

# Science énergétique

*"Inconscience sans conscience n'est que ruine de la science"*

Gianni Mocellin

**Straco**  
www.straco.ch  
24.01.2026, 05h00

<b>Introduction</b> .....	<b>4</b>
<b>Modéliser et simuler (S)</b> .....	<b>4</b>
<b>Entales, transitales et positives</b> .....	<b>4</b>
<b>Bilans (continuité, conservation)</b> .....	<b>34</b>
Bilan intégral .....	36
Bilan différentiel .....	41
<b>Modèles mathématiques</b> .....	<b>47</b>
<b>Conduction et diffusion (175)</b> .....	<b>49</b>
Conduction de la chaleur (175) .....	49
Diffusion de matière .....	57
Transport de masse .....	61
Transport de masse dans un fluide mouvant (189) .....	62
Thermodiffusion (196) .....	62
<b>Dynamique des fluides</b> .....	<b>67</b>
Les équations fondamentales .....	67
<i>Le bilan d'élan</i> .....	67
<i>La convection libre (230)</i> .....	74
<i>Transport d'élan en flot turbulent</i> .....	76
<i>Particules solides dans des fluide coulants</i> .....	76
<b>Déformation élastique</b> .....	<b>76</b>
L'équation fondamentale .....	76
<i>L'équation de transport d'élan pour les solides</i> .....	77
<b>Réactions chimiques</b> .....	<b>78</b>
L'équation fondamentale .....	78
<i>Equation de bilan</i> .....	79
<b>Modéliser et simuler (P)</b> .....	<b>80</b>
Equations différentielles temporelles, modèle concentré .....	80
<i>Modèle général</i> .....	80
<i>Modèle linéaire</i> .....	81
Equations aux dérivées universo-temporelles, modèle distribué .....	81
<i>Modèle général</i> .....	81
<b>Modélisation (212)</b> .....	<b>84</b>
Les principes et lois scientifiques (215) .....	91
Une procédure déductive pour modéliser (217) .....	92
Types de PDE (218) .....	95
<b>Les systèmes élliptiques (219)</b> .....	<b>97</b>
Forme de base .....	97
Formes modifiées .....	102
<i>Non uniformités des paramètres</i> .....	102
<i>Coordonnées mobiles</i> .....	105
<i>Endotransitales</i> .....	107
Propriétés générales et applications .....	109
<b>Les équation paraboliques (232)</b> .....	<b>114</b>
Forme de base .....	114
Formes modifiées .....	121
Applications .....	121
<b>Equations hyperboliques (239)</b> .....	<b>125</b>
L'équation d'onde .....	125
L'équation d'onde amortie .....	130
<b>Les équations biharmoniques (245)</b> .....	<b>133</b>

**Résumé (247) ..... 136**

# Introduction

Le but ultime de la science consiste à

*comprendre pour survivre*

## Modeliser et simuler (S)

### Entitales, transitales et positaes

Pour concevoir

*un modèle*

un scientifique doit commencer par définir

*un univers*

ainsi que

*une région d'univers*

délimité par

*une frontière*

Supposons que l'univers considéré soit la terre

On peut y identifier

*un pays*

délimités par

*une frontière*

Pendant

*n'importe quelle durée*

la population habitant le pays, c'est-à-dire

*le nombre d'individus y habitant*

autrement dit

*le nombre d'entités y habitant*

autrement dit encore

*une variable entitale*

Cette population présente

*des transformations*

qui sont

*une fonction de deux quantités variables*

à savoir de

- la différence par unité de temps entre les naissances et les décès, que l'on peut qualifier de

*endo-transitale de population*

autement dit encore

*une variable endotransitale*

et de

- la différence par unité de temps entre le nombre d'entrants et de sortants à travers la frontière

c'est-à-dire de

*une exo-transitale de population*

autrement dit encore

*une variable exotransitale*

En notant utilisant la notation

$\partial$

pour

*différentielle*

on en considérant

*la différentielle d'une idée*

qu'on peut noter

$$\partial / \partial \text{idée}$$

un bilan global de population vaut

$$\partial \text{population} / \partial \text{temps}$$

=

*endotransitale - exotransitale*

Le taux de variation temporel de la population est égal à

*sa différentielle temporelle*

qu'on peut noter

$$\partial \text{population} / \partial \text{temps}$$

ou encore

$$\partial \text{population} / \partial t$$

Cette différentielle temporelle vaut la différence entre les taux nets d'endotransitale et d'exotransitale

On peut

*faire tendre la surface du pays vers zéro*

auquel cas le pays se résume en

*un point*

et on peut étudier la population en ce point, en cette position

La population peut donc être considérée

*en un point*

autrement dit comme

*une variable positive*

autrement dit encore comme

*une positivité*

Si la surface du pays n'intervient pas la population peut être représentée par

*un nombre*

c'est-à-dire le nombre d'individus présents dans le pays et ce nombre qui est en fait une variable positive varie dans le temps

On a donc un rapport

$\partial \text{positive} / \partial \text{temps}$

représentant la variation de ce nombre dans le temps

On a donc aussi

$\partial \text{endotransitale} / \partial \text{temps}$

comme taux interne net de population, c'est-à-dire la différence entre

*le nombre apparaissant localement par unité de temps*

et

*le nombre disparaissant localement par unité de temps*

et

$\partial \text{exotransitale} / \partial \text{temps}$

le taux net de population transitant à travers la frontière, c'est-à-dire la différence entre

*- le nombre entrant dans le pays par unité de temps*

moins

*- le nombre sortant du pays par unité de temps*

Si

*un tel bilan global peut être conçu pour n'importe quel nombre*

alors

*le concept de bilan doit donc avoir certaines propriétés importantes*

Si on considère un système constitué de deux pays on constate que

*en cas de fusion de deux pays*

les populations c'est-à-dire

*les transitales*

peuvent être

*additionnés*

Deux autres exemples d'idées transitales, pouvant faire l'objet d'un bilan et donc d'une simple addition seraient

*l'idée de volume*

ou

*l'idée d'énergie*

Ces deux transitales peuvent en outre être considérés comme des prototypes de transitales

Si on considère

*un système économique très simple*

on constate qu'en général

*un certain facteur, le prix*

influence le transit de

*un certain produit*

entre

*deux marchés potentiels*

On constate également que le produit

*transite vers*

le marché dans lequel le prix est

*le plus haut*

On constate aussi que

*le transit de produit*

persiste tant que le prix n'est pas égalisés entre les deux marchés

On en déduit que

*la différentielle de prix*

est

*ce qui fait bouger le produit d'un marché à l'autre*

Pour un produit donné

*la condition d'équilibre*

autrement dit de

*transit de produit nul*

est un niveau de prix uniforme dans les deux marchés

Il est clair que si les deux marchés fusionnent les prix ne seront pas additionnés mais

*égalisés*

Le prix est une quantité locale, ponctuelle, autrement dit

*une variable positive*

autrement dit encore

*une positivité*

puisque'il est caractéristique de  
*une position dans l'univers économique considéré*

La relation économique fondamentale est donc celle qui existe entre

*variables positives*

autrement dit entre

*posités*

et

*variables transitales*

autrement dit entre

*transités*

Le classement des quantités en deux classes, les positives et les transitales, est fondamental  
pour

*comprendre les similitudes entre phénomènes quelconques*

mais également pour

*faire des raisonnements corrects*

Cette classification en deux grands groupes facilite

*la systématisation de la connaissance scientifique*

et permet en outre de faire

*des comparaisons*

et

*des métaphores*

entre domaines scientifiques

En dynamique des fluides par exemple

*une partie d'un univers fluide*

peut être représentée sous forme de système en considérant

- *son volume*

- *sa masse*

et

- *son énergie*

Si

*deux parties de l'univers fluide sont réunies*

alors

*le volume, la masse et l'énergie*

du système global résultant valent

*la somme des volumes, des masses et des énergies partielles*

Réciproquement, si l'univers est découpé en parties

*son volume, sa masse et son énergie*

sont réparties entre

*les parties résultantes*

En supposant que la répartition du fluide dans l'univers considéré soit homogène, c'est-à-dire que sa masse soit uniformément répartie, alors

*la moitié d'un volume initial*

contiendra

*la moitié de la masse initiale*

ainsi que

*la moitié de l'énergie initiale*

Plus généralement on peut dire que

*la proportion entre*

une partie différentielle du volume qu'on peut représenter par

*$\partial \text{volume}$*

en utilisant la notation  $\partial$  pour noter *la différentielle*

et le volume total qu'on peut noter

*volume*

sont liés par une proportion

*proportion*

=

*volume /  $\partial \text{volume}$*

La masse du système initial est également liée à sa différentielle de masse dans cette même proportion

*proportion*

=

*masse /  $\partial \text{masse}$*

Et il en va de même pour la différentielle de l'énergie globale du système

*proportion*

=

*énergie /  $\partial \text{énergie}$*

En d'autres mots, *volume*, *masse* et *énergie* sont reliées par ce que les mathématiciens appellent

*une relation homogène linéaire*

c'est-à-dire que l'accroissement de chacune d'elles par un facteur

*proportion*

implique

*un accroissement des deux autres selon la même proportion*

Le volume, la masse et l'énergie sont

*des quantités additives similaires*

c'est-à-dire que ce sont bien

*des variables transitales*

autrement dit

*des transités*

Généralement parlant, l'état d'un système peut être décrit en termes de

*un nombre fini de transitales mutuellement indépendantes*

Comme il existe en principe

*un nombre infini de transitales dans la nature*

les transitales sélectionnées par un scientifique pour comprendre un phénomène quelconque sont simplement celles qui lui semblent

*pertinentes*

pour comprendre le phénomène

En outre, chacune de ces transitales obéit à

*une loi de conservation*

Un système fermé, un cube par exemple, peut être considéré comme

*un système totalement isolé de son environnement*

c'est-à-dire que toute interaction entre le cube et son environnement soit exclue

La masse et l'énergie contenue dans le cube sont

*conservées*

Il en va de même pour

*le volume du cube*

bien que pour un cube fermé ce volume représente une espèce de conséquence de la conservation de la masse et de l'énergie

Si on considère deux systèmes comme deux cubes qui peuvent

*interagir entre eux*

et que

*l'ensemble des deux systèmes*

soit totalement isolé de l'environnement alors les deux systèmes considérés ensemble forment également

*un système fermé, isolé*

Si on considère deux systèmes ainsi que la frontière qui les sépare on constate que

*volume1 + volume2*

*masse1 + masse2*

et

*énergie1 + énergie2*

sont les variables transitales, autrement dit les transités du nouveau système fusionné

En d'autres mots encore, on peut dire que si l'énergie de l'un des deux systèmes

*- s'accroît d'une certaine quantité*

alors l'énergie de l'autre

*- décroît de la même quantité*

Le système fusionné ne modifiera son état initial que si

*les états initiaux des deux parties du système fusionné*

sont dans des états différents au début de l'interaction, c'est-à-dire encore que les deux systèmes n'étaient pas

*en équilibre*

On constate aussi que dans la nature, tous les systèmes sont

*dynamiques*

sans aucune exception

Pour caractériser de tels systèmes, un scientifique doit

- *comprendre les forces provoquant ce dynamisme*

et

- *comprendre comment ces forces sont reliées à l'état du système*

Si un système est constitué de

*deux sous-systèmes séparés par une frontière*

comme deux cubes en contact par exemple

on constate que l'état final du système global dépend de

- *l'état initial des deux systèmes*

et de

- *la nature de la frontière qui les sépare*

Si

*la frontière est un isolant parfait*

empêchant le passage de transitoires entre les deux sous-systèmes

alors

*l'état initial persiste*

puisque

*la frontière fait des deux systèmes des systèmes eux-même fermés sur eux-mêmes*

Si on considère par exemple  
*un piston pouvant bouger dans un cylindre horizontal*  
c'est-à-dire une frontière  
*imperméable et sans frottement*  
entre deux sous-systèmes

Si  
*le cylindre horizontal contient du gaz et est fermé à ses deux extrémités*  
on constate que le piston permet  
*une interaction mécanique*  
entre les deux gaz contenus dans le cylindre

Si  
*les pressions initiales des deux gaz ne sont pas égales*  
on constate que  
*le piston bouge depuis hautes pressions vers les basses pressions*  
jusqu'à ce que les pressions soient égales des deux côtés

Les deux pressions dans le système global  
*à l'équilibre*  
sont égales dans les deux sous-systèmes

Lors du processus d'égalisation  
*- le gaz de gauche en haute pression*  
exerce  
*un travail mécanique*  
sur

- le gaz de droite en basse pression

et comme résultat final on constate que

- la pression dans le gaz de gauche a diminué

et que

- le volume du gaz de gauche a augmenté

Réciproquement on constate que pour le gaz de droite

- sa pression a augmenté

et

- son volume a diminué

On peut aussi dire que

*la variation d'énergie dans les gaz*

est égale au

*travail mécanique fourni par le piston*

ce qui peut s'écrire en termes de deux différentielles

$\delta \text{énergie}$

=

$-\text{pression} * \delta \text{volume}$

On constate que le différentiel d'énergie est

- proportionnel au différentiel de volume

et que

- le coefficient de proportionnalité des différentielles est égal au négatif de la pression

Dans tout système mécanique ce coefficient

*pression*

représente la relation entre

- *la différentielle d'énergie*

et

- *la différentielle de volume*

Si on considère comme autre exemple

*un fil électrique conducteur*

permettant

*une interaction électrique entre deux points d'un circuit électrique*

c'est-à-dire un fil permettant le déplacement de charges électriques depuis

- *un point de haut potentiel électrique*

vers

- *un point de bas potentiel électrique*

On peut laisser le fil jusqu'à ce que les potentiels électriques des deux points qu'il relie s'égalisent

Au cours de l'égalisation

*le point se trouvant au potentiel plus élevé*

exerce un travail électrique sur

*le point de potentiel plus faible*

ce qui modifie à la fois la répartition des charges et de l'énergie

En termes de différentielles on peut écrire

$\delta \text{énergie}$

=

$\text{potentiel} * \delta \text{charge}$

La différentielle d'énergie est proportionnelle à la différentielle de charge et le coefficient de proportionnalité est le potentiel électrique

Dans tout système électrique ce potentiel représente la différentielle d'énergie liée à une différentielle de charge

Si on considère encore un autre exemple comme la frontière existant entre

*l'état liquide*

et

*l'état vapeur*

d'une certaine quantité d'eau bouillant dans une casserole, on constate que certaines molécules d'eau passent de l'état liquide à l'état vapeur jusqu'à ce que les deux systèmes de la casserole et de son environnement atteignent un équilibre

Lors du processus d'évolution vers l'équilibre

*la partie liquide*

exerce un travail chimique sur

*sur la partie vapeur*

Comme résultat les énergies et les masses des deux systèmes varient et le rapport de leurs différentielles vaut

$\partial \text{énergie}$

=

$\text{potentiel-chimique} * \partial \text{masse}$

La différentielle d'énergie est proportionnelle à la différentielle de masse et le coefficient de proportionnalité est le potentiel chimique

Dans un système chimique ce coefficient représente la quantité d'énergie liée à un changement de masse

Les potentiels chimiques dans deux systèmes chimiques en équilibre chimique sont égaux

Si

*le système chimique est un système multi-composants*

c'est-à-dire un mélange de substances chimiques

alors

*chaque composant a un potentiel chimique différent*

En traitant les composants individuels séparément et en les distinguant par

*un nom matérialisé par un suffixe numérique*

on trouve que la différentielle de masse de chaque composant contient une différentielle d'énergie lui correspondant

$$\begin{aligned} \partial \text{énergie}_i \\ = \\ \text{potentiel-chimique}_i * \partial \text{masse}_i \end{aligned}$$

Pour les  $n$  composants mélangés ensemble l'énergie totale du système vaut

$$\begin{aligned} \partial \text{énergie} \\ = \\ \text{somme}_{i=1..n} (\text{énergie}_i) \\ = \\ \text{somme}_{i=1..n} (\text{potentiel-chimique}_i * \partial \text{masse}_i) \end{aligned}$$

Selon les considérations ci-dessus on peut dire que

*toutes les interactions entre deux systèmes*

entre deux cubes par exemple, supposent

des différentielles d'énergie

On peut aussi dire que

*la caractéristique commune de toutes les interactions entre systèmes*

est qu'elles dépendent d'une part de

- la différentielle d'une certaine variable positive pertinente

et d'autre part de

- la nature de la frontière qui les sépare

La vie quotidienne montre néanmoins qu'il existe

*un type particulier d'interaction*

où

*les systèmes échangent simplement de l'énergie entre eux*

Plus précisément on peut dire que

*les systèmes échangent seulement leurs énergies internes*

toutes les autres variables transitales restant constantes

Ce type d'interaction est généralement qualifié de

*interaction thermique*

Dans ce cas la différentielle d'énergie est simplement équivalente à

*une quantité de chaleur*

soit en termes de termes abrégés

*$\partial$ énergie*

=

*chaleur*

Par analogie avec les considérations précédentes on peut dire que

*la température*

est la variable positive qui détermine

*le flot d'énergie*

lors de

*une interaction thermique*

On peut la noter

$T$

en abrégé

Le rôle de la température dans une interaction thermique est donc similaire à ceux de

*- la pression dans les interactions mécaniques*

ou du

*- potentiel électrique dans les interactions électriques*

Plus généralement on peut dire que si

*- les valeurs initiales de variables positives sont différents dans les deux systèmes interagissants*

alors

*- l'énergie va transiter à travers la frontière séparant les deux systèmes jusqu'à ce que les valeurs des positives s'égalisent dans les deux systèmes*

Ainsi la température dans un système thermique constitué de deux systèmes thermiques à l'équilibre doit être égale dans les deux sous-systèmes

Lors du processus d'égalisation

*le système de gauche*

exerce un travail sur

*le système de droite*

sous forme de

*chaleur*

Comme résultat le contenu énergétique du système de gauche diminue et celui de droite augmente

On peut donc considérer par analogie que

*la différentielle d'énergie thermique*

impliquée dans une interaction thermique peut être représentée comme un produit d'une  
positive, la température, par une différentielle, que l'on peut appeler

*entropie*

En conséquence on a la représentation suivante d'une interaction thermique

$\partial \text{énergie}$

=

*température \*  $\partial$ entropie*

Le rôle de l'entropie dans l'interaction thermique est le même que ceux du volume, de la  
masse et de la charge dans les interactions précédentes

Cela revient à dire que l'entropie est la variable différentielle dont la différentielle dans un  
système donné est proportionnelle à la différentielle d'énergie

En généralisant encore on peut assigner à tout type d'interaction entre systèmes

*une différentielle de variable différentielle*

multipliée par

*une variable positive*

vaut

*une différentielle d'énergie*

La signification de variables positives comme les sont

- *la pression*

- *le potentiel électrique*

- *le potentiel chimique*

- *la température*

est double car

- elles lient une différentielle d'énergie à une différentielle de transitaire

et

- elles tendent à s'égaliser lors d'une interaction spontanée entre deux systèmes

