

C. Ferrari (Ed.)

# Teoria della turbolenza

14

Varenna, Italy 1957



 Springer

FONDAZIONE  
**CIME**  
ROBERTO CONTI

C. Ferrari (Ed.)

# Teoria della turbolenza

Lectures given at the  
Centro Internazionale Matematico Estivo (C.I.M.E.),  
held in Varenna (Como), Italy,  
September 1-9, 1957

 Springer



**FONDAZIONE**  
**CIME**  
**ROBERTO CONTI**

C.I.M.E. Foundation  
c/o Dipartimento di Matematica “U. Dini”  
Viale Morgagni n. 67/a  
50134 Firenze  
Italy  
**cime@math.unifi.it**

ISBN 978-3-642-10908-9

e-ISBN: 978-3-642-10910-2

DOI:10.1007/978-3-642-10910-2

Springer Heidelberg Dordrecht London New York

©Springer-Verlag Berlin Heidelberg 2011

Reprint of the 1<sup>st</sup> ed. C.I.M.E., Libreria Ed. Universitaria Levrotto & Bella, Torino 1957

With kind permission of C.I.M.E.

Printed on acid-free paper

Springer.com

CENTRO INTERNAZIONALE DI MATEMATICA ESTIVO  
**C.I.M.E.**

CORSO SULLA

**TEORIA DELLA TURBOLENZA**

VARENNA 1 - 10 Settembre 1957

J. KAMPE DE FERIET:	Problèmes mathématiques de la théorie de la turbulence homogène.-	1
L. DUBREIL-JACOTIN:	Sur les axiomes des moyennes.-	107
J. ARBAULT:	Transformations de Reynolds sur un ensemble fini.-	115
O. BJÖRGUM:	On the possibility of a mathematical theory of shearflow turbulence.-	123
J. LAUFER:	The hot-wire techniques in supersonic research.-	127
R. WILLE, O. WEHRMANN:	Hitzdrahtmessungen in freien Grenzschichten.-	135
C. FERRARI:	Turbolenza di parete.-	171
C. AGOSTINELLI:	Turbolenza in magneto-idrodinamica.	289
W. TOLLMIEEN:	Miscellen aus der Turbulenzforschung	341

# INDICE

## SEZIONE A

### PROBLÈMES MATHÉMATIQUES DE LA THÉORIE DE LA TURBULENCE HOMOGÈNE

JOSEPH KAMPE DE FÉRIET

Introduction . . . . .	Pag.	1
CHAPITRE I		
1 - Sur la définition d'intégrale d'une équation différentielle . . . . .	"	8
2 - Les équations de NAVIER et l'équation de la chaleur . . . . .	"	9
3 - Propriétés des solutions de l'équation de la chaleur . . . . .	"	13
4 - Paradoxes de la mécanique des fluides . . . . .	"	19
5 - Nécessité d'un théorème d'existence et unicité pour les équations de NAVIER . . . . .	"	21
CHAPITRE II		
1 - L'équation de BÜRGERS . . . . .	"	25
2 - Les résultats de HOPF . . . . .	"	26
3 - L'équation limite . . . . .	"	29
4 - Remarques sur l'application aux écoulements turbulents . . . . .	"	32
CHAPITRE III		
1 - Aperçu historique sur la notion de moyenne . . . . .	"	34
2 - Les équations de REYNOLDS . . . . .	"	39
3 - Règles pour le calcul des moyennes . . . . .	"	41
4 - Sur les transformations dans un anneaux de fonctions . . . . .	"	48
5 - Conclusions critiques . . . . .	"	54
CHAPITRE IV		
1 - Rappels de mécanique statistique . . . . .	"	58
2 - Variables et fonctions aléatoires . . . . .	"	61
3 - Mécanique statistique généralisée . . . . .	"	64
4 - Application à la corde vibrante . . . . .	"	66
5 - Les moyennes et le théorème ergodique . . . . .	"	72
6 - La moyenne statistique . . . . .	"	74
CHAPITRE V		
1 - Introduction . . . . .	"	79
2 - Champs de vitesses aléatoires . . . . .	"	79
3 - Le tenseur de corrélation . . . . .	"	81
4 - Le tenseur spectral . . . . .	"	82

5 - Les équations des composantes du tenseur spectral . . . . .	Pag. 86
6 - Corrélation et spectre du tourbillon . . . . .	" 88
7 - Cinématique de la turbulence homogène . . . . .	" 90
8 - Le problème dynamique de la turbulence . . . . .	" 92
9 - Conclusion . . . . .	" 97
Bibliographie . . . . .	" 99

S E Z I O N E B

C O N F E R E N Z E

M. L. DUBREIL - JACOTIN - Sur les axiomes des moyennes . . . . .	" 107
JEAN ARBAULT - Transformations de Reynolds sur un ensemble fini . . . . .	" 115
ODDVAR BJÖRGUM - On the possibility of a mathematical theory of shear-flow turbulence . . . . .	" 123
JOHN LAUFER - The hot-wire technique in supersonic research . . . . .	" 127
R. WILLE - O. WEHRMANN - Hitzdrahtmessungen in freien grenzschichten . . . . .	" 135
1 - Einleitung . . . . .	" 135
2 - Meßmethoden der Hitzdrahtmeßtechnik . . . . .	" 136
3 - Anwendungen der Hitzdrahtmeßtechnik . . . . .	" 138
3.1 - Messungen an der Kármánschen Wirbelstraße . . . . .	" 140
3.11 - Erzeugung der einreihigen Wirbelstraße . . . . .	" 140
3.12 - Hitzdrahtsignale, die Wirbeln entsprechen . . . . .	" 141
3.13 - Kriterien für Wirbelsignale . . . . .	" 144
3.14 - Geschwindigkeitsmessungen . . . . .	" 145
3.141 - $\bar{c}$ -Verteilung . . . . .	" 145
3.142 - $c'$ -Verteilung . . . . .	" 145
3.143 - Bestimmung der Gruppengeschwindigkeit . . . . .	" 146
3.144 - Gruppengeschwindigkeit und geometrischer Ort der Wirbel . . . . .	" 146
3.15 - Die zeitliche Änderung der Umfangsgeschwindigkeit und des Wirbeldurchmessers . . . . .	" 147
3.16 - Die Überprüfung der Meßergebnisse mit der Gleichung von Oseen-Hamel . . . . .	" 147
3.2 - Messungen im Freistrahle . . . . .	" 149
3.21 - Ältere Arbeiten . . . . .	" 149
3.22 - Strömungsvorgänge in der Strahlgrenzschicht . . . . .	" 150
3.221 - Verteilung der mittleren Geschwindigkeit . . . . .	" 150
3.222 - Ringwirbel der Strahlgrenzschicht . . . . .	" 154
3.223 - Geschwindigkeitsverteilung der Wirbel der Strahlgrenzschicht . . . . .	" 155
3.224 - Charakteristische Daten der Wirbel der Strahlgrenzschicht . . . . .	" 157
3.225 - Vergleich mit den Messungen an einer Plattengrenzschicht . . . . .	" 161
3.23 - Frequenzgesetz der Strahlgrenzschicht . . . . .	" 162
Literaturverzeichnis . . . . .	" 167

S E Z I O N E   C

T U R B O L E N Z A   D I   P A R E T E

C A R L O   F E R R A R I

CAPITOLO I

Introduzione . . . . .	Pag. 171
1 - Equazioni del flusso turbolento: equazioni di Reynolds. Tensioni di Reynolds. Funzioni di correlazione . . . . .	" 172
2 - Equazioni per le funzioni di correlazione . . . . .	" 175
3 - Equazione della dissipazione dell'energia . . . . .	" 177
4 - Discussione della equazione della energia. Diverso comportamento e diversa funzione della regione esterna e della regione interna dello strato limite. Influenza della presso-diffusione . . . . .	" 179
5 - Flusso di energia nello strato limite . . . . .	" 183
6 - Equazione della dissipazione della vorticit� . . . . .	" 186

