

## Plan

#### Introduction

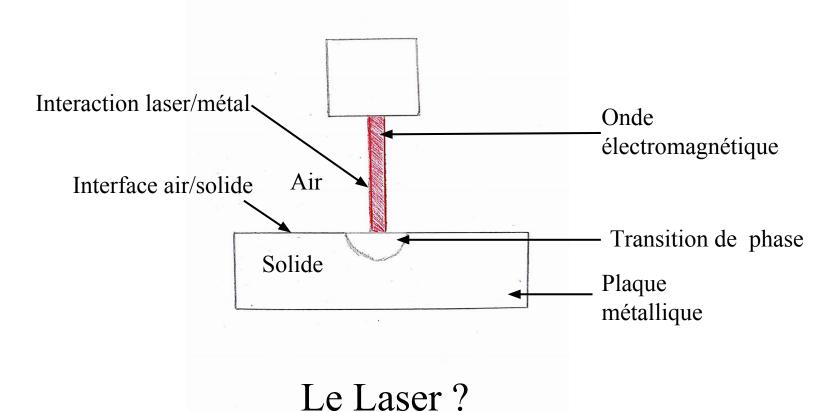
- I. Principe du laser
- II. Effets thermique sur une plaque métallique
  - 1. Processus d'ablation
  - 2. Modélisation
  - 3. Résolution analytique
  - 4. Résolution numérique

### Conclusion

# Contributions

- Prise de contact avec des usines et laboratoires en Tunisie
- Rencontre avec un physicien, créateur de la start-up Laboratoire Laser Afrique, travaillant le laser.
- Implémentation de codes python traduisant la diffusion de chaleur dans de l'aluminium.
- Implémentation d'un code python permettant de visualiser la résolution analytique de l'équation de la chaleur par transformée de Fourier.

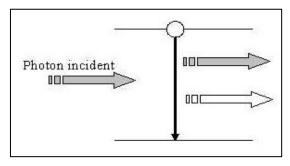
# Introduction

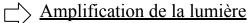


# I) Principe du laser

Emission stimulée

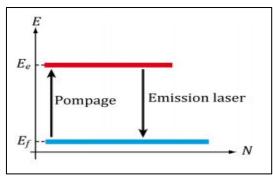
Inversion de population

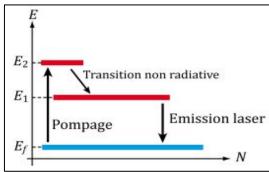


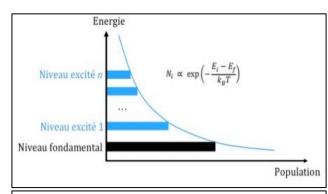


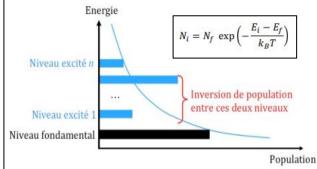
#### <u>Un système à 3 niveaux</u>:

- Etat fondamentale E<sub>f</sub>
- 2 états excités  $E_1$  et  $E_2$  avec  $E_1 < E_2$







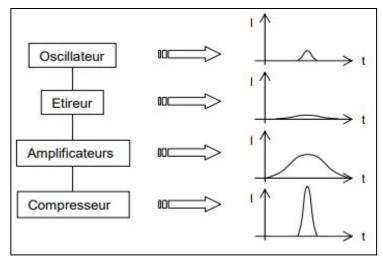


#### Milieu actif

Cavité optique

apport d'énergie
(pour inversion de population)
miroir
miroir
semi-réfléchissant
milieu actif
faisceau LASER

Principe de génération d'impulsions ultra-brèves: amplification à dérives de fréquences

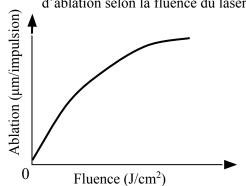


# II. Effets thermiques sur une plaque métallique

### 1) Processus d'ablation

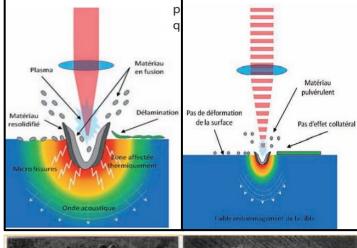
- Dépend des propriétés du métal (conductivité), de la fluence et de la puissance du laser
- Cassure des structures du réseau
- Apparition d'une **ZAT**

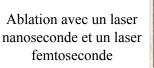
Représentation qualitative de la profondeur d'ablation selon la fluence du laser

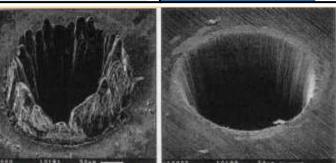


Laser Nd:Yag (ns)	3,1 μm
Laser Ti:saphir (fs)	0,22 μm

ZAT sur une plaque d'aluminium après 1 impulsion







### 2) Modélisation

### Hypothèses:

Loi de Fourier:  $\vec{j} = -\lambda \overrightarrow{grad}T$ 

Equation de la chaleur:  $ho c rac{\partial T}{\partial t} = - div ec{j}$ 

On considère l'influence de l'air comme négligeable sur l'évolution de la température

