

# C'est quoi physiquement le nombre de Reynolds ?

*Effets visqueux  
Diffusion de la quantité  
de mouvement*

$$\boxed{\rho(\mathbf{v} \cdot \nabla)\mathbf{v}} = -\nabla p + \boxed{\mu \nabla^2 \mathbf{v}}$$

$\mathcal{O}(\rho U^2/L)$   $\mathcal{O}(\mu U/L^2)$

*Effets d'inertie  
Transport de la quantité  
de mouvement*

$$Re = \frac{\boxed{\text{Forces d'inertie}}}{\boxed{\text{Forces visqueuses}}} = \frac{\rho U^2/L}{\mu U/L^2} = \frac{\rho U L}{\mu}$$

# Nombre de Reynolds

caractérise un écoulement d'un fluide !

$$Re = \frac{\rho_0 u_0 L}{\mu}$$

à éventuellement savoir, à titre de *double check*

**Forces d'inertie**

---

**Forces de viscosité**

à savoir !

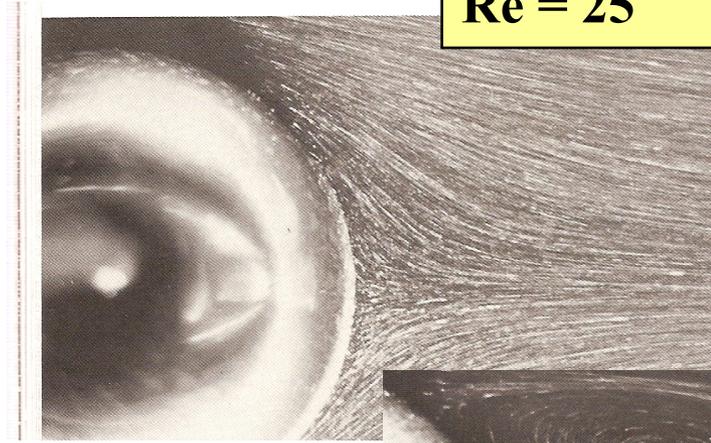


Born: 23 Aug 1842 in Belfast, Ireland

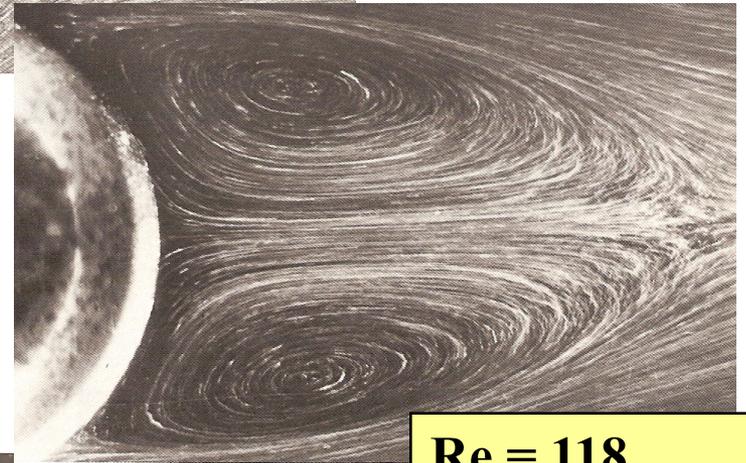
Died: 21 Feb 1912 in Watchet, Somerset, England

Que se  
passe-t-il  
lorsque l'on  
augmente  
le nombre  
de  $Re$  ?

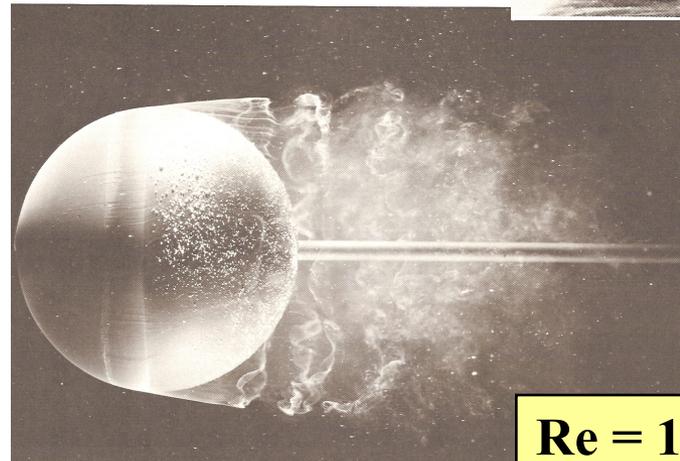
$Re = 25$



$Re = 118$



$Re = 15000$



(Van Dyke, 1982)

# Re très très petit...

$$\nabla \cdot \mathbf{v} = 0$$

$$0 = -\nabla p + \mu \nabla^2 \mathbf{v}$$

*Le terme d'inertie est négligeable*

*Écoulements  
incompressibles  
rampants*

Equations de Stokes

*Le terme visqueux est négligeable*

*Écoulements  
incompressibles  
irrotationnels*

$$\nabla \cdot \mathbf{v} = 0$$

$$\rho(\mathbf{v} \cdot \nabla) \mathbf{v} = -\nabla p$$

...et Re très très grand !

