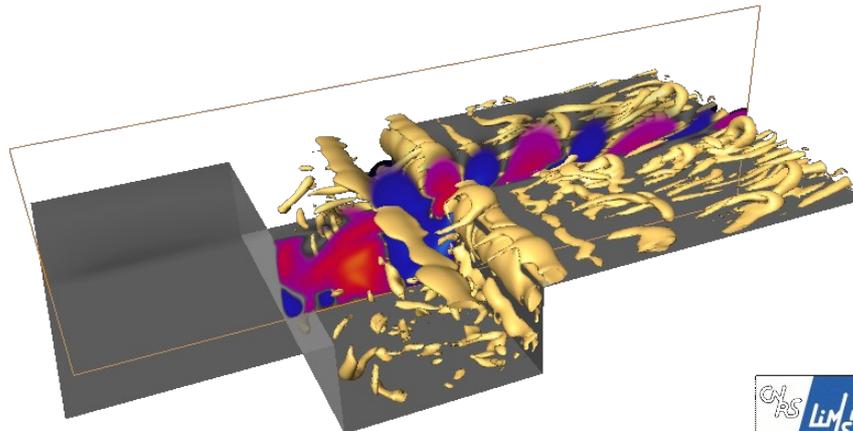


# A 3D developed flow: the open cavity flow

*F. Lusseyran, L. Pastur, T. Faure,  
Y. Fraigneau, B. Podvin*

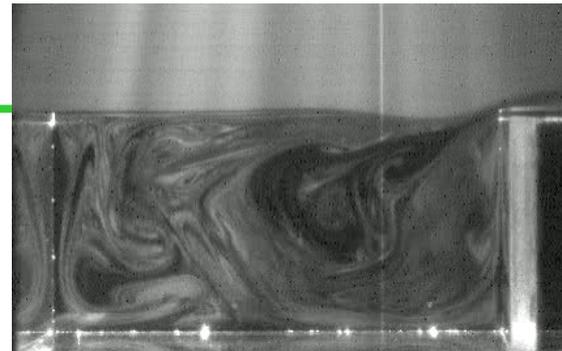
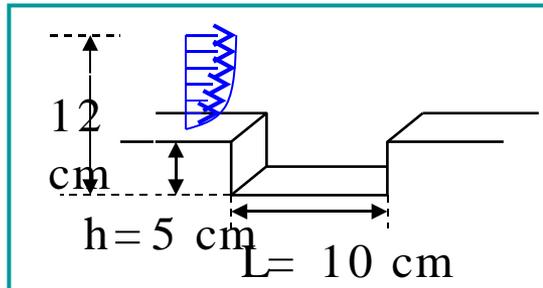
*LIMSI, UPR CNRS 3251, Orsay*



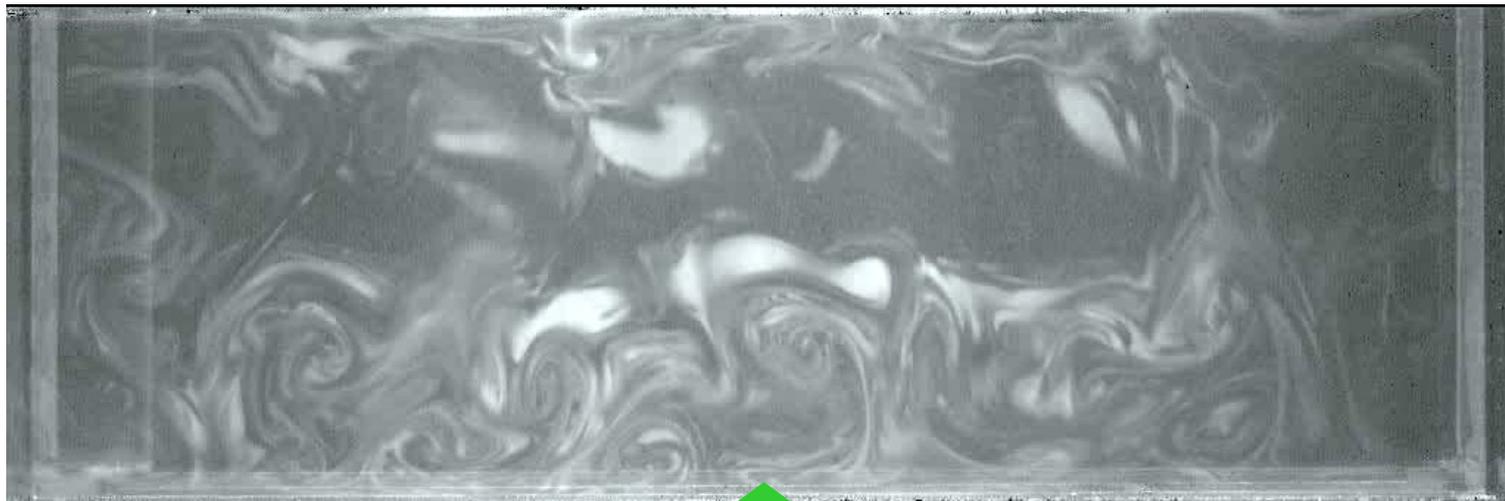
# Qualitative description of the flow

Laboratoire d'Informatique pour la Mécanique et les Sciences de l'Ingénieur

$U = 1.27 \text{ m/s}$ ,  $R = 2$ ,  $\rightarrow \text{Re} = 8500$



( $U = 1.21 \text{ m/s}$ )



Th. M. Faure, P. Adrianos, F. Lusseyran and L. R. Pastur, "Visualizations of the flow inside an open cavity at medium range Reynolds numbers", Experiments in Fluids, vol. 42, n°2, pp. 169-184 (2007)

November 14th, 2007

IPPT- PAN, seminar

# Qualitative flow description

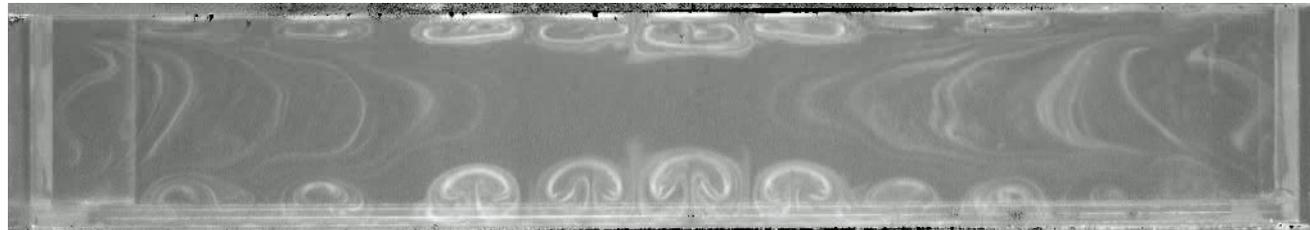
les Sciences de l'Ingénieur



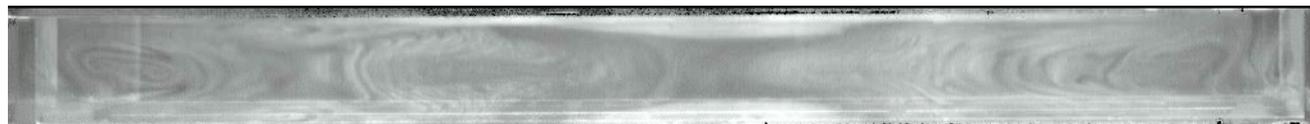
$R=2.$ ,  $U=1.27$   
m/s  
 $Re=8500$



$R=1.5$ ,  $U=1.27$  m/s  
 $Re=6350$



$R=1.$ ,  $U=1.27$  m/s  
 $Re=4200$



$R=0.5$ ,  $U=1.27$  m/s  
 $Re=2100$



# Tourbillons de Görtler = $f(Re, R, F)$

Laboratoire d'Informatique pour la Mécanique et les Sciences de l'Ingénieur

6 grandeurs:  $U_e, \rho, \mu, L, H, S$

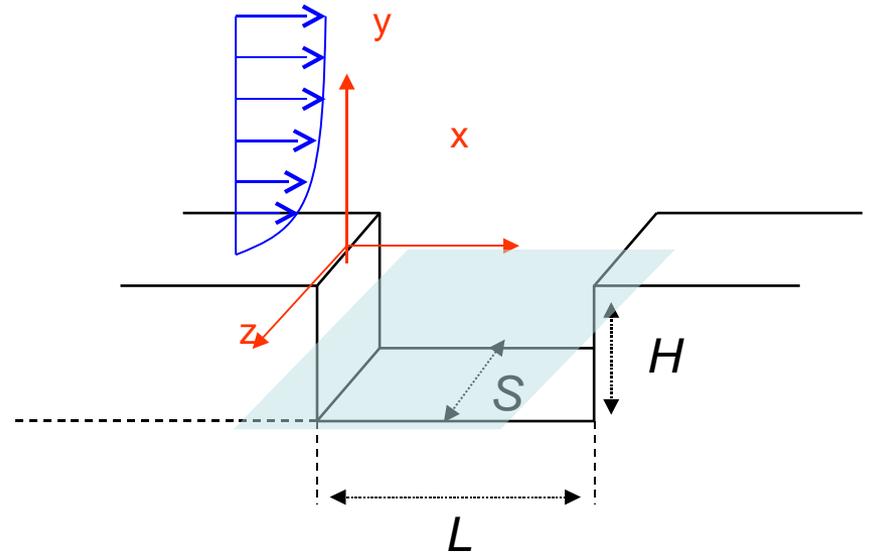
3 unités fondamentales

3 nombres adimensionnels:

$$Re = \frac{U_e L}{\mu / \rho}$$

$$R = L/H,$$

$$F = H/S$$



*Existence de pseudo Görtler =  $f(Re, R, F)$*

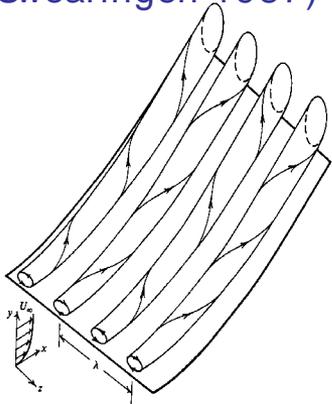
$$H \in \{0.025, 0.05, 0.10, 0.15\} m \quad S = 0.3 m \quad \rightarrow \quad 0.084 < F < 0.5$$

$$500 < Re < 4000 \quad R \in \{0.25, 0.75, 1.0, 1.25, 1.5, 1.75, 2.5\}$$

# Tourbillons de Görtler?

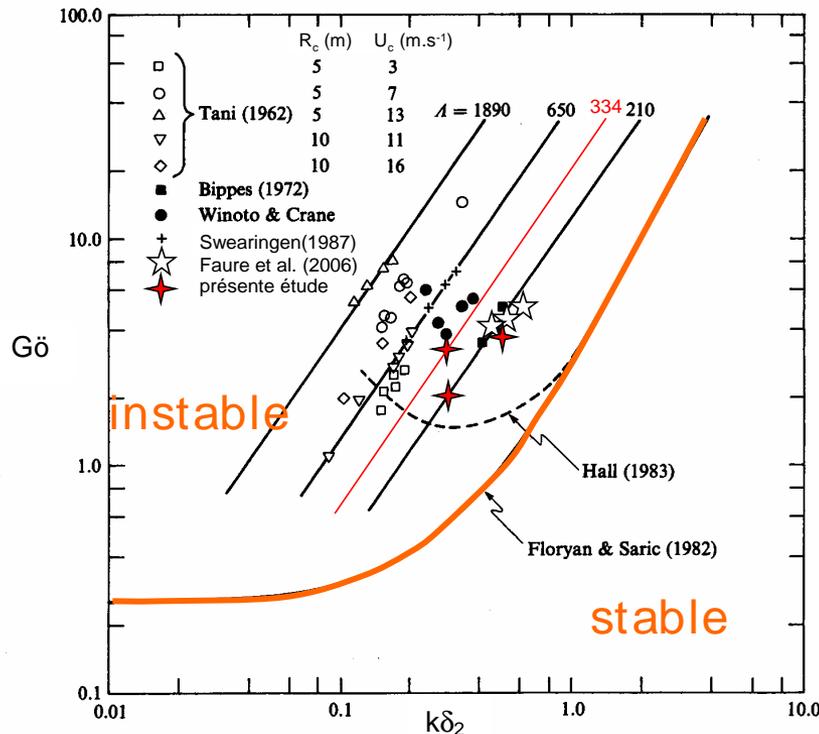
Laboratoire d'Informatique pour la Mécanique et les Sciences de l'Ingénieur

Modèle Instabilité linéaire  
(Swearingen 1987)



$$\left\{ \begin{array}{l} \text{Gö} = \frac{U_c \delta_2}{\nu} \left( \frac{\delta_2}{r_c} \right)^{\frac{1}{2}} \\ \Lambda = \frac{U_c r_c}{\nu} \left( \frac{\lambda}{r_c} \right)^{\frac{3}{2}} \end{array} \right. \longrightarrow \text{Gö} = \frac{\Lambda}{(2\pi)^{\frac{3}{2}}} (k\delta_2)^{\frac{3}{2}}$$