Pas de pertes par conduction et de convection

 $D=\lambda/\rho c$ , avec  $\lambda$  le coefficient de conductivité thermique, c la capacité thermique et  $\rho$  la masse volumique.

$$ho c rac{\partial T}{\partial t} = div(\lambda g r a d T)$$
 $ho c rac{\partial T}{\partial t} = \lambda (rac{\partial^2 T}{\partial x^2} + rac{\partial^2 T}{\partial y^2} + rac{\partial^2 T}{\partial z^2})$ 
 $ho c rac{\partial T}{\partial t} = D \triangle T \quad (*)$ 

Matériau	λ (W.m <sup>-1</sup> .K <sup>-1</sup> )	ρ (J.kg <sup>-1</sup> .K <sup>-1</sup> )	c (kg.m <sup>-3</sup> )	D (m <sup>2</sup> .s <sup>-1</sup> )	T(°C) de fusion	T(°C) d' évaporation
Aluminium	238	900	270	9,794.10 <sup>-5</sup>	660,32	2056

### Résolution analytique

On résout l'équation de la chaleur en considérant les paramètres constants et un chauffage unidimensionnelle.

On applique à l'équation (\*) une transformée de Fourier (T.F) et son inverse avec  $\tilde{f}(k) = \frac{1}{\sqrt{2\pi}} \int_{-\infty}^{\infty} f(x)e^{-ikx}dx$ Avec pour condition initiale une impulsion de Dirac  $T(x,0)=\delta(x)$ :

$$rac{\partial T}{\partial t} = D rac{\partial^2 T}{\partial x^2} \;\; 
ightharpoonup \widetilde{T}(k,t) = rac{1}{\sqrt{2\pi}} e^{-Dk^2 t} \;\; 
ightharpoonup \;\; T(x,t) = rac{1}{2\sqrt{\pi D t}} e^{rac{-x^2}{4D t}}$$

Ne représente pas vraiment un phénomène physique, on utilise alors une gaussienne comme condition initiale:

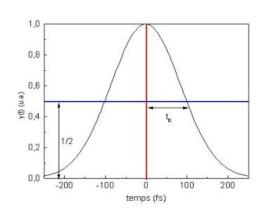
$$\widetilde{T}(k,t) = \sqrt{\sigma}e^{rac{-k^2\sigma}{2}}e^{-Dk^2t} 
ightharpoonup \left[T(x,t) = rac{\sqrt{2\sigma}}{\sqrt{4Dt+2\sigma}}e^{rac{-x^2}{4Dt+2\sigma}}
ight]$$

Conditions initiales et aux limites :

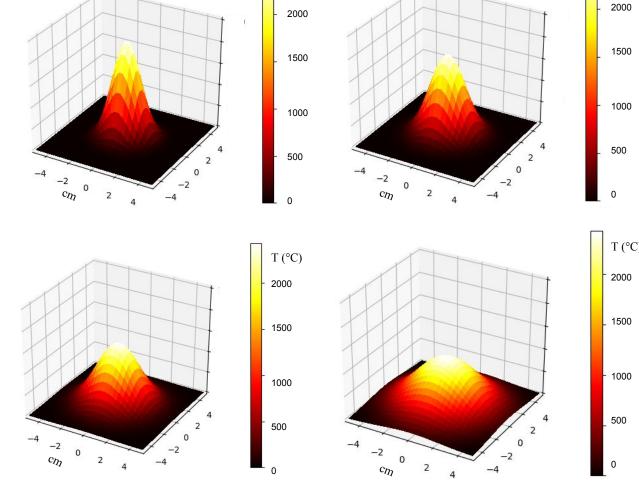
- 
$$T(0,t)=0$$
  $\forall t$ 

- 
$$T(0,t)=0$$
  $\forall t$   
-  $T(\infty,t)=0$   $\forall t$   
-  $T(x,0) = \frac{e^-x^2}{2}$   $\forall x$ 

$$T(x,0) = \frac{e^- x^2}{2\sigma} \qquad \forall x$$



Forme temporelle de l'impulsion femtoseconde (200 fs)



T (°C)

T (°C)

Visualisation de la solution avec Python

### Résolution numérique

On résout l'équation de la chaleur à 2 dimensions en utilisant la méthode des différences finies.