En d'autres mots

- l'énergie va transiter de l'un des systèmes interagissants dans l'autre

et

- le flot d'énergie va continuer jusqu'à ce que l'équilibre des posiales soit atteint

En physique et en chimie, les variables posiales sont traditionnellement appelées

*potentiels*

Ainsi

-  $p$  est le potentiel mécanique

-  $\mu$  est le potentiel chimique

-  $T$  est le potentiel thermique

*etc.*

La caractéristique commune de tous ces potentiels, de toutes ces posiales tendant à l'équilibre, est qu'ils sont

*indépendants de la taille du système considéré*

Si

*un système à l'équilibre est découpé en parties*

alors

*les valeurs des variables posiales dans toutes les nouvelles parties seront les mêmes que ce qu'elles étaient dans le tout initial*

Si par exemple

*la température d'un système*

est conçu comme une fonction des variables transitales décrivant le système comme son volume, sa masse et son énergie, c'est-à-dire

*température*

=

*fonction (volume, masse, énergie)*

et que le système est étendu en lui additionnant un autre système identique, alors la valeur de

*température*

demeure inchangée dans le nouveau système

Dit en termes mathématiques la variable

*la variable température*

correspond à

*une fonction homogène d'ordre zéro des variables transitales*

Les quantités qui satisfont de telles fonctions des variables transitales peuvent donc bien être qualifiées de variables positives

On constate aussi qu'on peut concevoir

*une infinité de variables positives*

pouvant être définies sous forme de en faisant le rapport entre deux variables transitales comme

*énergie / volume*

par exemple, c'est-à-dire le rapport de

*une unité d'énergie*

à

*une unité de volume*

qu'on peut aussi appeler

*énergie volumique*

ou

*densité énergétique*

On peut aussi considérer comme variable positive le rapport

*masse / volume*

c'est-à-dire unité de masse par unité de volume qu'on peut aussi appeler

*masse volumique*

ou

*densité massique*

De manière générale

*le rapport de deux variables transitales*

permet de concevoir

*une variable positive*

Les positives dérivées conçues comme des rapport de transitales n'ont pas une signification scientifique directe et primaire, mais sont tout à fait acceptables scientifiquement comme positives

On peut ainsi dire que

*toute interaction particulière*

possède

*une transittale et une positive propres*

On a vu que

*la tendance à une égalisation des positives*

est critique dans toute interaction

Si la frontière séparant deux systèmes est enlevée alors des entités vont

*transiter d'un système dans l'autre sous forme de particules*

jusqu'à ce que des grandeurs pertinentes soient égalisées, après quoi les deux systèmes seront à l'équilibre

Entre deux systèmes capables d'interaction, l'équilibre se fait si et seulement si une distribution uniforme des grandeurs est atteinte

On peut qualifier une telle idée de

*loi zéro de la thermodynamique*

Aucune explication supplémentaire n'est nécessaire pour comprendre le fait que

si

*deux systèmes sont en interaction de plusieurs manières*

alors

*le changement d'énergie est égal à la somme des changements d'énergie des interactions individuelles*

Par exemple, si deux systèmes sont en interaction mécanique et thermique, le changement d'énergie en termes de différentielles  $\partial$  vaut

$\partial \text{énergie}$

=

$-\text{pression} * \partial \text{volume} + \text{température} * \partial \text{entropie}$

=

$\text{travail} + \text{chaleur}$

qui est la somme des différentielles d'énergie dues à la différentielle de volume et à la différentielle d'entropie

On peut qualifier cette relation de

*première loi de la thermodynamique*

En fait, la première loi de la thermodynamique n'a cette forme que si on considère uniquement deux interactions possibles entre les deux systèmes, c'est-à-dire une interaction mécanique et une interaction thermique

En introduisant un troisième type d'interaction, la chimique, on obtient la relation différentielle suivante

$$\begin{aligned} \partial \text{énergie} \\ = \\ -\text{pression} * \partial \text{volume} + \text{température} * \partial \text{entropie} + \text{somme}(\text{potentiel-chimique}_i * \partial \text{masse}_i) \end{aligned}$$

De manière générale

- s'il y a  $n$  interactions entre deux systèmes

et

- si la  $j^{\text{ème}}$  interaction a pour positivale  $\text{positale}_j$  provoquant le changement de tranitale  $\text{transitale}_j$  on a

$$\begin{aligned} \partial \text{énergie} \\ = \\ \text{somme}_{j=1..n} (\text{positale}_j * \partial \text{transitale}_j) \end{aligned}$$

Cette équation représente bien le fait que

*les  $n$  interactions combinées*

ne produisent

*ni annihilation ni création d'énergie*

Si on considère la différentielle d'énergie représenté par

$$\begin{aligned} \partial \text{énergie} \\ = \\ -\text{pression} * \partial \text{volume} + \text{température} * \partial \text{entropie} + \text{somme}(\text{potentiel-chimique}_i * \partial \text{masse}_i) \end{aligned}$$

on peut considérer la différentielle d'énergie

$$\partial \text{énergie}$$

comme une proportion de l'énergie totale du système

$$\partial \text{énergie}$$

=

$$\text{énergie} / \text{proportion}$$

ou encore l'énergie totale comme une proportion de la différentielle d'énergie

$$\text{énergie}$$

=

$$\text{proportion} * \partial \text{énergie}$$

En se souvenant qu'à l'équilibre

$$\text{toute positive}$$

est une fonction homogène d'ordre zéro des transitaes

On constate ainsi que la différentielle de toute variable transitaire modifiée par un facteur

$$\text{proportion}$$

accroîtra toutes les autres transitaes dans la même proportion alors que les variables positives resteront inchangées

En multipliant les deux côtés de l'équation par le facteur

$$\text{proportion}$$

on trouve toujours

$$\text{énergie}$$

=

$$-\text{pression} * \text{volume} + \text{température} * \text{entropie} + \text{somme}(\text{potentiel-chimique}_i * \text{masse}_i)$$

Ceci montre que l'énergie d'un système peut être conçue comme la somme des énergies échangées lors des interactions dont le système est capable

$$\begin{aligned} & \textit{énergie} \\ & = \\ & \textit{somme}_{j=1..n} (\textit{positive} * \textit{transitale}_j) \end{aligned}$$

On peut appeler cette relation

*équation fondamentale de la thermodynamique*

Chaque terme de l'expression de l'énergie totale est le produit d'une positive par une transitale toutes deux caractéristiques d'une interaction possible

Une telle constatation permet de comprendre que lors de l'analyse scientifique d'un système le point de départ doit être

*une liste de toutes ses interactions possibles entre le système et son environnement*

Cette liste doit être composée des variables positives et des variables transitales de chaque interaction

A partir de là il est facile pour le scientifique de caractériser les états et les différentielles d'état d'un système

La différentielle d'énergie vaut

$$\begin{aligned} & \partial \textit{énergie} \\ & = \\ & \textit{somme}_{(j=1..n} (\textit{positive}_i * \partial \textit{transitale}_j + \textit{transitale}_j * \partial \textit{positive}_i) \end{aligned}$$

Si on note l'entropie par

$S$

on obtient la relation suivante pour tout système thermodynamique

$$\begin{aligned}
 & \partial \text{énergie} \\
 & = \\
 & -p * \partial V + T * \partial S + \mu * \partial m \\
 & + \\
 & V * \partial p + S * \partial T + m * \partial \mu
 \end{aligned}$$

En combinant cette équation avec l'équation

$$\begin{aligned}
 & \partial \text{énergie} \\
 & = \\
 & -p * \partial V + T * \partial S + \sum \mu_i * \partial m_i
 \end{aligned}$$

représentant la même différentielle d'énergie on trouve que

$$\begin{aligned}
 & V * \partial p + S * \partial T + m * \partial \mu \\
 & = \\
 & 0
 \end{aligned}$$

ou de manière générale

$$\begin{aligned}
 & \text{somme}_{(j=1..n)} \text{positale}_j * \partial \text{transitale}_j \\
 & = \\
 & 0
 \end{aligned}$$

Cela revient à dire que le terme

$$\text{positale}_j * \partial \text{transitale}_j$$

participe à la différentielle d'énergie alors que le terme

$$\text{transitale}_j * \partial \text{positale}_j$$

s'annule, leur somme valant toujours 0

On peut noter que les termes de l'équation de différentielle d'énergie que sont

$$-p * \partial V$$

*travail mécanique*

$$- T * \partial S$$

*travail thermique*

et

$$- \mu * \partial m$$

*travail chimique*

ne sont pas

*des formes d'énergie*

bien qu'ils aient les mêmes unités qu'une énergie mais

*des formes de transfert d'énergie*

c'est-à-dire

*des formes de puissance*

L'énergie est une quantité assignée à un état d'un système alors que le travail, la chaleur etc. sont assignés à des changements d'état d'un système

La chaleur est donc un concept analogue à un travail plutôt qu'à une énergie, un concept dérivé plutôt qu'un concept fondamental

Sa taille n'est pas uniquement déterminée par les états initiaux et finaux du système comme l'est la taille de l'énergie

La chaleur dépend aussi du processus effectif de changement d'état

Ceci n'est pas une remarque terminologique mais une distinction claire entre deux idées différentes à savoir que

- l'énergie (un paramètre d'état d'un système) est distincte de la chaleur, du travail, etc. qui se réfèrent à

- des interactions entre systèmes et non à des caractéristiques du système

Parler de

*contenu calorifique d'un corps*

est aussi dénué de sens que de parler de son

*contenu de travail*

Les propriétés d'un système qui subissent un transit, un transport, un transfert, sont des  
transitales

*proportionnelles au contenant qui les contient*

Ce sont par conséquent des variables additives

Les positives sont quant à elles

*indépendantes du contenant (intensives)*

et elles contrôlent

*les flots de transitales (extensives)*

caractérisant une interactions

Tout flot de transitale est donc motivé, entraîné, guidé, poussé, mu, dirigé, actionné, dû à, axé  
sur, stimulé par, induit par

*une différentielle de la positive qui lui correspond*

La valeur numérique de la positive relie

- *la différentielle d'énergie de l'interaction*

à

*une différentielle du contenu, de la transitale (extensive) correspondante*

La condition nécessaire et suffisante pour un équilibre est d'avoir

*une distribution uniforme de toutes les positives caractérisant toutes les interactions possibles*

Si on considère deux systèmes isolés chacun en équilibre et qu'on fusionne les deux systèmes le nouveau système sera en équilibre si et seulement si les posiales des parties individuelles du système étaient égales avant la fusion

S'il y a ne serait-ce qu'une seule posiale qui ne soit pas égale dans les deux systèmes, la fusion initie une interaction, matérialisée par un flot de transitales

Les interactions sont en outre

*interdépendantes*

Par exemple si le potentiel chimique est égal dans deux systèmes mais que la température ne l'est pas alors il y aura un flot de masse, un phénomène connu sous le nom de

*thermodiffusion*

Ainsi l'inhomogénéité ne serait-ce que d'une seule posiale comme la température est suffisante pour générer un flot de plusieurs transitales (extensives)

L'équilibre ne se produit que si et seulement si toutes les posiales sont égalisées que si leur distribution est devenue uniforme

## **Bilans (continuité, conservation)**

La distinction entre posales et universales n'est pas que purement formelle

Son essence est de permettre de décrire quantitativement les interactions entre systèmes en termes de ces quantités

Considérons un système de volume

*volume*

interagissant avec son environnement

L'état du système peut être décrit en termes d'un nombre fini  $i$  d'universales

*universale<sub>i</sub>*

Le changement temporel d'une universale dans le système peut être du à une ou deux causes

- une endoversale d'universales dans le système

ou

- un flot d'universales dans le système ou à travers la frontière du système

Si la  $i^{\text{ème}}$  universale est sujette à

*une loi de conservation*

comme le sont l'énergie, la masse, l'élan (momentum) etc. alors on peut supposer qu'aucune endoversité

*endoversité<sub>i</sub>*

n'existe

A noter que l'idée de conservation n'est valable que pour

*les systèmes globaux*

et non pour

*les composants d'un tel système pris séparément*

les composants pouvant être convertis en d'autres composants comme dans une réaction chimique ayant lieu dans un système

Ainsi dans un système fermé si

*endoversité<sub>i</sub>*

denote le taux d'accroissement du  $i^{\text{ème}}$  composant alors cet accroissement doit être compensé par une diminution équivalente d'un autre composant

Des endoversités positives peuvent être considérées comme des sources et des endoversités négatives comme des puits

Les endoversités de diverses formes d'énergie peuvent être interprétées de manière similaire

Les entrées et les sorties représentent quant-à-elles des taux d'entrée et de sortie d'une versalité à travers la frontière de système

Par convention les sorties sont souvent considérées comme positives et les entrées comme négatives

Il est ainsi possible d'écrire

*un bilan*

c'est-à-dire

*une équation de continuité*

concernant la  $i^{\text{ème}}$  universalité  $universalité_i$  présente dans le volume *volume*

$$\partial universalité_i / \partial t$$

=

*endoversalité<sub>i</sub> - transversalité<sub>i</sub>*

Une considération très pertinente émerge en se souvenant de la tendance à une égalisation des posales

### **Bilan intégral**

Le flot de toutes transale est du à une inhomogénéité d'au moins une posale

Dans un système mécanique de centre de masse au repos cela signifie ce sont ces posales qui déterminent la direction des flots de transversales

Un flot général peut s'écrire

$$transversalités_i$$

=

$$conductivité_i * (posalité_i - posalité_{i0})$$

où l'expression entre parenthèses est un différentiel de posale et le coefficient *conductivité<sub>i</sub>* est la conductivité correspondante, autrement dit le coefficient de transit, de transfert, de transport

Clairement, même si on a

*un même différentiel de posalité*

alors

*le flots de versalité*

sera différent selon la conductivité

Les coefficients de transition, les conductivités, sont des propriétés matérielles du système

Les matières de faible conductivité par rapport au flot d'une universalité donnée peuvent être considérés comme des isolants de l'universalité en question

Les isolants sont très importants en pratique car ils sont utilisés pour diriger le flot d'universalité dans une direction désirée

A tel point qu'un des buts de la science est la recherche des meilleurs isolants permettant d'assurer, dans les limites du possible, la direction et le contrôle les plus efficaces des universalités individuelles

Par exemple, un flot thermique peut se représenter par

*énergie*

=

*conductivité \* (température - température<sub>0</sub>)*

Un courant électrique électrique peut se représenter par

*courant*

=

*conductivité \* (potentiel - potentiel<sub>0</sub>)*

où *conductivité* est l'inverse de la résistance électrique

Un flot de diffusion chimique peut se représenter par

*flot*

=

*conductivité \* (potentiel-chimique - potentiel-chimique<sub>0</sub>)*

où *conductivité* est le coefficient de diffusion chimique

Un flot volumique de liquide incompressible peut s'exprimer comme

*flot*

=

*conductivité \* (pression - pression<sub>0</sub>)*

où *conductivité* est la conductivité volumique

Chacun des cas ci-dessus implique

l'égalisation d'une posalité comme

*température, voltage, potentiel chimique, pression*

obtenue par un flot d'une universalité comme

*énergie interne, charge électrostatique, masse, volume*

Certains phénomènes existent où le flot d'une universalité est généré par l'inhomogénéité d'une posalité autre que la posalité correspondant directement à l'universalité

Par exemple, dans la thermodiffusion le flot de masse est provoqué par une différence de température

Le cas opposé d'un flot d'énergie interne dû à une différence de densité existe

De tels effets sont globalement connus sous le nom de

*phénomènes thermochimiques*

D'autres phénomènes représentant de tels effets croisés incluent la thermoélectricité, l'électrocinétique, etc.

Chauffer un joint entre deux métaux différents génère une force électromotrice, principe du thermocouple

Faire passer un courant dans un joint métallique de ce type provoque un échauffement ou un refroidissement selon la direction du courant

L'interaction entre phénomènes électriques et magnétiques est également bien connue

Pour un scientifique généraliste la constatation est évidente que les flots sont contrôlés par les inhomogénéités de toutes les posales et non pas seulement par la posale correspondant directement à la versitale

***transversalité<sub>i</sub>***

=

*somme<sub>k=1...n-1</sub>(conductivité \* (posalité<sub>k</sub> - posalité<sub>k0</sub>))*

où *conductivité* est la conductivité du système par rapport au flot de la *i<sup>ème</sup>* universalité selon le différentiel de la *k<sub>i</sub><sup>ème</sup>* posalité

La somme s'étend sur les n-1 posales indépendantes

\*\*\*

La thermodynamique stipule qu'en unissant deux systèmes le système résultant reste en équilibre si et seulement si chacune des posales d'une partie du système est égale à la même posale dans l'autre partie du système

Le différentiel d'une seule posalité est suffisant pour déclencher le flot d'universalités diverses

L'équilibre ne s'établit que quand toutes les posalités ont été égalisées

La formule générale tient donc compte des effets croisés

En combinant l'équation de bilan global

$\partial \text{universalité}_i / \partial t$

=

*endoversalité<sub>i</sub> - transversalité<sub>i</sub>*

avec l'équation de flot

***transversalité<sub>i</sub>***

=

*somme<sub>k=1...n-1</sub> (conductivité \* (posalité<sub>k</sub> - posalité<sub>k0</sub>))*

on obtient l'équation de bilan intégrale

$\partial \text{universalité}_i / \partial t$

=

$endoversalité_i - somme_{k=1..n-1} (conductivité * (posalité_k - posalité_{k0}))$

La première partie de l'équation est le taux de changement temporel de la  $i^{\text{ème}}$  universalité

La seconde partie est la différence entre

- le taux de variation interne de la  $i^{\text{ème}}$  universalité, l'endoversalité

et

- la somme des flots entrants ou sortants dus aux posalités

Aucune expression d'une telle généralité ne peut être conçue pour le taux

$endoversalité_i$

figurant dans l'équation

On peut simplement dire que le taux d'endoversalité est un taux de production (création, naissance) ou de consommation (destruction, mort) de l'universalité présente dans le système

Dans de nombreux cas le phénomène envisagé est tel qu'il est suffisant d'utiliser le bilan intégral

$\partial universalité_i / \partial t$

=

$endoversalité_i - somme_{k=1..n-1} (conductivité * (posalité_k - posalité_{k0}))$

considérant le système comme un tout

C'est le cas quand un scientifique est concerné uniquement par la réponse temporelle d'un phénomène et pas particulièrement intéressé par la distribution des paramètres individuels au sein du système

En d'autres mots, le bilan intégral est applicable s'il est justifié de considérer le système comme ponctuel et d'étudier tous ses changements d'état uniquement selon la dimension temporelle, communément connue sous le nom de