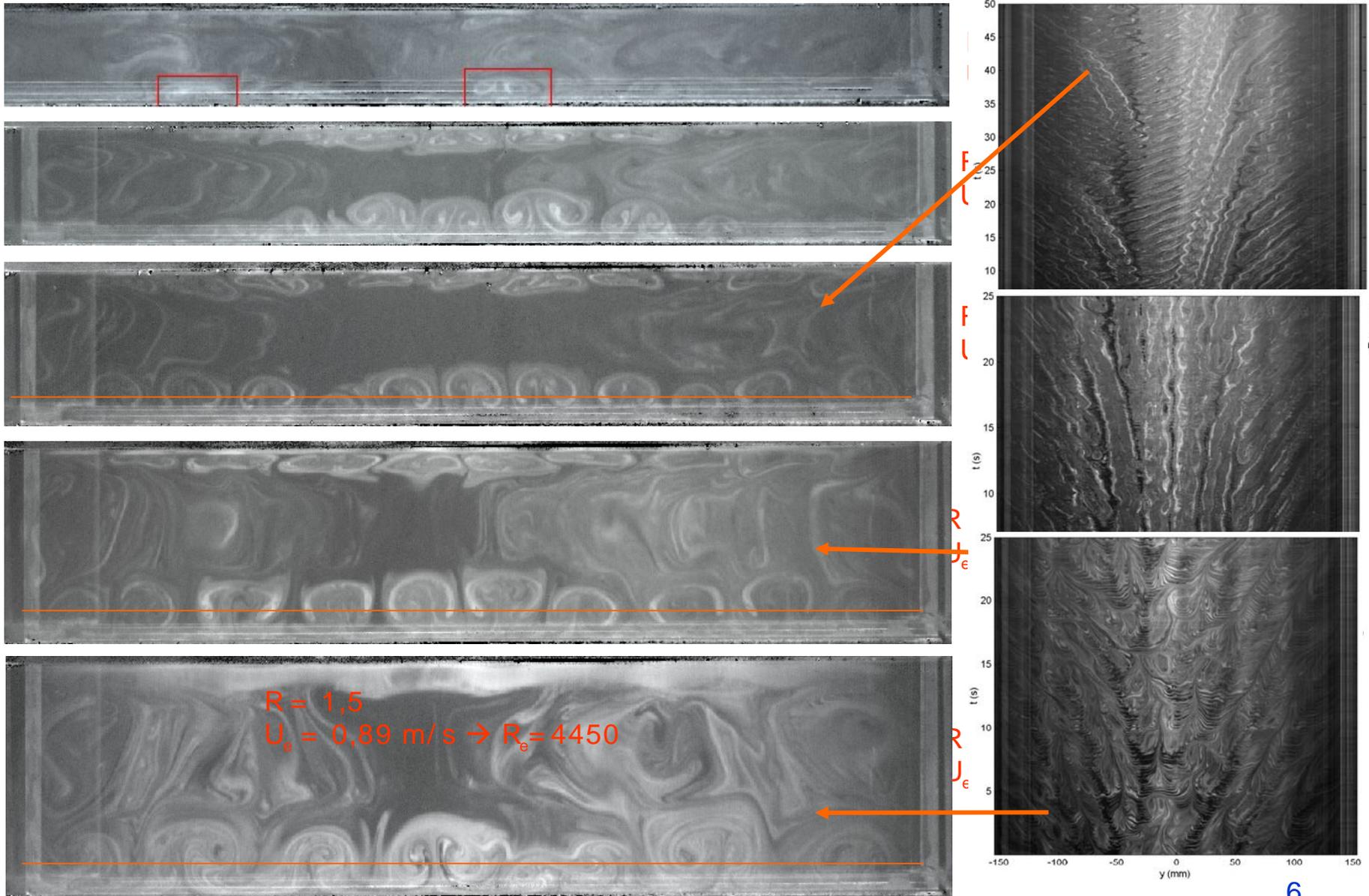
film



# Space-time diagrams

$F = 0,167$  ( $H = 50$  mm)

atistique pour la Mécanique et les Sciences de l'Ingénieur



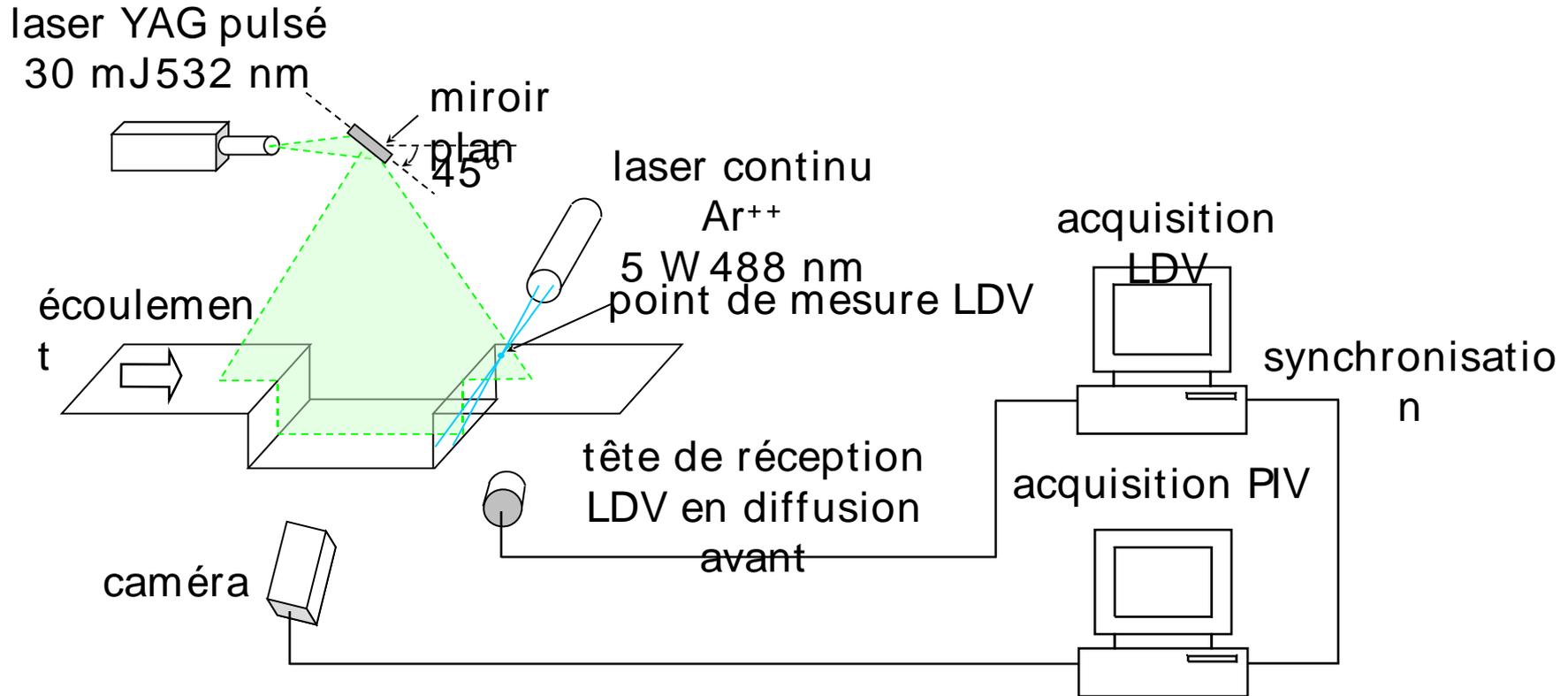
# Plan de l'exposé

Laboratoire d'Informatique pour la Mécanique et les Sciences de l'Ingénieur

- Open cavity flow phenomenology
  - Qualitative description
  - Görtler's instability
  - **Mixing layer instability**
- 2D reduction of a 3D flow
  - POD 3D : full flow reconstruction
  - Validation POD 2D / POD 3D
  - Validation POD 2D with PIV 2C
- 3D information reconstruction from 2D



## Montages mesures synchronisées PIV- LDV

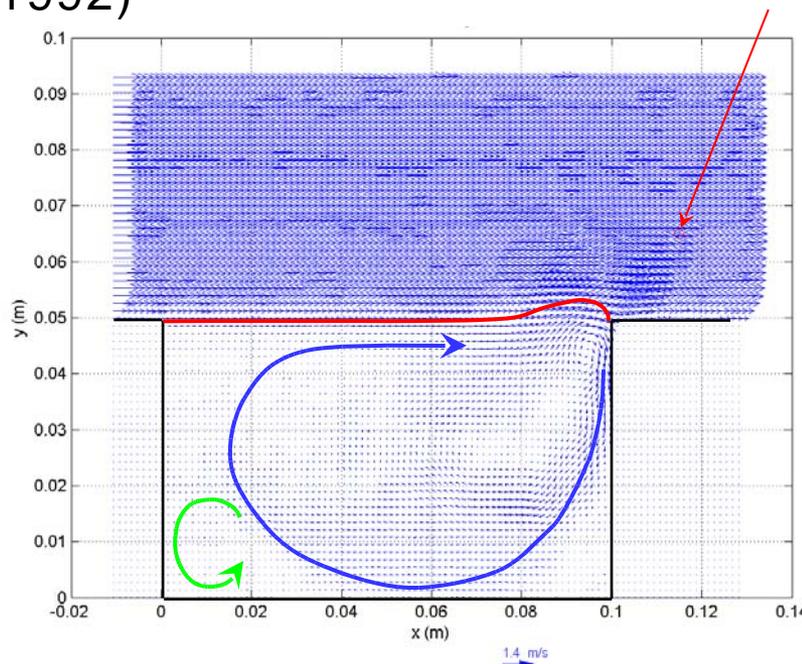


# Champ de vitesse PIV-2C-2D

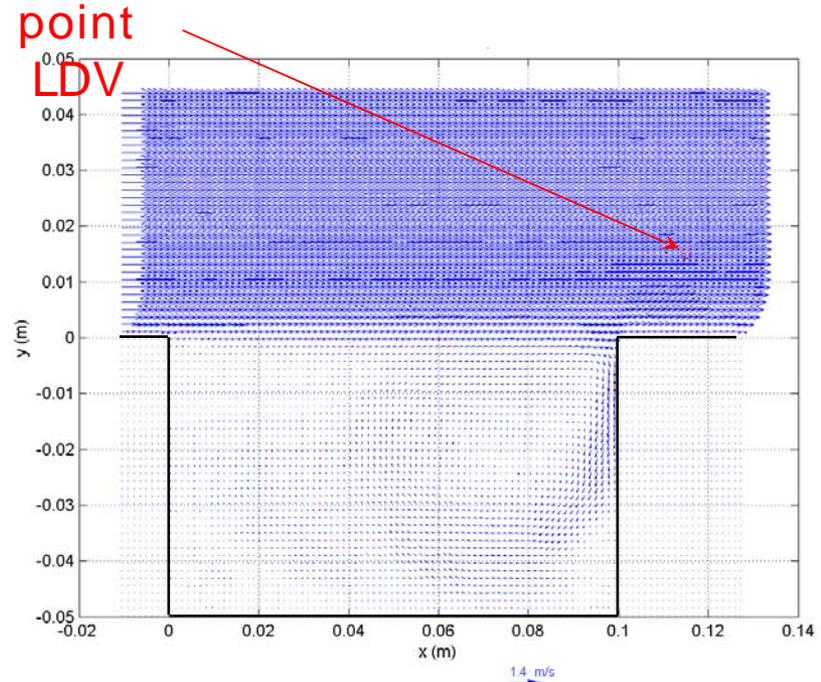
Laboratoire d'Informatique pour la Mécanique et les Sciences de l'Ingénieur

Mesures PIV  $U_e = 1,27 \text{ m.s}^{-1}$

PIV par flot optique utilisant une programmation dynamique (Quénot 1992)



champ PIV instantané

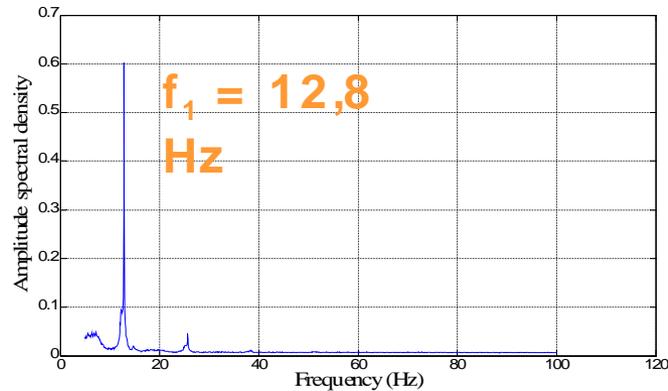
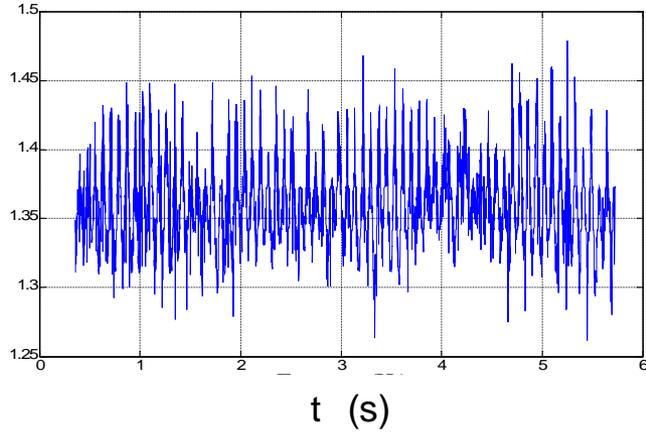


moyenne sur 1100 champs PIV

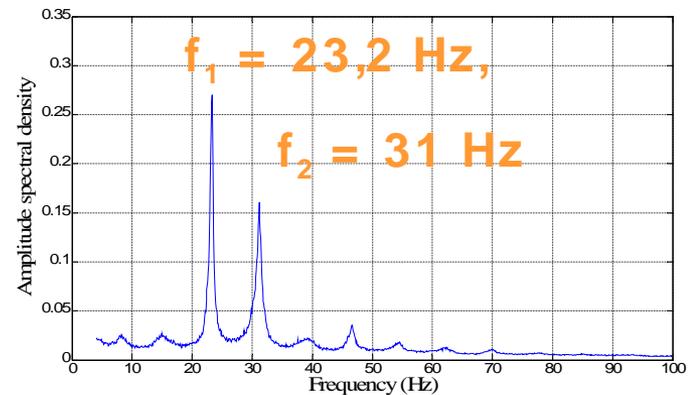
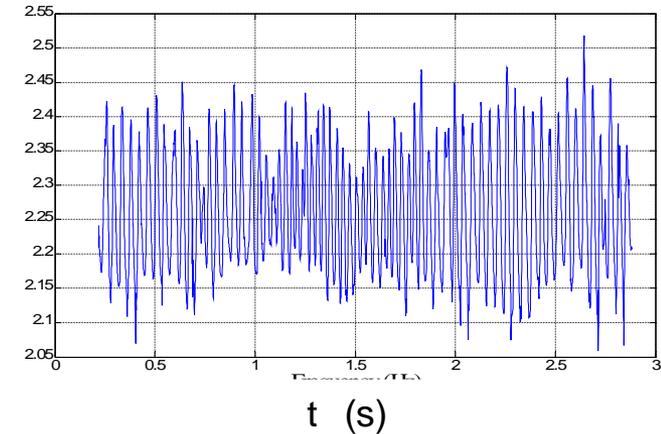
# Mesure locale $u_x(t)$ par LDV

Laboratoire d'Informatique pour la Mécanique et les Sciences de l'Ingénieur

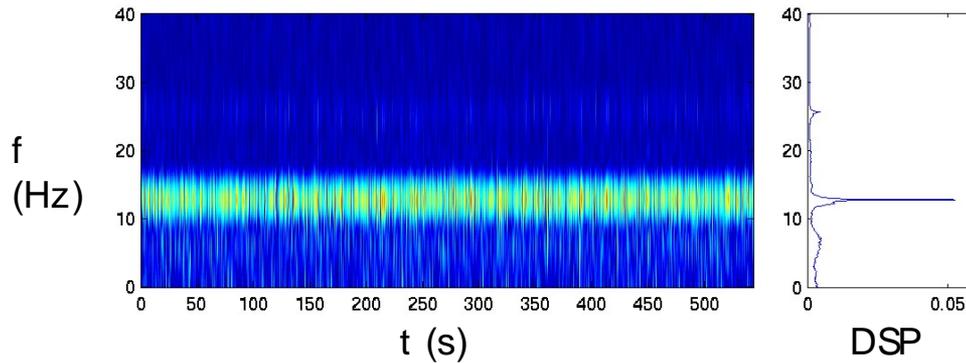
Mesures LDV  $U_e = 1,27$   
 $m.s^{-1}$