CAPITOLO II

1 - Equazioni del moto . . . . .	" 188
2 - La distribuzione logaritmica della velocit� media. Legge di resistenza . . . . .	" 192
3 - Coefficiente di trasporto. Percorso di mescolamento. Macroscala e microscala della turbolenza . . . . .	" 194
4 - Determinazione del moto medio nella parte centrale del canale . . . . .	" 198
5 - Giustificazione della espressione assunta per il coefficiente di trasporto . . . . .	" 200
6 - Raccordo delle leggi di variazione della velocit� media nelle varie parti del condotto . . . . .	" 206
7 - Influenza della rugosit� . . . . .	" 210

CAPITOLO III

1 - Equazioni del moto nello strato limite . . . . .	" 213
2 - La legge di parete per la velocit� media e la legge di resistenza . . . . .	" 216
3 - Legge di variazione della velocit� media nella parte esterna dello strato . . . . .	" 221
4 - Raccordo delle leggi di variazione della velocit� nella regione esterna e nella regione interna dello strato limite . . . . .	" 224
5 - Trasmissione termica nel moto turbolento . . . . .	" 225
6 - Coefficiente di trasporto turbolento del calore . . . . .	" 231
7 - Determinazione del campo medio di temperatura . . . . .	" 235
8 - Flusso turbolento a contatto di una parete piana in corrente di fluido compressibile . . . . .	" 239
9 - Approssimazioni successive per la risoluzione della equazione [90] . . . . .	" 249

CAPITOLO IV

1 - Equazioni del moto nello strato limite ed espressione del coefficiente di trasporto nella parte interna dello strato, per gradiente di pressione non nullo . . . . .	Pag. 251
2 - Determinazione della velocita' nella parte interna dello strato limite	" 254
3 - Determinazione del coefficiente di trasporto nella parte esterna dello strato . . . . .	" 256
4 - Determinazione della velocita' nella parte esterna dello strato limite (per velocita' esterna corrispondente al caso di Falkner e Skan)	" 258
5 - Raccordo tra le soluzioni per la parte esterna e per la parte interna dello strato limite . . . . .	" 260
6 - Determinazione della velocita' nella parte esterna dello strato limite per casi piu' generali di variazione della velocita' esterna	" 265

CAPITOLO V

1 - Ricerche di Mattioli, Chou e Rotta . . . . .	" 267
2 - Modello di turbolenza di Burgers . . . . .	" 269
3 - Ricerche di Malkus . . . . .	" 275
Bibliografia . . . . .	" 285

SEZIONE D

TURBOLENZA IN MAGNETO IDRODINAMICA

CATALDO AGOSTINELLI

CAPITOLO I

Introduzione . . . . .	" 289
1 - Le equazioni della magneto idrodinamica . . . . .	" 290
2 - Le equazioni di Navier-Stokes in magneto idrodinamica . . . . .	" 293
3 - Il sistema di stress derivante dalle forze elettromagnetiche . . . . .	" 295
4 - Analogia tra il campo magnetico e la vorticita' . . . . .	" 297
5 - Lo sviluppo dell'energia elettromagnetica in un moto turbolento	" 299

CAPITOLO II

1 - Le equazioni fondamentali . . . . .	" 303
2 - Correlazioni fra le componenti della velocita' e le componenti del campo magnetico . . . . .	" 305
3 - Significato degli scalari che definiscono le correlazioni . . . . .	" 310
4 - Ulteriori correlazioni fra le componenti del campo magnetico e della velocita' . . . . .	" 311
5 - Le equazioni definitive della magneto idrodinamica turbolenta isotropa	" 314
6 - Le equazioni in termini del potenziale vettore . . . . .	" 317

CAPITOLO III

1 - La dissipazione dell'energia per viscosita' e conduttivita' . . . . .	" 321
2 - Invarianti del tipo di Loitsiansky . . . . .	" 322
3 - Le correlazioni della pressione con la velocita' e il campo magnetico	" 325
4 - Determinazione degli scalari $\Pi_1$ e $\Pi_2$ . . . . .	" 330
5 - La correlazione dei prodotti di pressione . . . . .	" 332
Bibliografia . . . . .	" 335

PROGRAMMA DELLE LEZIONI DEL PROF. W. TOLLMIEIN

1 - Abschnitt: Entstehung der Turbulenz . . . . .	" 337
2 - Abschnitt: Eine einfache Modellvorstellung der hom. Turb. . . . .	" 337
3 - Abschnitt: Turbulenz und Lärm . . . . .	" 337
4 - Abschnitt: Freie Turbulenz . . . . .	" 337
Bibliografia . . . . .	" 338

## SEZIONE 4

# PROBLÈMES MATHÉMATIQUES DE LA THÉORIE DE LA TURBULENCE HOMOGÈNE

JOSEPH KAMPÉ DE FÉRIET

## INTRODUCTION

Les équations de la Mécanique des fluides visqueux incompressibles sont connues depuis plus d'un siècle; découvertes d'abord par NAVIER en 1822, elles ont été retrouvées par Sir Gabriel STOKES en 1845; elles s'écrivent:

$$(N_j) \quad \frac{\partial u_j}{\partial t} + \sum_k \frac{\partial}{\partial x_k} (u_j u_k) = \nu \Delta u_j - \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x_j} + X_j \quad j = 1, 2, 3$$

$$(N_4) \quad \sum_k \frac{\partial u_k}{\partial x_k} = 0$$

(Les coordonnées d'un point  $x$  sont désignées par  $x_1, x_2, x_3$ , les composantes du vecteur vitesse  $\pi$  par  $u_1, u_2, u_3$ ; la pression par  $p$ ;  $X_1, X_2, X_3$  désignent les composantes de la force extérieure;  $\rho$  et  $\nu$  sont deux constantes caractéristiques du fluide, supposé incompressible, à température constante et doué d'une conductibilité thermique infinie:  $\rho$  = masse spécifique,  $\nu$  = viscosité cinématique).

Le problème de la turbulence est né le jour, où l'on a constaté que pour l'écoulement d'un fluide dans un tube cylindrique, l'intégrale élémentaire (mouvement permanent par droites parallèles) des équations de NAVIER donnait des résultats numériques en désaccord complet avec les mesures expérimentales des ingénieurs hydrauliciens: pour un débit donné dans le tuyau, la perte de charge mesurée pouvait être 10 ou 100 fois plus grande que la perte de charge théorique. La situation se compliqua

encore lorsque H. POISEUILLE en 1842, opérant sur des tubes capillaires (dont le diamètre était compris entre 0,01 et 0,1 mm) obtint au contraire pour le même écoulement, un accord excellent, avec une précision de l'ordre du millième, entre les résultats expérimentaux et théoriques.

Devant de telles contradictions, on comprend l'opinion exprimée en 1865, par d'excellents spécialistes comme DARCY et BAZIN "La question se complique et s'obscurcit donc davantage à mesure que des expériences plus nombreuses et plus précises paraîtraient devoir y jeter une plus grande lumière". BARRE DE SAINT VENANT écrivait en 1872: "L'hydraulique est une désespérante énigme".

C'est le grand ouvrage de J. BOUSSINESQ (1872) "Essai sur la théorie des Eaux courantes" [9] et les deux mémoires d'Osborne REYNOLDS [89], [90] qui projetèrent, les premiers, quelques lueurs sur ce chaos.