Equations d'Euler

# Et le thermique...

Écoulement incompressible d'un  
fluide visqueux newtonien à  
paramètres constants.

Les équations de continuité et de quantité  
de mouvement ne font pas intervenir la  
température : on peut résoudre la  
dynamique de l'écoulement sans tenir  
compte des aspects thermiques !

$$\nabla \cdot \mathbf{v} = 0,$$

$$\rho \frac{D\mathbf{v}}{Dt} = -\nabla p + \mu \nabla^2 \mathbf{v} + \rho \mathbf{g},$$

Etape 1

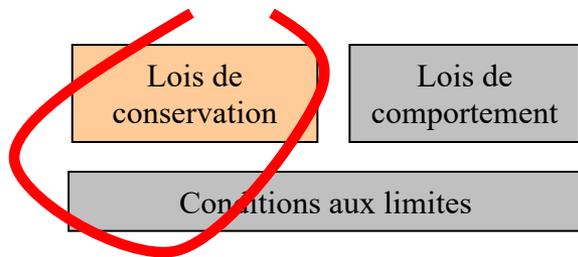
$$\rho c \frac{DT}{Dt} = 2\mu(\mathbf{d} : \mathbf{d}) + r + k \nabla^2 T,$$

Etape 2

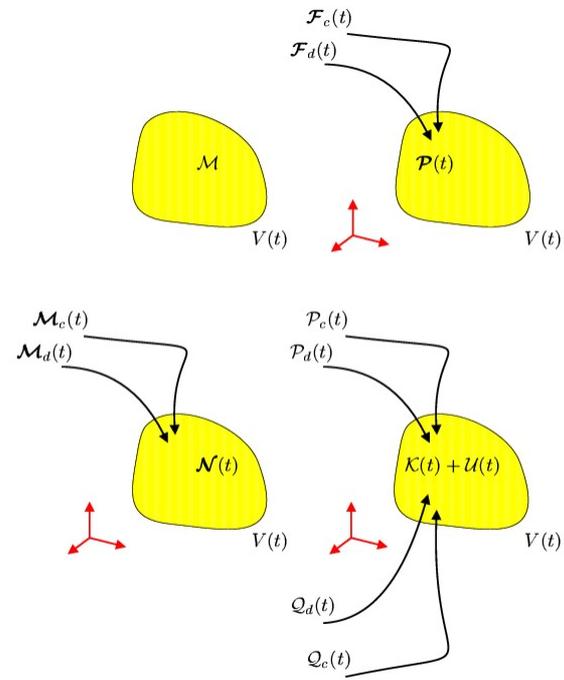
Une fois la dynamique de l'écoulement  
connue, on peut ensuite résoudre le  
problème thermique...



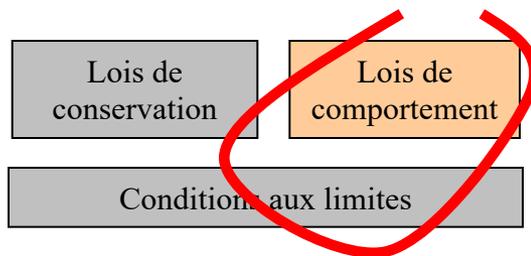
# Principes physiques universels !



*Conservation de la masse,  
de la quantité de mouvement,  
du moment de la quantité de mouvement  
et de l'énergie.*



# Lois de comportement très approximatives...



$$\boldsymbol{\sigma} = -p\boldsymbol{\delta} + 3\hat{\kappa}(p, T)\mathbf{d}^s + 2\hat{\mu}(p, T)\mathbf{d}^d,$$

$$\mathbf{q} = -\hat{k}(p, T)\boldsymbol{\nabla}T,$$

**Loi de Fourier**

$$\begin{aligned}\rho &= \hat{\rho}(p, T), \\ H &= \hat{H}(p, T), \\ S &= \hat{S}(p, T).\end{aligned}$$

**Modèle du fluide visqueux Newtonien**

# Mécanismes du transfert conductif

## Le point de vue microscopique...

On examine le transfert d'énergie entre porteurs du milieu considéré. La fonction de distribution des porteurs est régie par *l'équation de Boltzmann* de la théorie cinétique.

*L'énergie se propage du chaud vers le froid*


$$\mathbf{q} = -k \nabla T$$

**Isolants**  $10^{-2} \text{ W/mK}$   
**Métaux**  $10^2 \text{ W/mK}$

Matériau	$k$ (W/mK)
eau (à pression atmosphérique)	0.67
cuivre	380
aluminium	260
acier	45

Lois de conservation

Lois de comportement

Conditions aux limites

## L'approche phénoménologique...

Un flux thermique dans un corps est lié à l'existence d'un gradient de température. *L'équation de Fourier* relie ces deux grandeurs.

# Validité de la loi de Fourier...

$$\mathbf{q} = -k \nabla T$$

L'effet (**le flux de chaleur**) est proportionnel  
à la cause (**le gradient de température**)

Toutefois, lorsqu'on observe un déséquilibre thermique initial, il faut un temps très faible, mais fini de l'ordre de grandeur du temps moyen entre collisions pour que les porteurs donnent naissance au flux thermique...