Mesures LDV  $U_e = 2,09$   
 $m.s^{-1}$

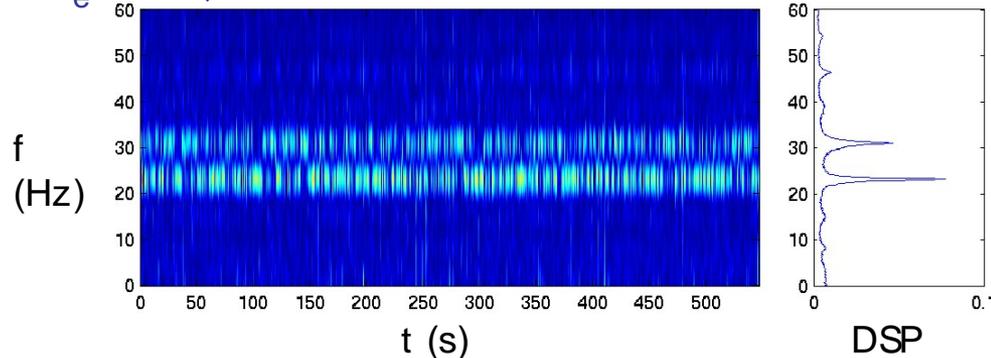


Mesures LDV  $U_e = 1,27$   
 $m.s^{-1}$



➔ 1 mode caractéristique à la fréquence  $f_1 = 12.8$  Hz

Mesures LDV  $U_e = 2,09$   
 $m.s^{-1}$



➔ 2 modes présents en intermittence aux fréquences  $f_1 = 23.2$  Hz et  $f_2 = 31$  Hz

## Objectifs :

- mesure de la longueur d'onde des oscillations de la couche de cisaillement
- comparaison avec le modèle de stabilité linéaire d'une couche de

## Mésaillon

recaler les champs PIV par rapport à la phase des oscillations de la couche de cisaillement (signal LDV)

1- Vitesse  $U_y$  pour  $U_e = 1.27 \text{ m.s}^{-1} \rightarrow f1$

2- Vitesse  $U_y$  pour  $U_e = 2.09 \text{ m.s}^{-1} \rightarrow f1$  et  $f2$

# Construction moyennes de phases

Laboratoire d'Informatique pour la Mécanique et les Sciences de l'Ingénieur

- rééchantillonnage du signal LDV à une fréquence multiple des champs PIV
- filtrage autour de la fréquence  $U_x \rightarrow S$  en mode (filtre passe-bande largeur 1 Hz)

- construction de la matrice des retards  $B$

$$S = \begin{pmatrix} s(t_1) \\ s(t_2) \\ s(t_3) \\ s(t_4) \\ s(t_5) \\ s(t_6) \\ s(t_7) \end{pmatrix} \rightarrow B = \begin{pmatrix} s(t_1) & s(t_2) & s(t_3) \\ s(t_2) & s(t_3) & s(t_4) \\ s(t_3) & s(t_4) & s(t_5) \\ s(t_4) & s(t_5) & s(t_6) \\ s(t_5) & s(t_6) & s(t_7) \end{pmatrix}$$

$$B = U \cdot D \cdot V^T$$

- décomposition aux valeurs singulières

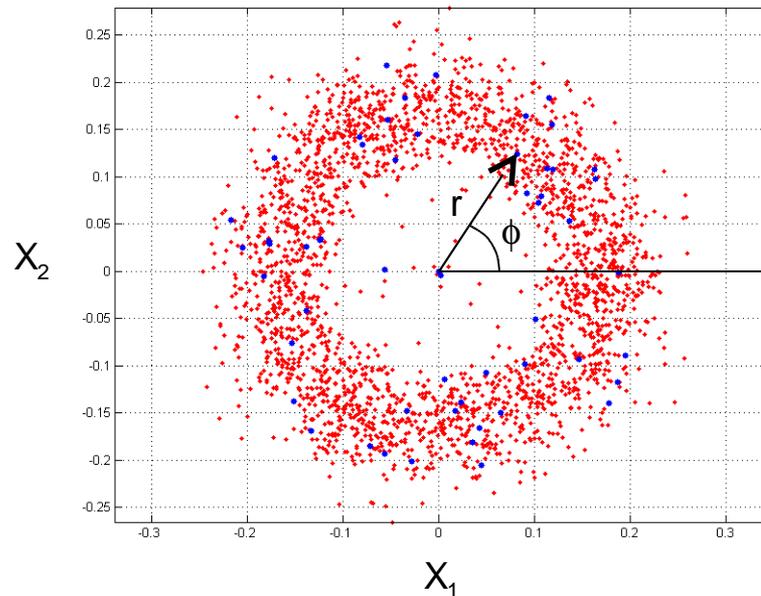
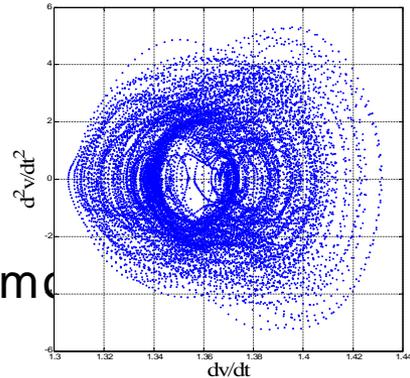
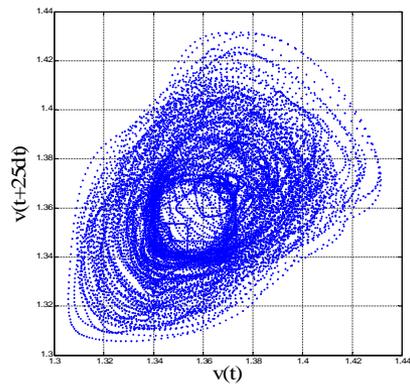
$$X = U \cdot D = B \cdot V$$

- matrice de la dynamique propre du système  $X$

# Moyennes de phases pour s1

Laboratoire d'Informatique pour la Mécanique et les Sciences de l'Ingénieur

portrait de phase réalisé à partir des 2 premières colonnes de la matrice X



• champ PIV

les champs PIV compris dans un secteur de phase de  $22,5^\circ$

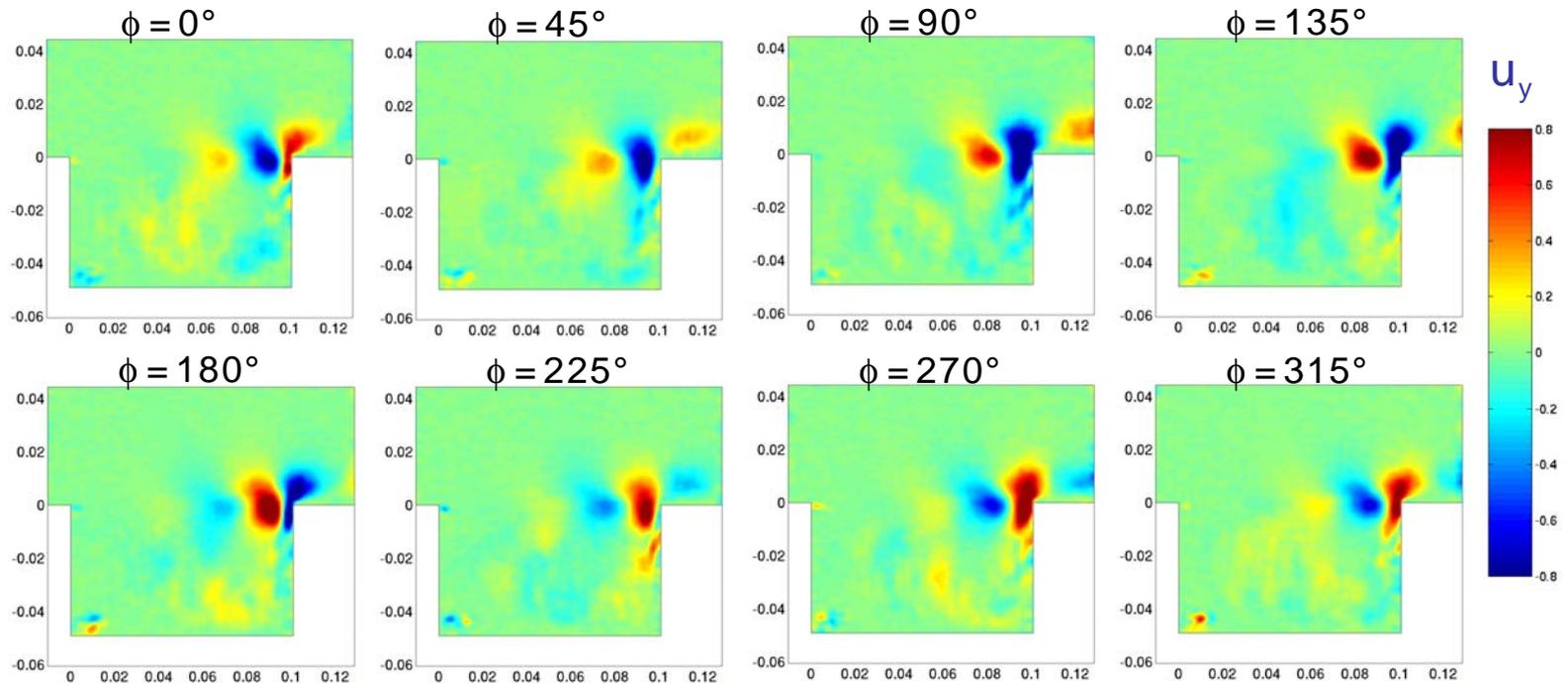
# Moyennes de phases pour s1

Laboratoire d'Informatique pour la Mécanique et les Sciences de l'Ingénieur

Moyennes des réalisations de l'écoulement par secteur de  $\Delta\phi = 22.5^\circ$   
phase

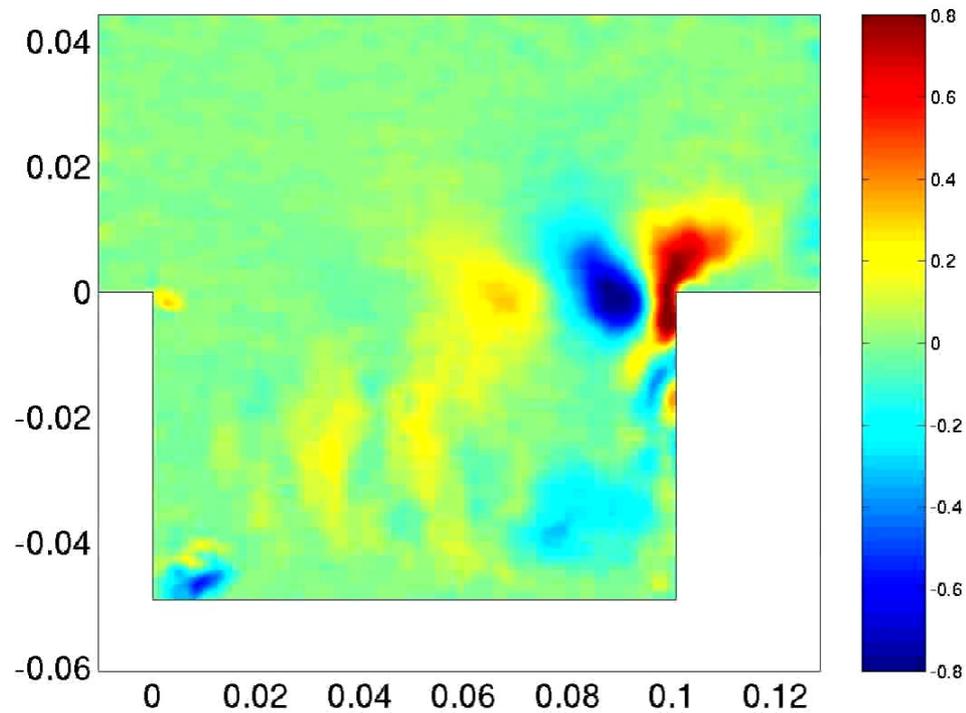
$$U_e = 1,27 \text{ m.s}^{-1}$$

1



# Moyennes de phases pour s1

Laboratoire d'Informatique pour la Mécanique et les Sciences de l'Ingénieur

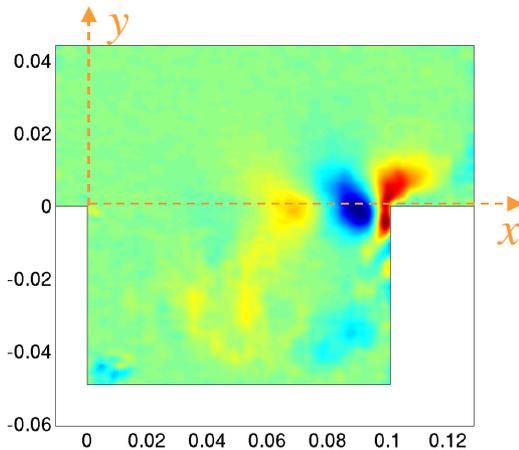


# Relation de dispersion pour s1

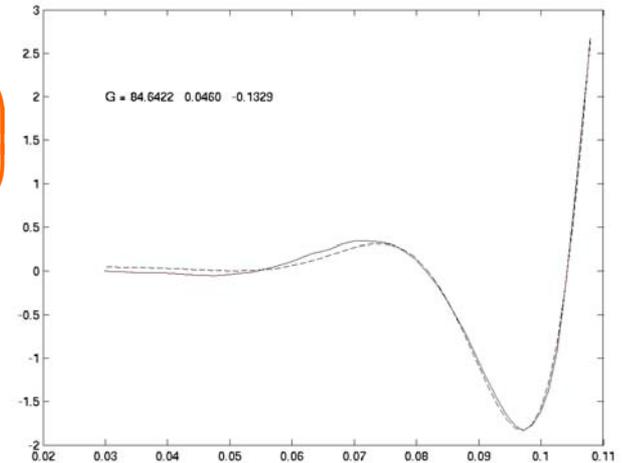
Laboratoire d'Informatique pour la Mécanique et les Sciences de l'Ingénieur

## Instabilité convective linéaire

$$U_e = 1,27 \text{ m.s}^{-1}$$



$$u_y(x) = A + Be^{\beta x} \cos\left(\frac{2\pi}{\lambda}x + \varphi\right)$$



| $\phi$ (°)     | 0     | 45    | 90    | 135   | 180  | 225   | 270   | 315   |
|----------------|-------|-------|-------|-------|------|-------|-------|-------|
| $\lambda$ (cm) | 4.01  | 5.2   | 4.77  | 4.63  | 4.56 | 5.12  | 5.04  | 4.45  |
| $\beta$        | 66.11 | 66.92 | 64.25 | 72.67 | 61.4 | 54.90 | 68.75 | 62.22 |

$$\lambda_{moyen} = 4.75 \pm 0.7 \text{ cm}$$

TAB. 3.1 – Longueurs d'onde et coefficient d'amplification spatiale obtenus pour 8 des 16 champs moyennés en phase, pour  $u_e = 1.27 \text{ m/s}$