BOUSSINESQ, reconnaissant nettement le caractère d'extrême complexité de la vitesse d'un écoulement turbulent, en dégage la conclusion essentielle, point de départ de la Mécanique statistique de la turbulence: "Les équations des mouvements de fluides parfaits régissent les mouvements tourbillonnaires et tumultueux des fluides, pourvu qu'on y introduise, au lieu des vitesses vraies et de la pression vraie à chaque instant, leurs valeurs moyennes locales".

Après BOUSSINESQ, REYNOLDS (1895) redécouvrit cette idée fondamentale: dans le mouvement turbulent d'un fluide, il convient de distinguer deux parts: un mouvement moyen et un mouvement d'agitation. Une propriété mesurable quelconque  $f$  du fluide (composante de la vitesse  $u_1, u_2, u_3$ , pression  $p$ , température  $T \dots$ ) doit se décomposer sous la forme:

$$f = \bar{f} + f'$$

la composante moyenne  $\bar{f}$  est seule accessible aux instruments de mesure ordinaires (par exemple tube de PITOT pour la mesure de la vitesse, thermomètre à mercure pour la mesure de la température), le but de la théorie est d'écrire les équations du mouvement moyen (liant les composantes moyennes  $\bar{u}_1, \bar{u}_2, \bar{u}_3, \bar{p}, \dots$  etc.); les composantes d'agitation qui traduisent l'influence de la turbulence sur le mouvement moyen ne doivent y figurer que par des moyennes (par exemple,  $\overline{u_j' u_k'}$ ).

BOUSSINESQ s'efforce de conserver aux équations du mouvement moyen la même forme qu'aux équations de NAVIER, mais en substituant au coefficient  $\nu$  de viscosité moléculaire, un coefficient  $\epsilon$  de viscosité turbulente; malgré l'extrême ingéniosité dont il fit preuve au cours de recherches qui occupèrent une large partie de sa carrière (écoulements dans des tuyaux et des canaux de sections variées, fleuves, torrents, etc...) tout le monde est d'accord pour constater que son unique  $\epsilon$  n'est pas suffisant pour rendre compte de l'effet de l'agitation turbulente sur le mouvement moyen. Osborne REYNOLDS, au contraire, ouvre des horizons nouveaux, en montrant que l'action des fluctuations turbulentes sur le mouvement moyen se traduit par des forces de frottement, dont il donne l'expression

$$F_{j,k} = -\rho \overline{u'_j u'_k} \quad j, k = 1, 2, 3 ;$$

il met l'accent sur le bilan énergétique, évaluant les échanges d'énergie entre le mouvement moyen et le mouvement d'agitation.

Il fallut attendre près d'un demi-siècle, pour que le renouveau de la Mécanique des fluides, dû au développement de l'Aéronautique, amène, entre 1920 et 1940, avec un flot d'idées neuves, des progrès considérables. Mais, pour répondre aux nécessités de la pratique, les efforts se dispersèrent vers les aspects les plus divers de la turbulence: écoulement dans un tuyau, écoulement autour d'une aile d'avion, diffusion d'un jet, structure du vent dans l'atmosphère, etc...; tous ces problèmes sont abordés simultanément et seuls des fragments de théories, mêlés d'une foule d'hypothèses empiriques, reliées entre elles parfois par un fil bien tenu, s'élaborent autour de chacun de ces problèmes.

Depuis l'introduction par L PRANDTL, en 1904, de la notion de *couche limite* (dont les travaux expérimentaux de J.M. BÜRGERS ne devaient révéler la structure complexe qu'en 1924), on pouvait prévoir qu'un des facteurs discriminants de toute classification des problèmes, serait la présence ou l'absence de parois solides; pour saisir la turbulence dans un de ses états purs, il fallait se placer aussi loin que possible de toute paroi solide; c'est pourquoi, vers 1930, l'attention commence à se concentrer autour d'un problème assez schématique pour donner prise à une élaboration logique plus approfondie: *l'étude de la turbulence dans*

un fluide incompressible sans frontières et par conséquent emplissant tout l'espace. Pour commencer, on introduit des considérations de symétrie (d'ailleurs plausibles et souvent vérifiées avec une bonne approximation dans les mesures) et on ne considère que la turbulence homogène et isotrope, c'est à dire que les propriétés statistiques du champ des vitesses turbulentes sont supposées invariantes pour toute translation des axes et pour toute rotation autour d'un point.

Dans l'étude de la turbulence homogène et isotrope, c'est à Sir Geoffrey TAYLOR et à Th. VON KÁRMÁN que sont dues, au départ, toutes les idées essentielles: le spectre d'énergie de la vitesse et le coefficient de corrélation qui lui correspond, ont été introduits par TAYLOR; l'extension à l'espace de cette dernière notion fut faite sous la forme du tenseur de corrélation par KÁRMÁN-HOWARTH.

Un progrès ultérieur fut l'introduction du tenseur spectral, en 1948, par G.K. BATCHELOR et J. KAMPÉ DE FÉRIET; le tenseur spectral est susceptible de remplacer (dans l'étude de la turbulence homogène, mais non nécessairement isotrope) le tenseur de corrélation et présente sur celui-ci des avantages décisifs dans les recherches théoriques.

Une série de travaux, qui ne fut connue de l'ensemble du monde scientifique qu'à la fin de la guerre mondiale, concentra l'attention sur l'étude du spectre d'énergie: comment dans une turbulence homogène et isotrope, le spectre évolue-t-il en fonction du temps? Évolue-t-il toujours vers une loi limite universelle? Les réponses à ces questions dépendent essentiellement des hypothèses sur la manière dont, dans un écoulement les tourbillons de dimensions différentes, (dira-t-on, pour faire bref) échangent leur énergie, purement cinétique d'ailleurs, puisqu'il s'agit d'un fluide incompressible; A. KOLMOGOROFF apporta une série d'idées neuves et fascinantes dans une suite de mémoires (1941) [74], [75], [76]; qui, des qu'ils furent connus, firent sensation; indépendamment de lui, W. HEISENBERG et L. ONSAGER [85], [86] avaient émis des idées très voisines. Toute une série de remarquables travaux de L. SEDOV [91], A. OBUKHOFF [84], C. C. LIN [79], [80], [81]; Th. VON KÁRMÁN [72], G. K. BATCHELOR, L. S. G. KOVASZNAY [77], C. VON WEIZSÄCKER [95], S. CHANDRASEKHAR [13] fut consacrée à ce nouveau domaine.

Il ne saurait être question de retracer ici le développement de ces idées dans tous ses détails. Nous nous permettrons de renvoyer aux ouvrages de G. K. BATCHELOR [4] et de L. AGOSTINI et J. BASS [1] où l'on trouvera un excellent exposé historique.

Dans l'étude de la turbulence, on peut se placer à des points de vue très différents:

Les problèmes posés par la turbulence ont souvent une grande importance pratique pour les applications à l'Aéronautique ou à l'Hydraulique. Pour les Ingénieurs, l'urgence du but à atteindre prime toute autre considération; l'explication scientifique des faits passe à l'arrière plan; ce qui importe avant tout, c'est de relier un ensemble de mesures expérimentales en un faisceau de courbes cohérentes (introduction de variables sans dimension); la valeur de ces courbes tient, à leurs yeux, dans la possibilité de s'en servir pour prévoir: en interpolant, où parfois même, en extrapolant, on veut prévoir des résultats numériques sans avoir à faire de nouvelles expériences (une heure de calcul coûte moins cher, en général, qu'une heure de soufflerie)

Cette attitude est parfaitement légitime: non seulement nous devons l'approuver, mais encore nous ne pouvons qu'être reconnaissants de l'enrichissement considérable apporté par l'accumulation de mesures expérimentales faites à l'occasion des divers problèmes pratiques posés par la turbulence; beaucoup d'intuitions physiques, dont certaines sont profondes, ont certainement vu le jour de cette façon.