L'absence d'inertie dans l'expression de Fourier conduit à une **vitesse de propagation infinie** dans l'équation de la chaleur (équation parabolique)

$$\rho c \frac{\partial T}{\partial t} = r + \nabla \cdot (k \nabla T)$$

# Diffusivité thermique

$$\alpha = \frac{k}{\rho c}$$

$$\rho c \frac{\partial T}{\partial t} = r + \nabla \cdot (k \nabla T)$$


$$\frac{1}{\alpha} \frac{\partial T}{\partial t} = \frac{r}{k} + \nabla^2 T$$

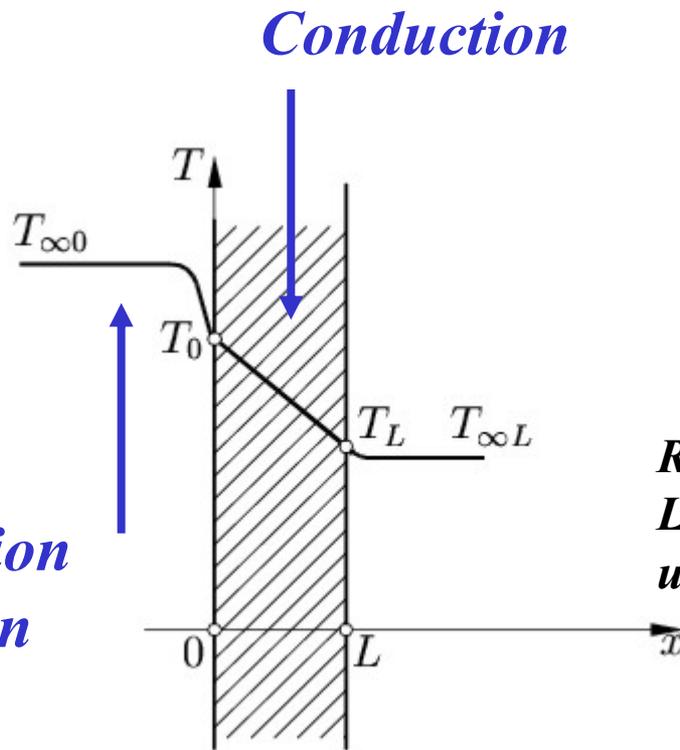
Caractérise la facilité avec laquelle un flux de chaleur transmis à un solide se traduit par un relèvement de température

Matériau	Argent	Cuivre	Acier	Verre
$10^6 \alpha \text{ m}^2/\text{s}$	170	103	12.9	0.59
	9.5 min	16.5 min	2.2 h	2.0 jours

*Milieu semi infini soumis initialement à température nulle  
Surface externe mise à 100 degrés.  
Temps requis pour avoir 50 degrés à 30 cm*

# Conduction dans une plaque soumise à la convection

*Convection  
Radiation*

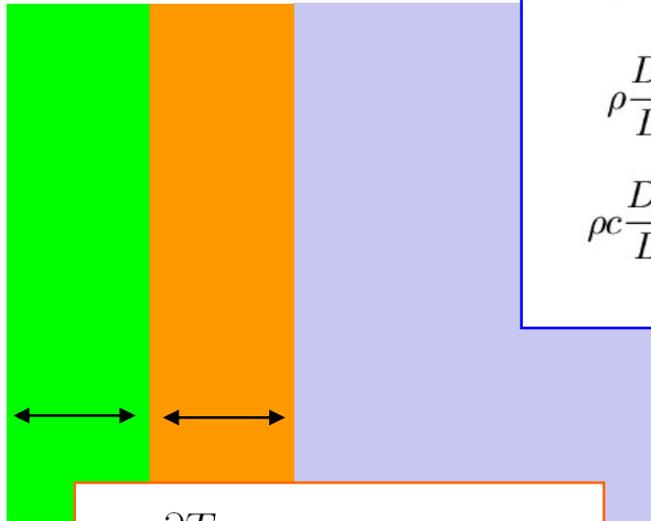


régime permanent



*Radiateur domestique :  $h = 15 \text{ W/m}^2\text{K}$   
La convection libre et le rayonnement ont  
une contribution plus ou moins identique*

Un problème  
pas aussi élémentaire  
que prévu...



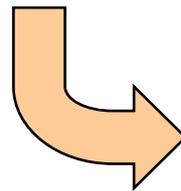
~~$$\nabla \cdot \mathbf{v} = 0$$

$$\rho \frac{D\mathbf{v}}{Dt} = -\nabla p + \nabla \cdot (2\mu \mathbf{d}) + \rho \mathbf{g},$$

$$\rho c \frac{DT}{Dt} = \rho \mu (\mathbf{d} : \mathbf{d}) + r + \nabla \cdot (k \nabla T),$$~~

$$\rho c \frac{\partial T}{\partial t} = r + \nabla \cdot (k \nabla T)$$

$$\rho c \frac{\partial T}{\partial t} = r + \nabla \cdot (k \nabla T)$$

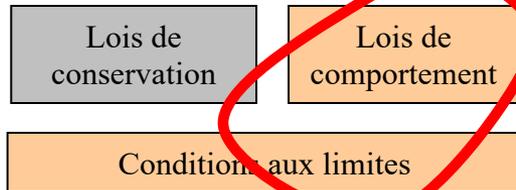


$$\mathbf{q} \cdot \mathbf{n} = -h \Delta T$$

Simplifions-le !