# Relation de dispersion pour s1

Laboratoire d'Informatique pour la Mécanique et les Sciences de l'Ingénieur

Longueur d'onde des oscillations de la couche de cisaillement

$$U_e = 1,27 \text{ m.s}^{-1}$$

- Moyenne de phases  $\rightarrow \lambda = 0.048 \pm 0.007$

m

pour une couche de cisaillement en tangente hyperbolique

$$u_x(y) = \frac{U_1 + U_2}{2} + \frac{U_1 - U_2}{2} \tanh\left(\frac{y - y_0}{\delta}\right)$$

$$U_c = \frac{U_1 + U_2}{2} \approx \frac{U_e}{2} = 0.635 \text{ m.s}^{-1}$$

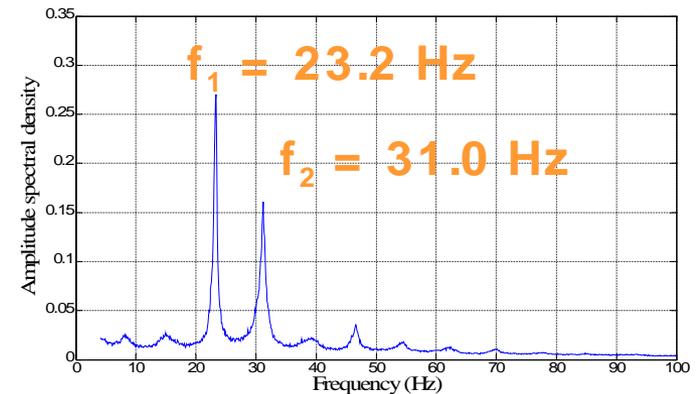
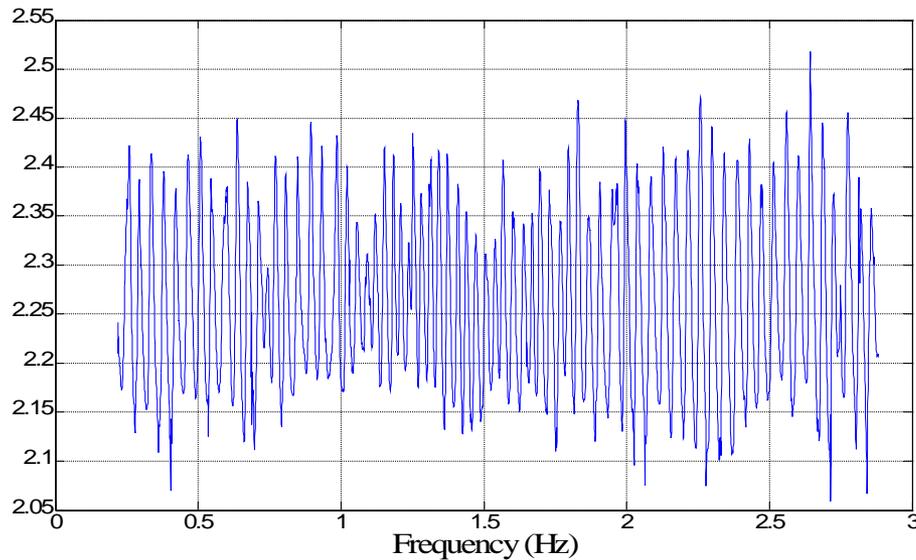
- Moyenne de phases  $\rightarrow c = \lambda f = 0.61 \pm 0.09 \text{ m s}^{-1}$

# Moyenne de phase pour s2

Laboratoire d'Informatique pour la Mécanique et les Sciences de l'Ingénieur

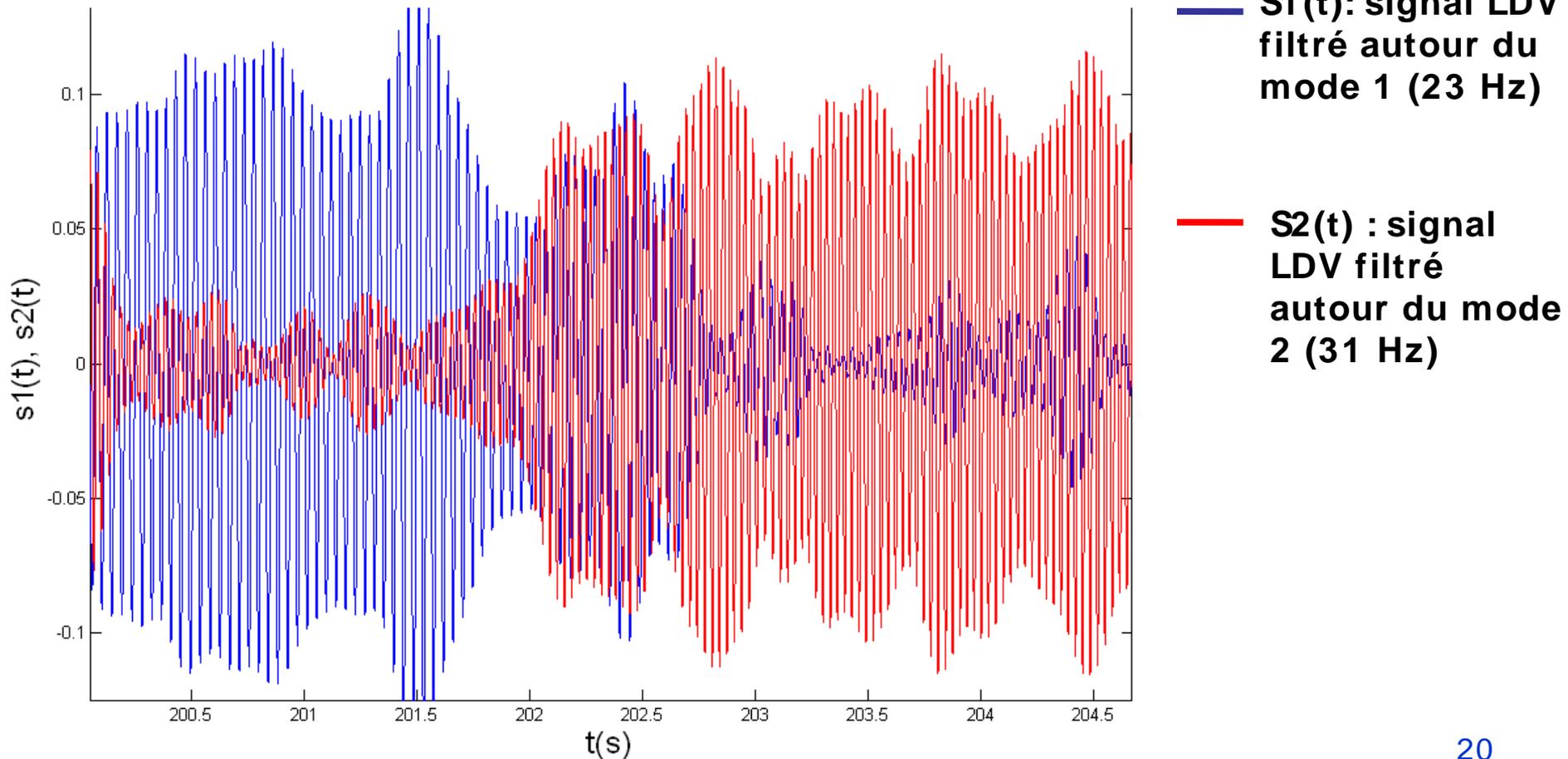
1- Vitesse  $U_y$  pour  $U_e = 1.27 \text{ m.s}^{-1} \rightarrow f_1$

2- Vitesse  $U_y$  pour  $U_e = 2.09 \text{ m.s}^{-1} \rightarrow f_1$  et  $f_2$



## TF de Hilbert autour de $f_1$ et $f_2$

- filtrage du signal LDV autour du mode sur lequel on souhaite se recaler

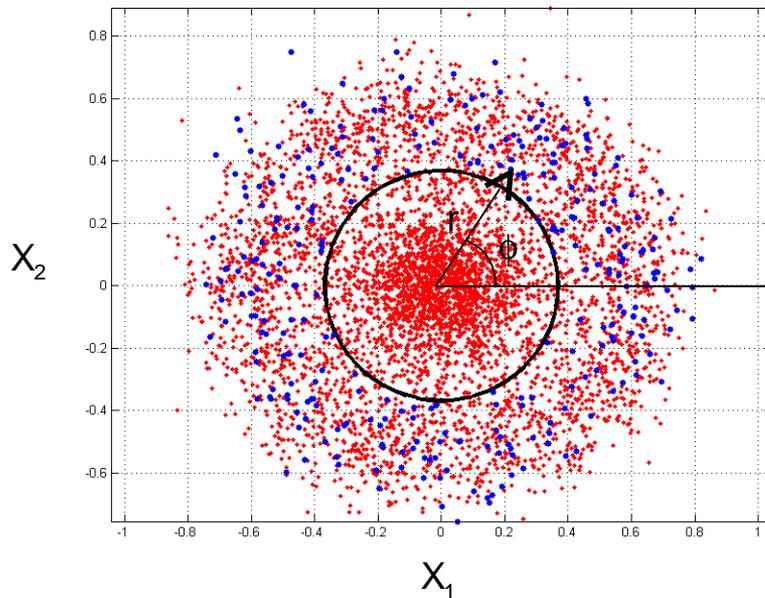


Mesures PIV  $U_e = 2,09 \text{ m.s}^{-1}$

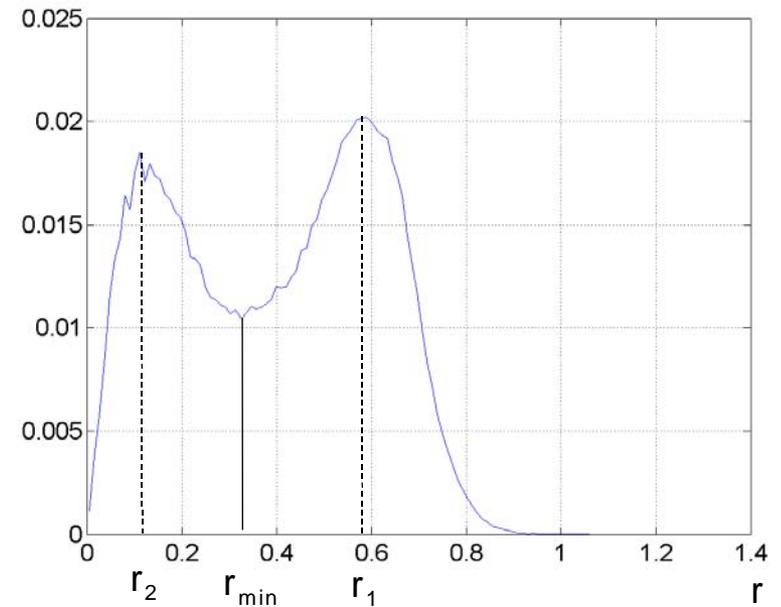
filtrage successif sur chacun des deux modes avant la moyenne par phase

*filtrage sur le mode 1 :*

• champ PIV



densité

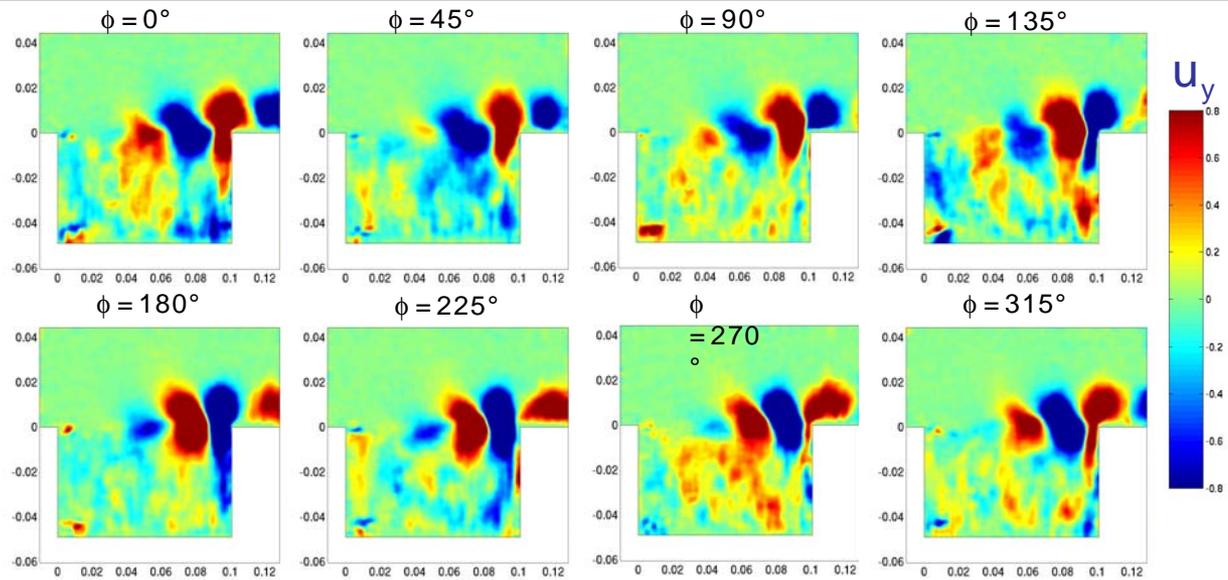


# Moyennes de phases

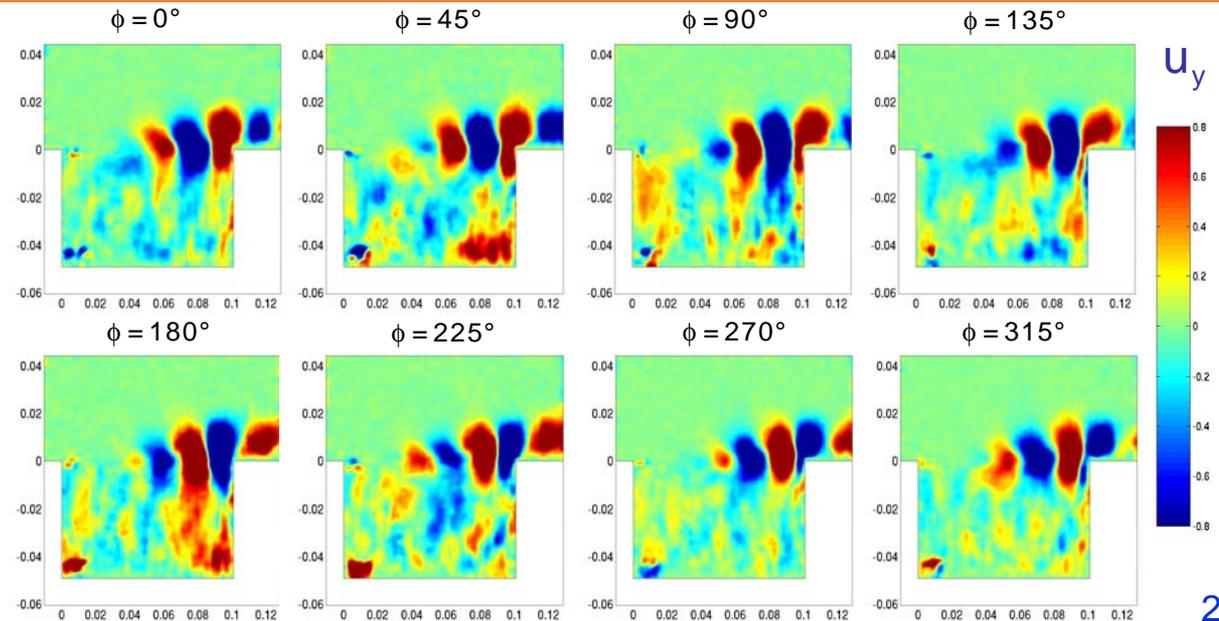
Laboratoire d'Informatique pour la Mécanique et les Sciences de l'Ingénieur