Mais quand on parle d'une *théorie de la turbulence*, c'est à tout autre chose que nous pensons; la Mécanique des Fluides étant un chapitre de la Mécanique, nous en évoquons d'autres chapitres: la Mécanique Céleste, la Mécanique du solide indéformable, la Mécanique du corps élastique. Là, partant d'hypothèses  $A, B, C, \dots$  on démontre par voie purement mathématique, qu'il en résulte des propriétés,  $H, I, J, \dots$ ; ce sont ces propriétés  $H, I, J, \dots$  que l'on confronte ultérieurement avec les mesures expérimentales, mais dans le passage des prémisses  $A, B, C, \dots$  aux conséquences  $H, I, J, \dots$  on se garde bien d'ajouter des prémisses supplémentaires  $E, F, G, \dots$  suggérées plus ou moins heureusement, en cours de route, par des observations expérimentales nouvelles. Quiconque par-

court la littérature scientifique de ces dernières décades, se rend compte, du premier coup d'oeil, qu'aucune "théorie" de la turbulence n'a encore atteint ce stade de perfection. C'est surtout sur la nécessité d'un examen critique, où l'on tenterait d'éprouver sérieusement quelques maillons de la chaîne logique, que nous voudrions attirer l'attention dans ces leçons, en conservant comme thème central: *la turbulence homogène dans un fluide incompressible remplissant tout l'espace.*

Un des grands problèmes, qui tourmentent tous les spécialistes de la turbulence, c'est de savoir si les équations de NAVIER restent valides pour les mouvements turbulents d'un fluide.

Cette question est fondamentale, non seulement du point de vue abstrait de l'épistémologie (l'explication scientifique de la turbulence étant évidemment liée aux équations qui en forment le cadre), mais encore au point de vue pratique le plus immédiat, puisque même dans les théories semi-empiriques, pour relier les faits entre eux, l'on utilise toujours, au moins partiellement, certaines conséquences des équations de NAVIER, à travers les équations de REYNOLDS, qui en sont dérivées.

Les arguments avancés, pour ou contre, la validité des équations de NAVIER, dans une théorie de la turbulence, ne semblent guère concluants.

Pour donner une réponse précise à cette question, il faudrait prouver qu'en partant de prémisses  $A, B, N, \dots$  ( $N$  signifiant qu'on n'admettra un champ de vitesse dans une démonstration que s'il est établi que les fonctions  $u_j(x, t)$  sont des intégrales des équations de NAVIER), on peut en déduire des conséquences  $H, I, J, \dots$  qui, confrontées avec les observations expérimentales, sont en accord ou en désaccord avec elles, à la précision près des mesures.

Or, on est bien loin de ce but. La plupart du temps, dans les "théories de la turbulence", on adjoint, en cours de route, aux prémisses  $A, B, N, \dots$  tant d'hypothèses supplémentaires  $E, F, G, \dots$ , suggérées par l'examen des faits expérimentaux, que l'écheveau, ainsi tissé par ce mélange de logique et d'empirisme, devient impossible à débrouiller. En effet, on ne sait presque jamais si les hypothèses supplémentaires ne sont pas contradictoires avec les prémisses. Par exemple, supposons qu'un

auteur, se basant sur l'allure de courbes expérimentales, introduise des écoulements, où le champ des vitesses est représenté par des fonctions presque périodiques dans le temps ou dans l'espace. S'il n'a pas prouvé, au préalable, que les équations de NAVIER sont susceptibles d'admettre des intégrales presque périodiques, quelle est la valeur logique de ses conclusions?

Si il était démontré que les prémisses  $A, B, N, \dots$  conduisent par voie purement logique, - sans l'adjonction d'aucune hypothèse supplémentaire dont la non-contradiction avec les prémisses n'est pas prouvée, - à des conséquences  $H, I, J$  réellement incompatibles avec l'ensemble des observations d'écoulements turbulents, il nous faudrait bien abandonner les équations de NAVIER; mais, comme on est très loin, semble-t-il, d'une telle démonstration, il nous paraît naturel de continuer à les utiliser.

Les équations de NAVIER se recommandent par la solidité et la simplicité de la base que leur ont données Sir G. STOKES en 1845 et A. BARRE DE SAINT VENANT et 1846: elles expriment, en effet, que la teneur des forces de viscosité  $F_{j,k}$  dépend seulement du tenseur des vitesses de déformation  $V_{j,k} = \frac{\partial u_j}{\partial x_k} + \frac{\partial u_k}{\partial x_j}$ .

La relation entre ces deux tenseurs traduisant une loi physique indépendante des repères, les composantes  $F_{j,k}$  doivent être fonctions linéaires des  $V_{j,k}$

$$F_{j,k} = a_{j,k} V_{j,k} + b_{j,k}$$

les coefficients  $a_{j,k}$  et  $b_{j,k}$  étant fonctions des invariants du tenseur  $V_{j,k}$ . Dans les équations de NAVIER (pour un fluide incompressible), on admet que ces coefficients sont des constantes.

Peut-être cette hypothèse restrictive supplémentaire n'est-elle qu'une approximation, suffisamment exacte pour les petites valeurs des  $V_{j,k}$ , mais insuffisante lorsque les  $V_{j,k}$  deviennent très grands, ce qui serait précisément le cas dans les écoulements turbulents.

Si, logiquement, la position des équations de NAVIER était, un jour, rendue intenable, il y aurait là une intéressante possibilité de retouche qui devrait, semble-t-il, précéder un rejet complet de l'hypothèse générale de G. STOKES et de A. BARRE DE SAINT VENANT.

## CHAPITRE I

### Les équations de NAVIER et l'équation de la chaleur.

#### 1 - Sur la définition d'intégrale d'une équation différentielle.

Nous voudrions tout d'abord attirer l'attention sur la remarque suivante: on ne peut faire oeuvre utile, tant que l'on se contente de parler, en termes vagues, d'"intégrales" des équations de NAVIER; ce mot est susceptible de bien des sens différents; selon le sens choisi, les propriétés essentielles de la théorie se modifient, spécialement les *théorèmes d'existence et d'unicité* qui, vrais avec une définition des "intégrales", deviennent faux avec une autre.

Pour s'en convaincre, il suffit de se souvenir de deux exemples élémentaires:

a) Pour une équation différentielle aussi simple que:

$$[1] \quad dy/dx = f(x)$$

le mot "intégrale" a reçu toute une gamme de sens différents; rappelons en au moins deux. Si  $f(x) \in C[0, a]$  il existe dans  $[0, a]$  une et une seule "intégrale"  $y(x)$  telle que  $y(0) = 0$ , donnée par l'intégrale de RIEMANN:

$$y(x) = \int_0^x f(\xi) d\xi ;$$

mais, si  $f \in L[0, a]$ , la même intégrale, prise au sens de LEBESGUE, pourra encore s'appeler "intégrale" de l'équation [1] si on consent à ce que [1] ne soit plus vérifiée, en tout point  $x \in [0, a]$ , comme dans le premier cas, mais seulement presque partout.

b) Le théorème d'unicité de CAUCHY pour le mouvement à une dimension d'un point matériel:

$$[2] \quad d^2x/dt^2 = X(x)$$

suppose essentiellement que les forces  $X$  sont analytiques en  $x$ . Si l'on considère une fonction non-analytique pour  $x = 0$ , aussi simple que:

$$X = +\sqrt{|x|}$$

les deux mouvements, définis pour  $t \geq 0$  par

$$\begin{aligned} x(t) &= 0 \\ x(t) &= \frac{t^4}{144} \end{aligned}$$

correspondent tous deux aux mêmes conditions initiales:

$$x(0) = x'(0) = 0 .$$

L'introduction de forces non-analytiques suffit pour détruire le déterminisme dans la Mécanique du point.