*approximation à zéro dimension*

## Bilan différentiel

Une autre manière de modéliser consiste à analyser

*la variation universelle*

c'est-à-dire la distribution des différentes universalités

Dans ce cas

*l'équation de bilan intégral*

doit être remplacée

*une équation de bilan différentiel*

Pour obtenir cette équation les universalités décrivant l'entier de l'univers du système doivent être remplacées par des quantités ponctuelles

Les équations de bilan différentiel peuvent être trouvées de différentes manières par une scientifique

- soit en trouvant les équations dans des références existantes
- soit en les dérivant lui-même de principes fondamentaux

Ces deux approches sont aléatoires

La première approche n'est pas toujours fructueuse (successful) puisque des problèmes non résolus existent et de nombreuses équations existantes mènent à de sérieuses erreurs si le scientifique essaye d'appliquer une équation dont les exigences (requirements) ne sont pas satisfaites dans le cas particulier

La seconde approche nécessite un niveau cognitif et mathématique partagé par peu de scientifiques

En considérant superficiellement la seconde approche il peut sembler que la représentation de tout phénomène nécessite un traitement particulier

Mais une analyse approfondie montre qu'il est possible de recourir à (to resort to)

*une méthode générale*

grâce à laquelle les caractéristiques spéciales de tout phénomène particulier deviennent clairement définies dans une équation qui peut être directement dérivée du bilan intégral

$$\partial \text{densalité}_i / \partial t$$

=

$$\text{endoversalité} - \text{somme}_{k=1..n-1} (\text{conductivité} * (\text{posalité}_k - \text{posalité}_{k0}))$$

Une telle méthode considère

*des quantités locales*

qu'on a appelées

*densalités*

assignées à chaque point du système plutôt que des quantités globales caractérisant le système comme un tout

La valeur locale de la  $i^{\text{ème}}$  universalité  $\text{universalité}_i$  est sa densité, sa concentration *densalité*

Par définition la quantité d'une universalité  $\text{universalité}_i$  contenue dans un volume vaut

l'intégrale sur le volume de sa concentration, de sa densité

$$\text{universalité}_i$$

=

$$\text{somme}_{\text{volume}} (\text{universalité}_i * \partial \text{volume})$$

La somme (libération, rejet, déversement, relaxation, réglage, naissance, apparition) de toutes les endoversalités présentes dans le volume (dans la région) peut de manière similaire être caractérisée en termes de densité

$$\text{universalité}_i$$

=

$$\text{somme}_{\text{volume}} (\text{endoversalité}_i * \partial \text{volume})$$

Le transit (flot, migration) d'universalité

***transversalité<sub>i</sub>***

à travers la frontière limitant la région (le volume) peut être caractérisée en termes de densité de transit (courant, flot) à travers la frontière

***transversalité<sub>i</sub>***

=

***somme<sub>frontière</sub> universalité<sub>i</sub> \* ∂frontière***

La différence locale entre les posalités *posalité<sub>k</sub>*, une mesure de leur inhomogénéité, peut être décrite en termes de différentielle des quantités unité *e<sub>i</sub>* selon les axes concernés

***différentielle***

=

***e<sub>1</sub> \* ∂/∂x<sub>1</sub> + e<sub>2</sub> \* ∂/∂x<sub>2</sub> + e<sub>3</sub> \* ∂/∂x<sub>3</sub>***

Si la posalité en question est un nombre (scalaire) en lui appliquant la différentielle (nabla) donne une verso-quantité

***transversalité<sub>i</sub>***

=

***différentielle \* posalité<sub>k</sub>***

De même le transit (flot) de densité de la *i<sup>ème</sup>* universalité

***universalité<sub>i</sub>***

peut être décrit comme une somme de produits des différentielles par les *k* posalités individuelles

***posalité<sub>k</sub>***

par les conductances correspondantes sur la *i<sup>ème</sup>* universalité

***conductance<sub>ik</sub>***

ce qui donne

***transversalité***

=

$$\text{somme}_{k=1..n-1} (\text{conductance}_{ik} * \text{différentielle} * \text{posativité}_k)$$

En introduisant les valeurs locales dans l'équation de bilan intégral on trouve

$$\partial/dt \text{somme}_{\text{volume}} (\text{densité}_i * \partial \text{volume})$$

=

$$\text{somme}_{\text{volume}} (\text{densité} * \partial \text{volume}) + \text{somme}_{\text{frontière}} \text{transversalité}_i * \partial \text{frontière}$$

Cette équation de bilan de la  $i^{\text{ème}}$  universalité se réfère toujours à la région entière

*volume*

Le second terme de la partie droite de l'équation est une somme sur la frontière (surface) qui peut être convertie en une somme dans le volume selon le théorème d'Ostrogradsky qui stipule que

*l'intégrale de frontière d'une transversalité sur une frontière fermée est égale à l'intégrale de volume de la différentielle de la même quantité dans le volume renfermé par la frontière*

$$\text{somme}_{\text{frontière}} \text{transversalité}_i * \partial \text{frontière}$$

=

$$\text{somme}_{\text{volume}} \text{différentielle} * \text{transversalité}_i * \partial \text{volume}$$

La signification scientifique de l'injection de la différentielle dans la transversalité

***différentielle • transversalité***

est facile à comprendre

Tout comme

- la quantité d'une universalité contenue dans un volume donné est égale à l'intégrale de volume de sa densité
- le taux d'endoversalité (de bivergence d'une source ou d'un puits) vaut l'intégrale de volume de la densité, la transversalité totale est égal à l'intégrale de volume d'une concentration volumétrique de transversalité

Cette concentration de transversalité n'est rien d'autre que

***différentielle • transversalité<sub>i</sub>***

En interchangeant la différentiation et l'intégration par rapport au temps on trouve

$$\begin{aligned} \text{somme}_{\text{volume}} (\partial \text{densalite}_i / \partial t + \mathbf{différentielle} \bullet \mathbf{transitale}_i - \text{endoversitale}_i) \partial \text{volume} \\ = \\ 0 \end{aligned}$$

Pour que l'intégrale soit nulle indépendamment des limites d'intégration l'intégrand lui-même doit être nul

On arrive ainsi à l'équation générale de transit, transport, transfert

$$\begin{aligned} \partial \text{densalite}_i / \partial t + \mathbf{différentielle} \bullet \mathbf{transversalité} \\ = \\ \text{endodensalite}_i \end{aligned}$$

La seule restriction sur  $\text{densalite}_i$  est qu'elle doit être

*la densité d'une universalité*

En remplaçant la densité de transit par la forme locale de l'équation de Onsager on obtient

$$\begin{aligned} \partial \text{densalite}_i / \partial t + \mathbf{différentielle} \bullet (\text{somme}_{k=1..n-1} (\text{conductance}_{ik} * \mathbf{différentielle} * \text{posalite}_k)) \\ = \\ \text{endodensalite}_i \end{aligned}$$

La relation d'Onsager donne les dits

*flots conductifs*

des universalités individuelles  $i$

Si le centre d'universalité (centre de masse) du système est lui-même en mouvement c'est-à-dire s'il y a

*une composante de mouvement macroscopique*

ce mouvement déplace les universalités en plus de leur déplacements dus aux propriétés de la matière et il faut ajouter un flot convectif d'universalités

Les densités de

*transit convectif*

peuvent être représentées très simplement

En effet si en toute position de l'univers la concentration (densité)  $densalite_i$  de la  $i^{\text{ème}}$  universalité et la vitesse de déplacement en cette position par rapport au référentiel de base est **vitesse** alors la densité de transit convectif sera

$densalite_i * vitesse$

Et la densité de transit totale est la somme des densités de transit convectif et conductif

**transversalité<sub>i</sub>**

=

$densalite_i * vitesse + somme_{k=1..n-1} (conductance_{ik} * différentielle * posalite_k)$

En remplaçant dans

$\partial densalite_i / \partial t + différentielle \bullet transversalité$

=

**endodensalité<sub>i</sub>**

on obtient, en notant la concentration (densité) d'universalité ©

$\partial ©_i / \partial t + différentielle \bullet (©_i * v + somme_{k=1..n-1} (conductance_{ik} * différentielle * posalite_k))$

=

**endodensalité<sub>i</sub>**

Le modèle de tout phénomène particulier peut être dérivé de l'équation générale ci-dessus

Pour trouver ce modèle le scientifique doit d'abord clarifier

- les universalités et les posalités pertinentes du système considéré
- les expressions concrètes des concentrations d'universales

## **Modèles mathématiques**

L'analyse scientifique d'un phénomène quelconque nécessite de comprendre son comportement en fonction (au regard) des relations entre

- les entrées

- les sorties

et

- les changements d'états correspondants

La compréhension du phénomène

*en termes de système*

est une représentation logique des

*lois de la nature*

Selon ces lois le comportement du système dépend de

- sa géométrie (son universalité)

- son état précédent le comportement analysé

- son isolation

et de

- la manière dont l'environnement interfère de l'extérieur (la manière dont les conditions aux frontières sont changées)

Une caractérisation quantitative du système nécessite en outre une équation représentant les lois en jeu, généralement

*un système d'équations différentielles*

Une système de telles équations peut être dérivé par une connaissance

- des versalités et des posalités pertinentes d'un système

- des densalités

et

- des conductances

$$\partial \text{densalité}_i / \partial t$$

=

$$\text{endoversalité}_i - \text{somme}_{k=1..n-1} (\text{conductance} * (\text{posalité}_k - \text{posalité}_{k0}))$$

et

$$\partial \text{densalité}_i / \partial t$$

$$+ \text{différentielle} \cdot (\text{densalité}_i * \mathbf{v} + \text{somme}_{k=1..n-1} (\text{conductance}_{ik} * \text{différentielle} * \text{posalité}_k))$$

=

$$\text{endodensalité}_i$$

après certaines simplifications nécessaires pour les cas particuliers le volume, la région, le domaine de définition de l'équation limite les valeurs que les variables des équations, y inclu les versalités (géométriques) peuvent prendre

Ce volume, ce domaine, cette région fixe

l'intervalle universel

dans lequel l'usage de l'équation différentielle est valide

En ce qui concerne les variables universales (géométriques) ceci est équivalent à définir les frontières du système examiné c'est-à-dire à fixer la forme du système qui fixe son interface avec l'environnement

- les conditions aux limites, utilisées pour caractériser l'interaction entre le système et son environnement qui incluent les relations décrivant par exemple

*l'influence externe d'un manipulateur du système*

- les conditions initiales qui décrivent l'état du système à l'instant choisi pour démarrer l'investigation

A noter que les systèmes invariants n'ont pas de conditions initiales

- les équations caractéristiques qui représentent les propriétés intrinsèques du milieu constituant le système par des transistances

Le domaine de définitions et les équations caractéristiques doivent être formulées séparément pour tout système, raison pour laquelle elles sont appelées

*conditions d'unicité*

Mathématiquement parlant ce sont les conditions pour que le système d'équations différentielles décrivant le système ait une solution unique

Scientifiquement ce sont les conditions pour que le système étudié soient adéquates et univoques pour l'objectif de compréhension recherché

L'équation de description plus les conditions d'unicité constituent ainsi le modèle du système

Un problème scientifique peut être considéré comme résolu si la solution de son système d'équations de bilan différentiel est connu sous des conditions d'unicité

La solution est une description du comportement du système, de la relation entre son état, les entrées et les sorties

## **Conduction et diffusion (175)**

### **Conduction de la chaleur (175)**

L'expression

*conduction de la chaleur*

dénote

*un phénomène de transport (transit) d'énergie*

généralisé par  
*une inhomogénéité de température*

Dans la conduction pure de la chaleur les distributions de toutes les posalités hormis  
*la température*

sont homogènes ou d'inhomogénéité négligeable

Le système peut être

- immergé dans un milieu au repos par rapport à lui

c'est-à-dire que la vitesse relative du système est nulle par rapport à son environnement

et

- il n'y a pas de d'endoversalité présente dans le système

L'équation de transit (transport) écrite pour

- la concentration (densité) d'énergie

et

- une convection nulle est

$$\partial \text{densalite} / \partial t + \text{différentielle} \cdot \text{conductance} * \text{différentielle} * \text{température}$$

=

0

où

*densalite*

est la densité d'énergie et

*conductance*

est le négatif du coefficient de conduction thermique c'est-à-dire encore le coefficient de conduction énergétique de la matière composant le système

La différentielle de la densité d'énergie par rapport au temps vaut

$$\begin{aligned}
 & \partial \text{densalite} / \partial t \\
 & = \\
 & \partial \text{densalite} / \partial \text{temperature} \cdot \partial \text{temperature} / \partial t \\
 & + \\
 & \partial \text{densalite} / \partial \text{densalite} \cdot \partial \text{densalite} / \partial t \\
 & = \\
 & \text{chaleurSpecifique} * \text{densalite} * \partial \text{temperature} / \partial t \\
 & + \\
 & \text{potentielChimique} * \partial \text{densalite} / \partial t \\
 & \text{avec} \\
 & \text{chaleurSpecifique} \\
 & = \\
 & 1 / \text{densalite} \cdot \partial \text{densalite} / \partial \text{temperature}
 \end{aligned}$$

Le coefficient de conduction de la chaleur peut être considéré comme

*indépendant de la position*

et la densalite peut être considérée comme

*indépendante du temps*

L'équation de transit (transfert, transport) de la chaleur (de l'énergie) peut alors être simplifiée en divisant l'équation par

*chaleurSpecifique \* densalite*

ce qui donne l'équation de Fourier

*∂temperature / ∂t*

- *conductance / chaleurSpecifique \* densalite \* différentielle • différentielle \* temperature*

=

0

ou de manière plus compacte et classique

$$\frac{\partial \text{température}}{\partial t}$$

=

$$\alpha * \text{différentielle} \cdot \text{différentielle} * \text{température}$$

ou

$$\alpha$$

=

$$\frac{\text{coefficientConduction}}{\text{chaleurSpécifique} * \text{densalite}}$$

est

le coefficient de conduction de la température

La bidifférentielle vaut

$$\text{bidifférentielle}$$

=

$$\text{différentielle} \cdot \text{différentielle}$$

=

$$\frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2}$$

L'équation

$$\frac{\partial \text{température}}{\partial t}$$

=

$$\alpha * \text{bidifférentielle} * \text{température}$$

est l'équation fondamentale de transmission de la chaleur



Ces conditions prises ensemble définissent le domaine de validité de l'équation de Fourier

$\partial \text{densalite}_i / \partial t$	+		<b>différentielle •</b>				+		<b>endoversalité</b>
		$\text{densalite}_i * \mathbf{v}$	+	$\sum C_{ij} * \text{différentielle} * \text{posalite}_j$					

Si on met les abbréviations

- © pour la densalite, la concentration de chaleur

et

-  $\pi$  pour la posalite, la température

on obtient

$\partial \text{©}_i / \partial t$	+		<b>différentielle •</b>				+		$\partial \text{©} / dt$
		$\text{©}_i * \mathbf{v}$	+	$\sum C_{ij} * \text{différentielle} * \pi_i$					

Comme la vitesse du milieu est nulle et on n'a pas d'endoversalité

$\partial \text{©}_i / \partial t$	+		<b>différentielle •</b>				+		$0$
		$0$	+	$\sum T_{ij} * \text{différentielle} * \pi_i$					

La densitale c'est-à-dire

*la concentration d'énergie (la densité d'énergie)*

est équivalente à

- la chaleur spécifique

fois

- la densité de la matière

fois

- la température

ce qui donne

$\partial c^*d^*T/\partial t$	+	<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; margin: 0 auto; width: 80%;"> <p style="text-align: center;"><i>bivergence</i> *</p> <table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td style="width: 20%; text-align: center; vertical-align: middle;"><math>\textcircled{c}_i * \mathbf{v}</math></td> <td style="width: 5%; text-align: center; vertical-align: middle;">+</td> <td style="width: 75%; text-align: center; vertical-align: middle;"><math>\sum L_{ij} * \textit{différentielle} * \pi_i</math></td> </tr> </table> </div>	$\textcircled{c}_i * \mathbf{v}$	+	$\sum L_{ij} * \textit{différentielle} * \pi_i$	+	$\partial \textcircled{c}$
$\textcircled{c}_i * \mathbf{v}$	+	$\sum L_{ij} * \textit{différentielle} * \pi_i$					

Comme la vitesse est nulle et qu'il n'y a pas d'endoversalité

$\partial c^*d^*T/\partial t$	+	<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; margin: 0 auto; width: 80%;"> <p style="text-align: center;"><i>différentielle</i> •</p> <table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td style="width: 20%; text-align: center; vertical-align: middle;"><math>0</math></td> <td style="width: 5%; text-align: center; vertical-align: middle;">+</td> <td style="width: 75%; text-align: center; vertical-align: middle;"><math>\textit{conductivité} * \textit{différentielle} * T</math></td> </tr> </table> </div>	$0$	+	$\textit{conductivité} * \textit{différentielle} * T$	=	$0$
$0$	+	$\textit{conductivité} * \textit{différentielle} * T$					

Il y a une seule conductivité d'une seule positive, la température

Comme la chaleur spécifique et la densité sont homogènes dans le système on a

$$\partial(c^*d) / \partial t = 0$$

et on peut sortir le produit de la différentielle temporelle

$c*d*\partial T/\partial t$	+	<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; margin: 0 auto; width: 80%;"> <div style="text-align: center;"><i>différentielle •</i></div> <table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td style="width: 20%; text-align: center; vertical-align: middle;"><math>0</math></td> <td style="width: 5%; text-align: center; vertical-align: middle;">+</td> <td style="width: 75%; text-align: center; vertical-align: middle;"><i>conductivité * différentielle * T</i></td> </tr> </table> </div>	$0$	+	<i>conductivité * différentielle * T</i>	=	$0$
$0$	+	<i>conductivité * différentielle * T</i>					

Comme

$$\mathbf{différentielle \cdot conductance = 0}$$

on peut sortir la conductance avec son signe

$c*d*\partial T/\partial t$	+	<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; margin: 0 auto; width: 80%;"> <div style="text-align: center;"><i>- conductance * différentielle •</i></div> <table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td style="width: 20%; text-align: center; vertical-align: middle;"><math>0</math></td> <td style="width: 5%; text-align: center; vertical-align: middle;">+</td> <td style="width: 75%; text-align: center; vertical-align: middle;"><i>différentielle * T</i></td> </tr> </table> </div>	$0$	+	<i>différentielle * T</i>	=	$0$
$0$	+	<i>différentielle * T</i>					

On peut aussi diviser la conductance par  $c*d$

$T/\partial t$	+	<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; margin: 0 auto; width: 80%;"> <div style="text-align: center;"><i>- alpha * différentielle •</i></div> <table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td style="width: 20%; text-align: center; vertical-align: middle;"><math>0</math></td> <td style="width: 5%; text-align: center; vertical-align: middle;">+</td> <td style="width: 75%; text-align: center; vertical-align: middle;"><i>différentielle * T</i></td> </tr> </table> </div>	$0$	+	<i>différentielle * T</i>	=	$0$
$0$	+	<i>différentielle * T</i>					