$$U_e = 2,09 \text{ m.s}^{-1}$$

mode 1

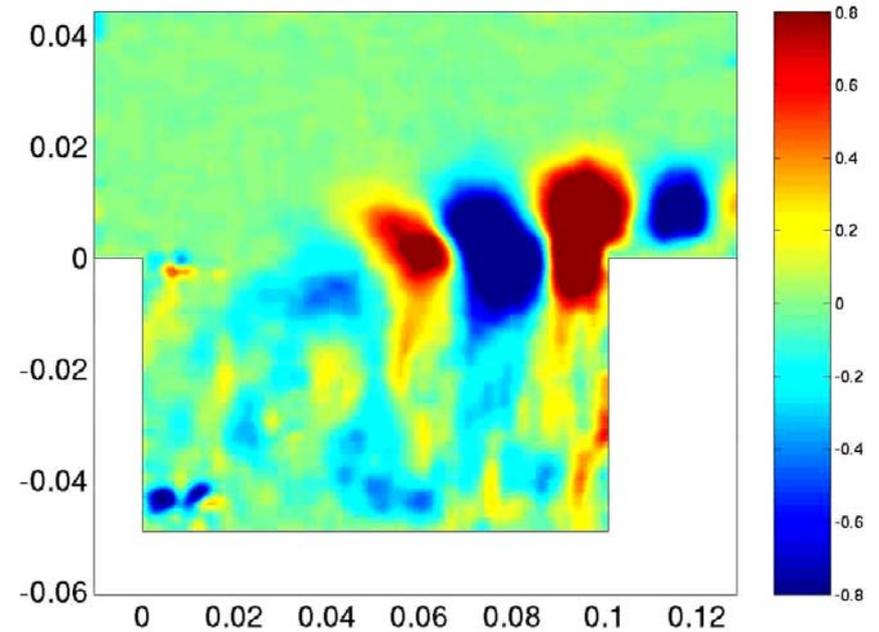
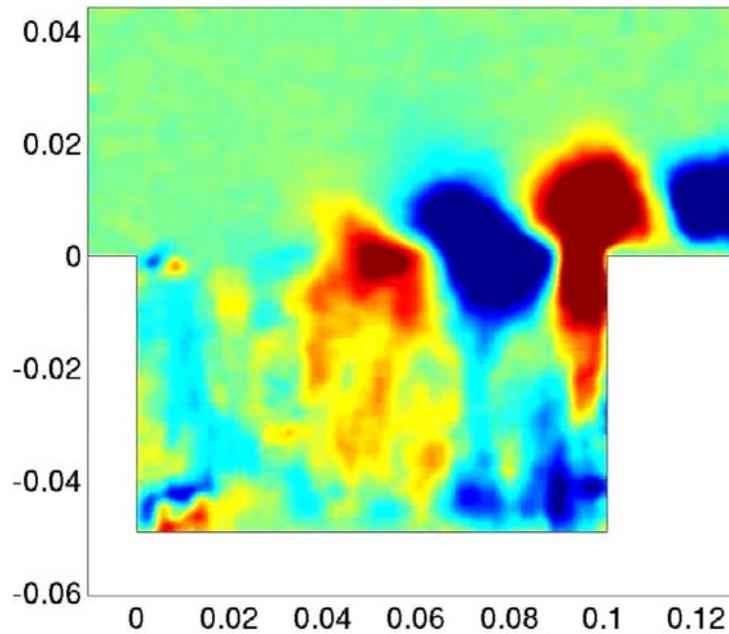


mode 2



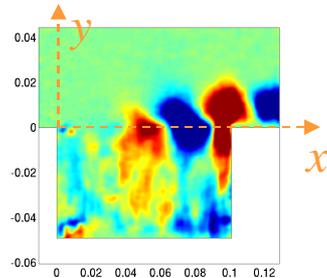
$$f_1 = 23.2Hz$$

$$f_2 = 31.0Hz$$

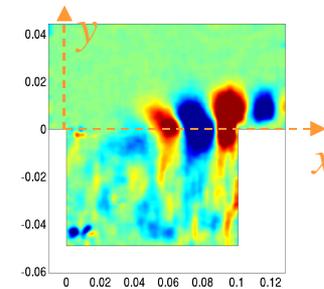


# Relation de dispersion pour s2

Laboratoire d'Informatique pour la Mécanique et les Sciences de l'Ingénieur



$$u_y(x) = A + Be^{\beta x} \cos\left(\frac{2\pi}{\lambda}x + \varphi\right)$$



|                |      |       |       |       |      |       |       |       |
|----------------|------|-------|-------|-------|------|-------|-------|-------|
| $\phi$ (°)     | 0    | 45    | 90    | 135   | 180  | 225   | 270   | 315   |
| $\lambda$ (cm) | 5.33 | 5.67  | 5.95  | 4.79  | 4.83 | 4.54  | 4.58  | 4.74  |
| $\beta$        | 35.2 | 37.38 | 42.57 | 51.34 | 69.3 | 70.26 | 62.25 | 36.52 |

$$\lambda_1 \text{ moyen} = 4.95 \pm 1 \text{ cm}$$

TAB. 3.2 – Longueur d'onde et coefficient d'amplification spatiale obtenues pour 8 des 16 champs moyennés en phase, sur le premier mode  $f_1 = 23.2$  Hz pour  $u_e = 2.09$ m/s

|                |       |       |       |       |       |       |       |       |
|----------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| $\phi$ (°)     | 0     | 45    | 90    | 135   | 180   | 225   | 270   | 315   |
| $\lambda$ (cm) | 3.92  | 3.64  | 3.38  | 3.80  | 3.61  | 3.79  | 3.55  | 4.07  |
| $\beta$        | 35.74 | 39.60 | 34.74 | 55.34 | 64.52 | 55.54 | 34.84 | 35.08 |

$$\lambda_2 \text{ moyen} = 3.75 \pm 0.72 \text{ cm}$$

TAB. 3.3 – Longueur d'onde et coefficient d'amplification spatiale obtenues pour 8 des 16 champs moyennés en phase, sur le second mode  $f_2 = 31.0$  Hz pour  $u_e = 2.09$ m/s

# Relation de dispersion pour s2

Laboratoire d'Informatique pour la Mécanique et les Sciences de l'Ingénieur

Longueur d'onde des oscillations de la couche de cisaillement

$$U_e = 2,09 \text{ m.s}^{-1}$$

vitesse de convection théorique de l'onde :

$$U_c = \frac{U_1 + U_2}{2} \approx \frac{U_e}{2} = 1,045 \text{ m.s}^{-1}$$

ajustement de  $U_y$  sur une fonction d'onde spatiale

amplifiée:  
mode 1 ( $f_1 = 23,2 \text{ Hz}$ ) :  $\lambda_1 = 0,0495 \pm 0,01 \text{ m}$  et  $U_{c,1} = 1,15 \pm 0,23 \text{ m.s}^{-1}$

mode 2 ( $f_2 = 31,0 \text{ Hz}$ ) :  $\lambda_2 = 0,0375 \pm 0,007 \text{ m}$  et  $U_{c,2} = 1,16 \pm 0,22 \text{ m.s}^{-1}$

**➔ on retrouve une vitesse de convection du même ordre de grandeur**

# Plan de l'exposé

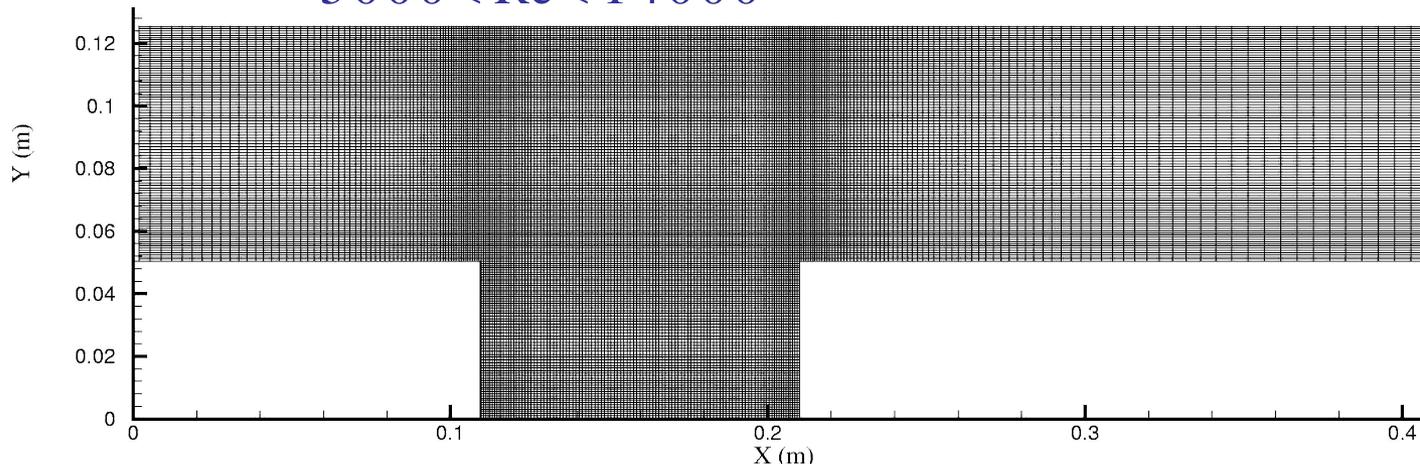
Laboratoire d'Informatique pour la Mécanique et les Sciences de l'Ingénieur

- Open cavity flow phenomenology
  - Qualitative description
  - Görtler's instability
  - Mixing layer instability
- 2D analysis of a 3D flow from DNS
  -  – POD 3D : full flow reconstruction
  - Validation POD 2D / POD 3D
  - Validation POD 2D with PIV 2C
- 3D information reconstruction from 2D

## CODE OLORIN (LIMSI) :

- 2D et 3D instationnaire isotherme et incompressible (Boussinescq)
- Volumes finis, schéma d'ordre 2 en temps et espace
- Flux convectifs → schéma QUICK
- Flux de diffusion → résolution implicite A.D.I (Alternating Direction Implicit)
- méthode multigrille : 3D 259 x 131 x 194

$5000 < Re < 14000$



# Direct Numerical Simulation

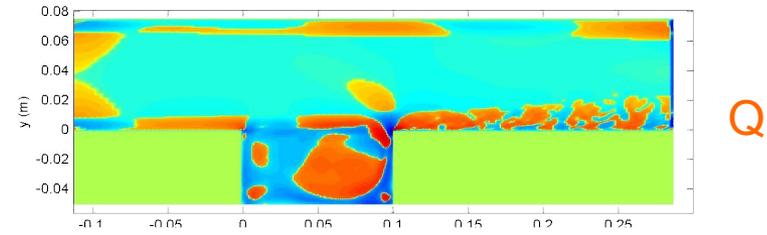
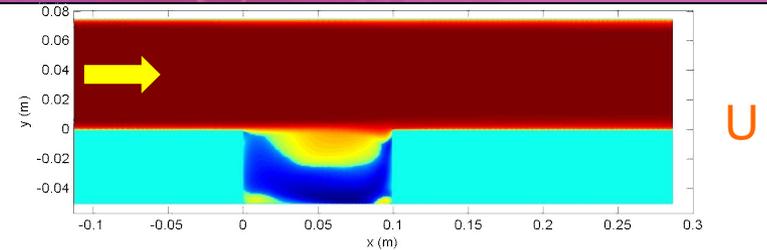
Laboratoire d'Informatique pour la Mécanique et les Sciences de l'Ingénieur

Maillage : 259x131x194

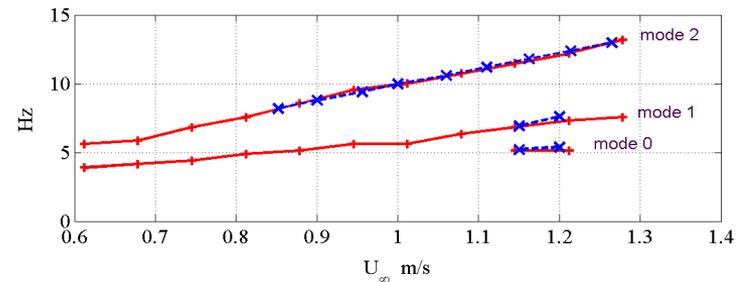
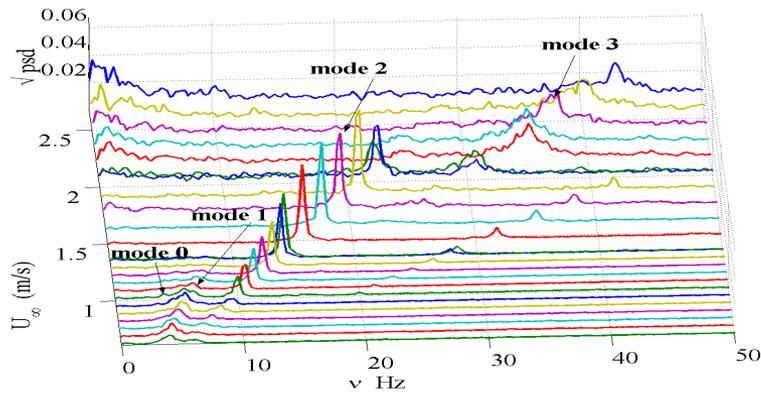
Domaine : 39.62 cm x 12.5 cm x 30 cm

Cavité: L= 10 cm, H= 5 cm, R=L/H= 2

$t_i = 50.0167$  s  $\rightarrow t_f = 69.5882$  s  $\rightarrow \Delta t \approx 20$  s