## 2 - Les équations de NAVIER et l'équation de la chaleur.

On sait depuis longtemps, que toute intégrale  $u(x, t)$  de l'équation de la chaleur:

$$[3] \quad u_t = u_{xx}$$

fournit une intégrale des équations de NAVIER, en posant:

$$[4] \quad u_1 = u(x_2, t) \quad , \quad u_2 = u_3 = 0 \quad , \quad p = p_0 \quad ;$$

cette intégrale définit un mouvement du fluide, en l'absence de force extérieure  $X_j = 0$ ; les plans parallèles à  $Ox_1x_3$  glissent les uns sur les autres se déplaçant en bloc, les trajectoires des particules étant des droites parallèles à  $Ox_1$  (shear flow).

On peut tirer de cette remarque élémentaire un critère [49] qui met au service de l'étude des équations de NAVIER, la somme, considérable aujourd'hui, des connaissances acquises sur l'équation de la chaleur.

*Chaque fois que l'on se propose, en effet, de démontrer un théorème affirmant que toute intégrale des équations de NAVIER possédant les propriétés A, B, C, ... possède nécessairement la propriété P, il suffit de vérifier si, pour une intégrale de l'équation de la chaleur, les propriétés A, B, C, ... impliquent toujours la propriété P; si ce n'est pas le cas, on est certain que le théorème est faux et il est inutile de s'acharner à sa démonstration.*

Bien entendu, le critère ne fonctionne pas en sens inverse:

Si l'on a prouvé que pour toute intégrale de l'équation de la chaleur les propriétés  $A, B, C, \dots$  impliquent une propriété  $P$ , il n'en résulte nullement que la même implication soit vraie pour toute intégrale des équations de NAVIER; on peut soupçonner que la présence des termes non-linéaires, disparus dans l'équation de la chaleur et présents dans les équations de NAVIER, bouleverse complètement les rapports logiques entre les propriétés  $A, B, C, \dots$  et  $P$ ; tout ce que l'on peut tirer du critère dans ce sens, c'est que si le théorème  $A \cap B \cap \dots \Rightarrow P$  est vrai pour les intégrales de l'équation de la chaleur, la voie reste ouverte pour en chercher la démonstration pour les équations de NAVIER.

Du point de vue de la logique formelle, il est intéressant de noter que des deux termes de l'alternative:

Pour l'équation de la chaleur

$$A \cap B \cap C \dots \Rightarrow P$$

$$A \cap B \cap C \not\Rightarrow P,$$

c'est le second seul, qui fait progresser définitivement nos connaissances sur les intégrales des équations de NAVIER, le premier ouvrant la porte à une simple possibilité, très éloignée de la certitude.

Rappelons, à titre d'illustration, quelques théorèmes de la théorie de l'équation de la chaleur:

(a) P. HARTMAN et A. WINTNER [24] ont établi:

Etant donné un domaine ouvert  $D$  dans le plan  $(x, t)$ , si:

$$(A) \quad u(x, t) \in C(D)$$

$$(B) \quad u_t \text{ et } u_{xx} \text{ existent en tout point de } D$$

$$(C) \quad u_t = u_{xx} \text{ en tout point de } D$$

alors

$$(P) \quad u(x, t) \in C^\infty(D)$$

(b) E. HOLMGREN [32] a démontré:

Etant donné un domaine ouvert  $D$  dans le plan  $(x, t)$ , si:

$$(A) \quad u(x, t) \in C(D)$$

$$(B) \quad u_t(x, t), u_x(x, t), u_{xx}(x, t) \in C(D)$$

$$(C) \quad u_t = u_{xx} \quad \text{en tout point de } D$$

alors

(P)  $u(x, t)$  est analytique en  $x$  sur tout segment parallèle à  $Ox$  contenu dans  $D$ .

(c) E. HOLMGREN [32] a démontré que:

Etant donné un domaine ouvert  $D$  dans le plan  $(x, t)$ , les propositions:

$$(A) \quad u(x, t) \in C(D)$$

$$(B) \quad u_t(x, t), u_x(x, t), u_{xx}(x, t) \in C(D)$$

$$(C) \quad u_t = u_{xx} \quad \text{en tout point de } D$$

n'impliquent pas:

(P)  $u(x, t)$  est une fonction analytique de  $t$  sur tout segment parallèle à  $Ot$  contenu dans  $D$ .

Les théorèmes (a) et (b) appartiennent au type:  $A \cap B \cap \dots \Rightarrow P$ ; on n'en peut donc conclure rien de certain concernant les équations de NAVIER; le théorème (b) montre seulement que l'on pourrait chercher à démontrer la proposition suivante (dont l'importance n'a pas besoin d'être soulignée).

Etant donné un domaine ouvert  $D$  dans l'espace  $(x_1, x_2, x_3, t)$  si

$$(A) \quad u_j(x, t), p(x, t) \in C(D)$$

$$(B) \quad \frac{\partial u_j}{\partial t}, \frac{\partial u_j}{\partial x_k}, \frac{\partial^2 u_j}{\partial x_k^2}, \frac{\partial p}{\partial x_j} \in C(D)$$

(C)  $u_j(x, t)$  et  $p(x, t)$  satisfont les équations de NAVIER ( $N_j$ ) en tout point de  $D$

alors

(P)  $u_j(x, t)$  et  $p(x, t)$  sont analytiques en  $(x_1, x_2, x_3)$  en tout point du domaine  $D$  continu dans un plan  $t = \text{Constante}$ .

Par contre le théorème (c) est du type  $A \cap B \cap \dots \not\Rightarrow P$  : il en découle immédiatement ce résultat fondamental pour les équations de NAVIER:

Etant donné un domaine ouvert  $D$  dans l'espace  $(x_1, x_2, x_3, t)$  les propositions:

$$(A) \quad u_j(x, t), \quad p(x, t) \in C(D)$$

$$(B) \quad \frac{\partial u_j}{\partial t}, \quad \frac{\partial u_j}{\partial x_k}, \quad \frac{\partial^2 u_j}{\partial x_k^2}, \quad \frac{\partial p}{\partial x_j} \in C(D)$$

$$(C) \quad u_j(x, t) \text{ et } p(x, t) \text{ satisfont les équations de NAVIER } (N_j) \text{ en tout point de } D$$

n'impliquent pas:

$$(P) \quad u_j(x, t) \text{ et } p(x, t) \text{ sont analytiques en } t \text{ en tout point du domaine } D \text{ contenu dans un plan } x_1 = C^{te}, \quad x_2 = C^{te}, \quad x_3 = C^{te}.$$

G.DOETSCH [15] a donné de nombreux exemples d'intégrales de l'équation de la chaleur non analytiques en  $t$ ; M.GEVREY, - dont les recherches dans ce domaine restent fondamentales encore aujourd'hui [21], [22] - a démontré que les intégrales non analytiques en  $t$  peuvent même ne pas être quasi-analytiques, au sens de CARLEMAN; les recherches précédentes concernent surtout le cas d'une demi-bande  $B = \{(x, t) : a < x < b, 0 < t < +\infty\}$ ; A.TYCHONOFF [94] a donné un exemple d'intégrales non-analytiques en  $t$  dans le demi-plan  $D = \{(x, t) : -\infty < x < +\infty, 0 < t < +\infty\}$ .

Voici un exemple, dû à G.DOETSCH, dont la traduction dans le langage de la Mécanique des fluides, rend intuitives les raisons d'existence d'intégrales non analytiques en  $t$  des équations de NAVIER.

