36%.

# Período de Enfriamiento y Velocidad de Propagación



# Período de Enfriamiento



$$T(t) = T_{\text{amb}} + (T_0 - T_{\text{amb}})e^{-\gamma t}$$

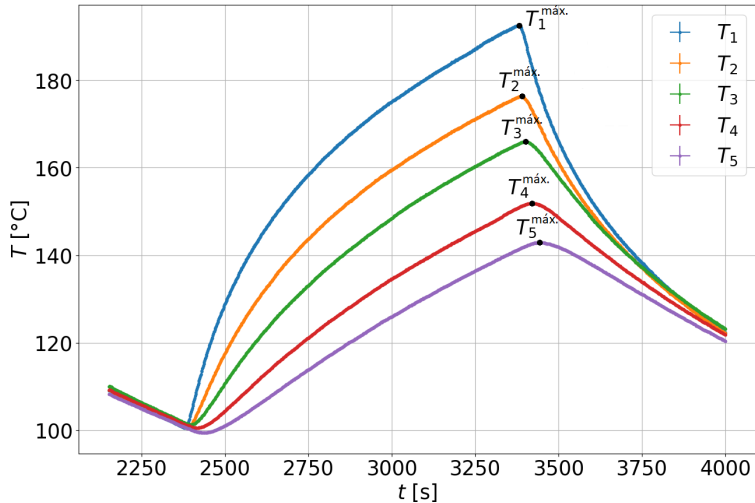
# Período de Enfriamiento

- $T_{\text{amb}} = (21.7 \pm 0.1) ^\circ\text{C}$
- $\gamma_{\text{pro}} = (418.44 \pm 0.02) \mu\text{s},$
- $\tau_e = (2389.8 \pm 0.1) \text{s},$
- $\alpha_{\text{Cu}} = \frac{L^2}{\tau_e},$
- Longitud de la barra  $L = (500.0 \pm 0.1) \text{mm}.$

Valor tabulado:  $\alpha_{\text{Cu}} = (104.61 \pm 0.04) \text{mm}^2/\text{s}$

Un error relativo porcentual 5.76 %

# Velocidad de Propagación





## Velocidad de Propagación

Tramo	Velocidad (mm/s)	Difusividad Térmica (mm <sup>2</sup> /s)	Error Porcentual
De $T_1$ a $T_2$	$4.8 \pm 0.2$	$\alpha_1 = 3600 \pm 300$	$\sigma_1^r = 3143\%$
De $T_2$ a $T_3$	$3.1 \pm 0.1$	$\alpha_2 = 1500 \pm 100$	$\sigma_2^r = 1250\%$
De $T_3$ a $T_4$	$2.7 \pm 0.2$	$\alpha_3 = 1190 \pm 70$	$\sigma_3^r = 972\%$
De $T_4$ a $T_5$	$1.3 \pm 0.1$	$\alpha_4 = 270 \pm 20$	$\sigma_4^r = 143\%$

- Valor tabulado:  $\alpha_{\text{Cu}} = (111 \pm 1) \text{ mm}^2/\text{s}$
- Valor promedio:  $\alpha_{\text{Cu}}^{\text{pro}} = (1640 \pm 80) \text{ mm}^2/\text{s}$



## Velocidad de Propagación

Tramo	Velocidad (mm/s)	Difusividad Térmica (mm <sup>2</sup> /s)	Error Porcentual
De $T_1$ a $T_2$	$4.8 \pm 0.2$	$\alpha_1 = 3600 \pm 300$	$\sigma_1^r = 3143\%$
De $T_2$ a $T_3$	$3.1 \pm 0.1$	$\alpha_2 = 1500 \pm 100$	$\sigma_2^r = 1250\%$
De $T_3$ a $T_4$	$2.7 \pm 0.2$	$\alpha_3 = 1190 \pm 70$	$\sigma_3^r = 972\%$
De $T_4$ a $T_5$	$1.3 \pm 0.1$	$\alpha_4 = 270 \pm 20$	$\sigma_4^r = 143\%$

- Valor tabulado:  $\alpha_{\text{Cu}} = (111 \pm 1) \text{ mm}^2/\text{s}$
- Valor promedio:  $\alpha_{\text{Cu}}^{\text{pro}} = (1640 \pm 80) \text{ mm}^2/\text{s}$

# Análisis del estado estacionario de la barra

El modelo que utilizamos para realizar esta experiencia es

$$\Delta T(x, t) \cong \frac{T_0}{2} + Ae^{-\varepsilon x} \cos\left[\omega\left(t - \frac{x}{v}\right)\right],$$