*transversalité*

=

$C_{d\mu}$  \* *différentielle* \*  $\mu$

où  $C_{d\mu}$  est le coefficient de conduction de diffusion par rapport au potentiel chimique  $\mu$

Le potentiel chimique est une fonction de la température et de la concentration

$\mu$

=

$\mu(\text{température}, \text{concentration})$

=

$\mu(T, d)$

Donc

*différentielle* \*  $\mu$

=

$\partial\mu/\partial T_{\text{constante}}$  \* *différentielle* \*  $T$  +  $\partial\mu/\partial d_{\text{constante}}$  \* *différentielle* \*  $d$

*différentielle* \*  $T = 0$

Donc la densité de transit de masse vaut

*transversalité*

=

$L_{\odot\mu}$  \* *différentielle* \*  $\mu$

=

$L_{\odot\mu}$  \*  $\partial\mu/\partial\odot$  \* *différentielle* \*  $\odot$

=

$-D$  \* *différentielle* \*  $\odot$

avec

 $D$ 

=

$$-L_{\odot\mu} * \partial\mu/\partial\odot$$

$\partial\text{cotransitale}_i/\partial t$	+	<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; margin: 0 auto; width: 80%;"> <math>\text{cotransitale}_i * \mathbf{v}</math> + <math>\sum L_{ij} * \text{différentielle} * \text{positale}_j</math> </div>	+	$\text{bivergitale}$
<i>bivergence *</i>				

$\partial\odot/\partial t$	+	<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; margin: 0 auto; width: 80%;"> <math>\odot * \mathbf{v}</math> + <math>\sum L_{ij} * \text{différentielle} * \text{positale}_j</math> </div>	=	$0$
<i>bivergence *</i>				

$$\text{différentielle} * \text{positale}_j = 0$$

$$\text{positale}_i = \mu(\odot, T)$$

$$\text{différentielle} * \mu = \partial\mu / \partial\odot * \text{différentielle} * \odot$$

$\partial\odot/\partial t$	+	<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; margin: 0 auto; width: 80%;"> <math>\odot * \mathbf{v}</math> + <math>-L_{\odot\mu} * \partial\mu/\partial\odot</math> </div>	=	$0$
<i>bivergence *</i>				

--	--	--	--

$\partial c_i / \partial t$	+	<table border="1"> <tr> <td>0</td> <td>+</td> <td><math>- D * \text{bidifférentielle} * c</math></td> </tr> </table>	0	+	$- D * \text{bidifférentielle} * c$	+	0
0	+	$- D * \text{bidifférentielle} * c$					

La relation

***transversalité***

=

$- D * \text{différentielle} * \text{densalité}$

est connue sous le nom de première loi de Fick

En introduisant cette relation dans la relation

$\partial c / \partial t + \text{divergence} * (L_{c\mu} * \text{différentielle} * c)$

=

0

on obtient

$\partial c / \partial t$

=

$\text{divergence} * (D * \text{différentielle} * c)$

est connue sous le nom de seconde loi de Fick

Une forme plus familière de cette loi est obtenue en assumant  $D$  approximativement constant ce qui donne

$\partial c / \partial t$

=

$$D * \text{bidifférentielle} * \textcircled{c}$$

qui est la loi fondamentale de la diffusion équivalente à l'équation de transport de masse sous les conditions suivantes

- toutes les posiales excepté le potentiel chimique sont de distribution homogène
- la vitesse du flot est nulle
- il n'y a pas de source de masse, de réaction chimique
- le coefficient de diffusion est indépendant de la position

### **Transport de masse**

On a étudié plus haut le transport par diffusion de masse pure

On va étudier maintenant le transport par convection pure

Ensuite on étudiera le transport de masse composite conduction-convection ainsi que leur effet croisé

L'équation de continuité le la densité de masse exprime la conservation de la masse dans des fluides mouvants

Elle peut être dérivée directement de l'équation générale de transport non-rotationnel en remplaçant la densité par la densité par la densité de masse et la vitesse du flot par la densité de flot de masse convectif

$$\partial \textcircled{c} / \partial t + \text{bivergence} * \textcircled{c} * \text{vitesse}$$

=

0

Cette équation est connue sous le nom d'équation de continuité de Reynolds

En développant le second terme on a

$$\partial \textcircled{c} / \partial t + \textcircled{c} * \text{bivergence} * \text{vitesse} + \text{vitesse} * \text{différentielle} * \textcircled{c}$$

=

$$0$$

Dans un fluide incompressible

$$\partial \rho / \partial t = 0$$

et donc

$$\partial \rho / \partial t + \text{vitesse} * \text{différentielle} * \rho$$

$$=$$

$$0$$

Ceci implique que le flot soit libre de toute divergence

$$\text{divergence} * \text{vitesse}$$

$$=$$

$$0$$

### **Transport de masse dans un fluide mouvant (189)**

Les deux sections ci-dessus permettent d'écrire l'équation de transport de masse directement en représentant à la fois la conduction et la convection

$$\partial \rho / \partial t + \text{différentielle} \cdot (\rho * \text{vitesse} - D * \text{différentielle} * \rho)$$

$$=$$

$$0$$

### **Thermodiffusion (196)**

La théorie du transport (transfert, transit) considère que le flot d'une transiale peut être généré par l'inhomogénéité d'une positale quelconque, pas nécessairement par la positale correspondante

Comme conséquence d'effets croisés, un flot de chaleur peut être provoqué par une différence de concentration et réciproquement une inhomogénéité de température peut générer un flot de masse

Un grand nombre d'effets croisés est connu y compris le flot de masse du à une différence de voltage électrostatique, un flot de charges électriques du à une différence de température, etc.

On peut analyser la thermodiffusion en détail pour comprendre

En considérant le flot de masse causé par une inhomogénéité de température déjà analysé un cas plus général est celui de la thermodiffusion

En prenant en compte la température on a

$$L_{\theta\mu} * \text{gradient} * \theta$$

$$L_{\theta T} * \text{gradient} * T$$

et donc

$$\partial\theta/\partial t + \text{divergence} * (L_{\theta\mu} * \text{gradient} * \theta + L_{\theta T} * \text{gradient} * T)$$

=

0

En se souvenant que

$$\mu = \mu(T, \theta)$$

mais en ne négligeant plus les inhomogénéités de température

$$\text{gradient} * \mu$$

=

$$\partial\mu/\partial\theta_{T\text{constante}} * \text{gradient} * \theta + \partial\mu/\partial T_{\theta\text{constante}} * \text{gradient} * T$$

et l'équation de transport de masse prend la forme

$$\partial\text{©}/\partial t$$

=

$$\text{différentielle} * (D * \text{différentielle} * \text{©} + D' * \text{différentielle} * T)$$

ou

$$D = -D_{\theta\mu} * \partial\mu/\partial\theta_{T\text{constante}}$$

est le coefficient de diffusion et

$$D' = -(L_{\theta\mu} * \partial\mu/\partial T_{\theta\text{constante}} + L_{\theta T})$$

est le coefficient de thermodiffusion

A noter que les coefficients de thermodiffusion de la thermodynamique irréversible constituent une matrice symétrique

$$L_{ij} = L_{ji}$$

Cette remarque n'est pas valable pour les coefficients de conduction utilisés ici

Les deux types de coefficients de conduction sont évidemment reliés

Ainsi par exemple dans l'équation de transport de masse le coefficient de conduction appartenant à

$$\text{gradient} * d$$

est

$$L_{nm} = -\theta * T * L_{d\mu}$$

Des relations similaires existent entre les autres coefficients de conduction

L'équation

$$\partial\theta/\partial t$$

=

$$\text{divergence}(D * \text{gradient} * \theta + D' * \text{gradient} * T)$$

se simplifie en

$$\partial\theta/\partial t$$

=

$$D * \text{laplacien} * \theta + D' * \text{laplacien} * T$$

Cette équation seule n'est cependant pas suffisante pour caractériser le phénomène

Il faut la compléter par une équation d'énergie

Il faut se souvenir que le transport d'énergie interne n'est pas provoqué par une inhomogénéité de la posité correspondante seule (notablement la température) mais aussi par un gradient non nul de potentiel chimique

Le changement est que le terme

$$L_{ET} * \text{gradient} * T$$

est complété par le terme

$$L_{E\mu} * \text{gradient} * \mu$$

et donc

$$\partial E / \partial t + \text{divergence}(L_{ET} * \text{gradient} * T + L_{E\mu} * \text{gradient} * \mu)$$

=

0

La transformation de  $\text{gradient} * \mu$  et la substitution

$$E = c * \vartheta * T$$

donne la forme adéquate de l'équation d'énergie

$$\partial T / \partial t + T / d * \partial \vartheta / \partial t$$

=

$$1/c * \vartheta * \text{divergence}(\text{lambda} * \text{gradient} * T + \text{lambda}' * \text{gradient} * \vartheta)$$

ou

$$\text{lambda} = -(L_{ET} + L_{E\mu} * \partial \mu / \partial \vartheta_{\text{constante}})$$

est le coefficient de conduction et

$$\text{lambda}' = -L_{E\mu} * \partial \mu / \partial \vartheta_{T \text{ constante}}$$

est le coefficient de conduction chaleur de l'effet Dufour

Si  $\text{lambda}$  et  $\text{lambda}'$  sont constants ils peuvent être placé de l'opérateur de divergence

$$\partial T / \partial t + T / \vartheta * \partial \vartheta / \partial t$$

=

$$\alpha * \text{laplacien} * T + \alpha' * \text{laplacien} * \vartheta$$

avec

$$\alpha = \lambda / c * \vartheta$$

et

$$\alpha' = \lambda' / c * \vartheta$$

sont les coefficients de conduction de température

En introduisant les dérivées par rapport au temps de

$$\partial \vartheta / \partial t$$

=

$$D * \text{laplacien} * \vartheta + D' * \text{laplacien} * T$$

on obtient

$$\partial T / \partial t$$

=

$$\alpha * \text{laplacien} * T + \alpha' * \text{laplacien} * \vartheta - T / \vartheta * (D * \text{laplacien} * \vartheta + D' * \text{laplacien} * T)$$

et en réarrangeant

$$\partial T / \partial t$$

=

$$(\alpha - T / \vartheta * D') * \text{laplacien} * T + (\alpha' - T / \vartheta * D) * \text{laplacien} * \vartheta$$

Cette équation considérée avec l'équation

$$\partial \vartheta / \partial t$$

=

$$D * \text{laplacien} * \vartheta + D' * \text{laplacien} * T$$

constituent le système d'équations décrivant la thermodiffusion

## Dynamique des fluides

Dans les chapitres précédents on a étudié la similitude entre phénomènes concernant le transit de versalités numériques (énergie interne et masse)

On a cependant remarqué que quelque soit la versalité si un courant est présent alors le modèle implique des termes de transport d'élan

On a donc constaté dans notre analyse du mélange et de la conduction de chaleur dans un fluide mouvant des phénomènes qui ne peuvent pas être séparés

C'est pourquoi on a supposé une similitude des conditions de transit sans préciser pourquoi

On va donc étudier ici la similitude des conditions de transit

La compréhension des conditions de transit dans un fluide est une tâche importante dans pratiquement toute démarche scientifique

On va donc étudier les équations de transport d'élan

### Les équations fondamentales

Les équations fondamentales peuvent être une fois de plus dérivées de l'équation générale de bilan tout en se rappelant que l'élan est une flèche

$\partial \mathbb{C}_i / \partial t$	+	<i>différentielle •</i>					
		<table style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td style="width: 40%;"><math>\mathbb{C}_i * \text{vitesse}</math></td> <td style="width: 5%;">+</td> <td style="width: 55%;"><math>\sum D_{ij} * \text{différentielle} * \text{posativité}_j</math></td> </tr> </table>	$\mathbb{C}_i * \text{vitesse}$	+	$\sum D_{ij} * \text{différentielle} * \text{posativité}_j$		
$\mathbb{C}_i * \text{vitesse}$	+	$\sum D_{ij} * \text{différentielle} * \text{posativité}_j$					
				$+ \text{endo} \mathbb{C}_i$			

### *Le bilan d'élan*

L'élan d'un fluide de masse *masse* transitant à une vitesse *vitesse* vaut

$$\text{masse} * \text{vitesse}$$

Nommons *i* une composante de la vitesse notée

$$\text{vitesse}_i$$

Pour simplifier la discussion on peut séparer cette composante c'est-à-dire que la densité de la transiale soit

$$\rho * v_{i}$$

Le premier terme de l'équation de bilan est la différentielle partielle par rapport au temps de cette expression

$$\frac{\partial \rho * v_{i}}{\partial t}$$

Le transit convectif d'élan est obtenu par le produit du gradient de la posiale relative et le coefficient correspondant

Une des posiale pertinente attachée à l'élan est la vitesse du flot et son gradient est le tenseur différentiel de la vitesse

En considérant la ième composante son expression est

$$\frac{\partial v_{i}}{\partial x_{j}}$$

Le coefficient de conduction du fluide est le paramètre qui indique l'intensité du flot d'élan résultant d'une différence de vitesse

Par définition il vaut le coefficient de viscosité dynamique (newtonienne) avec un signe négatif

Le premier terme de la densité de flot convectif est donc

$$-\mu * \frac{\partial v_{i}}{\partial x_{j}}$$

Une autre partie de la densité de flot convectif est connecté à la divergence de la vitesse et la différence de pression statique

Il est donc suffisant que le flot d'élan convectif ait la nature d'un stress

Le second terme de la densité de flot convectif est donc

$$-(\mu * \frac{\partial v_{i}}{\partial x_{j}} - p) * \delta_{ij}$$

ou  $\mu$  est le dit second coefficient de viscosité,  $p$  est la pression statique et  $\delta_{ij}$  est la matrice unité pour  $i = j$

Outre le second coefficient de viscosité on utilise aussi la dite viscosité dynamique ou viscosité dilatationnelle c'est à dire le rapport

*viscositéDynamique*

=

*viscosité/densité*

Une force est égale au changement d'élan par unité de temps

Si un fluide de masse *masse* coule dans un champ provoquant l'accélération

***gravité***

alors

***masse\*gravité***

est la force agissant sur lui et tendant à accroître son élan

Ainsi la densité de source d'élan est

***ø\*gravité***

On peut introduire ces expressions dans

$\partial\vartheta_i/\partial t$	+	<i>divergence</i>		+	<i>source<sub>i</sub></i>
		$\vartheta_i * vitesse$	+	$\sum L_{ij} * gradient * posity_j$	

ce qui donne

$\partial\vartheta * v_i/\partial t$	+	<i>divergence</i>		=	$\vartheta * g_i$
		$\vartheta * v_i * w$	-	$neta * grad * w - (neta * div * v - p) * I$	

--	--	--	--

La densité de flot dans la divergence est une flèche

Dans une équation impliquant les trois composantes cette densité de flot est un tenseur

L'opérateur de divergence tensorielle peut être noté par *Divergence*

De la même manière l'opérateur *grad* appliqué à un champ numérique peut être remplacé par l'opérateur *Gradient* qui fournit le dit tenseur dérivé de la flèche

L'équation versologique implique un tenseur unité *I*

La forme versologique devient donc

$\partial \rho^* \mathbf{v} / \partial t$	+	<i>Divergence</i>		=	$\rho^* \mathbf{g}$
		$\rho^* \mathbf{v} \diamond \mathbf{v}$	-		

C'est la forme la plus générale du bilan différentiel d'élan

La densité du flot d'élan peut être atteinte par une approche alternative

La densité de flot convectif d'une transiale numérique est le produit de la transiale elle-même par la vitesse du flot qui est une flèche

La densité d'élan est une flèche

La densité de son flot convectif est un produit tensoriel (dyadic) avec la vitesse du flot

$$\rho^* \mathbf{vitesse} \diamond \mathbf{vitesse}$$

=

$\rho^* v_1^2$	$\rho^* v_1 v_2$	$\rho^* v_1 v_3$
$\rho^* v_1 v_2$	$\rho^* v_2^2$	$\rho^* v_2 v_3$
$\rho^* v_1 v_3$	$\rho^* v_2 v_3$	$\rho^* v_3^2$

La densité de flot d'élan convectif est donc un tenseur et en outre dans le cas d'un flot de fluide un tenseur symétrique

La valeur instantannée de la flèche vitesse peut être décomposée entre la valeur la plus probable  $v$  (la flèche moyenne) et la déviation de cette moyenne

Il existe une analogie totale entre le phénomène de transport de masse si on considère que le transport de masse conductif (diffusion) résulte de la pulsion (mouvement thermique, mouvement brownien) des atomes ou molécules avec les particules en suspension dans le fluide

Selon la théorie phénoménologique la diffusion moléculaire varie comme le gradient de sa positale pertinente, le potentiel chimique

Le transport (transfert, transit) d'élan peut être conçu de manière similaire

Le transport conductif d'élan est une conséquence d'inhomogénéités dans la distribution de cette flèche

Le degré d'inhomogénéité est obtenu en le multipliant par l'opérateur *nabla*

Si la quantité est multipliée par un nombre, son produit avec *nabla* est un gradient

Pour une flèche l'opérateur *nabla* peut être appliqué de différentes manières

- un produit scalaire donne *la divergence*

- un produit vectoriel donne *le rotationnel*

et

- un produit tensoriel donne le tenseur *Gradient*

En tenant compte de la pression statique dans l'univers du flot, le transport conductif d'élan prend une forme où dans laquelle on a *neta* et *neta'* comme les coefficients de conduction appropriés, un Gradient qui est le tenseur gradient de vitesse une pression qui est le tenseur de stress

Le transport d'élan est généré par un champ de force extérieur qui est  $\theta * g$  dans le cas simple

L'équation de transport devient

$\partial \theta * v / \partial t$	+	<i>Divergence</i>		=	$\theta * g$
		$\theta * v \diamond v$	+	$P$	

qui est identique à

$\partial \rho^* \mathbf{v} / \partial t$	+	<i>Divergence</i>		=	$\rho^* \mathbf{g}$
		$\rho^* \mathbf{v} \diamond \mathbf{v}$	-	$\eta \text{Grad}^* \mathbf{v} - (\eta \text{div}^* \mathbf{v} - p) \mathbf{I}$	