Prenons comme domaine la demi-bande:

$$B = \{(x, t) : 0 < x < a, 0 < t < +\infty\}$$

En désignant par  $\tau$  un nombre positif arbitraire, la fonction:

$$[5] \quad \begin{aligned} u(x, t) &= 0 & 0 < t \leq \tau \\ &= x(t-\tau)^{-\frac{3}{2}} \exp \left[ -\frac{x^2}{4(t-\tau)} \right] & \tau < t < +\infty \end{aligned}$$

satisfait (A), (B), (C) et n'est analytique en  $t$  sur aucune des droites  $x = x_0$ ,  $0 < x_0 < a$ . La traduction de cet exemple dans le langage de la Mécanique des fluides est immédiate: le fluide (qui, par hypothèse, se meut par plans parallèles à  $Ox_1x_3$ ), est contenu entre deux plaques planes  $x_2 = 0$ ,  $x_2 = a$ ; la plaque  $x_2 = 0$  est maintenue constamment fixe; la plaque  $x_2 = a$ , restée immobile pendant l'intervalle  $0 < t \leq \tau$ , prend pour  $t > \tau$  une vitesse égale à  $a(t-\tau)^{-\frac{3}{2}} \exp\left[-\frac{a^2}{4(t-\tau)}\right]$ ; le fluide n'a aucun moyen de prévoir le mouvement que nous appliquerons à cette plaque; cette impossibilité de prévision implique que la vitesse du fluide  $u_2(x, t)$  dans un intervalle  $0 < t < \theta$  ne prédétermine nullement le prolongement de cette vitesse dans l'intervalle  $\theta \leq t < +\infty$ ; la fonction de  $t$ , qui définit  $u_2(x, t)$  ne saurait donc être analytique en  $t$ .

Contentons-nous pour le moment de noter que l'existence d'intégrales des équations de NAVIER, non analytiques en  $t$  (qui ne sont même pas quasi-analytiques en  $t$ , au sens de CARLEMAN) est peut-être grosse de conséquences, jusqu'ici malheureusement inexploitées, dans l'étude des circonstances qui président aux mouvements turbulents d'un fluide.

### 3 - Propriétés des solutions de l'équation de la chaleur.

Les liens que nous venons de souligner entre l'équation de la chaleur et les équations de NAVIER, nous préparent à mieux comprendre l'urgence de fixer avec précision la définition des intégrales; en effet, pour l'équation de la chaleur, on dispose à l'heure actuelle, d'un matériel mathématique d'une telle richesse, que l'on possède non seulement une, mais même plusieurs théories complètes: elles diffèrent l'une de l'autre, précisément, par la définition d'une "intégrale". La comparaison de ces théories entre elles nous fournit, en quelque sorte, une illustration expérimentale de l'influence du choix de cette définition. En réfléchissant à cette multiplicité des théories de l'équation de la chaleur, nous touchons du doigt la différence essentielle entre les Mathématiques et la Physique théorique; pour le Mathématicien les théories (A), (B), (C)

de l'équation de la chaleur, puisqu'elles sont logiquement cohérentes, sont aussi valables l'une que l'autre; le Physicien au contraire, sera conduit à en choisir une; celle dont les théorèmes  $(T_1), (T_2) \dots (T_n)$  conduisent à un accord d'ensemble avec les faits expérimentaux; seul cet accord, en bloc, de la théorie avec l'expérience, est discriminant; on ne peut admettre ou rejeter a priori telle prémisse, comme des dames qui choisiraient des chapeaux chez la modiste: l'une déteste le rose, l'autre n'aime que le bleu... Ainsi entend-t-on dire, parfois, qu'il faut exclure les fonctions non bornées, ou n'admettre que des fonctions analytiques, etc... L'expression de ces "gouts" mathématiques n'est-elle pas un peu futile? Seule la comparaison de l'ensemble des conséquences logiques d'une théorie avec l'expérience nous convaincrat en dernier ressort de la supériorité de l'un des choix.

Ayant souligné leur valeur analogique pour la Mécanique des fluides, esquissons maintenant quelques unes des théories de l'intégration de l'équation de la chaleur:

$$[3] \quad u_t = u_{xx}$$

dans une barre indéfinie  $-\infty < x < +\infty$ , lorsqu'on suppose donnée la température initiale  $v(x)$ . Dans ce paragraphe nous désignerons par:

$$[6] \quad D = \{(x, t) : -\infty < x < +\infty, 0 < t < +\infty\}$$

le demi-plan ouvert et par:

$$[7] \quad \bar{D} = \{(x, t) : -\infty < x < +\infty, 0 \leq t < +\infty\}$$

le demi-plan semi fermé.

Les différentes théories se distinguent les unes des autres par:

- ( $\alpha$ ) la classe des fonctions réelles  $v(x)$ , définies pour  $-\infty < x < +\infty$ , admises pour représenter la température initiale;
- ( $\beta$ ) la classe des fonctions réelles  $u(x, t)$ , définies dans  $D$ , admises pour représenter une intégrale;
- ( $\gamma$ ) le sens précis donné à la phrase:  $u(x, t)$  prend la valeur  $v(x)$  pour  $t = 0$ .

C'est seulement quand ces trois choix sont faits que l'on peut édicter une théorie. Il est curieux de constater que, depuis le mémoire initial de FOURIER (1822), les contributions essentielles de FOURIER lui-même, de POISSON, de LAPLACE, de Lord RAYLEIGH, de J. BOUSSINESQ aient fourni tant de méthodes ingénieuses et profondes de construction d'expression analytiques donnant des intégrales, sans que jamais ces questions  $(\alpha)$ ,  $(\beta)$ ,  $(\gamma)$  ne se soient posées: c'est seulement au début de ce siècle, entre 1900 et 1920, que les travaux de E. HOLMGREN, de M. GEVREY, de F. GOURSAT, de J. HADAMARD [23] ont souligné la nécessité de "bien poser le problème" en se plaçant dans des conditions, où l'on puisse établir non seulement *un théorème d'existence*, mais encore, *un théorème d'unicité*. En 1936, dans son exposé historique, G. DOETSCH [15] a eu le grand mérite d'attirer fortement l'attention sur ce point:

"Pour que le problème soit clairement posé, il est indispensable d'une part de préciser quelles conditions on impose à la solution et aux valeurs sur la frontière, de fixer, d'autre part, le sens dans lequel les conditions aux limites doivent être interprétées.

"Il est à regretter qu'une partie même de la littérature moderne, pour ne plus parler de la plus ancienne, reste extrêmement vague sous ce rapport. Ceci entraîne d'une part, que les théorèmes et démonstrations sont faux eux-mêmes, d'autre part, que des théorèmes, justes sous certaines restrictions, sont employés dans des cas où ces restrictions ne sont pas respectées. Ce sont surtout les démonstrations d'unicité qui montrent la gravité décisive du sens dans lequel on envisage le problème aux limites".

Une revue rapide de quelques unes des théories de l'équation de la chaleur, basées chacune sur une réponse précise aux questions  $(\alpha)$ ,  $(\beta)$  et  $(\gamma)$ , nous semble éclairer très heureusement les directions diverses que pourraient prendre des recherches sur les intégrales des équations de NAVIER.