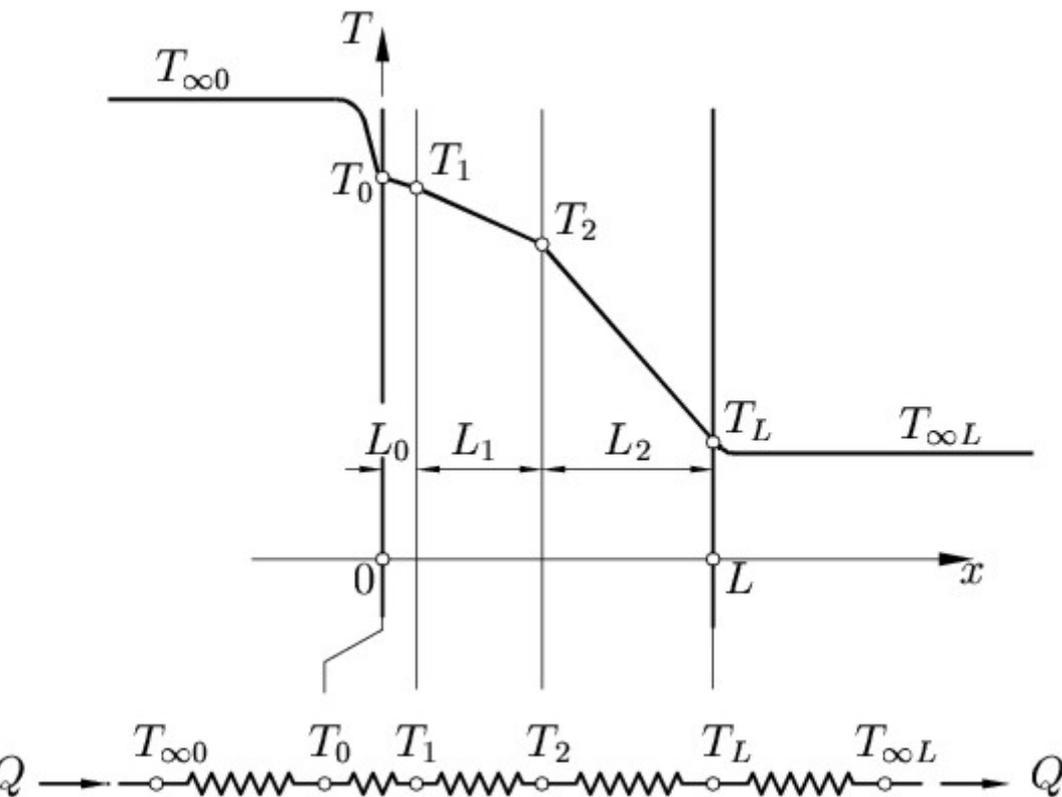
# Loi de Newton

$$\mathbf{q} \cdot \mathbf{n} = -h\Delta T$$

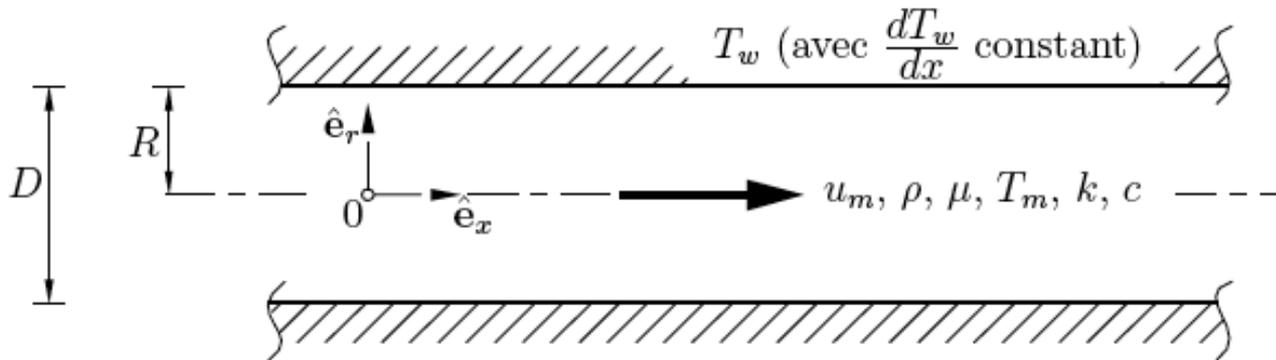


Type de transfert	Fluide	$h(W/m^2K)$
Convection forcée	gaz	10...300
	liquide aqueux	500...12000
	huile	50...1700
	métal liquide	6000...110000
Convection naturelle	gaz	5...30
	liquide aqueux	100...1000
Changement de phase	eau, ébullition	3000...60000
	eau, condensation	5000...110000