On définit d'abord les pas  $x_i$ ,  $y_i$  et  $t_k$ :  $x_i = x_0 + i \triangle x$ ,  $y_i = y_0 + j \triangle y$ ,  $t_k = t_0 + k \triangle t$ 

On détermine ensuite  $\frac{\partial T}{\partial t}$ ,  $\frac{\partial^2 T}{\partial u^2} e t \frac{\partial^2 T}{\partial u^2}$  en appliquant Taylor respectivement à l'ordre 1 en

 $t_k$  et à l'ordre 2 en  $x_i$  et  $y_i$ . On pose  $T_{i,j}^k = T(x,y,k)$ .

$$T(x_i + \triangle x, y_j, t_k) = T(x_i) + \triangle x \frac{\partial T}{\partial x} + \frac{\triangle x^2}{2} \frac{\partial^2 T}{\partial x^2} + O(\Delta x^3)$$
  $T(x_i - \triangle x, y_j, t_k) = T(x_i) - \triangle x \frac{\partial T}{\partial x} + \frac{\triangle x^2}{2} \frac{\partial^2 T}{\partial x^2} + O(\Delta x^3)$   $T(x_i - \triangle x, y_j, t_k) = T(x_i) - \triangle x \frac{\partial T}{\partial x} + \frac{\triangle x^2}{2} \frac{\partial^2 T}{\partial x^2} + O(\Delta x^3)$ 

De la même manière on a

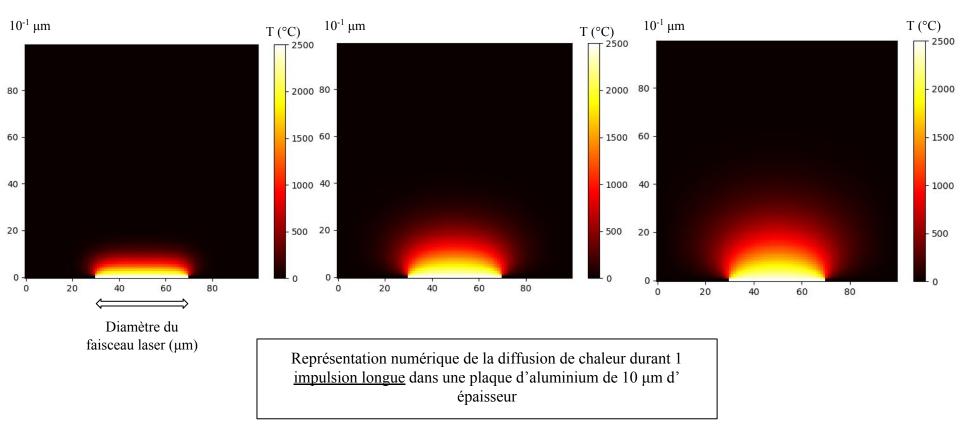
$$rac{\partial^2 T}{\partial x^2} \simeq rac{T_{i+1,j}^k + T_{i-1,j}^k - 2T_{i,j}^k}{ riangle x^2}$$

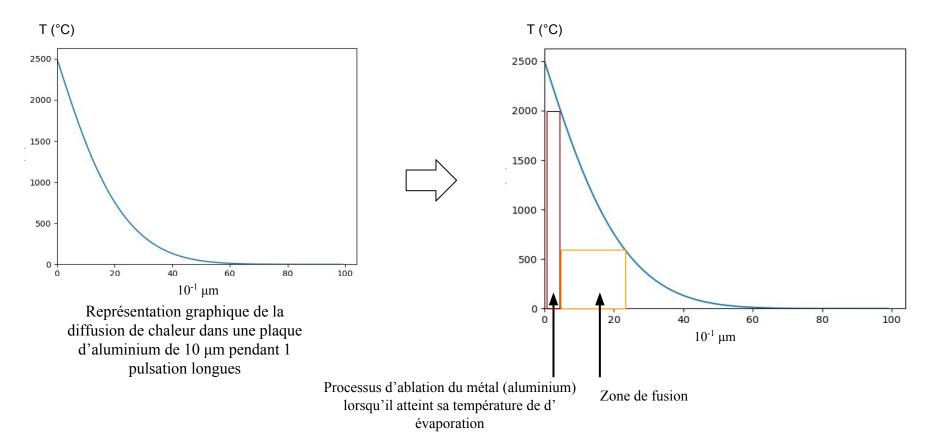
$$rac{\partial^2 T}{\partial y^2} \simeq rac{T_{i,j+1}^k + T_{i,j-1}^k - 2T_{i,j}^k}{ riangle y^2}$$

$$T(x_i,y_j,t_k+ riangle t)=T(x_i,y_j,t_k)+ riangle trac{\partial T}{\partial t}+O( riangle t^2) \hspace{0.5cm} 
ightharpoonup \left|rac{\partial T}{\partial t}\simeqrac{T_{i,j}^{k+1}-T_{i,j}^k}{ riangle t}
ight|$$

On remplace ensuite dans l'équation (\*)

$$rac{T_{i,j}^{k+1} - T_{i,j}^k}{ riangle t} = D(rac{T_{i+1,j}^k + T_{i-1,j}^k - 2T_{i,j}^k}{ riangle x^2} + rac{T_{i,j+1}^k + T_{i,j-1}^k - 2T_{i,j}^k}{ riangle y^2})$$





# Conclusion