(A) On considère comme valeurs initiales possibles les fonctions  $v(x)$  satisfaisant simultanément à:

$$(\alpha) \quad v(x) \in C(-\infty, +\infty) \quad \text{et} \quad v(x) \in L(-\infty, +\infty)$$

On choisit comme définition des mots "prendre la valeur initiale" la limite à deux dimensions dans le plan:

$$(\gamma) \quad \lim_{x \rightarrow a, t \rightarrow 0} u(x, t) = v(a)$$

Ceci impose évidemment:

$$(\beta_1) \quad u(x, t) \in C(\bar{D})$$

Si l'on ajoute les conditions:

$$(\beta_2) \quad u_t(x, t), \quad u_{xx}(x, t) \in C(D)$$

$$(\beta_3) \quad \sup_{0 < t < +\infty} |u(x, t)| \leq M e^{ax^2} \quad a > 0,$$

on obtient alors le théorème de TYCHONOFF [94]:

Si  $v(x)$  satisfait à  $(\alpha)$ , l'intégrale de POISSON-FOURIER:

$$[8] \quad u(x, t) = \int_{-\infty}^{+\infty} k(x - \xi, t) v(\xi) d\xi$$

$$k(x, t) = (4\pi vt)^{-\frac{1}{2}} \exp \left[ -\frac{x^2}{4vt} \right],$$

représente dans  $D$  une intégrale de l'équation de la chaleur: c'est la seule qui vérifie les conditions  $(\beta_1)$ ,  $(\beta_2)$ ,  $(\beta_3)$  et  $(\gamma)$ .

(B) On suppose:

$$(\alpha) \quad v(x) \in L(-\infty, +\infty)$$

et on dit que  $u(x, t)$  prend la valeur initiale  $v(x)$ , si  $u(x, t)$  tend faiblement vers  $v(x)$ , c'est à dire si:

$$(\gamma) \quad \lim_{t \downarrow 0} \int_a^b u(x, t) g(x) dx = \int_a^b v(x) g(x) dx$$

pour tout intervalle fini  $[a, b]$  et toute fonction  $g(x) \in C[a, b]$ . On impose à  $u(x, t)$  les conditions suivantes:

$$(\beta_1) \quad u_t(x, t) \text{ et } u_{xx}(x, t) \text{ existent en tout point du demi-plan } D$$

( $\beta_2$ )  $u(x, t)$ ,  $u_t(x, t)$  et  $u_{xx}(x, t) \in L(\Delta)$  dans tout rectangle fini  $\Delta \subset D$

( $\beta_3$ ) il existe une constante  $a > 0$  et deux suites  $x_n', x_n'', x_n' \rightarrow +\infty$ ,  $x_n'' \rightarrow -\infty$ , telles que:

$$\sup_{0 < t < +\infty} |u(x, t)| \leq M e^{ax^2}$$

pour tout  $x$  appartenant à l'une ou l'autre des deux suites. Alors (J.L.B. COOPER [14]):

Si  $v(x)$  satisfait à ( $\alpha$ ), l'intégrale de POISSON-FOURIER [8] est une intégrale de l'équation de la chaleur; elle est la seule vérifiant les conditions ( $\beta_1$ ), ( $\beta_2$ ), ( $\beta_3$ ) et ( $\gamma$ ).

(C) La formulation suivante, plus abstraite, due à E. HILLE [25], [26], [27], conduit à considérer  $v(x)$  et  $u(x, t)$  (pour chaque  $t > 0$ ) comme des points d'un même espace fonctionnel, constituant un espace de Banach  $\mathfrak{B}$ ; c'est sans doute la mieux adaptée à la transposition dans le langage de la Mécanique statistique; quand  $t$  varie de 0 à  $+\infty$ , le point  $\omega_t = u(x, t)$  décrit une trajectoire  $\Gamma$  issue du point  $\omega = v(x)$ ; l'espace de Banach  $\mathfrak{B}$  joue ainsi le rôle d'un "espace des phases", où un point  $\omega$  représente un état du système. On suppose:

$$(\alpha) \quad v(x) \in \mathfrak{B}$$

Nous désignerons par  $\|v\|$  la norme de  $v(x)$ ; nous supposons:

$$(\beta_1) \quad u(x, t) \in \mathfrak{B}, \quad \text{pour tout } t > 0$$

et nous donnerons à " $u(x, t)$  prend la valeur initiale  $v(x)$ " le sens d'une limite forte:

$$(\gamma) \quad \lim_{t \downarrow 0} \|u(x, t) - v(x)\| = 0$$

Supposons encore que  $u$  admette une dérivée  $u_t$  au sens fort, continue au sens fort:

$$(\beta_2) \quad u_t(x, t) \in \mathfrak{B} \quad \text{pour tout } t > 0$$

$$(\beta_3) \quad \lim_{h \rightarrow 0} \left\| \frac{u(x, t+h) - u(x, t)}{h} - u_t(x, t) \right\| = 0 \quad \text{pour tout } t > 0$$

$$(\beta_4) \quad \lim_{h \rightarrow 0} \|u_t(x, t+h) - u_t(x, t)\| = 0 \quad , \quad \text{pour tout } t > 0 .$$

E. HILLE appelle *problème abstrait de CAUCHY*, le problème qui consiste, étant donnée une valeur initiale  $v(x)$  satisfaisant  $(\alpha)$ , à trouver une intégrale de l'équation de la chaleur satisfaisant  $(\beta_1)$ ,  $(\beta_2)$ ,  $(\beta_3)$ ,  $(\beta_4)$  et prenant la valeur initiale au sens  $(\gamma)$ , puis à prouver que cette intégrale est unique.

E. HILLE a résolu [28] le problème dans le cas où l'espace de Banach est l'ensemble de toutes les fonctions  $f(x)$  telles que:

$$f(x) \exp[-|x|^\rho] \quad (\rho \geq 0 \text{ donné})$$

soit continue dans l'intervalle fermé  $[-\infty, +\infty]$ . Cet ensemble constitue un espace de Banach  $\mathfrak{B}$ , si on le munit de la norme:

$$\|f\| = \sup_{-\infty \leq x \leq +\infty} |f(x) \exp[-|x|^\rho]|$$

Lorsque  $0 \leq \rho \leq 1$ , si  $v(x) \in \mathfrak{B}$  l'intégrale de POISSON-FOURIER [8] donne une solution du problème abstrait de CAUCHY et cette solution est unique.

Lorsque  $1 < \rho \leq 2$ , si la fonction  $u(x, t)$ , définie par l'intégrale de POISSON-FOURIER, appartient à  $\mathfrak{B}$  pour tout  $t > 0$ , elle donne la solution unique du problème abstrait de CAUCHY; mais il y a des  $v(x)$  pour lesquelles  $u(x, t) \notin \mathfrak{B}$  pour aucun  $t > 0$ ; dans ce cas, le problème n'a pas de solution.

Enfin lorsque  $\rho > 2$ , si  $\lim_{x \rightarrow \pm\infty} f(x) \exp[-|x|^\rho] \neq 0$  l'intégrale de POISSON-FOURIER n'a de sens pour aucun  $t > 0$ ; l'existence de solutions du problème abstrait de CAUCHY est douteuse; il peut exister des solutions non nulles telles que:

$$\lim_{t \downarrow 0} \|u(x, t)\| = 0 .$$

Sans une formulation précise et générale du problème abstrait de CAUCHY, des résultats analogues, très intéressants, avaient déjà été ob-

tenus par S. BOCHNER et CHANDRASEKHARAN [8] pour le cas des espaces de Banach  $L(-\infty, +\infty)$  et  $L^2(-\infty, +\infty)$ , spécialement importants.

#### 4 - Paradoxes de la mécanique des fluides.

Les théories (A), (B) et (C) sont intéressantes parce que, dans chaque cas, on a pu prouver un théorème d'existence et un théorème d'unicité; une bonne théorie doit ainsi être basée sur des prémisses ( $\alpha$ ), ( $\beta$ ) et ( $\gamma$ ), assez larges pour que des intégrales puissent exister et suffisamment étroites pour que leur unicité soit garantie; il y a là une sorte de compromis, délicat à réaliser, auquel il faut prendre garde et qui explique certains paradoxes fréquemment rencontrés en Mécanique des fluides.