# Conduction dans une plaque soumise à la convection



**analogie avec l'électricité**  
- résistance convective  
- résistance conductive

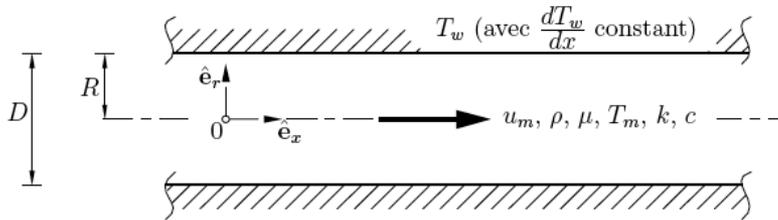


$$\frac{\partial}{\partial x} (T - T_w) = 0 \quad \Leftrightarrow \quad \frac{\partial T}{\partial x} = \frac{dT_w}{dx}$$

# Transfert de chaleur établi

*L'écoulement est établi lorsque le profil de la différence de températures du fluide et de la paroi reste constante le long de l'axe de la conduite !*

*Cela suppose que l'écoulement est établi !*

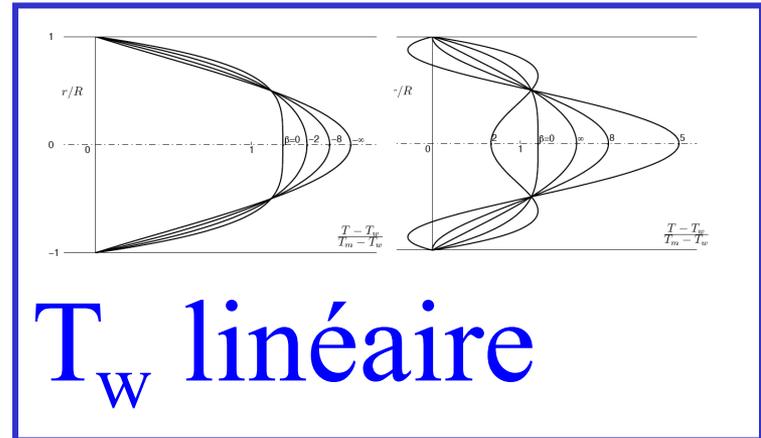


**$T_w$  constante**

*Si  $T_w$  constante...*

$$\rho c \frac{dT_w}{dx} 2 u_m \left( 1 - \left( \frac{r}{R} \right)^2 \right) = k \frac{1}{r} \frac{d}{dr} \left( r \frac{d}{dr} (T - T_w) \right) + 16 \mu \frac{u_m^2}{R^2} \left( \frac{r}{R} \right)^2$$

**Deux cas particuliers**



**$T_w$  linéaire**

$$T - T_w = \frac{\mu u_m^2}{k} \left( 1 - \left( \frac{r}{R} \right)^4 \right)$$

$T_w$  constante

*Si  $T_w$  constante...*

$$\rho c \frac{dT_w}{dx} 2 u_m \left( 1 - \left( \frac{r}{R} \right)^2 \right) = k \frac{1}{r} \frac{d}{dr} \left( r \frac{d}{dr} (T - T_w) \right) + 16 \mu \frac{u_m^2}{R^2} \left( \frac{r}{R} \right)^2$$

$$T - T_w = \frac{\mu u_m^2}{k} \left( 1 - \left( \frac{r}{R} \right)^4 \right) - \frac{1}{8} \frac{\rho c}{k} \frac{dT_w}{dx} u_m R^2 \left( 3 - 4 \left( \frac{r}{R} \right)^2 + \left( \frac{r}{R} \right)^4 \right)$$

$T_w$  linéaire

Un nombre adimensionnel  
qui mesure le rapport  
entre deux effets !

$$\beta = \rho c \frac{dT_w}{dx} \frac{R^2}{\mu u_m}$$

$$T - T_w = \frac{\mu u_m^2}{k} \left[ \left(1 - \left(\frac{r}{R}\right)^4\right) - \frac{1}{8} \beta \left(3 - 4 \left(\frac{r}{R}\right)^2 + \left(\frac{r}{R}\right)^4\right) \right]$$

*Effets de dissipation visqueuse  
Transformation d'énergie*

*Effets de convection  
Transport de l'énergie*

# Le petit frère de Reynolds : Péclet

*Effets de conduction  
Diffusion de l'énergie*

$$\boxed{\rho c(\mathbf{v} \cdot \nabla)T} = 2\mu(\mathbf{d} : \mathbf{d}) + r + \boxed{k\nabla^2 T}$$

$\mathcal{O}(\rho c U \Delta T / L)$   $\mathcal{O}(k \Delta T / L^2)$

*Effets de convection  
Transport de l'énergie*

$$Pe = \frac{\boxed{\text{Energie transportée}}}{\boxed{\text{Energie diffusée}}} = \frac{\rho c U \Delta T / L}{k \Delta T / L^2} = \frac{\rho c U L}{k}$$

# Oui : c'est bien le petit frère !

*Effets visqueux  
Diffusion de la quantité  
de mouvement*

$$\boxed{\rho(\mathbf{v} \cdot \nabla)\mathbf{v}} = -\nabla p + \boxed{\mu \nabla^2 \mathbf{v}}$$