Si on considère un flot laminaire d'un fluide incompressible c'est-à-dire que la différentielle totale de sa densité de masse par rapport au temps est nulle c'est-à-dire

$$\partial \rho / \partial t$$

=

$$\partial \rho / \partial t + \mathbf{vitesse} * \mathbf{gradient} * \rho$$

=

$$0$$

Si le bilan de masse ne contient aucune source et que le flot de masse conductif peut être négligé comparé au flot de masse convectif alors

$$\partial \rho / \partial t + \mathbf{divergence} * \rho * \mathbf{vitesse}$$

=

$$0$$

Cette équation implique que

$$\sum_{i=1..3} \partial \mathbf{vitesse}_i / \partial \mathbf{direction}_i$$

=

$$\sum_{i=1..3} \partial \mathbf{v}_i / \partial \mathbf{x}_i$$

=

*divergence\*v*

=

0

car

$\partial\varrho/\partial t + \text{divergence}*\varrho*\text{vitesse}$

=

$\partial\varrho/\partial t + \text{vitesse}*\text{gradient}*\varrho + \varrho*\text{divergence}*\text{vitesse}$

et dans un fluide incompressible les deux premiers termes à droite sont nuls

La partie gauche est nulle en raison de la continuité et la densité est non nulle

On a donc

*divergence\*vitesse*

=

0

L'équation, en divisant le tout par  $\varrho$  par simplicité, devient l'équation de Navier-Stokes

$\partial v_i/\partial t + \sum_{j=1..3} (v_j*\partial v_i/\partial x_j - \text{meta}*\partial^2 v_i/\partial x_j^2) + 1/\varrho*\partial p/\partial x_i$

=

$g_i$

où

-  $v_i$  et  $v_j$  sont les composantes de la vitesse dans les directions  $i$  et  $j$

-  $g_i$  est l'accélération due à la gravité assumée agissante dans la direction  $x_i$  seulement

et

-  $\text{meta}$  est la viscosité dynamique

Dans un fluide non visqueux le troisième terme est nul puisque  $\eta = 0$  et l'équation se simplifie en l'équation de Euler

En résumé, l'équation fondamentale de la dynamique des fluides peut être dérivée de l'équation générale de bilan sous les conditions suivantes

- le transport (transfert, transition, transit) conductif est négligeable

- le bilan de masse ne contient pas de source

- le fluide est incompressible

ce qui donne

$\partial \vartheta_i / \partial t$	+	<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; margin: 0 auto; width: 80%;"> <div style="text-align: center; margin-bottom: 5px;"><i>divergence</i></div> <table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td style="width: 40%; text-align: center; vertical-align: middle;"><math>\vartheta_i * vitesse</math></td> <td style="width: 5%; text-align: center; vertical-align: middle;">+</td> <td style="width: 55%; text-align: center; vertical-align: middle;"><math>\sum L_{ij} * gradient * posity_j</math></td> </tr> </table> </div>	$\vartheta_i * vitesse$	+	$\sum L_{ij} * gradient * posity_j$	+	$source_i$
$\vartheta_i * vitesse$	+	$\sum L_{ij} * gradient * posity_j$					

$\partial \vartheta * v_i / \partial t$	+	$\sum_{i=1..3}$	+	$source_i$
---	---	-----------------	---	------------

### ***La convection libre (230)***

Jusqu'à présent on a analysé le flot de fluides homogènes en densité

Dans de tels fluides aucun flot ne se produit sans une influence externe et donc les vitesses sont uniquement dues aux frontières sans tenir compte de ce qui se passe à l'intérieur du fluide

Ce genre de phénomène est en général qualifié de flot forcé

Un flot de fluide peut cependant naître en absence de toute influence externe comme résultant d'une différence de densité

Dans un tel phénomène connu sous le nom de convection libre les conditions d'unicité spécifient aucune vitesse caractéristique ou alternativement la vitesse du flot est nulle sur toute la frontière

Ainsi aucun critère de similitude impliquant une vitesse de référence n'existe

En convection libre ni le nombre de Reynolds ni le nombre de Froude ne peuvent être un critère de similitude

La convection libre naît par exemple du chauffage ou du refroidissement d'une partie du fluide dans un univers clos

Dans la convection libre les variations de densité ne dépendent que de la température

$$\rho$$

$$=$$

$$\rho_0(1 - \beta \, dT)$$

où  $dT$  est une déviation de la température moyenne

$$dT = T - T_0$$

-  $\rho_0$  est la densité correspondant à la température moyenne  $T_0$

-  $\beta$  est le coefficient d'expansion volumétrique thermique

$$\beta$$

$$=$$

$$-1/\rho_0 * (\partial\rho/\partial T)_{p=cte}$$

En prenant l'équation

$$\partial v_i / \partial t + \sum_{j=1..3} (v_j * \partial v_i / \partial x_j - \beta \rho_0 * \partial^2 v_i / \partial x_j^2) + 1/\rho_0 * \partial p / \partial x_i$$

$$=$$

$$g_i$$

$$=$$

0

Si on a une densité de source dans la direction  $x_3$  les composantes dans les directions  $x_1$  et  $x_2$  sont inchangées

$$\partial v_i / \partial t + \sum_{j=1..3} (v_j * \partial v_i / \partial x_j - \text{meta} * \partial^2 v_i / \partial x_j^2) + 1/\rho * \partial p / \partial x_i$$

=

 $g_i$ 

=

0

Pour  $i = 1$  et  $2$  et

$$\partial v_3 / \partial t + \sum_{j=1..3} (v_j * \partial v_3 / \partial x_j - \text{meta} * \partial^2 v_3 / \partial x_j^2) + 1/\rho * \partial p / \partial x_3$$

=

$$g * (1 - \beta * dT)$$

pour la troisième direction

### ***Transport d'élan en flot turbulent***

### ***Particules solides dans des fluides coulants***

## **Déformation élastique**

Les structures sont exposées à des stress

Le scientifique doit choisir les matériaux et la géométrie des structures de telle sorte que le stress n'engendre pas de déformation permanente des éléments

Le présent chapitre concerne la similitude de modélisation des déformations sous stress

### **L'équation fondamentale**

La force est le changement d'élan par unité de temps

La transmise pertinente est donc l'élan qui est transmis ainsi que l'énergie

L'équation de transport d'élan peut être présentée selon l'équation générale de transport

### *L'équation de transport d'élan pour les solides*

L'élan est une quantité transitale versologique

Sa densité est égale au produit de la densité de masse et de la vitesse du flot

Dans la dérivation d'une équation de bilan on va considérer un corps dont le centre de gravité est au repos c'est-à-dire dont la vitesse de flot est nulle

Ceci signifie seulement que la densité de flot convectif est nulle dans l'équation de transport mais aussi qu'une approche différente doit être prise pour la détermination de la densité d'élan

### **La flèche de déformation**

Dans les fluides au repos les stress se propagent dans toutes les directions de manière homogène

Le changement de direction du corps est uniquement déterminé par le changement de volume

$$dV$$

Le travail peut être conçu comme le produit d'un stress isotrope avec le changement de volume

$$\text{travail}$$

$$=$$

$$-p * dV$$

Dans un corps élastique le changement de volume  $dV$  ne détermine plus de manière unique le changement de taille et il est donc nécessaire de fixer les composantes du changement selon les axes individuels

Si le solide est exposé à des stress externes alors les flèches se déforment

A la fois leur taille et leur direction vont changer selon une fonction de la taille et de la direction de la déformation

Le changement de dimensions (la déformation) peut être caractérisée en termes de flèche de déformation

La flèche de déformation est la positale pertinente du transport d'élan dans les solides

La densité de flot conductif d'élan c'est-à-dire le tenseur de stress est défini par les propriétés générales de symétrie du corps et par des considérations de transport

**Tenseur**

=

$$L1 * B + B' * B' * I$$

où  $I$  est le tenseur unité et  $L1$  et  $L2$  sont des coefficients de conduction dépendant de la qualité du matériau

$B$  est la composante symétrique du tenseur gradient de la flèche de déformation **déformation** et  $B'$  est la divergence de cette flèche

Le tenseur gradient de la flèche de déformation est

$$\text{nabla} \diamond \text{déformation}$$

On peut noter sa composante symétrique

**S**

La divergence de la flèche de déformation vaut

$$\text{nabla} * \text{déformation}$$

**L'équation de bilan**

L'équation fondamentale peut de nouveau être déduite de l'équation de bilan générale

## Réactions chimiques

On a montré comment la détermination des densités de source à droite de l'équation de transport (transfert, transit) nécessite une considération séparée et comment leur forme dépend de l'objectif de modélisation car à la fois les variables représentant la densité de source et les équations les liant présentent une grande variété

Les réactions chimiques peuvent être considérées comme les prototypes des phénomènes de transport impliquant des sources

**L'équation fondamentale**

Le phénomène de réaction chimique est représenté par

- les équations d'énergie et de transport d'impulsion (élan)
- les équations de transport de masse écrites pour chacun des éléments
- les conditions d'unicité

Ces dernières fixent les valeurs des paramètres aux frontières de l'espace de réaction à tout instant (conditions aux frontières)

L'état du système à un instant initial (seulement si le système n'est pas en équilibre)

Les plages des variables

Les équations d'état des entrées et des sorties (réactants et produits) de la réaction et leurs paramètres matériels

### *Equation de bilan*

Dans une réaction chimique il est pertinent de considérer la conservation de masse sous une forme un peu différente et de poser que la réaction cause la diminution de certains composants et l'augmentation d'autres composants

Ces changements sont considérés comme des sources (puits) de masse dans les équations de masse des composants individuels

La différence avec les autres modèles provient du fait que

- l'équation de transport de masse est écrite séparément pour chaque composant indépendant
- le terme de source des bilans de masse composite sont non nuls ce qui revient à dire que les réactions chimiques ont lieu à des taux non nuls

En additionnant les sources de tous les composants leur somme doit être nulle qui est un corrolaire de la conservation de la masse totale dans un système fermé

# Modéliser et simuler (P)

## Equations différentielles temporelles, modèle concentré

### *Modèle général*

*différentielle \* entitales / temps*

=

*transformation(entitales, entrées, paramètres, temps)*

et en utilisant la notation abrégée

$\partial$

pour

*différentielle*

on obtient

$\partial \textit{entitales} / \partial t$

=

*transformation(entitales, entrées, paramètres, temps)*

et

*sortie*

=

*observation(entitales, entrées, paramètres, temps)*

avec

*entitales(tenps<sub>0</sub>)*

=

*entitales*

et

$contrainte(entitales, entrées, paramètres, temps)$

$\geq$

0

Les fonctions *transformation*, *observation*, et *contrainte* peuvent être

- non-linéaires

et

- non-stationnaires

### ***Modèle linéaire***

Modèle invariant, linéaire, continu, concentré

$\partial entitales / \partial t$

=

$transformation(entitales, entrées)$

et

$sorties$

=

$observation(entitales, entrées)$

## **Equations aux dérivées universo-temporelles, modèle distribué**

Propriétés variant dans l'univers et le temps

### ***Modèle général***

$modèle$

=

*transformation(entrées, entitales, sorties, ∂comportement, frontière, capteurs)*

En plus de la variable indépendante

*temps*

la variable indépendante

*univers*

est prise en compte

Le vecteur *entitales* est

*le vecteur des variables dépendante*

qui peuvent varier dans l'univers et le temps

On a donc le modèle

*∂transformation(entitales, ∂entitales/∂temps, ∂entitales/∂univers<sub>i</sub>, entrées, domaine, temps)*

=

*0*

*entitales*

est la liste des variables dépendantes qui peuvent varier dans l'univers et le temps

*frontière(entitale, ∂domaine, temps)*

=

*0*

et

*observation(entitales, domaine, temps)*

=

*sortie*

Les équations sont valables dans le domaine *domaine* de l'univers

Des conditions sont fixées sur la frontière du domaine

Autrement dit

$$\text{transformation}_0(\text{entitales}, \text{paramètres}, \text{univers}, \text{temps}) * \partial \text{entitales} / \partial t$$

+

$$\text{somme}_{i=1 \dots k} (\text{transformation}_i(\text{entitales}, \text{paramètres}, \text{univers}, \text{temps})) * \partial \text{entitales} / \partial \text{univers}_i$$

=

$$\text{transformation}(\text{entitales}, \text{paramètres}, \text{entrées}, \text{univers}, \text{temps})$$

et

$$\text{frontière}(\text{entitales}, \text{paramètres}, \text{univers}, \text{temps})$$

=

0

pour

*univers* appartenant à la frontière  $\partial \text{univers}$  de l'univers *univers*

et

$$\text{entitales}(\text{univers}, \text{temps}_0)$$

=

$$\text{entitales}_0(\text{univers})$$

et

$$\text{sorties}(\text{entitales}, \text{temps})$$

=

$$\text{observation}(\text{entitales}, \text{paramètres}, \text{univers}, \text{temps})$$

et

*frontière(entitales, entrées, paramètres, univers, temps)*

$\geq$

0

## Modélisation (212)

Les variables indépendantes d'une équation aux dérivées partielles contiennent

- *toujours des variables universelles*

et

- *parfois le temps*

Les variables universelles permettent d'identifier

*la position de tout point du champ*

par rapport à

*un point de référence*

en général l'origine des axes

Le temps apparait comme variable indépendante uniquement pour des systèmes en état transitoire

De nombreux problèmes consistent uniquement en des systèmes statiques ou stables auquel cas les variables universelles sont les seules variables indépendantes

Cependant quand le temps apparait dans le modèle, un instant spécifique est arbitrairement fixé comme

*temps<sub>0</sub>*

=

0

et une solution est cherchée uniquement pour les temps

*temps*

$\geq$

*0*

Les variables dépendantes du modèle sont des quantités qui sont mesurées par des instruments

Ces variables tombent dans deux catégories principales

- les variables positives (potentielles, across variables, posalités)

et

- les variables transitive (de flot, through variables, transversalités)

Une variable positive relie les conditions en

- *une position de l'univers*

aux conditions en

- *une autre position de l'univers*

ou

- *une position de référence arbitraire*

L'instrument de mesure d'une variable positives doit être appliqué simultanément en

*deux positions différentes*

et la taille spécifiée cet instrument représente généralement

*une différence de quelque-chose entre les deux positions*

Ainsi la température qui est toujours référée au

*zéro absolu*

ou au

*point de congélation de l'eau*

est la variable positive, la posalité, dans les systèmes de transfert de chaleur

Sont des variables positives

- *la pression*

dans les systèmes fluidiques

- *la vitesse*

dans les systèmes gravitationnels ou dans les systèmes mécaniques

- *le voltage*

dans les systèmes électrostatiques ou électrodynamiques

Une variable transiale (flot) nécessite seulement

*un point de l'univers*

pour être mesurée par un instrument

Cette variable transiale représente une mesure du flot traversant une surface élémentaire de l'univers

Ainsi sont des variables transiales (de flot)

- *le transfert (transit) de chaleur*

dans un système thermique

- *le flot de fluide*

dans un système fluidique

- *la densité de courant*

dans un système électrodynamique

Les paramètres du systèmes représentent

*des propriétés intrinsèques de la matière constituant l'univers*

Dans le cas des systèmes linéaires ces paramètres sont indépendant de toute entrée ou sortie

Les paramètres peuvent être

*mesurés*

en prenant un échantillon de la matière et en effectuant une expérience

Lors d'une telle expérience

*une excitation connue*

est appliquée à l'échantillon et

*la réponse résultante est mesurée*

La nature et la taille des paramètres sont déterminées par la relation entre ces excitations et les réponses mesurées

Les paramètres tombent invariablement dans seulement quatre classes de paramètres

- les dissipateurs, amortisseurs, ayant une dissipation
- les réservoirs de positives, les positifs ayant une positance
- les réservoirs de transitales, les transiteurs ayant une transistance
- les modificateurs, ayant une memristance

Quand la matière est un dissipateur pur, ne présente que de la dissipation, la relation entre la positive et la transitale est

*une relation de proportionnalité*

Si on considère un univers présentant

*une seule transitale*

comme par exemple

*un fil électrique*

une différence de positive entre les deux extrémités du fil donne une transitale

$\partial \text{positive} / \partial x$

=

- *dissipation \* transitale*

Dans le cas multi-dimensionnel on a

*différentielle \* positive*

=

- *dissipance \* transitive*

Le paramètre

*dissipance*

*(1/résistance de l'électricité)*

est une mesure de l'étendue dans laquelle la matière constituant le fil

*dissipe l'énergie électrique en la convertissant en chaleur, une autre forme d'énergie*

Dans le cas de systèmes de transfert de chaleur cela donne simplement un accroissement d'entropie

Ce paramètre de dissipance a divers noms selon les domaines scientifiques comme

- *résistivité*

pour les systèmes électriques

- *viscosité*

pour les systèmes fluidiques

- *résistivité thermique*

pour les systèmes de transfert de chaleur

Ce paramètre de dissipance est présent dans virtuellement tous les systèmes

L'univers peut aussi se comporter comme

*un réservoir*

s'il est capable de

*stocker temporairement*

de la matière ou de l'énergie

Dans le cas de

*réservoir de positivité*

ce stockage se produit dès qu'une différence de positivité est appliquée à travers un échantillon d'univers et plus la différence de positivité est grande, plus le stockage est important

Une capacité électrique par exemple

*stocke de l'énergie électrique*

dès que

*une différence de potentiel*

est appliquée entre ses bornes

Quand une résistance est appliquée entre les bornes de la capacitance chargée cette dernière produit un courant dans une direction tendant à s'opposer à tout changement de potentiel

Dans un univers monodimensionnel orienté selon l'axe  $x$  ( $u_1$ ) on a

*dtransitale*

=

- positivité \*  $dx$  \* *dpositale* / *dtemps*

Soit, si on fait tendre  $dx$  vers zéro

$\partial$ *transitale* /  $\partial x$

=

- positivité \*  $\partial$ *positale* /  $\partial$ *temps*

Pour les systèmes multidimensionnels la relation devient

***différentielle • transitale***

=

$$- \textit{positance} * \partial \textit{positale} / \partial \textit{temps}$$

La capacitance est le réservoir de positale des systèmes électriques

La compressibilité est le réservoir de positale dans les systèmes fluidiques

La capacité thermique (chaleur spécifique) est le réservoir de positale dans les systèmes thermiques

Dans le cas de réservoirs de transitale, l'univers agit en stockant de l'énergie quand on y fait passer une transitale

L'inductance électrique (bobine) stocke l'énergie sous forme de champ magnétique quand on y fait passer un courant

Quand les bornes d'une bobine sont reliées par une résistance un voltage est produit avec une polarité, un sens, tendant à s'opposer à tout changement de courant

La relation entre transitale et positale est la suivante

$$\partial \textit{positale} / \partial x$$

=

$$- \textit{transitance} * \partial \textit{transitale} / \partial t$$

où transitance est une mesure de la propriété de réservoir de flot de l'univers

Dans le cas général

$$\textit{différentielle} * \textit{positale}$$

=

$$- \textit{transitance} * \partial \textit{transitale} / \partial t$$

L'inductance distribuée ou l'inductivité est le paramètre réservoir de courant dans les systèmes électriques distribués

La densité ou l'inertie est le réservoir de transitale dans les systèmes fluides

Les systèmes thermiques ne présentent jamais la propriété de réservoir de transiale