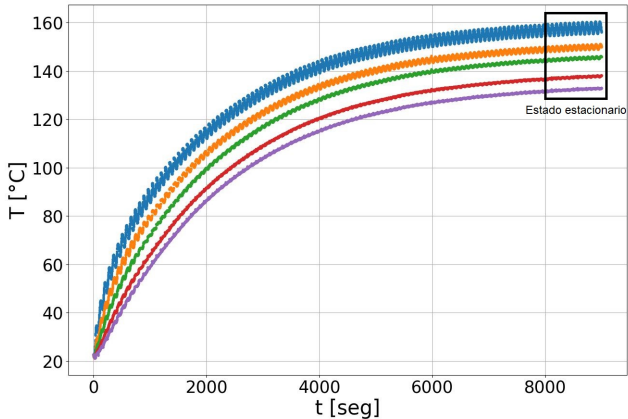
donde  $\omega = \frac{2\pi}{\tau}$ .

¿Qué es lo que hicimos?

## 22/30

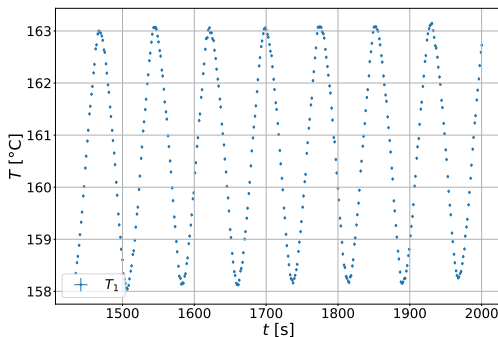
## Análisis del estado estacionario de la barra

## ¿Qué miden las termocuplas?



# Análisis del estado estacionario de la barra

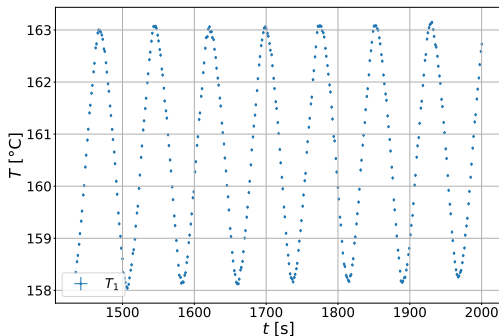
Para la termocupla 1 tenemos los siguientes datos medidos:



$$\Delta T(x, t) \cong \frac{T_0}{2} + Ae^{-\varepsilon x} \cos\left[\omega\left(t - \frac{x}{v}\right)\right]$$

# Análisis del estado estacionario de la barra

Para la termocupla 1 tenemos los siguientes datos medidos:



$$\Delta T(x, t) \cong \frac{T_0}{2} + Ae^{-\varepsilon x} \cos\left[\omega\left(t - \frac{x}{v}\right)\right]$$

# Ajuste de armónicos

Los datos tomados por cada termocupla se ajustaron por:

$$T(x_j, t) = A + B \cos \left[ 2\pi \cdot 13 \text{ mHz} \left( t - \frac{x_j}{v} \right) \right],$$

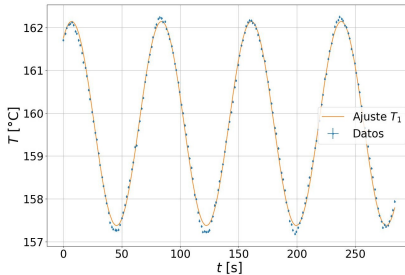
donde  $x_j$  es la posición de cada termocupla  $j$  para  $j = 1, \dots, 5$ .

# Ajuste de armónicos

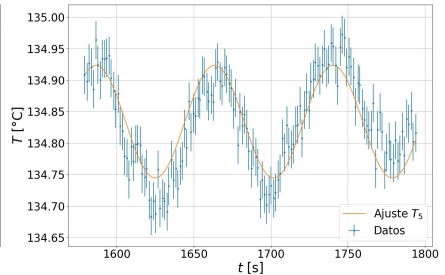
Los datos tomados por cada termocupla se ajustaron por:

$$T(x_j, t) = A + B \cos \left[ 2\pi \cdot 13 \text{ mHz} \left( t - \frac{x_j}{v} \right) \right],$$

donde  $x_j$  es la posición de cada termocupla  $j$  para  $j = 1, \dots, 5$ .