$\mathcal{O}(\rho U^2/L)$    $\mathcal{O}(\mu U/L^2)$

*Effets d'inertie  
Transport de la quantité  
de mouvement*

$$Re = \frac{\boxed{\text{Forces d'inertie}}}{\boxed{\text{Forces visqueuses}}} = \frac{\rho U^2/L}{\mu U/L^2} = \frac{\rho U L}{\mu}$$

# Nombre de Péclet

caractérise le transfert de chaleur d'un écoulement d'un fluide !

$$Pe = \frac{\rho_0 u_0 L c_p}{k}$$



Born: 10 Feb 1793 in Besancon, France

Died: 6 Dec 1857 in Paris, France

Puissance  
transportée

---

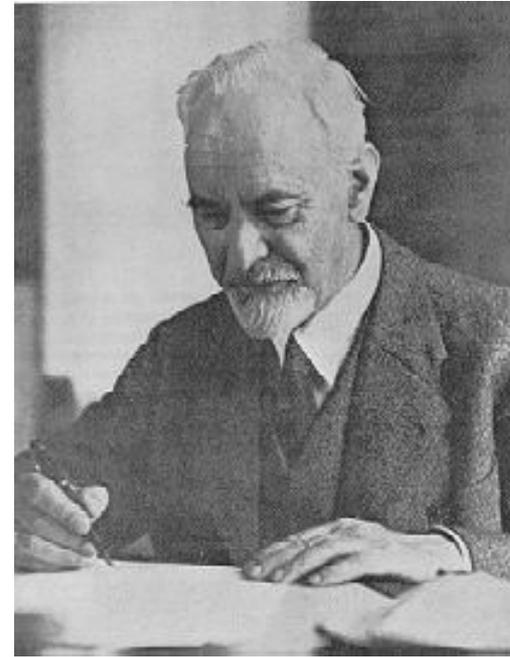
Puissance  
diffusée

à savoir !

# Nombre de Prandtl

$$Pr = \frac{\mu C_p}{k}$$

caractérise un fluide !



Born: 1875 in Freising, Germany

Died: 1953 in Gottingen, Germany

**Peclet** = Effets de convection / effets de conduction

---

**Reynold** = Effets d'inertie / effets de viscosité

à savoir !

# Une grande famille !

*Effets de conduction  
Diffusion de l'énergie*

$$\boxed{\rho c(\mathbf{v} \cdot \nabla)T} = \boxed{2\mu(\mathbf{d} : \mathbf{d})} - r + \boxed{k\nabla^2 T}$$

$$\mathcal{O}(\rho c U \Delta T / L) \quad \mathcal{O}(\mu U^2 / L^2) \quad \mathcal{O}(k \Delta T / L^2)$$

*Effets de convection  
Transport de l'énergie*

*Effets de dissipation visqueuse  
Transformation d'énergie*

$$Pe = \frac{\text{■}}{\text{■}} \quad Pr \quad Ec = \frac{\text{■}}{\text{■}} \quad \beta = \frac{Re}{Ec} = \frac{\text{■}}{\text{■}}$$

$$Ec = \frac{\text{Energie cinétique}}{\text{Energie interne}} = \frac{\rho U^2}{\rho c \Delta T} = \frac{U^2}{c \Delta T}$$

# Nombre d'Eckert

$$Ec = \frac{u_e^2}{c(T_w - T_e)}$$

caractérise un écoulement  
d'un fluide !

**Energie cinétique**

---

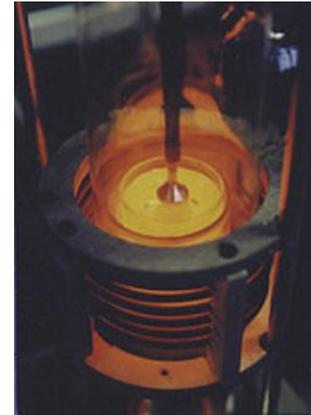
**Energie interne**



Picture was taken on August 22, 2000

# Transferts de chaleur stationnaires

$$\rho c(\mathbf{v} \cdot \nabla)T = 2\mu(\mathbf{d} : \mathbf{d}) + r + k\nabla^2 T$$



Nombre de Reynolds :  $Re$

Nombre de Péclet :  $Pe$

Nombre de Prandtl :  $Pr$

Nombre d'Eckert :  $Ec$

Nombre de Nusselt :  $Nu$

Nombre de Biot :  $Bi$

Coeff de frottement :  $C_f$

Nombre de Stanton :  $St$

Pertes de charges :  $\lambda$

# Nombre de Nusselt

$$Nu = \frac{q_w}{k\Delta T/2R}$$

caractérise une condition d'interface !



Born: 25 Nov 1882 in Nurnberg, Germany

Died: 1 Sep 1957 in Munchen, Germany

**Flux de chaleur à la paroi**

---

**Flux de chaleur diffusé dans l'écoulement**

# Nombre de Biot

$$Bi = \frac{q_w}{k\Delta T/L}$$

caractérise une condition d'interface !