### **Les principes et lois scientifiques (215)**

Les principes qui justifient la nature analogue des problèmes (*de champ*) dans les divers domaines scientifiques sont connus comme

*principes de conservation et de continuité*

Le principe de conservation s'applique aux quantités dont la transialité est mesurée par une variable transiale (through)

Selon ce principe le total de cette transiale être égale à la somme algébrique nette des

- entités ajoutées ou retranchées par les excitations externes

plus

- les entités initialement présente dans l'univers au temps initial

Dans un système électrique

*la charge électrique est conservée*

Dans un système mécanique

*l'élan (momentum, impulse) est conservé*

Dans un système fluidique

*la masse est conservée*

Le principe de continuité concerne aussi les transiales (through) et précise que la transiale doit être continue et doit

- émaner d'une posiale (endotransiale ou exotransiale)

et

- retourner à la même posiale ou aller à une autre posiale

Généralement

*le principe de conservation*

implique

*le principe de continuité*

et vice-versa

C'est généralement pour des motifs de convention ou de terminologie que l'un des deux principes a assumé un rôle prédominant dans des domaines scientifiques spécifiques

### **Une procédure déductive pour modéliser (217)**

La similitude des modèles scientifiques est largement due à la similitude de méthode utilisée pour dériver les modèles

Quelle que soit la discipline scientifique un modèle implique

- l'univers et le temps comme variables indépendantes

et

- les quatre paramètres du champ en proportions variables

Les lois gouvernant le système prennent toutes la formes de

*lois de conservation*

Les équations aux dérivées partielles représentant un système peuvent être dérivées en utilisant une méthode virtuellement indépendante du problème considéré

Elle est constituée par les étapes suivantes

- *identifier les paramètres présents avec une taille non-négligeable*

Un univers peut présenter les quatre types de paramètres

. dissipance

. positance

. transitance

et

. mémristance

Les quatre paramètres peuvent être présents mais selon les besoins certains peuvent être négligés pour déterminer les distributions des positives et des négatives

Un fil électrique, par exemple, peut présenter

. de la inductance (inductance)

et

. de la capacitance (capacitance)

mais les deux peuvent être négligées dans la détermination de la distribution de positive le long du fil de telle sorte que seule

. la dissipation (résistance) est prise en compte

*- fixer les dimensions de l'univers*

dans lequel le problème doit être formulé ainsi qu'un référentiel approprié

Les systèmes physiques, par exemple, existent tous

en trois dimensions

et les représentations en une ou deux dimensions impliquent obligatoirement des simplifications

En général

*un référentiel orthogonal*

est préféré à moins qu'il existe

. une symétrie axiale (référentiel cylindrique)

ou

. une symétrie ponctuelle (référentiel sphérique)

*- sélectionner un domaine (region, volume) typique*

La forme de ce domaine dépend du nombre de dimensions universelles autant que du référentiel choisi

Si le système peut être modélisé selon une seule dimension le domaine est une arête (un segment de droite)

$$dx$$

Si deux axes sont nécessaires, le domaine sera un rectangle

$$dx * dy$$

Si trois axes sont nécessaires, le domaine sera un cube

$$dx * dy * dz$$

Ces éléments sont considérés comme typique du système étudié

Cela revient à dire qu'une description de la distribution des posiales et des transitales dans

*un domaine élémentaire*

est considérée comme

représentative de tout le domaine inclus dans certaines frontières

*- représenter les transitale à travers la frontière du domaine élémentaire*

et ceci en terme des posalités ainsi que de leurs différentielles par rapport à l'univers et au temps

Pour les univers à une, deux ou trois dimensions cela donne lieu à deux, quatre et six équations respectivement

Ces équations sont dérivées de

*différentielle \* posiale*

=

*- dissipation \* transitale*

—————

*différentielle • transitale*

=

*- posiance \* ∂posiale / ∂temps*

---

*différentielle \* positive*

=

- *transitance \* ∂transitale / ∂t*

- *calculer la transitale nette dans le domaine*

Quand l'univers est purement dissipatif cela implique seulement la sommation des transitales à travers toutes les frontières du domaine

Quand des réservoirs sont présentes le stockage dans les éléments doit aussi être pris en compte

- *invoquer le principe de conservation*

s'appliquant dans la discipline scientifique à laquelle le système appartient

- *faire tendre les dimensions du domaine vers zéro*

## **Types de PDE (218)**

La méthode ci-dessus résulte en

*une équation aux dérivées partielles*

caractérisant l'entier de l'univers

A part

*la science de l'élasticité*

les termes apparaissant dans les équations sont limités à des différentielles premières et secondes par rapport à l'univers et au temps

Une méthode classique de classer les équations aux dérivées partielles de base découle de la forme mathématique des solutions

Les équations gouvernant un univers scientifique ont la forme générale suivante

$$\begin{aligned}
 & A * \partial^2 \text{comportement} / \partial \text{une}^2 \\
 & \quad + \\
 & B * \partial^2 \text{comportement} / \partial \text{une} * \partial \text{deux} \\
 & \quad + \\
 & C * \partial^2 \text{comportement} / \partial \text{deux}^2 \\
 & \quad = \\
 & D * \partial \text{comportement} / \partial \text{une} \\
 & \quad + \\
 & E * \partial \text{comportement} / \partial \text{deux} \\
 & \quad + \\
 & F * \text{comportement} \\
 & \quad + \\
 & G
 \end{aligned}$$

En permettant aux paramètres  $A$ ,  $B$ ,  $C$ ,  $D$ ,  $E$ ,  $F$  et  $G$  de prendre des valeurs négatives, nulles ou positives, toutes les équations ordinaires de second ordre peuvent être exprimées comme un cas particulier de l'équation ci-dessus

Les deux variables indépendantes *une* et *deux* peuvent être

- toutes deux des coordonnées universelles

ou

- une coordonnée universelle et l'autre le temps

La taille relative des  $A$ ,  $B$  et  $C$  détermine la nature de l'équation

- si  $A * C > B^2$  comme c'est le cas quand  $B = 0$  et  $A$  et  $C$  sont positifs l'équation est

*élliptique*

Cette définition s'applique même si un autre terme

$$H * \partial^2 \text{comportement} / \partial \text{trois}^2$$

où  $H$  est un nombre positif est ajouté à gauche de l'équation de telle sorte que les comportements tri-dimensionnels soient ajoutés à cette définition

- si  $A * C = B^2$  comme c'est le cas si  $B$  et soit  $A$  ou  $C$  sont nuls l'équation est parabolique

L'addition d'une différentielle seconde comme

$$H * \partial^2 \text{comportement} / \partial \text{trois}^2$$

n'influence pas le caractère fondamentalement parabolique de l'équation

- si  $A * C < B^2$  comme c'est le cas si  $B$  est positif ou nul et soit  $A$  ou  $B$  sont négatifs l'équation est hyperbolique

La répartition des équations dans ces trois catégories est intéressante car les solutions analytiques et les méthodes numériques pour les traiter sont inhérentement différentes pour les trois types d'équation

## Les systèmes élliptiques (219)

Les équations élliptiques représentent des systèmes distribués dans lesquels un seul des quatre paramètres est présent de manière non-négligeable dans l'univers

Tous les univers qui sont

- des dissipateurs purs

- des positifs purs

ou

- des transiteurs purs

sont caractérisé par une équation élliptique

En outre les univers contenant de la dissipation ainsi que des réservoirs sont caractérisés par des équations élliptiques quand ils ont atteint ou sont à l'équilibre

**Forme de base**

La plus connue de ces équations est l'équation de Laplace

C'est l'équation de base de

*la théorie potentielle*

et elle existe dans pratiquement tous les domaines scientifiques

Le comportement

*comportement*

est souvent remplacée par le mot

*potentiel*

puisque aucune confusion n'est possible

Si on considère par exemple un univers constitué par un fil conducteur de transistance ayant une dissipation constante

*dissipation / unité de longueur*

Si une de ses extrémités est reliée à une source constante de potentialité

*potentialité<sub>0</sub>*

et l'autre extrémité est reliée à une source constante de potentialité nulle, la terre

En utilisant la méthode décrite plus haut on constate qu'on a affaire à un système présentant de la dissipation mais très peu de potentialité ou de transistance

Cet univers est supposé purement dissipatif il ne peut pas présenter de stockage

On considère également l'univers comme constitué d'un seul axe  $x$

Un domaine de cet univers a deux frontières situées en

$x_1$

et

$x_2$

On sait que l'équation générale en une position vue plus haut est

$$\begin{aligned} & \partial \textit{positale} / \partial x \\ & = \\ & - \textit{dissipance} * \textit{transitale} \end{aligned}$$

Si on considère les deux positions extrêmes 1 et 2 on a les deux relations suivantes entre  
positale et transitale

$$\begin{aligned} & (d\textit{positale} / dx)_1 \\ & = \\ & - \textit{dissipance} * \textit{transitale}_1 \end{aligned}$$

et

$$\begin{aligned} & (d\textit{positale} / dx)_2 \\ & = \\ & - \textit{dissipance} * \textit{transitale}_2 \end{aligned}$$

En accord avec le principe de conservation on a

$$\begin{aligned} & \textit{transitale}_2 - \textit{transitale}_1 \\ & = \\ & \textit{dissipance} \end{aligned}$$

En résolvant les deux équations pour les deux transitaes et en substituant dans l'équation de  
conservation ci-dessus on a

$$\begin{aligned} & 1/\textit{dissipance} * (\partial \textit{positale} / \partial x)_1 - (\partial \textit{positale} / \partial x)_2 \\ & = \\ & 0 \end{aligned}$$

En multipliant les deux côtés de cette équation par la dissipation *dissipance*

et

en divisant les deux côtés par  $dx$  cette équation devient

$$\begin{aligned} & ((\partial \text{positale} / \partial x)_2 - (\partial \text{positale} / \partial x)_1) / dx \\ & = \\ & 0 \end{aligned}$$

Si on diminue la taille du domaine  $dx$  en la faisant tendre vers 0 cela donne

$$\begin{aligned} & \partial^2 \text{positale} / \partial x^2 \\ & = \\ & 0 \end{aligned}$$

Cette équation est connue comme  
*équation de Laplace à une dimension*

Sa solution tant analytique que numérique donne la fonction

$$\text{positale}(x)$$

à savoir la positales en tout point de l'univers

Une telle solution n'existe que si la positale ou la transitale à la frontière du domaine sont spécifiés

- en  $x = 0$  on a

$$\text{positale} = \text{positale}(0)$$

et

- en  $x = L$  on a

$$\text{positale} = \text{posalité}(L) = 0$$

L'équation de Laplace peut être représentée de manière plus compacte en introduisant le laplacien c'est à dire *différentielle<sup>2</sup>*

Quel que soit le nombre de dimensions de l'univers l'équation de Laplace devient

$$\mathbf{différentielle} \cdot (\mathbf{différentielle} * \mathbf{positive})$$

=

0

ou

$$\mathbf{différentielle}^2 * \mathbf{positive}$$

=

0

Les excitations à la frontière peuvent être exprimées (spécifiées) en termes de positive comme dans l'exemple précédent

Comme des sources de transiale peuvent également exister dans la réalité il y a deux types de conditions à la frontière

- une positive spécifiée

et

- une transiale spécifiée

S'il n'y a pas de transiale à travers une frontière non excitée, la différentielle de positive normale à cette frontière est nulle

Si une transiale non nulle est spécifié à une frontière, la différentielle de positive normale à cette frontière doit être directement proportionnelle à cette transiale

Les excitations aux frontières peuvent donc être exprimées sous forme générale

*positive*

=

$k_1$

et

$\partial \mathbf{positive} / \partial \mathbf{normale}$

=

$$k_2$$

où  $k_1$  et  $k_2$  sont des constantes ou des fonctions spécifiées des variables universales et peuvent être négatives, nulles ou positives

### Formes modifiées

Les modèles caractérisés par une équation elliptique ont la forme compacte et simple

*différentielle<sup>2</sup> \* positive*

seulement si

*un nombre de simplifications explicites ou implicites*

sont faites durant la dérivation du modèle

On peut considérer trois formes modifiées de l'équation de Laplace apparaissant souvent en science

Ces formes incluent des modifications dues à

- *la non uniformité des paramètres*

- *des référentiels mouvants*

et

- *des sources distribuées de transitales*

#### *Non uniformités des paramètres*

Une caractéristique intéressante des équations

$$\partial^2 \text{positive} / \partial x^2$$

=

0

et

*différentielle • (différentielle \* positive)*

=

*différentielle<sup>2</sup> \* positive*

est que le paramètre dissipatif *dissipance* n'apparaît pas explicitement

Il s'ensuit que la distribution de positive dans l'univers est indépendante de la taille de ce paramètre ce qui est normal

Il est évident que

la positive au milieu d'un fil

est égale à

la moitié de la différence de positive entre les deux frontières

si la dissipance est constante tout le long du fil

Il y a donc une hypothèse implicite que l'univers est

*uniforme*

et

*isotrope*

Quand la dissipance n'est pas indépendante de l'univers des modifications doivent être apportées à l'équation

Si l'univers consiste par exemple en deux parties de dissipances différentes ces deux parties peuvent être considérées comme deux parties différentes et on a deux systèmes en interaction

Dans ce cas

*le principe de conservation*

exige que la transitive au niveau de la jonction des deux systèmes soit la même des deux côtés de la jonction et donc spécifie une condition à la frontière entre les deux systèmes

Cela revient au final à traiter deux systèmes ayant la même équation

Plus généralement la dissipance peut être spécifiée comme

une fonction de l'univers

soit par

une expression analytique

soit par

un tableau

Si on considère un univers à une seule dimension et que

*dissipance*

=

*dissipance(x)*

les différentielles de positaes aux deux extrémités deviennent

*transitale<sub>1</sub>*

=

-  $1/dissipance_1 * (dpositale/dx)_1$

et

*transitale<sub>2</sub>*

=

-  $1/dissipance_2 * (dpositale/dx)_1$

où *dissipance<sub>1</sub>* et *dissipance<sub>2</sub>* sont les dissipances locales au extrémités 1 et 2

L'équation

$((\partial positale / \partial x)_2 - (\partial positale / \partial x)_1) / dx$

=

0

devient

$1/dx * (1/dissipance_2 * (dpositale/dx)_2 - 1/dissipance_1 * (dpositale/dx)_1)$

=

0

Quand on fait tendre  $dx$  vers zéro on obtient

$$\begin{aligned} \partial/\partial x (1/dissipance(x) * \partial positive/\partial x) \\ = \\ 0 \end{aligned}$$

La relation fonctionnelle entre la dissipance et l'univers est maintenant incluse dans la différentielle seconde

La forme à trois dimensions devient

$$\begin{aligned} \partial/\partial x (1/dissipance * \partial positive/\partial x) \\ + \partial/\partial y (1/dissipance * \partial positive/\partial y) \\ + \partial/\partial z (1/dissipance * \partial positive/\partial z) \\ = \\ 0 \end{aligned}$$

ce qui donne en notation plus compacte

$$\begin{aligned} \mathbf{différentielle} \cdot (1/dissipance * \mathbf{différentielle} * positive) \\ = \\ 0 \end{aligned}$$

Les dérivations ci-dessus et la forme compacte sont valables également dans des univers où la dissipance est fonction de la positive

Dans ces conditions l'univers est considéré comme non-linéaire et certaines techniques de résolution comme le théorème de superposition sont inapplicables

### *Coordonnées mobiles*

Une seconde modification de l'équation de Laplace intervient dans la représentation d'univers dans lesquels le milieu à travers lequel le transit intervient est lui-même en mouvement

Ceci est équivalent à considérer que l'origine des axes par rapport à laquelle toutes les positions dans l'univers sont mesurées se meut à une certaine vitesse

Considérons l'étude d'un transfert de chaleur dans le cas statique ou à l'équilibre, un phénomène représentable par l'équation de Laplace

Si l'univers est un fluide est au repos, la distribution de température dans cet univers est représenté par l'équation de Laplace

$$\text{différentielle}^2 * \text{positive}$$

=

0

Si le fluide constituant le milieu se meut dans la direction x, le transfert de chaleur est influencé non seulement par la différentielle (gradient) de température comme vu plus haut c'est-à-dire

$$d\text{positive}/dx$$

=

$$- \text{dissipance} * \text{transitale}$$

ou encore en multi-dimensionnel

$$\text{différentielle} * \text{positive}$$

=

$$\text{dissipance} * \text{transitale}$$

mais aussi par la vitesse des particules fluides elles-mêmes

L'équation

$$\text{différentielle}^2 * \text{positive}$$

=

0

doit donc être modifiée pour prendre en compte ce phénomène

En monodimensionnel cela donne

$$d^2\text{positale} / dx^2$$

=

$$\alpha * \text{vitesse}_x * d\text{positale} / dx$$

et en tri-dimensionnel

$$\partial^2\text{positale} / \partial x^2 + \partial^2\text{positale} / \partial y^2 + \partial^2\text{positale} / \partial z^2$$

=

$$\alpha * (\text{vitesse}_x * \partial\text{positale} / \partial x + \text{vitesse}_y * \partial\text{positale} / \partial y + \text{vitesse}_z * \partial\text{positale} / \partial z)$$

et en notation compacte

$$\text{différentielle}^2 * \text{positale}$$

=

$$\alpha * \text{vitesse} \cdot \text{différentielle} * \text{positale}$$

Ce terme de vitesse peut être constant ou être lui-même fonction de l'univers ou de la positale

### ***Endotransitales***

Une autre modification importante de l'équation de Laplace si des sources ou des puits sont actifs dans l'univers, c'est-à-dire si on a de l'endotransitale

Dans un conducteur électrique fait de métal en condition stable la distribution de température est représentée par l'équation de Laplace

$$\text{différentielle}^2 * \text{positale}$$

=

0

Cependant si on fait transiter un courant électrique à travers cette matière, de la chaleur va être générée en tout point de cet univers c'est-à-dire qu'il va y avoir un terme de dissipation

$$\text{transitale} * \text{dissipance}^2$$

qui va affecter la distribution de température

Un phénomène similaire a lieu si on considère la distribution statique dans un coeur de réacteur nucléaire dans lequel de la chaleur est générée par des particules radioactives distribuées dans le réacteur

Dans ces conditions les parties différentielles doivent être modifiées en

$$\text{transitale}_2 - \text{transitale}_2 = -\text{transitale}_i * dx$$

où

$$\text{transitale}_i$$

est la transiale additionnelle par unité de longueur

Et les tridimensionnelles en

$$\text{transitale}_1 - \text{transitale}_2 + \text{transitale}_3 - \text{transitale}_4 + \text{transitale}_5 - \text{transitale}_6$$

=

$$- \text{transitale}_i * dx * dy * dz$$

où  $\text{transitale}_i$  est la transiale additionnelle par unité de volume coulant dans la partie comme résultat d'une endotransiale distribuée