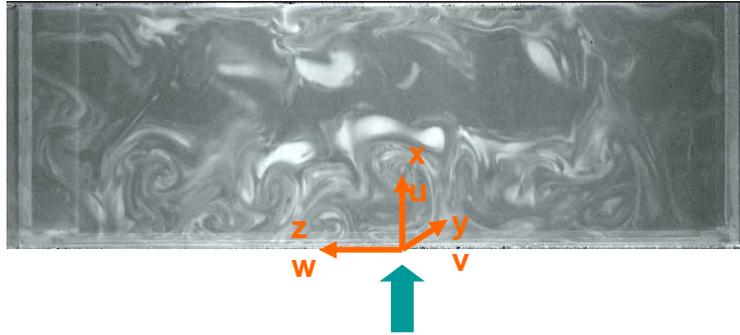


From LDV u measurement



# 2D slides

Laboratoire d'Informatique pour la Mécanique et les Sciences de l'Ingénieur

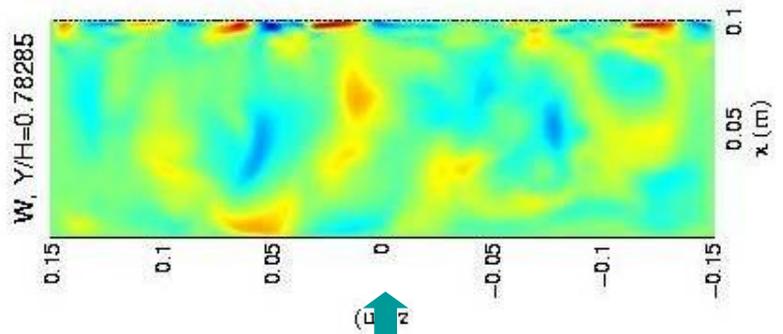
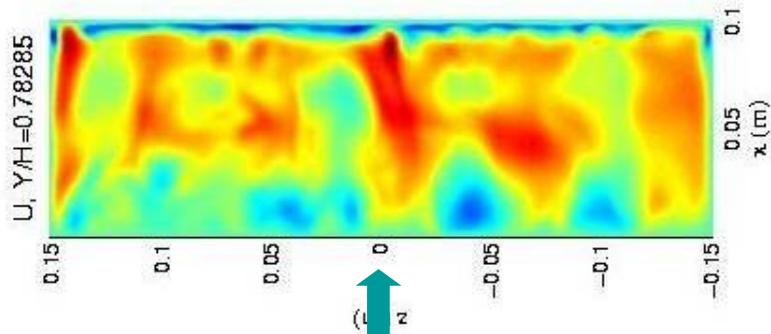
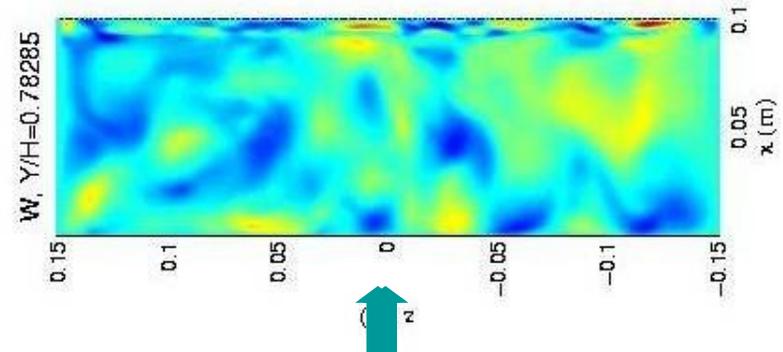
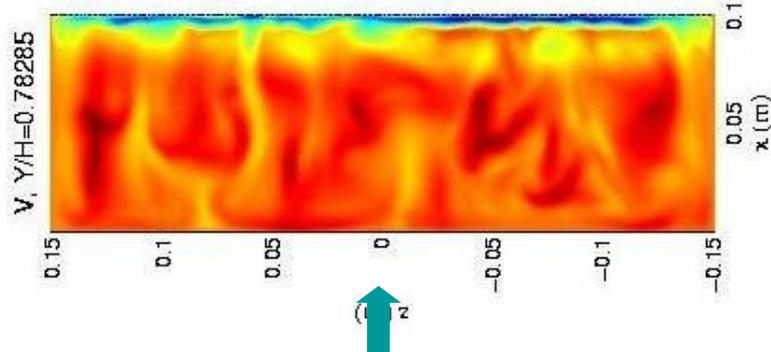


Experience:  
Visualisation with smoke

V

3D DNS

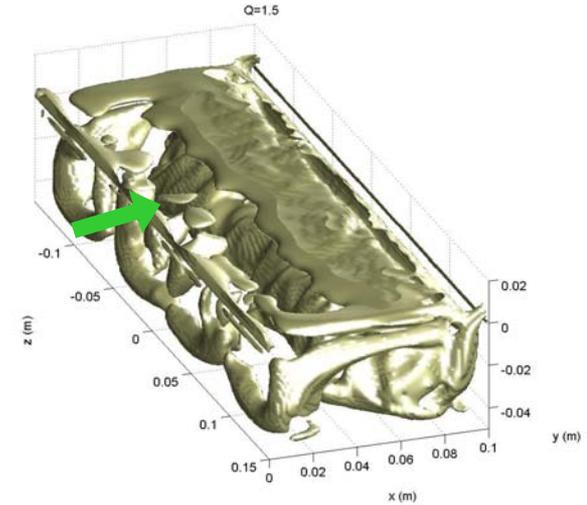
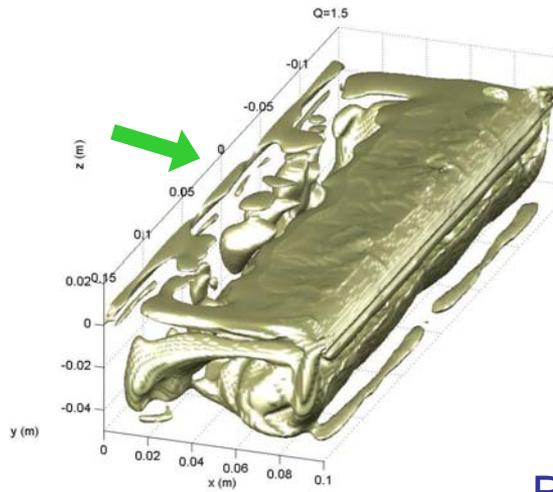
W



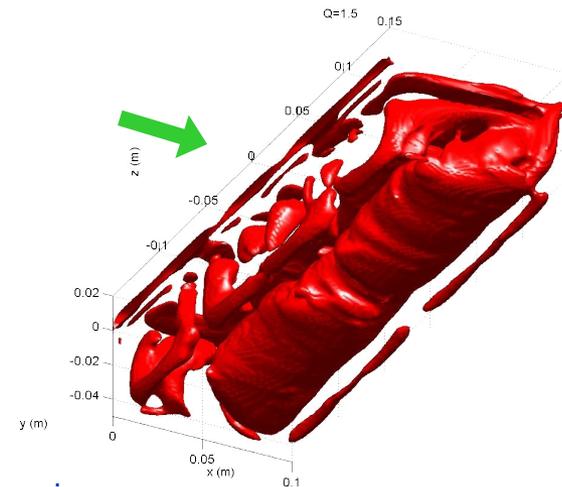
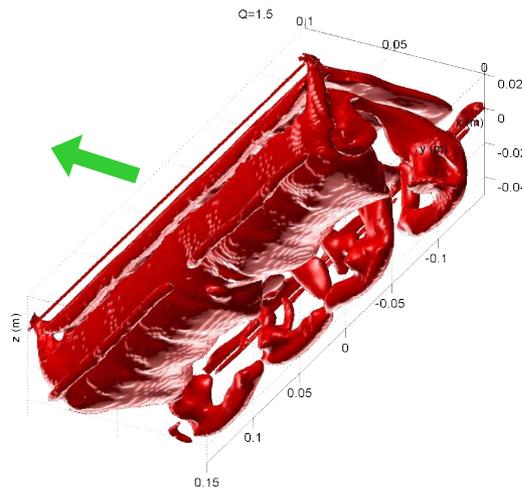
# 3D isosurfaces Q factor

Laboratoire d'Informatique pour la Mécanique et les Sciences de l'Ingénieur

Top view

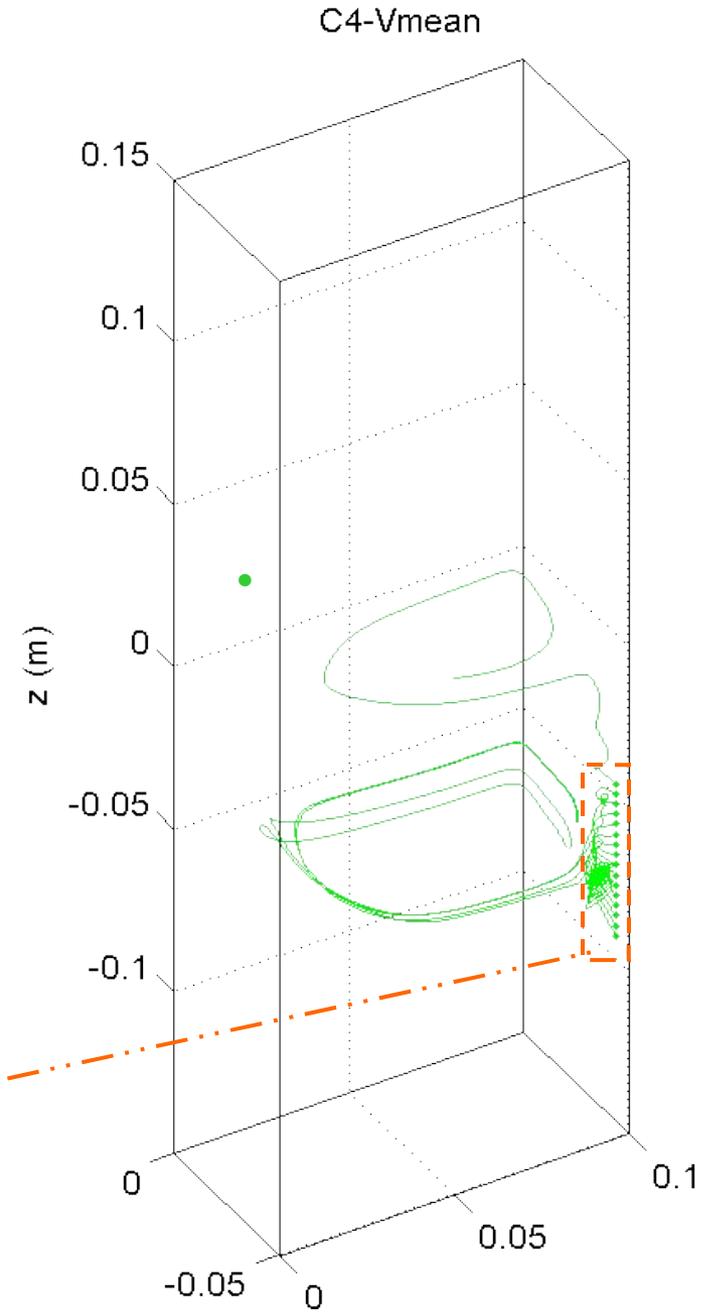
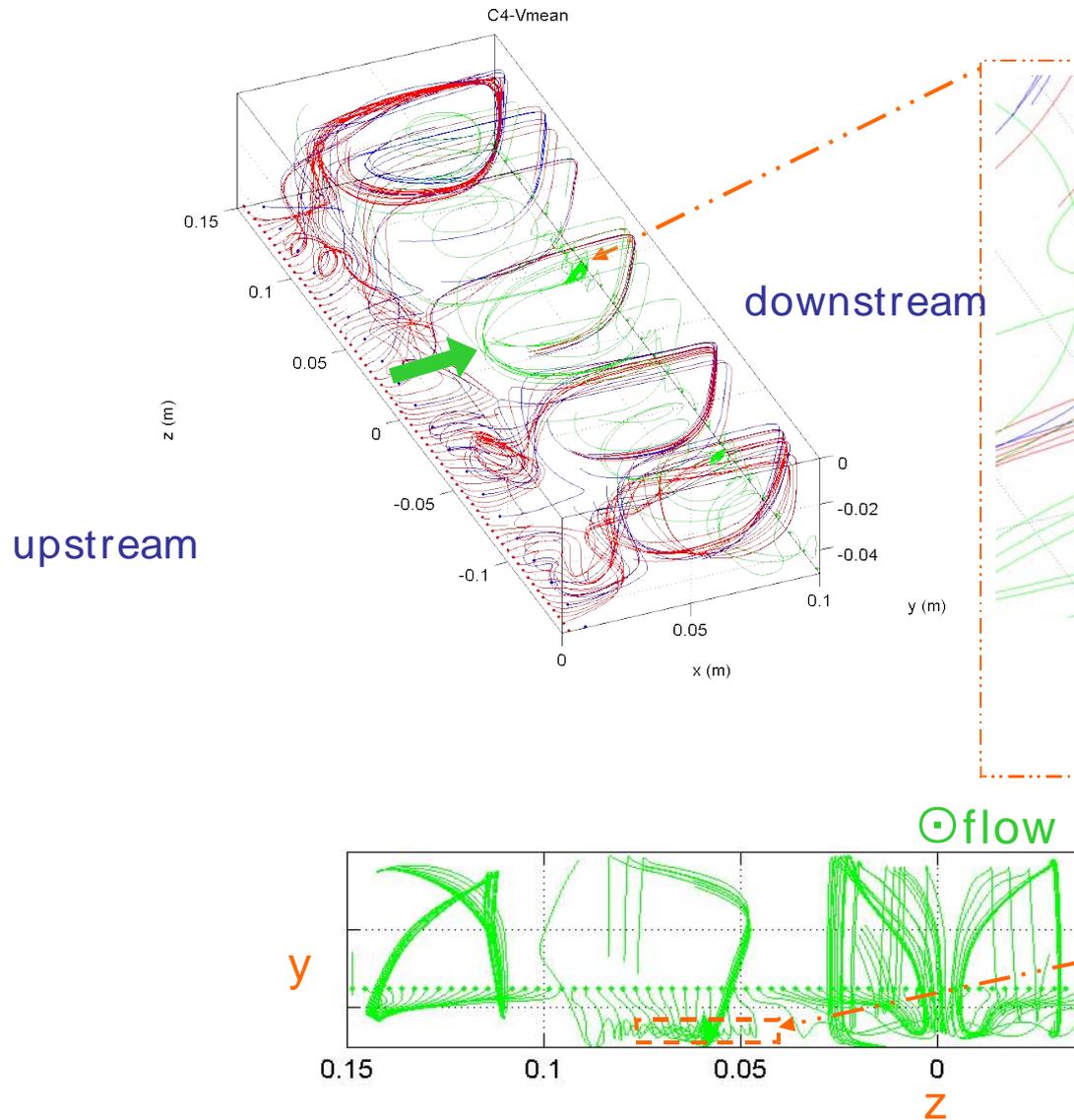


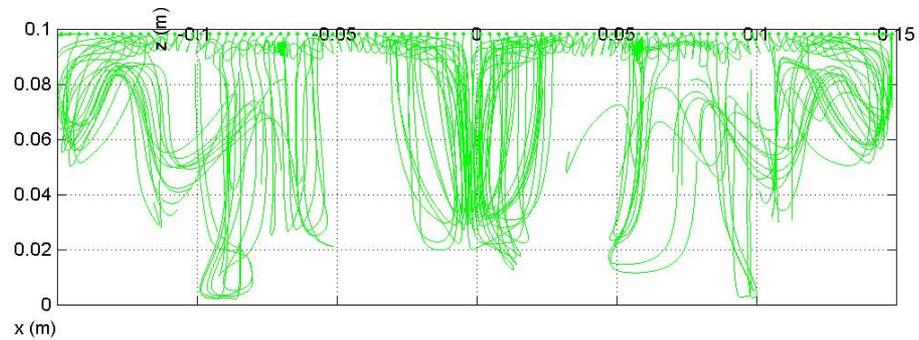
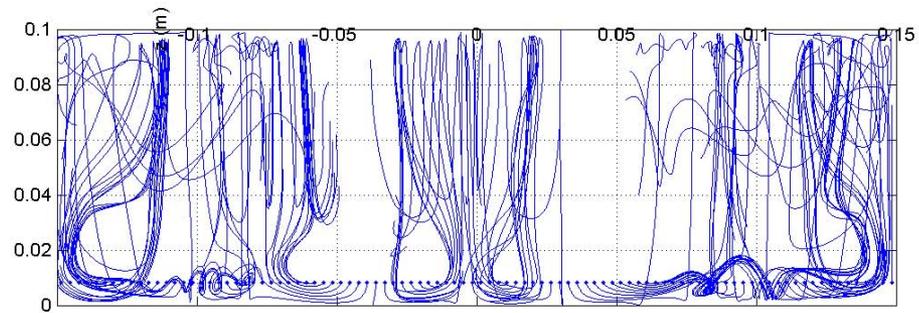
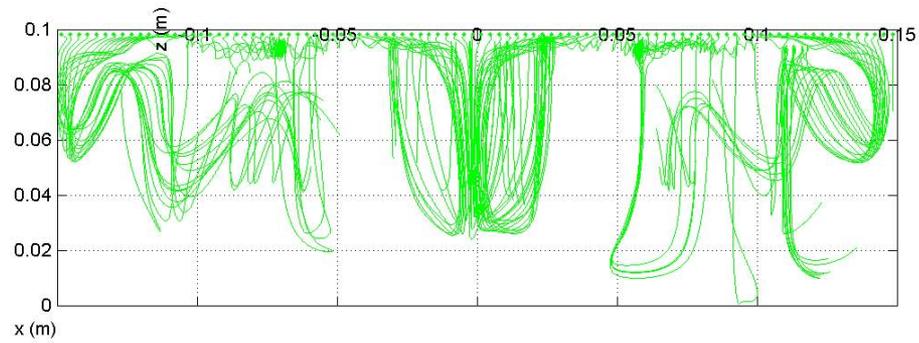
Bottom view