Born: 21 April 1774, Paris, France

Died: 3 Feb 1862, Paris, France

**Flux de chaleur à la paroi**

---

**Flux de chaleur diffusé dans le solide**

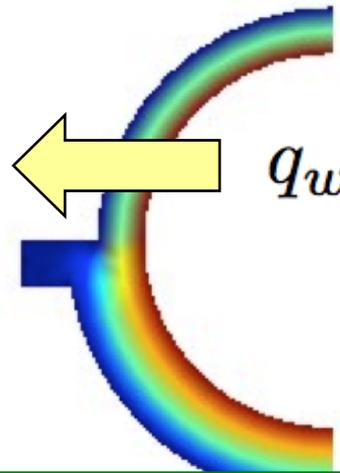
# Le Nusselt et le Biot de l'ex-tuyau en plomb de ma salle de bain :-)



$$Nu = \frac{q_w}{k\Delta T/2R}$$

Écoulement de l'air  
dans la salle de bain

Flux conductif de l'air !



Écoulement de l'eau dans le tuyau !

Flux conductif de l'eau chaude

$$Nu = \frac{q_w}{k\Delta T/2R}$$

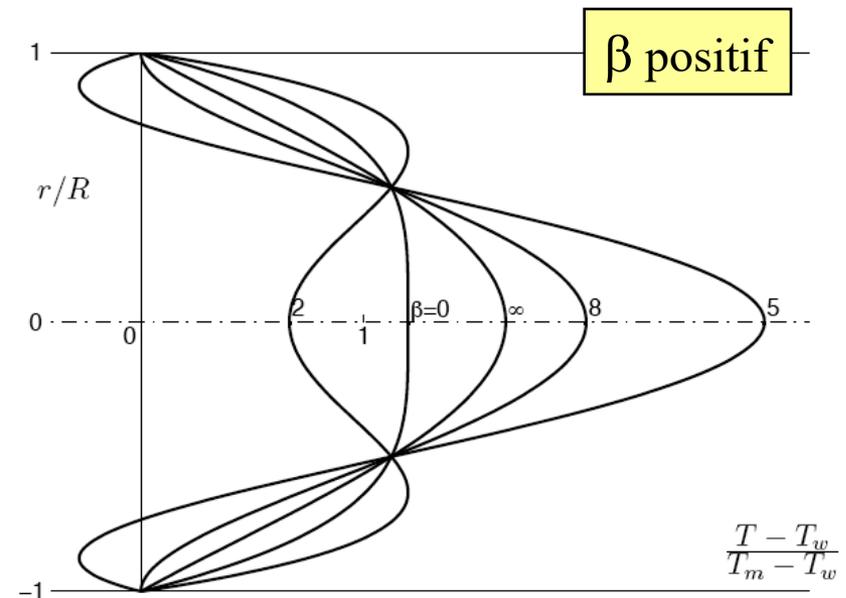
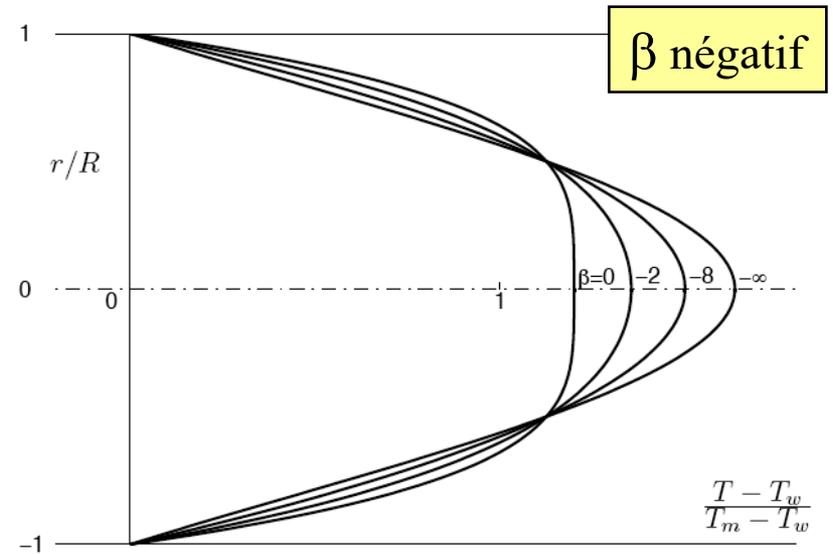
$$Bi = \frac{q_w}{k\Delta T/L}$$

Conduction thermique dans  
le tuyau : tension thermiques (thermoélasticité !)

Flux conductif dans le plomb

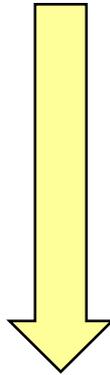
A mi-rayon,  
la température  
est indépendante  
de la valeur  
de  $\beta$  !

$$\frac{T - T_w}{T_m - T_w} = \frac{9}{8} \quad \text{en} \quad \frac{r}{R} = \frac{1}{2}$$



# Température moyenne

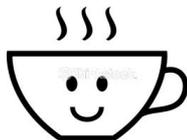
$$u_m \pi R^2 (T_m - T_w) = 2\pi R^2 \frac{\mu u_m^2}{k} 2 u_m \left[ \underbrace{\int_0^1 (1 - \eta^2) (1 - \eta^4) \eta d\eta}_{= \frac{10}{48}} \right]$$



$$- \frac{\beta}{8} \underbrace{\int_0^1 (1 - \eta^2) (3 - 4\eta^2 + \eta^4) \eta d\eta}_{= \frac{22}{48}}$$