L'équation de Laplace prend alors la forme

$$\text{différentielle} \cdot (1/\text{dissipance} * \text{différentielle} * \text{positive})$$

=

$$- k * \text{transitale}_i$$

pour

$$\text{dissipance}$$

=

$$\text{dissipance}(x,y,z)$$

La transiale  $\text{transitale}_i$  peut elle-même être une fonction de l'univers ou de la positive

Cette équation est connue sous le nom d'équation de Poisson

Les conditions aux frontières des formes modifiées de l'équation de Laplace sont identiques à celles de la forme de base de l'équation représentée par les équation

$$\begin{aligned} & \textit{positive} \\ & = \\ & k_1 \\ & \text{et} \\ & \partial \textit{positive} / \partial \textit{normale} \\ & = \\ & k_2 \end{aligned}$$

où  $k_1$  et  $k_2$  sont des constantes ou des fonctions spécifiées de l'univers et peuvent être négatives, nulles ou positives, avec ***normale*** comme direction normale à la frontière

### Propriétés générales et applications

Il est évident que l'équation de Laplace ne contient pas la variable

*temps*

C'est un résultat direct du fait que

*seul l'un des quatre types de paramètres est présent (dissipation) dans le système*

La conséquence directe de l'absence des autres types de paramètres, en particulier réservoirs de positive et réservoirs de transitive, est que

si

*- l'excitation est une fonction du temps*

alors

*- la réponse partout dans le système a exactement les mêmes caractéristiques temporelles que l'excitation*

et

*- l'état d'équilibre est atteint instantanément en tout point dans l'univers*

Si la positale appliquée à la frontières change soudainement (un saut, step) la positale en tout point du champ va changer au même instant à de nouvelles valeurs

Ceci peut aussi être démontré si l'univers contient uniquement

- *des réservoirs de positale*

ou uniquement

- *des réservoirs de transitale*

Le point clef est que si l'univers est composé d'un seul des quatre paramètres le temps n'est pas une variable indépendante

Le temps disparaît aussi dans de telles circonstances et l'équation de Laplace s'applique dans des univers qui contiennent des réservoirs tout comme de la dissipation dans la mesure où assez de temps s'est écoulé depuis un changement précédent de l'excitation de manière telle que les conditions d'équilibre aient été atteintes

Une seconde propriété important de tous les modèles précédents à l'exception de ceux caractérisés par l'équation

*différentielle • (1/dissipation \* différentielle \* positale)*

=

- *k \* transitale;*

est que les excitations sont placées uniquement aux frontières du domaine

Aucune endopositale ou endotransitale n'est présente dans l'univers

Selon le principe de conservation toute l'énergie ou la matière entrant ou quittant le domaine doivent être dues à des sources extérieures et toutes les lignes de transit doivent se terminer aux frontières

Ceci implique directement qu'il ne peut y avoir ni minima ni maxima de positale dans le domaine

Comme

- la présence d'une telle positale maximale impliquerait qu'une position dans le domaine ait une positale supérieure à celle des positions environnantes

et

- le transit va toujours de la positive élevée la positive basse un tel maximum signifierait que la matière ou l'énergie émane dans toutes les directions de cette position

En analyse vectorielle un tel phénomène est connu comme

*la divergence*

les univers représentés par les équations de Laplace doivent avoir une divergence nulle

De même un minimum de positive impliquerait un puits de matière ou d'énergie et violerait à nouveau les principes de conservation et de continuité

Ceci signifie aussi que les gradients de positive ne peuvent pas changer de polarité dans le champ

La raison pour la grande applicabilité des équations de Laplace et de Poisson est que de nombreux systèmes ne présentent que l'un des quatre paramètres et que les principes de conservation et de continuité leur sont applicables

Une revue des applications scientifiques de ces équations puissantes nécessiterait de longs complexes développements particuliers

On peut se concentrer sur quelques domaines souvent rencontrés dans la réalité

Trois forces matérielles de base existent en physique

*- les champs de force générés par des masses*

*- les champs de force générés par des charges électriques*

et

*- les champs de force générés par des pôles magnétiques*

Toutes les régions de l'univers qui ne contiennent pas ces forces universelles sont gouvernées par l'équation de Laplace

Les champs gravitationnels, électrostatiques et magnétiques sont donc sujets au même type d'analyse que celles ci-dessus

La variable positive de chacun de ces trois domaines scientifiques est en général appelée

*la fonction potentielle*

Elle a une signification analogue à nos *positales* employées ci-dessus

Ainsi le symbole

*comportement (phi)*

est souvent employé pour signifier une fonction potentiel générale

Le concept de fonction potentielle peut aussi être étendue à certains systèmes fluides où *comportement (phi)* est le potentiel vitesse et est défini comme

$$\partial \text{comportement} / \partial x_i$$

=

- *vitesse<sub>xi</sub>*

avec  $x_i$  représentant la vitesse d'une particule fluide dans la direction  $i$

Comme l'équation de Laplace s'applique uniquement à des systèmes comprenant

*un seul type de paramètre*

une analyse précise du système doit être faite avant d'utiliser l'équation

Si les particules liquides sont forcées à travers un milieu contenant de minuscules canaux comme dans du sable par exemple, les forces sur le fluide dues aux frictions visqueuses sont nettement plus grandes que les forces inertielles

Et si en plus le fluide est supposé incompressible cela suppose qu'il n'y a pas de stockage de particules fluides le système est purement dissipatif et l'équation de Laplace peut être utilisée

Quand un fluide incompressible coule dans un canal ouvert ou un tuyau il est fréquemment permis de supposer que c'est un fluide idéal ayant une viscosité négligeable

Dans ces conditions les forces inertielles (l'énergie cinétique) sont les seules à considérer et un tel système peut de nouveau être représenté par l'équation de Laplace

La variable transitive dans un système fluide est la vitesse de translation des particules fluides

Comme les particules fluides peuvent aussi tourner autour de leur propre axe il est nécessaire que le transit soit irrotationnel pour que l'équation de Laplace soit utilisable

En mécanique, l'équation de Laplace est utilisée pour décrire la déformation statique de membranes élastiques ayant une masse négligeable

Ces systèmes se comportent comme des ressorts purs (réservoirs de potentiel, de positalité)

Dans les problèmes de transfert de chaleur, il est généralement impossible de décrire le comportement par un seul des quatre paramètres

Les systèmes de transfert de chaleur dans lesquels l'excitation varie dans le temps ne peuvent pas être représentés par l'équation de Laplace

Si des conditions d'équilibre ont été atteintes cependant les réservoirs de positalité (potentiel) ont acquis toute la chaleur qu'ils peuvent stocker et n'exercent plus aucune influence sur les transferts de chaleur

Sous ces conditions la température dans le système est une fonction potentielle représentée par la même équation et des conditions de frontière analogues aux conditions aux frontières des systèmes précédents

L'équation de Poisson apparaît dans les domaines scientifiques ci-dessus quand il existe des endotransitailes distribuées

Le champ gravitationnel dans un solide comme la terre, le champ magnétique dans un aimant et le champ électrostatique dans un vide contenant des charges sont tous des exemples d'une telle situation

L'équation est également applicable en mécanique dans l'étude des efforts et déformations de torsion et en transfert de chaleur quand des sources distribuées de chaleur sont présentes tout comme dans de nombreux autres domaines

Dans les équations dérivées dans le présent chapitre la positalité *positalité* est la variable dépendante

La solution de ces équations donnent des valeurs de la positalité comme une fonction des dimensions  $x$ ,  $y$  et  $z$  de l'univers

Les ordinateurs génèrent en général des solutions sous forme de tableaux donnant des positailes en des positions  $x$ ,  $y$  et  $z$  espacées du domaine

Dans certaines occasions des solutions pour un univers bi-dimensionnel  $x$ ,  $y$  et pour des sections d'un univers tri-dimensionnel sont fournies comme des lignes d'équipositalité (équipotentiels)

Parfois une solution pour la distribution des transitailes est préférée à une solution pour les positailes

En accord avec l'équation

*différentielle \* positalité*

=

- *dissipance \* transitaire*

la flèche de transitaire en toute position du champ est proportionnelle à la différentielle de la  
positale

Elle est donc perpendiculaire à une ligne de positale constante puisque la différentielle  
(gradient) de positale est nul selon cette ligne

Ceci implique que les lignes de transitaire constante sont perpendiculaires aux lignes d'égal  
positale en tous points du champ

Un fois que les valeurs de la positale ont été déterminées dans un problème la solution pour la  
transitaire en tous point du champ peut être obtenue très facilement

Alternativement la transitaire peut être employée comme variable dépendante dans la  
dérivation des équations

Cela donne des équations qui sont structurellement similaires à celles dérivées pour les  
positales

## Les équation paraboliques (232)

### Forme de base

Figurant parmi les équations les plus fondamentales de la science avec l'équation de Laplace,  
l'équation parabolique est plus connue sous les noms de

- *équation de diffusion*

ou

- *équation de conduction*

Dans ce cas l'univers contient

- une dissipance distribuée

mais aussi

- des propriétés d'accumulation de positale ou de transitaire sous forme d'enpositale ou  
d'entranstaire

Une telle équation considérée dans le domaine électrique électrique peut représenter

- une résistance (dissipance)

couplée à la terre au moyen de

- un diélectrique (réservoir de positale, positance)

Une telle équation peut aussi représenter un conducteur thermique présentant

- un résistance thermique (dissipance)

et

une capacité thermique (réservoir de positale, positance)

En monodimensionnel, dans une partie différentielle de l'univers, en plus des transitales *transitale<sub>1</sub>* et *transitale<sub>2</sub>* aux extrémités de l'univers considéré, il-y-a maintenant une *transitale<sub>3</sub>* concernant la transitance

Le principe de conservation spécifie que la somme des transitales doit être nulle

$$\mathbf{transitale_1 - transitale_2 - transitale_3}$$

=

0

Si les propriétés de stockage de positale par unité de longueur sont exprimées par

*positance*

la transiale servant à remplir le réservoir présent dans l'élément différentiel peut se représenter comme

$$\mathbf{transitale_3}$$

=

$$\mathbf{transitale_1 - transitale_2}$$

=

$$\mathbf{positance * dx * \partial positale / \partial t}$$

où

*positale*

est la positale moyenne de l'élément différentiel mesurée par rapport à la terre (au zéro)

et

$$positance * dx$$

est la capacité de stockage totale du réservoir constitué par cet élément

La différence entre *transitale<sub>1</sub>* et *transitale<sub>2</sub>* exprimée en terme de taux de changement de transitale par unité de longueur vaut

$$transitale_1 - transitale_2$$

=

$$- \partial transitale / \partial x * dx$$

si les termes d'ordre élevé de l'expansion de Taylor sont négligés

Mais en accord avec l'équation

$$dpositale / dx$$

=

$$- dissipance * transitale$$

et plus généralement selon l'équation

$$différentielle * positale$$

=

$$- dissipance * transitale$$

la transitale peut s'exprimer en termes de différentielle de posिताles (gradient de posिताles)

$$transitale$$

=

$$1 / dissipance * \partial positale / \partial x$$

où *dissipance* représente toujours la dissipance par unité de longueur

Cette équation correspond à la fameuse équation électrique

*courant*

=

*I / résistance \* potentiel*  
de l'électricité

En différentiant l'équation

***transitale***

=

*I / dissipation \* ∂positale / ∂x*

par rapport à x on obtient

- *∂transitale / ∂x*

=

*∂ / ∂x (I / dissipation \* ∂positale / ∂x)*

En combinant les équations

***transitale<sub>3</sub>***

=

***transitale<sub>1</sub> - transitale<sub>2</sub>***

=

*positance \* dx \* ∂positale / ∂t*

et

***transitale<sub>1</sub> - transitale<sub>2</sub>***

=

- *∂transitale / ∂x \* dx*

et cette dernière équation

$$- \partial \textit{transitale} / \partial x$$

=

$$\partial / \partial x (1 / \textit{dissipance} * \partial \textit{positive} / \partial x)$$

on obtient l'équation

$$\partial / \partial x * (1 / \textit{dissipance} * \partial \textit{positive} / \partial x)$$

=

$$\textit{positance} * \partial \textit{positive} / \partial \textit{temps}$$

Si on suppose que la dissipance n'est pas une fonction de  $x$  c'est-à-dire que le conducteur est uniforme on trouve

$$\partial^2 \textit{positive} / \partial x^2$$

=

$$\textit{dissipance} * \textit{positance} * \partial \textit{positive} / \partial t$$

Cette équation est connue comme

*équation de diffusion à une dimension*

Une spécification complète du problème nécessite que les positives

$$\textit{positive}(x_0, t_0)$$

et

$$\textit{positive}(x_L, t_0)$$

aux deux extrémités de la ligne en tout instant subséquent à l'instant initial

$$t = 0$$

ainsi que la positive

$$\textit{positive}(x, t_0)$$

partout le long du champ à l'instant initial

Ce type de problème nécessite donc plus d'information que l'équation de Laplace monodimensionnelle

Etant données les équations

$$\partial^2 \text{positale} / \partial x^2 * (1 / \text{dissipance} * \partial \text{positale} / \partial t)$$

=

$$\text{positance} * \partial \text{positale} / \partial t$$

ou

$$\partial^2 \text{positale} / \partial x^2$$

=

$$\text{dissipance} * \text{positance} * \partial \text{positale} / \partial t$$

et les conditions aux limites et les conditions initiales, la positale

- en tout point le long de l'univers

- pour tous les instants  $t > 0$

peut être déterminé

L'équation pour un univers tridimensionnel contenant de la dissipance et l'un des deux types de réservoir, positance ou transistance, peut être dérivée de manière similaire

Dans ce cas l'élément différentiel est un cube mais ayant en plus une propriétés de stockage distribuée *positance* par cube unité

Pour une dissipance uniforme on obtient

$$\partial^2 \text{positale} / \partial x^2 + \partial^2 \text{positale} / \partial y^2 + \partial^2 \text{positale} / \partial z^2$$

=

$$\text{dissipance} * \text{positance} * \partial \text{positale} / \partial t$$

En introduisant à nouveau la bi-différentielle (laplacien) les équations peuvent être généralisées et deviennent

$$\text{différentielle} \cdot (1/\text{dissipance} * \text{différentielle} * \text{positale}$$

=

$$\text{positance} * \partial \text{positale} / \partial t$$

ou

$$\text{différentielle}^2 * \text{positale}$$

=

$$k * \partial \text{positale} / \partial t$$

où k est déterminé par les paramètres du système

Les conditions aux frontières de cette équation sont les mêmes que pour l'équation de Laplace exprimées par les deux équations

$$\text{positale}$$

=

$$k_1$$

et

$$\partial \text{positale} / \partial \text{normale}$$

=

$$k_2$$

où  $k_1$  et  $k_2$  sont des constantes ou des fonction des variables universales et peuvent être négatifs, nuls ou positifs et où **normale** est la direction perpendiculaire à la frontière

En outre une condition initiale doit être ajoutée spécifiant la quantité stockée dans le réservoir au temps initial

Si de la positance (réservoir de positale) est présente la distribution de positale initiale

$$\text{positale}(x, y, z, t_0)$$

doit être fournie

Si de la transistance est présente, le taux de changement initial de positale

$$\partial \text{positale}(x, y, z, t_0) / \partial t$$

peut être fournie à la place

## Formes modifiées

Toutes les modifications concernant les équations elliptiques s'appliquent aux équations paraboliques

Quand l'univers dans lequel le transit a lieu (la diffusion) est lui-même en mouvement l'équation devient

$$\begin{aligned}
 & \textit{différentielle} \cdot (1/\textit{dissipance} * \textit{différentielle} * \textit{positive}) \\
 & = \\
 & \textit{positive} * \partial \textit{positive} / \partial t + \alpha * \textit{vitesse} \cdot \textit{différentielle} * \textit{positive} \\
 & \text{où} \\
 & \textit{vitesse}
 \end{aligned}$$

est la vitesse de l'univers

De tels univers sont dits univers combinant diffusion et transport de masse

La présence de d'endotransitale répartie dans les systèmes contenant de la dissipance et un des deux types de réservoir impliquent l'addition d'un terme proportionnel à l'endotransitale distribuée dans la partie droite de l'équation de diffusion

Pour les univers non uniformes l'équation devient

$$\begin{aligned}
 & \textit{différentielle} \cdot (1/\textit{dissipance} * \textit{différentielle} * \textit{positive}) \\
 & = \\
 & \textit{positive} * \partial \textit{positive} / \partial t - \textit{endotransitale}
 \end{aligned}$$

## Applications

La nature du réservoir, positive ou de transistance n'a pas été spécifiée dans les dérivations

On a simplement supposé que l'un ou l'autre type de réservoir était présent

En termes généraux les développements ci-dessus mènent à la conclusion que l'équation de diffusion

$$\text{différentielle}^2 * \text{positive}$$

=

$$k * \partial \text{positive} / \partial t$$

est caractéristique de systèmes qui sont dissipatifs et contiennent un des types de réservoir

Ce réservoir peut être de positive ou de transitive mais un seul type peut être présent dans le système

La présence de ce réservoir avec la dissipation implique que la réponse n'atteint pas sa valeur finale instantanément comme dans les champs représentés par les équations de Laplace

Le paramètre dissipatif impliqué est généralement qualifié de

*amortissement*

et il agit en combinaison avec le paramètre de stockage pour retarder l'atteinte des valeurs finales

La constante  $k$  est déterminée par les paramètres du système et est une mesure de ce délai

Le temps est alors incontestablement une variable indépendante dans de tels problèmes

La présence d'un seul type de réservoir plutôt que les deux types implique que

- les valeurs de la positive dans un univers

en réponse à

- un changement soudain d'excitation à la frontière

est approché de manière monotone c'est-à-dire qu'il n'y a pas de changement de polarité du gradient de positive ni de dépassement de la valeur finale de la positive

Pour cette raison l'équation de diffusion est parfois qualifiée de

*équation d'égalisation*

Le taux auquel la valeur finale est approchée est déterminée par les paramètres dissipatifs et de stockage

Alors que l'équation de Laplace pour les univers uniformes est indépendante des caractéristiques de l'univers, cela n'est pas vrai pour l'équation de diffusion

*Les paramètres de l'univers doivent être fournis pour permettre la prédiction des positives transitoires*

Il est clair que si des conditions d'équilibre existent c'est-à-dire qu'aucune des excitations n'est une fonction du temps et qu'un temps suffisant s'est écoulé depuis un quelconque changement d'excitation alors le terme

$$\partial \text{positive} / \partial t$$

de l'équation de diffusion disparaît et le laplacien devient nul

L'équation de Laplace peut donc être considérée comme un cas spécial ou dégénéré de l'équation de diffusion

Ceci explique, comme précisé précédemment, pourquoi les problèmes d'univers représentés par l'équation de diffusion sont décrits par une équation de Laplace en condition statique ou stationnaire