# Streamlines- stream

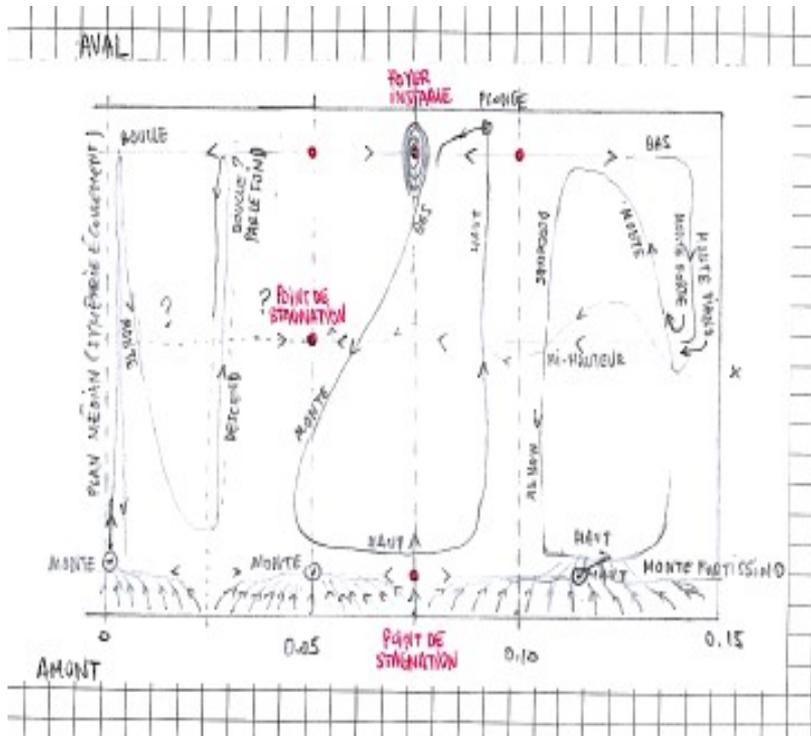
Laboratoire d'Informatique po





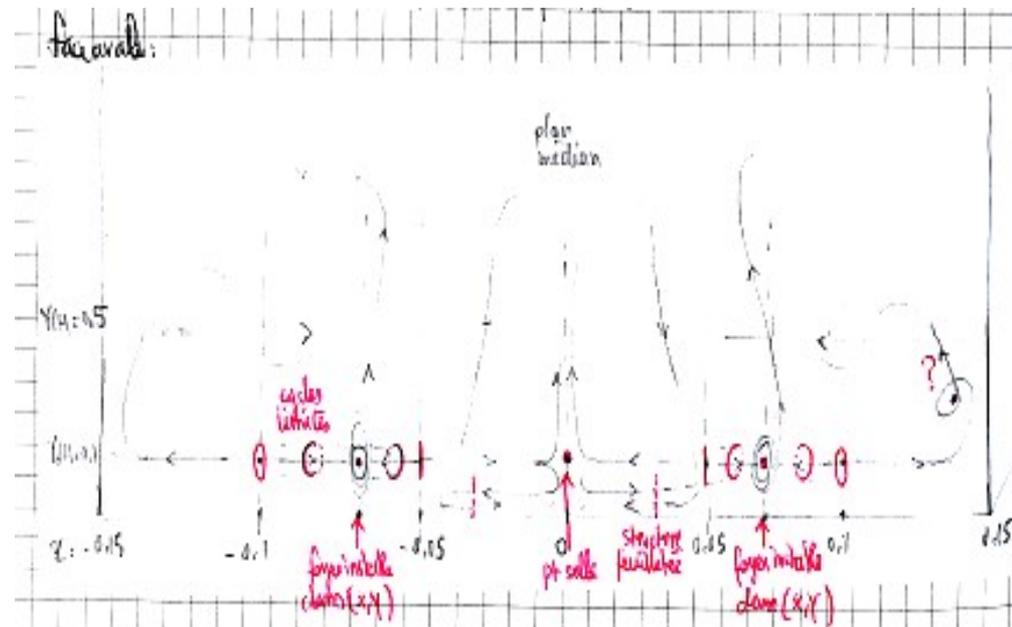
# Understanding of the flow morphology!

Laboratoire d'Informatique pour la Mécanique et les Sciences de l'Ingénieur



Critical point,  
Separation plane,  
Saddle point

Vortex folding and stretching  
 ← Flow dynamics skeleton



## **Lack of conceptual - mathematical tools**

- for 3D vortex recognition (using: Q criterion,  $\lambda_2$ , wavelets filtering, pathline)
- Automated topology classification method for instantaneous velocity field

## **Space localization (visualization) and time characterization**

- Volume rendering
- 3D immersion  $\rightarrow$  VR environment  $\rightarrow$  numerical wind tunnel

# Résumé de la Procédure

Laboratoire d'Informatique pour la Mécanique et les Sciences de l'Ingénieur

$$\{u(x, y, z, t_i)\}_{i=1, N} \longrightarrow u(x, y, z, t_i) = \sum_{n=1}^N a_n(t_i) \phi_n(x, y, z)$$



**DI**  
{

$$b_n(t_i) = M_{nm} a_m(t_i)$$

$$M_{nm} = \int_D \{ \phi_u^n(x, y, z_0) \phi_u^m(x, y, z_0) + \phi_v^n(x, y, z_0) \phi_v^m(x, y, z_0) + \dots$$

**PI**  
{

$$\phi_w^n(x, y, z_0) \phi_w^m(x, y, z_0) \} dx dy$$

$$\text{si } D = \Omega \Rightarrow M = I$$

[Podvin et al. 2006]

• [Pa

coherent structures in an open cavity flow, *PHYSICA*, 2006.

• [Podvin 2006] B. Podvin, Y. Fraigneau, F. Lusseyran, P. Gougat, "A reconstruction method for the flow past an open cavity", *JE* **128**, May 2006.

# Définition de la POD

Laboratoire d'Informatique pour la Mécanique et les Sciences de l'Ingénieur

$$\left\{ u(x, y, z, t_i) \right\}_{i=1, N} \longrightarrow \vec{u}(x, y, z, t_i) = \sum_{n=1}^N \lambda_n a_n(t_i) \phi_n(x, y, z)$$

$$1) A = \begin{pmatrix} u_x(r_1, t_1) & u_x(r_1, t_2) & \cdots & u_x(r_1, t_N) \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ u_x(r_M, t_1) & u_x(r_M, t_2) & \cdots & u_x(r_M, t_N) \\ u_y(r_1, t_1) & u_y(r_1, t_2) & \cdots & u_y(r_1, t_N) \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ u_y(r_M, t_1) & u_y(r_M, t_2) & \cdots & u_y(r_M, t_N) \\ u_z(r_1, t_1) & u_z(r_1, t_2) & \cdots & u_z(r_1, t_N) \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ u_z(r_M, t_1) & u_z(r_M, t_2) & \cdots & u_z(r_M, t_N) \end{pmatrix}$$

$$2) K = A^t \cdot A \longrightarrow K = V_A \cdot \Lambda_A^2 \cdot V_A^t \quad (\text{POD})$$

$$\longrightarrow A \cdot V_A = U_A \cdot \Lambda_A$$

$$2') A = U_A \cdot \Lambda_A \cdot V_A^t \quad (\text{SVD})$$

1 SVD:  $t_{\text{cpu}}$

1 prod.+ 1 val. propre+ 1 projection :  
 $t_{\text{cpu}}/4!$

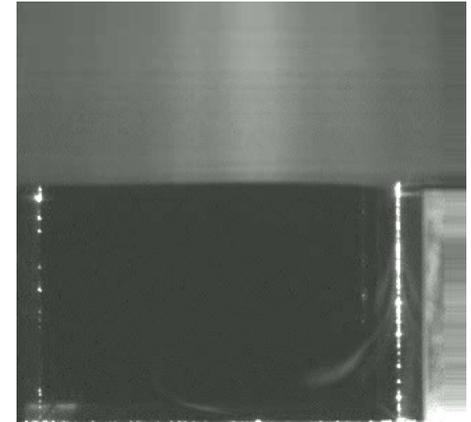
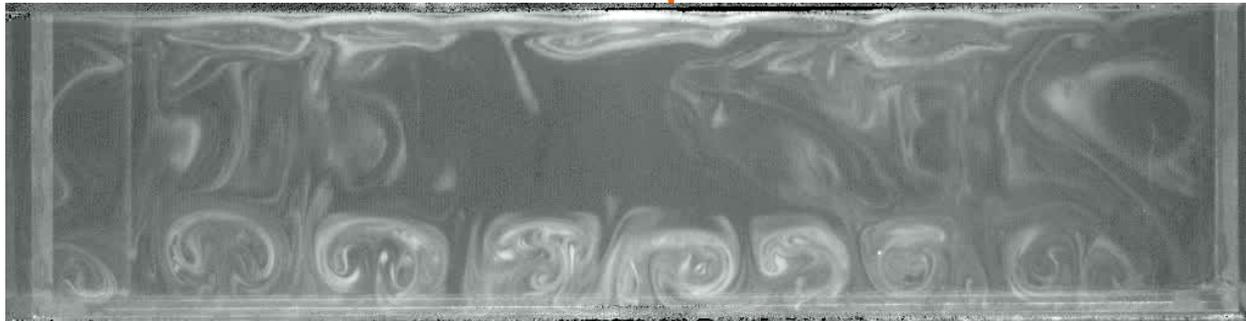
• Les colonnes de  $V_A =$  chronos ou coeff. temporels  $a_n(t_i)$

• Les colonnes de  $U_A =$  topos ou modes spatiaux :  $\phi_n(x, y, z)$

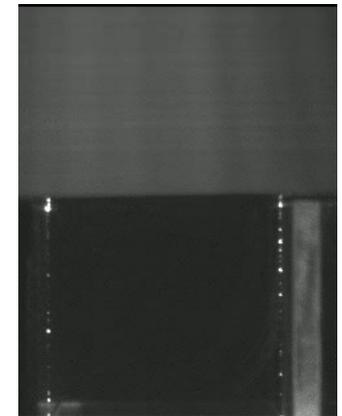
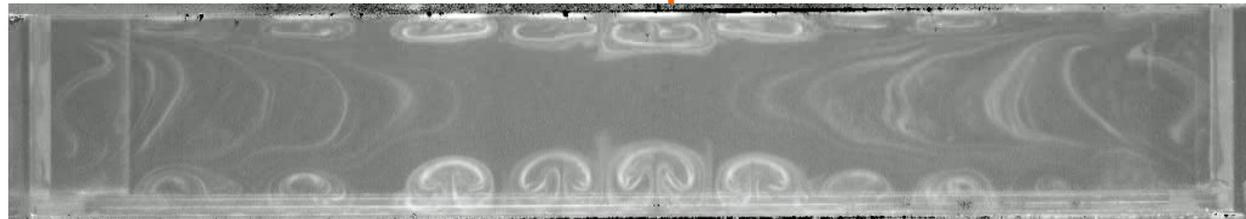
en 2D  $N \approx 1000$  et  $M \approx \frac{1000 \times 800}{10} \approx 80000 \rightarrow 2\text{Go RAM}$

3D?

$R=1.5$  ,  $U=1.27$  m/s



$R=1.$  ,  $U=1.27$  m/s



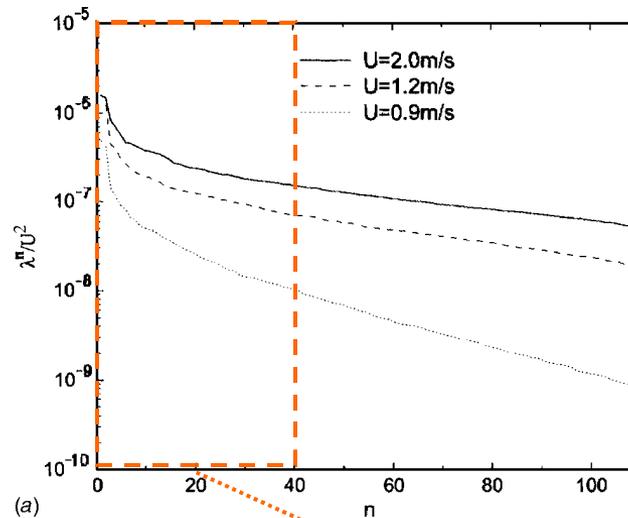
# Modes 3D: valeurs propres

Laboratoire d'Informatique pour la Mécanique et les Sciences de l'Ingénieur

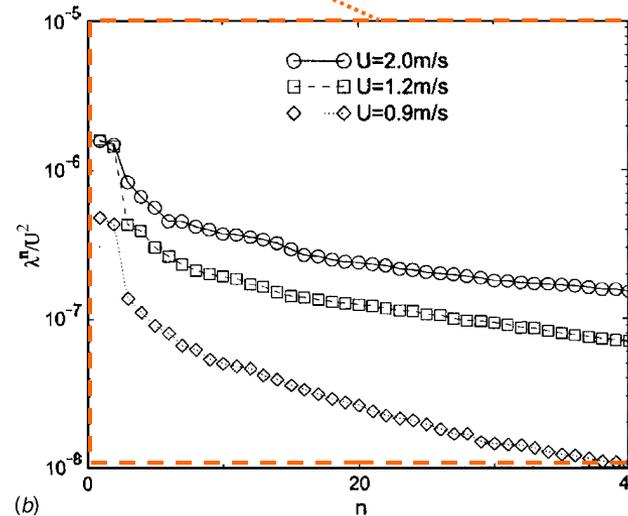
120 modes calculés

$$R = L/H = 2$$

$$U_{\infty} = \{0.9, 1.2, 2.0\} \text{ m/s}$$



(a)



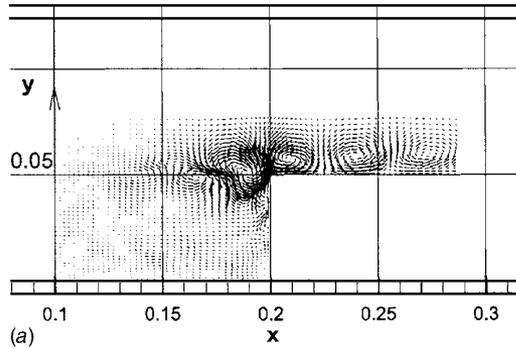
(b)

zoom

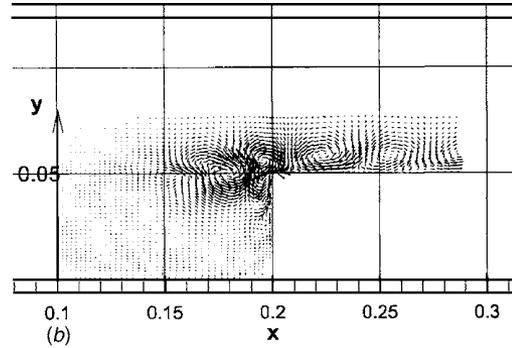
# Topos 3D: section longitudinale $\rightarrow \phi_n(x, y, z=0)$