Termocupla 1



Termocupla 5



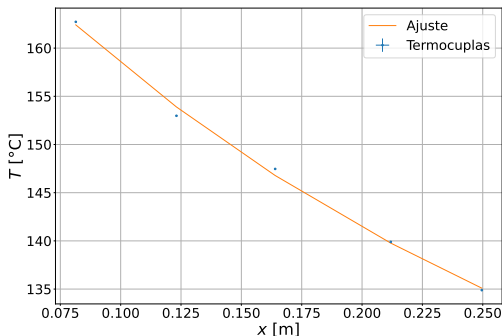




# Decaimiento de la temperatura en función de la posición

Se ajusta los datos de temperatura en función de la posición con el modelo

$$T(x, t_0) = A + Be^{-\varepsilon x}$$

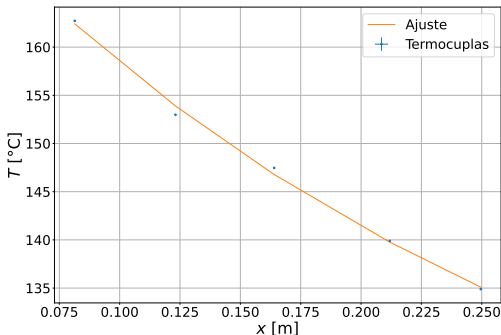


a partir de este ajuste se obtiene un valor para  $\varepsilon$  de  $(3.88 \pm 0.06) \text{ m}^{-1}$

# Decaimiento de la temperatura en función de la posición

Se ajusta los datos de temperatura en función de la posición con el modelo

$$T(x, t_0) = A + Be^{-\varepsilon x}$$



a partir de este ajuste se obtiene un valor para  $\varepsilon$  de  $(3.88 \pm 0.06) \text{ m}^{-1}$

# Calculo de difusividad térmica

Para los valores de  $v = (0.0249 \pm 0.0003) \text{ m/s}$ ,  $\varepsilon = (3.88 \pm 0.06) \text{ m}^{-1}$  y  $\tau = (76.9 \pm 0.01) \text{ s}$  se pueden calcular las constantes de difusividad térmica de 3 maneras distintas:

$$\alpha_{\text{Cu}}^{\varepsilon} = \frac{\pi}{\tau \varepsilon^2} = (2710 \pm 80) \text{ mm}^2/\text{s}$$

$$\alpha_{\text{Cu}}^v = \frac{\tau v^2}{4\pi} = (3810 \pm 10) \text{ mm}^2/\text{s}$$

$$\alpha_{\text{Cu}} = \frac{v}{2\varepsilon} = (3210 \pm 50) \text{ mm}^2/\text{s}$$

# Calculo de difusividad térmica

Para los valores de  $v = (0.0249 \pm 0.0003) \text{ m/s}$ ,  $\varepsilon = (3.88 \pm 0.06) \text{ m}^{-1}$  y  $\tau = (76.9 \pm 0.01) \text{ s}$  se pueden calcular las constantes de difusividad térmica de 3 maneras distintas:

$$\alpha_{Cu}^{\varepsilon} = \frac{\pi}{\tau \varepsilon^2} = (2710 \pm 80) \text{ mm}^2/\text{s}$$

$$\alpha_{Cu}^v = \frac{\tau v^2}{4\pi} = (3810 \pm 10) \text{ mm}^2/\text{s}$$

$$\alpha_{Cu} = \frac{v}{2\varepsilon} = (3210 \pm 50) \text{ mm}^2/\text{s}$$

# Conclusiones

- Mediante la realización de algunas de las experiencias obtenemos valores de difusividad térmica con errores porcentuales bajos respecto del valor tabulado.
- En los casos donde esto no ocurrió consideramos que la discrepancia se debe a que la barra utilizada no es de cobre puro, hay pérdidas de calor y además el valor tabulado está calculado a una temperatura de 25 °C.
- Destacamos que en todas las experiencias encontramos, a partir de promedios o ajustes, un valor único del coeficiente de difusividad térmica.

# Conclusiones

- Mediante la realización de algunas de las experiencias obtenemos valores de difusividad térmica con errores porcentuales bajos respecto del valor tabulado.
- En los casos donde esto no ocurrió consideramos que la discrepancia se debe a que la barra utilizada no es de cobre puro, hay pérdidas de calor y además el valor tabulado está calculado a una temperatura de 25 °C.
- Destacamos que en todas las experiencias encontramos, a partir de promedios o ajustes, un valor único del coeficiente de difusividad térmica.



# Conclusiones

- Mediante la realización de algunas de las experiencias obtenemos valores de difusividad térmica con errores porcentuales bajos respecto del valor tabulado.
- En los casos donde esto no ocurrió consideramos que la discrepancia se debe a que la barra utilizada no es de cobre puro, hay pérdidas de calor y además el valor tabulado está calculado a una temperatura de 25 °C.
- Destacamos que en todas las experiencias encontramos, a partir de promedios o ajustes, un valor único del coeficiente de difusividad térmica.

# Fin

## ¿Preguntas?