L'équation de diffusion trouve de nombreuses applications dans les problèmes impliquant deux types d'éléments dont seul l'un des deux est un réservoir

Dans les problèmes de transfert de chaleur le système étudié est souvent un univers tri-dimensionnel contenant une résistance thermique et une capacitance thermique qui agissent respectivement comme dissipation et positance

La résistance thermique n'est pas n'est pas

un paramètre dissipatif d'énergie

comme une résistance électrique en ce sens qu'aucune énergie n'est réellement convertie

Néanmoins par des considérations d'entropie on peut raisonner comme si les deux dissipation jouent le même rôle dans leur domaine respectif en ce sens que les deux retardent ou amortissent l'atteinte de la réponse finale

L'équation de diffusion permet donc la détermination de la température partout dans l'univers thermique pour tous les instants suivant l'instant initial étant entendu que la température ou le transfert de chaleur, ainsi que la distribution de température initiale dans l'univers à l'instant initial soient fixées

Comme son nom le laisse supposer l'équation de diffusion décrit aussi la diffusion des particules d'un type de fluide dans un univers occupé par un autre type de fluide

La diffusion de monoxyde de carbone dans de l'air immobile ou la diffusion d'encre dans de l'eau stagnante sont représentables par cette équation

Dans de tels problèmes l'attention du scientifique porte souvent sur la concentration de l'un des deux fluides et cette concentration, ou densité, considérée comme la positive est la variable dépendante du système

Le transfert de particules (variable transitaire) est alors lié à la différentielle de la densité des particules (variable positive) qui est relié à son tour à la liberté avec laquelle les molécules sont capables de se mouvoir dans l'univers

En même temps il existe un stockage de particules fluides dans tout élément de volume du fluide

Ce stockage est proportionnel à la densité des particules

Donc tout élément volumique de l'univers comprend un réservoir de la positive qu'est la densité

L'équation de diffusion sous de telles conditions est généralement exprimée comme

*différentielle*<sup>2</sup> \* densité

=

*1/diffusivité* \*  $\partial \text{densité} / \partial t$

où *densité* est la densité des particules

Le même raisonnement s'applique pour l'absorption de particules fluides par des solides et au séchage de solides saturés de liquides

On a vu que quand un fluide coule dans un canal ouvert ou un milieu poreux

- les forces visqueuses correspondent à la dissipation

- l'inertie des particules fluides correspond à un réservoir de transitaire

et

- la compressibilité à un réservoir de positive

Le problème des transports de fluides irrotationnels dans lequel apparaissent des forces visqueuses et inertielles l'équation de diffusion peut être utilisée pour prédire le potentiel vitesse ou la pression en tout point du flot

La même chose est vraie pour des problèmes impliquant la compréhension de flots visqueux de fluides compressibles quand les forces d'inertie peuvent être négligées comme le cas d'un flot dans un milieu poreux

Une équation importante de l'électromagnétisme est l'équation d'effet de peau reliant la densité de courant le long du conducteur à sa conductivité (dissipation) et à la perméabilité magnétique (réservoir de transitale)

*différentielle \* transitale (densité de flot)*

=

*conductance \* perméabilité \* ∂transitale / ∂t*

Cette équation a évidemment la forme d'une équation de diffusion comme on peut s'y attendre en considérant les deux types de paramètres impliqués

En général en électromagnétisme les équations de Maxwell se réduisent à la forme d'une équation de diffusion dans des champs qui ont de la conductivité mais dans lesquels soit la perméabilité soit la constante diélectrique peuvent être négligées

Il faut prendre garde en utilisant ces équations car la fonction positale dans ce cas est

*une flèche ayant à la fois une taille et une direction*

alors que dans les exemples précédents c'est

*un nombre*

Les champs dynamiques contenant un amortissement visqueux tout comme une masse ou une élasticité mais pas les deux peuvent aussi être représentés par l'équation de diffusion

La déflexion d'un ressort ou d'une membrane élastique de masse négligeable par exemple est représentable par cette équation

## **Equations hyperboliques (239)**

### **L'équation d'onde**

La troisième équation scientifique classique est connue sous le nom de

*équation d'onde*

Elle décrit en particulier le mouvement familier des vagues

Dans ce cas un système contient des paramètres distribués qui sont tant

- des réservoirs de positale

que

- des réservoirs de transiale

mais

- aucun paramètre de dissipation

Un tel système peut représenter un ligne de transmission électrique de résistance négligeable mais présentant une inductivité et un couplage diélectrique avec la terre

En accord avec les équations

$$\partial \text{transiale} / \partial x$$

=

$$- \text{positance} * \partial \text{positale} / \partial \text{temps}$$

ou

$$\text{différentielle} \bullet \text{transiale}$$

=

$$- \text{positance} * \partial \text{positale} / \partial t$$

le taux de changement de la transiale le long du système s'exprime par

$$\partial \text{transiale} / \partial x$$

=

$$- \text{positance} * \partial \text{positale} / \partial t$$

où *positance* représente la capacité du réservoir de positale par unité d'univers

De manière similaire la différentielle de positale est liée au taux de changement de transiale par l'équation

$$\partial \text{positale} / \partial x$$

=

$$- \text{transitance} * \partial \text{transiale} / \partial t$$

Les équations ci-dessus sont des généralisations des équations bien connues des circuits électriques

*courant*

=

*capacitance \* dpotentiel / dt*

et

*potentiel*

=

*inductance \* dcourant / dt*

En différentiant l'équation

*- ∂transitale / ∂x*

=

*positance \* ∂positale / ∂t*

par rapport au temps on obtient

*-∂<sup>2</sup>transitale / ∂x ∂t*

=

*positance \* ∂<sup>2</sup>positale / ∂t<sup>2</sup>*

et en différentiant l'équation

*-∂positale / ∂x*

=

*transitance \* ∂transitale / ∂t*

par rapport à l'univers on obtient

*-∂<sup>2</sup>transitale / ∂x∂t*

=

$$\text{transitance} * \partial^2 \text{positale} / \partial x^2$$

La combinaison des deux équations donne l'équation

$$\partial^2 \text{positale} / \partial x^2$$

=

$$\text{positance} * \text{transitance} * \partial^2 \text{positale} / \partial t^2$$

qui est connue sous le nom de

*équation d'onde*

Pour prédire la positale transitoire le long du champ monodimensionnel, les positales en

$$x = x_0$$

et en

$$x = x_1$$

doivent être connues en tous temps comme dans l'équation de Laplace et dans l'équation de diffusion

Et, en plus, deux conditions initiales sont nécessaires

Ces conditions initiales correspondent à la positale et la transitale en toute position du système à l'instant initial

$$t = t_0$$

Cela peut correspondre à une spécification de la positale

$$\text{positale}(x, t_0)$$

et à un taux de changement de la positale

$$\partial \text{positale}(x, t_0) / \partial t$$

Les systèmes bi-dimensionnels et tri-dimensionnels représentés par l'équation d'onde possèdent des réservoirs distribués de positale et de transitale respectivement dans un plan et dans une région volumique

L'analyse ci-dessus est directement applicable à de tels systèmes et donne

*différentielle \* positive*

=

$k * \partial^2 \text{positive} / \partial t^2$

En général l'équation d'onde est applicable aux systèmes qui possèdent à la fois des réservoirs de positive et de transitive mais n'ont pas d'amortissement, pas de dissipation

La présence des deux types de réservoir implique un échange de matière et d'énergie entre les réservoirs

Aucune des énergies appliquées au système ou présente dans le système initialement ne peut être perdue puisqu'il n'y a pas de dissipation

Elle ne peuvent qu'être échangée d'énergie positive en énergie transitive

C'est ce qui donne naissance aux formes familières des ondes (vagues) et des vibrations

Dans l'équation de diffusion la constante  $k$  est conçue comme une constante de temps, comme

*le taux auquel des conditions stationnaires ou stables sont approchées*

La signification de la constante  $k$  dans l'équation d'onde est différente puisque de toute évidence aucun équilibre ne peut être atteint dans un tel système

Dans l'équation d'onde la constante  $k$  détermine

*la vitesse avec laquelle une perturbation est propagée*

Plus le produit

*positance \* transistance*

est petit et plus la constante  $k$  est petite c'est-à-dire que plus le plein effet d'un changement soudain d'excitation

*positive(t)*

à une extrémité du système est ressentie à l'autre extrémité

Dans les systèmes électriques, l'équation d'onde apparaît quand l'inductance et la capacitance mais pas de résistance sont présentes

C'est approximativement le cas dans les lignes de transmission idéales

En dynamique, des mouvement d'onde purs interviennent quand des forces de masse inertielle et des forces élastiques sont présentes et l'amortissement visqueux est négligeable

Les cordes vibrantes peuvent aussi présenter de tels comportements

En dynamique des fluides

- le stockage de transitaire est associé à l'inertie des particules fluides individuelles

et

- le stockage de positaire dans un fluide implique la compression du fluide

Si les forces visqueuses dans le système fluide sont négligeables par rapport au forces d'inertie et que le fluide est compressible l'équation d'onde est probablement utilisable

Le mouvement d'ondes dans des fluides est fréquemment observé comme des ondes sonores dans l'air ou dans l'eau

En électromagnétique l'équation d'onde s'applique à ces systèmes dans lesquels la conductivité est négligeable mais contiennent des propriétés de perméabilité et de diélectricité appréciables

C'est le cas du vide et de la plupart des matériaux non-métalliques

### **L'équation d'onde amortie**

Les systèmes contenant les deux types de stockage de positaire et de transitaire ont été considérés

De nombreux systèmes contiennent des stockages mais aussi une dissipation non négligeable

Pour dériver l'équation les représentant il faut ajouter la dissipation

Pour être totalement généraux il faut fournir deux types de dissipation

- la dissipation série qui affecte la dissipation d'énergie en vertu de la transitaire

et

- la dissipation parallèle qui mène à une baisse d'énergie par fuite

Dans les transmissions électriques, les lignes ont une résistance série appréciable ainsi qu'une inductance et une conductance de fuite appréciable entre les deux lignes et un couplage diélectrique

Dans ce cas, en appliquant le principe de conservation pour exprimer le changement de transitaire le long de l'axe  $x$

$$\mathbf{transitaire}_1 - \mathbf{transitaire}_2$$

il est nécessaire d'introduire un transfert d'énergie dans le réservoir d'énergie positive tout comme dans l'élément dissipatif parallèle

$$-\partial \mathbf{transitaire} / \partial x$$

=

$$1/\text{dissipationParallèle} * \text{positale} + \text{positance} * \partial \text{positale} / \partial t$$

*positance* est la capacité du réservoir par unité de longueur

et

*dissipationParallèle* est la dissipation parallèle par unité de longueur

De manière similaire le gradient de positale devient

$$-\partial \text{positale} / \partial x$$

=

$$1/\text{dissipationSérie} * \mathbf{transitaire} + \text{transitance} * \partial \mathbf{transitaire} / \partial t$$

Ces équations sont des généralisations des équations électriques

$$\text{courant}$$

=

$$\text{potentiel} / \text{résistance} + \text{capacitance} * \text{dpotentiel} / dt$$

et

$$\text{potentiel}$$

=

$$\text{courant} * \text{résistance} + \text{inductance} * d\text{courant} / dt$$

Les équations précédentes ont deux inconnues *positale* et *transitale*

La résolution simultanée de ces deux équations pour *positale* donne

$$\begin{aligned} & \partial^2 \text{positale} / \partial t^2 \\ & = \\ & \text{positance} * \text{transitance} \\ & + \\ & (\text{dissipanceParallèle} * \text{positance} + \text{transitance} * \text{dissipanceSérie}) * \partial \text{positale} / \partial t \\ & + \\ & \text{dissipanceParallèle} * \text{dissipanceSérie} * \text{positale} \end{aligned}$$

C'est l'expression la plus générale pour représenter les champs monodimensionnels

Cette équation est parfois nommée

*équation du télégraphe*

car elle décrit la distribution du voltage le long d'un ligne de transmission télégraphique

Il est clair que si les deux dissipations sont nulles l'équation se réduit à l'équation d'onde

Si trois des quatre paramètres *transitance*, *positance*, *dissipanceParallèle*, *dissipanceSérie* sont nuls l'équation devient l'équation de Laplace

En termes plus généraux l'équation peut être écrite comme

$$\begin{aligned} & \text{différentielle}^2 * \text{positale} \\ & = \\ & k1 * \partial^2 \text{positale} / \partial t^2 + k2 * \partial \text{positale} / \partial t + k3 * \text{positale} \end{aligned}$$

et nécessite les mêmes conditions à la frontière et initiale que l'équation d'onde

La réponse caractéristique à un choc (step, saut) à une frontière des systèmes représentés par une telle équation est une oscillation amortie, c'est-à-dire une condition d'équilibre graduellement approchée

Cette approche n'est pas nécessairement monotone comme dans le cas de la diffusion mais peut impliquer des dépassements et des oscillations autour de l'état d'équilibre

Dans cette mesure cette équation correspond à celle des systèmes concentrés (ODE) contenant de la dissipation, de la positivité et de la transitivité et présentent des comportements pouvant être

- sous-amortis

- critiqueusement amortis

et

- sur-amortis

En plus des lignes de transmission électriques l'équation d'onde amortie trouve des applications pour ces systèmes dans lequel les trois types de paramètres sont présents

Dans les univers dynamiques, cette équation représente le mouvement des points dans l'univers

Une corde élastique ou une plaque élastique répondent souvent à un coup (choc) soudain par des ondes sinusoidales qui s'amortissent graduellement

Dans les systèmes fluides où le fluide est compressible et à la fois les forces d'inertie et les forces visqueuses sont appréciables, l'équation d'onde amortie s'applique à nouveau

De même dans les problèmes de champ électromagnétique où les systèmes contiennent une perméabilité, des propriétés diélectriques et de la conductivité ces derniers sont représentables par une telle équation

*différentielle<sup>2</sup> \* positive*

=

$k_1 * \partial^2 \text{positive} / \partial t^2 + k_2 * \partial \text{positive} / \partial t + k_3 * \text{positive}$

## **Les équations biharmoniques (245)**

Une classe spéciale d'équation est nécessaire pour représenter l'élasticité

Ces équations sont en général similaires aux équations elliptiques, paraboliques et hyperboliques mais contiennent des différentielles universales de quatrième ordre au lieu de deuxième ordre

Cette complication provient du fait que dans l'analyse du stress la variable transitive (le stress) n'est pas une flèche comme dans les exemples précédents mais un carré (un tenseur)

Pour spécifier complètement

*une flèche*

comme celle de

*un courant électrique*

ou de

*un flot de chaleur*

il est nécessaire de connaître uniquement la taille et la direction de la flèche

Dans le cas d'une quantité cubique (tensorielle) il faut fournir de l'information complémentaire

Pour un cube, six composantes doivent être connues avant que le stress ne soit complètement défini dont

- trois sont identiques à celles d'une flèche
- les trois autres sont nécessaires pour définir un plan auquel le stress est référé

Dans l'analyse du stress on est réellement concerné par deux types de stress

- le stress normal

et

- le stress tranchant

Une spécification du stress total contient plus d'information qu'un courant en électricité ou un flot de chaleur dans un système thermique

La loi de base de l'élasticité correspondant au principe général de conservation sont les conditions d'équilibre et de compatibilité

Dans l'utilisation générale de ces équations reliant le stress et la déformation d'un corps élastique il est pratique de définir le stress comme une fonction *fonction* selon

$$\partial^2 stress / \partial x^2$$

$$=$$

$$\textit{stressNormal}_x$$

et

$$\partial^2 \textit{stress} / \partial y^2$$

=

$$\textit{stressNormal}_y$$

et

$$\partial^2 \textit{stress} / \partial x \partial y$$

=

$$\textit{stressTranchant}_{xy}$$

En conditions statiques l'équilibre et la compatibilité mènent à la dite équation biharmonique de forme

$$\partial^4 \textit{stress} / \partial x^4$$

=

$$0$$

à une dimension et

$$\partial^4 \textit{stress} / \partial x^4 + 2 * \partial^4 \textit{stress} / \partial x^2 \partial y^2 + \partial^4 \textit{stress} / \partial y^4$$

=

$$0$$

à deux dimensions

Ces équations sont des équations élliptiques approximativement équivalentes à l'équation de Laplace

La partie gauche de l'équation peut être abrégée par l'opérateur biharmonique

$$\textit{différentielle}^4 * \textit{stress}$$

$$=$$

$$0$$

Dans les problèmes de stress le poids de la poutre ou de la plaque étudiée correspondent à des endostress distribués

Quand le poids d'une pièce élastique est appréciable l'équation est modifiée pour devenir

$$\nabla^4 * stress$$

$$=$$

$$charge$$

où *charge* est la charge par unité de longueur ou de surface

En condition transitoires les forces élastiques caractérisées par le module de Young entrent en jeu et les vibrations sont décrites par

$$\nabla^4 * stress$$

$$=$$

$$k * \partial^2 stress / \partial t^2$$

Dans des formulations plus complètes l'équation peut être augmentée par des termes proportionnels à

$$\partial stress / \partial t$$

et

$$stress$$

## Résumé (247)

Le but de la présentation était de montrer comment des équations aux dérivées partielles représentant un phénomène pouvaient être conçues directement à partir de considérations logiques

Ces raisonnements sont limités à des univers gouvernés d'une manière ou d'une autre par les principes de base de conservation et de continuité

Une telle méthode suit la démarche suivante

*- identifier les transitales et les positives*

en sachant que les positives sont généralement des différences algébriques entre deux quantités numériques

et que

les transitales sont généralement des flèches

*- examiner les caractéristiques du champ pour déterminer les types de paramètres qui sont présents et qui ne peuvent pas être négligés dans l'analyse*

*- écrire les équation pertinentes en notant les combinaisons de paramètres présents*

Ici le symbole

***différentielle<sup>2</sup>***

est utile en spécifiant de manière compacte que la variable dépendante doit être différenciée deux fois par rapport à chaque variable indépendante et que la somme des différentielles secondes doit être prise en compte

*- modifier l'équation de base pour tenir compte des endotransitales internes distribuées qui pourraient être présentes*

*- spécifier les conditions à la frontière et les conditions initiales*

Les conditions à la frontière doivent spécifier complètement et de manière unique la positive ou le gradient de positive sur toute frontière du domaine considéré

Cette spécification prend la forme

*- soit d'une positive constante*

*- soit d'une différentielle (gradient) de positive constante*

La condition initiale doit spécifier l'énergie stockée par tout réservoir d'énergie présent dans le champ

Si en plus du terme bi-différentiel l'équation aux dérivées partielles contient une différentielle première par rapport au temps, une condition initiale est nécessaire en chaque point du champ

Si l'équation inclut une différentielle seconde par rapport au temps, deux conditions initiales sont requises