Pour en donner un exemple, considérons le mouvement plan d'un fluide visqueux incompressible, où les trajectoires sont des circonférences ayant l'origine  $O$  pour centre. Utilisons des coordonnées polaires  $(r, \theta)$  et désignons par  $\zeta(r, t)$  le tourbillon qui est, comme on le sait, perpendiculaire au plan du mouvement. Des calculs classiques permettent de déduire des équations de NAVIER que  $\zeta(r, t)$  doit être une solution de l'équation de la chaleur en coordonnées polaires:

$$[9] \quad \frac{\partial \zeta}{\partial t} = \frac{\nu}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left( r \frac{\partial \zeta}{\partial r} \right).$$

Pour étudier la diffusion du tourbillon par la viscosité, on considère une intégrale de [9] qui "prend comme valeur" une fonction donnée  $\omega(r)$  à l'instant  $t = 0$ . Si l'on choisit la double limite dans le plan  $(r, t)$ :

$$(\gamma) \quad \lim_{r \rightarrow a, t \rightarrow 0} \zeta(r, t) = \omega(a)$$

il est parfaitement possible de construire une théorie analogue à (A), possédant un théorème d'existence et d'unicité. Mais on écarte, du même coup, le cas où  $\omega(r)$  est discontinue, c'est-à-dire de nombreux problèmes étudiés dans tous les traités de Mécanique des fluides; par exemple:

(a) noyau tourbillonnaire d'intensité constante  $\omega_0$  :

$$\begin{aligned}\omega(r) &= \omega_0 & 0 \leq r \leq a \\ &= 0 & r > a\end{aligned}$$

(b) tourbillon ponctuel de circulation  $\Gamma_0$  :

$$\omega(r) = 0 \quad r \neq 0 .$$

Pour obtenir des solutions à ces problèmes, on élargit ( $\gamma$ ) en remplaçant la double limite par *une limite à  $r$  constant* :

$$(\gamma') \quad \lim_{t \downarrow 0} \zeta(r, t) = \omega(r) \quad \text{pour tout } r$$

(on place un instrument de mesure en un point fixe du plan et on étudie la limite de la courbe enregistrée lorsque  $t \downarrow 0$ ).

Dans le cas du tourbillon ponctuel, on donne en général l'intégrale :

$$[10] \quad \zeta(r, t) = \frac{\Gamma_0}{8\pi vt} \exp \left[ -\frac{r^2}{4vt} \right]$$

qui est continue dans le domaine :

$$\Delta = \{(r, t) : 0 \leq r < +\infty, 0 < t < +\infty\}$$

où elle satisfait l'équation de la chaleur.

Mais si l'on ne prend pas de précautions supplémentaires, on risque de perdre l'unicité; en effet la dérivée par rapport à  $t$  de la fonction [10] satisfait évidemment [9]; donc  $K$  désignant une constante arbitraire, la fonction :

$$[11] \quad \zeta(r, t) = \left[ \frac{\Gamma_0}{8\pi vt} + \frac{K}{t^2} \left( \frac{r^2}{4vt} - 1 \right) \right] \exp \left[ -\frac{r^2}{4vt} \right]$$

est également une intégrale de [9] définie dans le même domaine que [10]

La circulation  $\Gamma$  qui lui correspond a pour valeur :

$$\Gamma(r, t) = \Gamma_0 - \left[ \Gamma_0 + 2\pi K \frac{r^2}{t^2} \right] \exp \left[ -\frac{r^2}{4vt} \right]$$

et on a, pour [11] comme pour [10]:

$$[12] \quad \left\{ \begin{array}{ll} \lim_{t \downarrow 0} \zeta(r, t) = 0 & r > 0 \\ \lim_{t \downarrow 0} \Gamma(r, t) = \Gamma_0 & r > 0 \\ & = 0 \quad r = 0 \end{array} \right. .$$

Les deux intégrales [10] et [11] sont toutes deux continues ainsi que toutes leurs dérivées partielles dans le domaine  $\Delta$ ; elles sont du même type, non bornées au voisinage du point  $r = 0, t = 0$ ; elles satisfont toutes deux aux conditions du problème exprimées par [12]; pour préférer l'une à l'autre, c'est à dire pour conserver l'unicité, il faudrait donc introduire des conditions supplémentaires; si on les omet, les conclusions qu'on en tire perdent beaucoup de valeur, puisqu'il n'y a plus de raison de préférer l'intégrale [10] à l'intégrale [11].

**5 - Nécessité d'un théorème d'existence et unicité pour les équations de Navier.**

Pour l'étude des intégrales des équations de NAVIER, dans le cas général, rien de comparable aux exemples (A), (B), (C) du § 3 n'existe à l'heure actuelle; on est très loin de connaître l'influence de prémisses équivalentes à  $(\alpha)$ ,  $(\beta)$  et  $(\gamma)$ , sur la possibilité d'établir un théorème d'existence et d'unicité.

Dans le cas du fluide incompressible, sans frontières, remplissant tout l'espace, nous possédons, il est vrai, les recherches très importantes et très profondes de J. LERAY [78]; mais elles sont, malheureusement, inutilisables comme point de départ d'une étude de la turbulence homogène; en voici les raisons.

La force vive du fluide contenu dans un domaine  $B$  de l'espace:

$$\frac{\rho}{2} \int_B \sum_k u_k(x, t)^2 dx$$

s'introduisant naturellement dans tout problème de Mécanique des fluides, on doit nécessairement supposer que cette intégrale a un sens, c'est

à dire que  $u_j(x, t) \in L^2(B)$ , pour tout domaine fini  $B$ ; A tout instant  $t > 0$ , cette condition est, bien entendu, satisfaite si nous imposons la condition plus forte  $u_j(x, t) \in C(B)$ ; par contre, à l'instant initial, nous avons le choix, et c'est une hypothèse que de poser:

$$(\alpha) \quad v_j(x) \in L^2(B) \quad , \quad \text{pour tout } B \text{ fini .}$$

Mais J. LERAY va plus loin: il postule que *la force vive totale du fluide est finie*, c'est à dire qu'il choisit comme prémisses:

$$(\alpha) \quad v_j(x) \in L^2(\mathbb{R}^3)$$

$$(\beta) \quad u_j(x, t) \in L^2(\mathbb{R}^3) \quad \text{pour tout } t > 0$$

$$\mathbb{R}^3 = \{x : -\infty < x_j < +\infty, \quad j = 1, 2, 3\} .$$

Autrement dit, en adoptant le langage de l'exemple (C), il opère constamment dans un espace de Hilbert; à chaque instant les propriétés de l'espace de Hilbert interviennent dans ses démonstrations. Or la notion de turbulence homogène s'oppose à considérer la force vive totale comme finie: des fonctions  $u_j(x, t)$ , périodiques en  $x$ , doivent pouvoir entrer, comme cas particulier, dans le cadre général des champs de vecteurs spatialement homogènes; dans ce cas, l'intégrale:

$$\int_{\mathbb{R}^3} u_j(x, t)^2 dx$$

ne saurait être finie.

Si l'on ne fait aucune autre hypothèse, que l'existence de la force vive pour tout domaine  $B$  fini, l'ensemble des champs de vitesses, correspondant à une turbulence homogène, constitue un espace fonctionnel appartenant à la catégorie des *espaces de G. MACKEY*. La topologie de ces espaces se définit, non à partir d'une norme (comme dans les espaces de Banach, dont l'espace de Hilbert est l'exemple le plus simple), mais à partir d'une famille de *pseudo-normes*; il est naturel de prendre ici les boîtes cubiques:

$$B_N = \{x : -N \leq x_j \leq N, \quad j = 1, 2, 3\}$$

et l'on considérera comme famille de pseudo-normes du champ de vecteurs