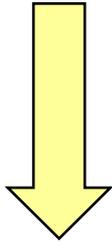
$$T_m - T_w = \frac{\mu u_m^2}{k} \left[ \frac{5}{6} - \frac{11}{48} \beta \right]$$

*Cup mixing  
temperature*



# Flux de chaleur à la paroi

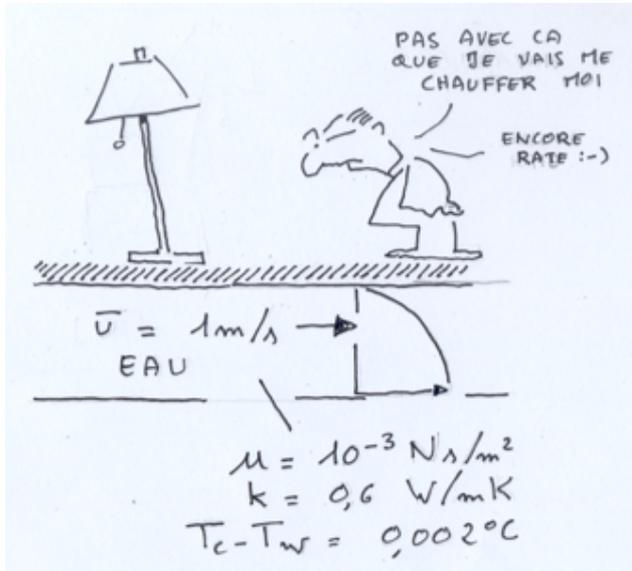
$$T - T_w = \frac{\mu u_m^2}{k} \left[ \left( 1 - \left( \frac{r}{R} \right)^4 \right) - \frac{1}{8} \beta \left( 3 - 4 \left( \frac{r}{R} \right)^2 + \left( \frac{r}{R} \right)^4 \right) \right]$$



$$q_w = -k \left[ \frac{\mu u_m^2}{k} \left[ - \left( \frac{4r^3}{R^4} \right) \Big|_{r=R} - \frac{1}{8} \beta \left( -4 \left( \frac{2r}{R^2} \right) \Big|_{r=R} + \left( \frac{4r^3}{R^4} \right) \Big|_{r=R} \right) \right] \right]$$

$$q_w = -k \left[ \frac{\mu u_m^2}{k} \left[ -\frac{4}{R} - \frac{1}{8} \beta \left( -\frac{8}{R} + \frac{4}{R} \right) \right] \right]$$

$$q_w = \frac{\mu u_m^2}{2R} (8 - \beta)$$



$$T - T_w = \frac{\mu u_m^2}{k} \left( 1 - \left( \frac{r}{R} \right)^4 \right)$$

$$q_w = -k \left. \frac{dT}{dr} \right|_{r=R} = 4 \frac{\mu u_m^2}{R} = 4k \frac{(T_c - T_w)}{R}$$

*C'est la chaleur générée par dissipation visqueuse  
qui s'échappe par la paroi du tuyau !*

# Flux de chaleur à la paroi

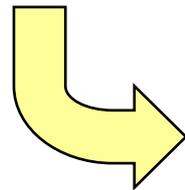
## $T_w$ constante

$$q_w = -k \left. \frac{dT}{dr} \right|_{r=R} = 4 \frac{\mu u_m^2}{R}$$

*Estimation du flux de chaleur à la paroi  
par rapport aux effets de diffusion !*

$$T_m - T_w = \frac{\mu u_m^2}{k} \frac{5}{6}$$

L'écart de température  
caractéristique est pris avec  
la température moyenne !



$$Nu = 4 \frac{\mu u_m^2}{R} \frac{k}{\mu u_m^2} \frac{6}{5} \frac{2R}{k} = \frac{48}{5} = 9.6$$

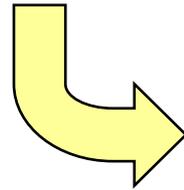
**$T_w$  constante**  
**Nombre de Nusselt**

$$q_w = \frac{\mu u_m^2}{2R} (8 - \beta)$$

*Estimation du flux de chaleur à la paroi  
par rapport aux effets de diffusion !*

$$T_m - T_w = \frac{\mu u_m^2}{k} \left[ \frac{5}{6} - \frac{11}{48} \beta \right]$$

L'écart de température  
caractéristique est pris avec  
la température moyenne !



$$Nu = \frac{(8 - \beta)}{\left(\frac{5}{6} - \frac{11}{48} \beta\right)}$$

$T_w$  linéaire  
Nombre de Nusselt

*Ecart de température*

$$(T_m - T_w) \frac{k}{\mu u_m^2}$$

*Pas de dissipation visqueuse*

*Nombre de Nusselt*



*$T_w$  constante*

*Cas adiabatique*

$$q_w \frac{2R}{\mu u_m^2}$$

*Flux pariétal*

*Adimensionnalisation inadéquate !*

**Un petit graphe récapitulatif !**