Laboratoire d'Informatique pour la Mécanique et les Sciences de l'Ingénieur

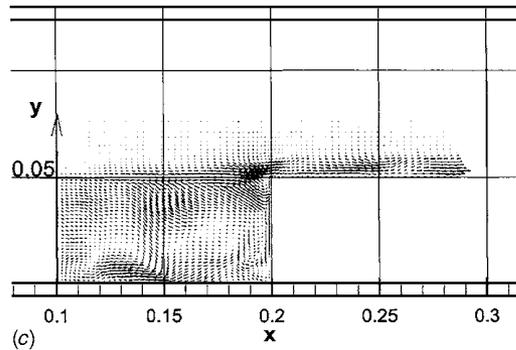
mode 1



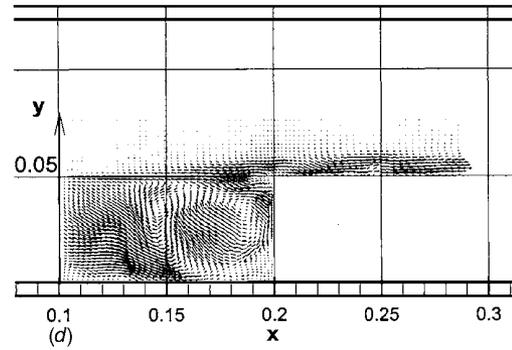
mode 2



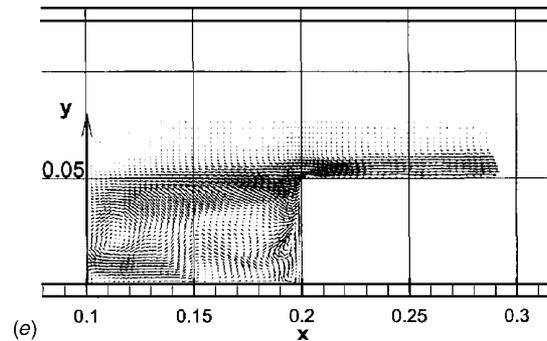
mode 3



mode 4



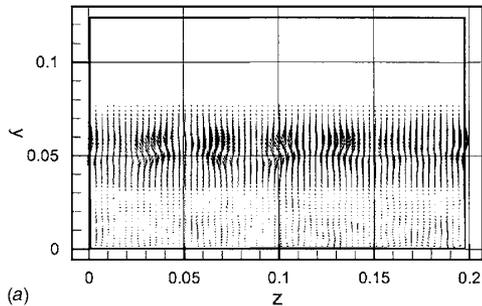
mode 5



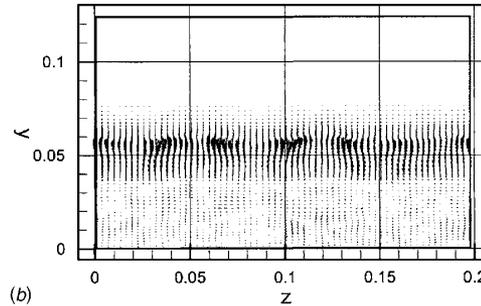
2D

## section transversale: $\phi_n(x=0.08, y, z)$

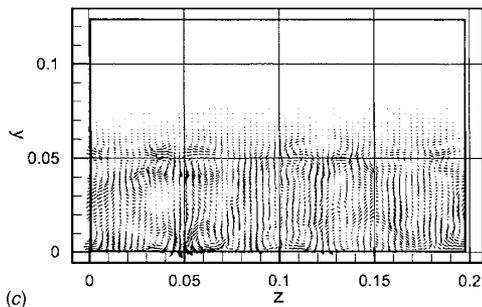
mode 1



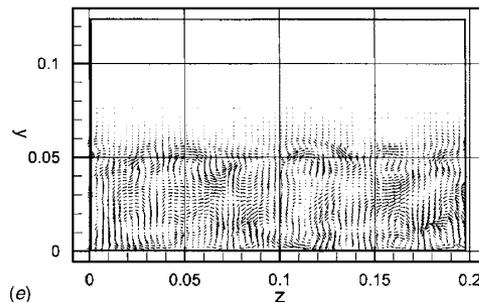
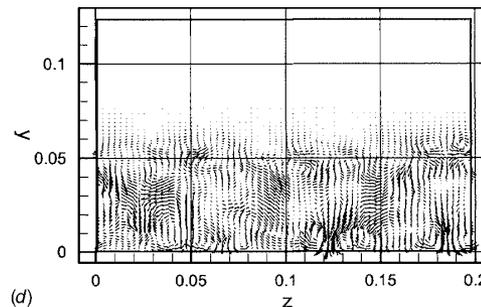
mode 2



mode 3



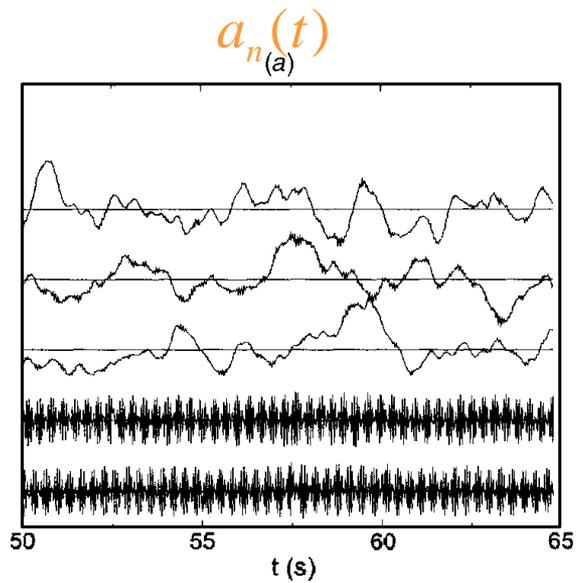
mode 4



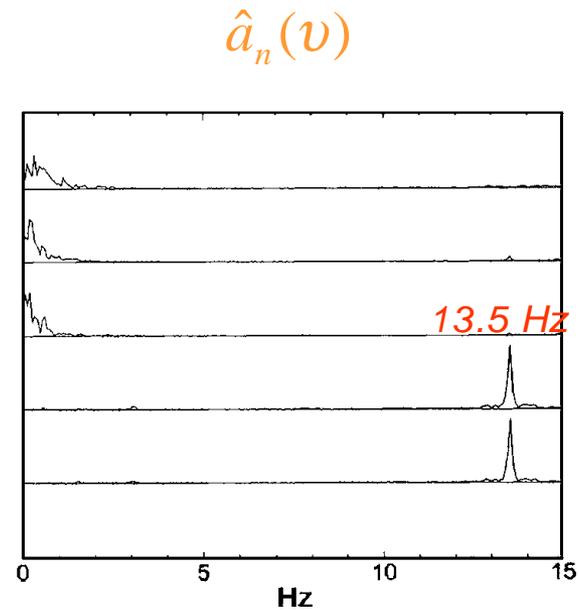
mode 5

2D

$$\{u(x, y, z, t_i)\}_{i=1, N} \xrightarrow{\text{POD 3D}} \{\phi_n(x, y, z), a_n(t_i)\}_{n=1, N}$$



mode 5  
mode 4  
mode 3  
mode 2  
mode 1



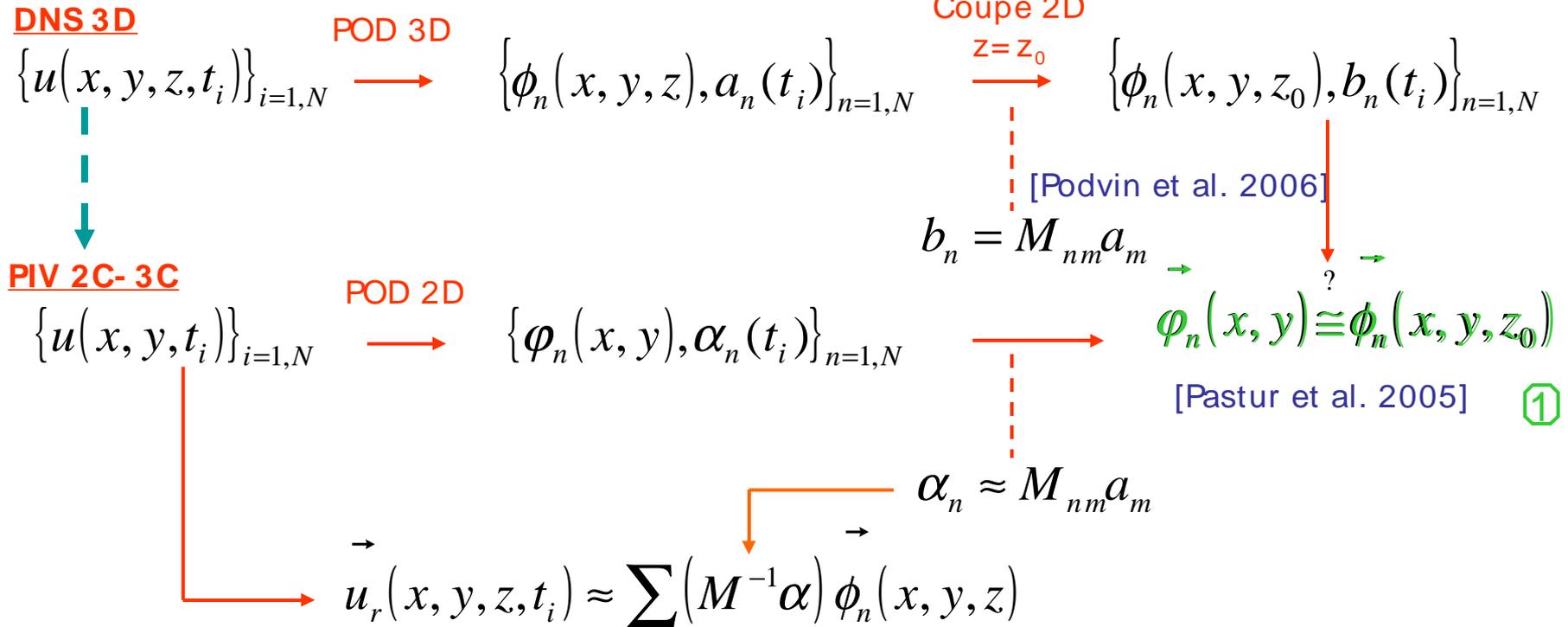
# Plan de l'exposé

Laboratoire d'Informatique pour la Mécanique et les Sciences de l'Ingénieur

- Open cavity flow phenomenology
  - Qualitative description
  - Görtler's instability
  - Mixing layer instability
- 2D reduction of a 3D flow
  - POD 3D : full flow reconstruction
  -  Validation POD 2D / POD 3D
  - Validation POD 2D with PIV 2C
- 3D information reconstruction from 2D

# Résumé de la Procédure

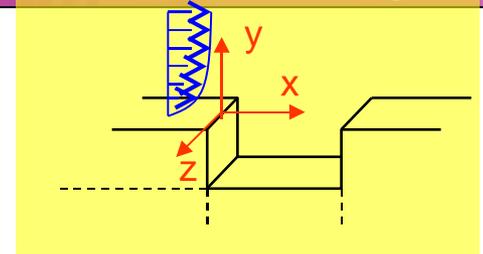
Laboratoire d'Informatique pour la Mécanique et les Sciences de l'Ingénieur



- [Pastur 2005] L.R. Pastur, F. Lusseyran, Y. Fraigneau, B. Podvin, "Determining the spectral signature of spatial coherent structures in an open cavity flow", *PRE* **72**, 2005.
- [Podvin 2006] B. Podvin, Y. Fraigneau, F. Lusseyran, P. Gougat, "A reconstruction method for the flow past an open cavity", *JE* **128**, May 2006.

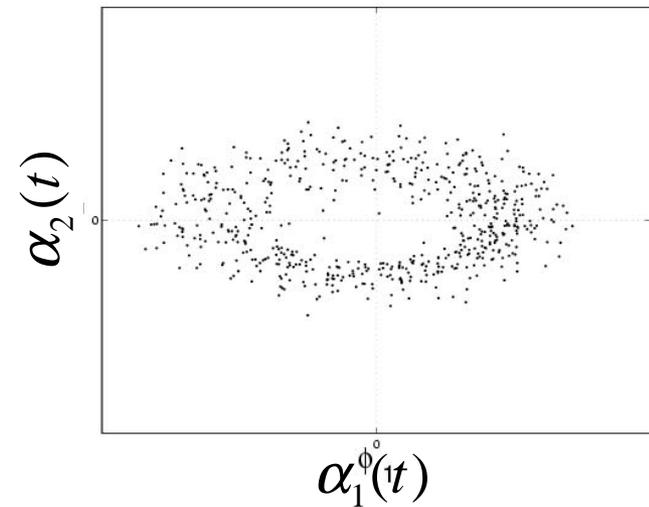
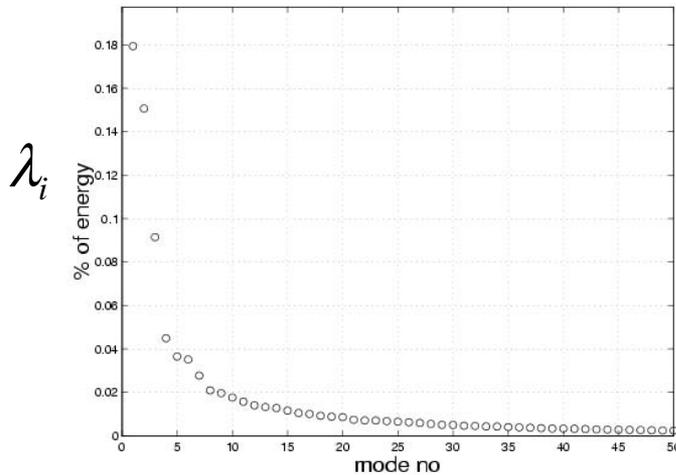
# modes 2D DNS: $\varphi_n(x, y)$ (1/4)

Laboratoire d'Informatique pour la Mécanique et les Sciences de l'Ingénieur

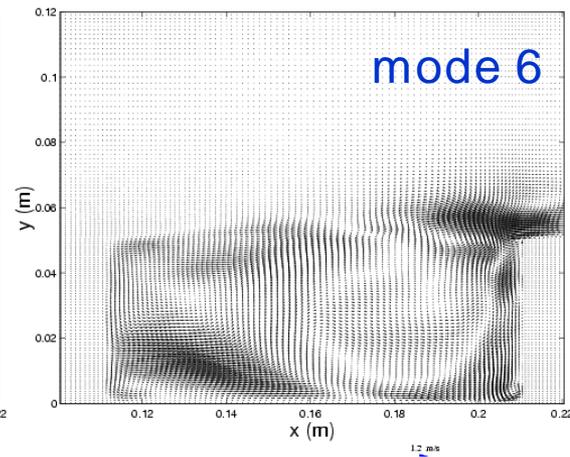
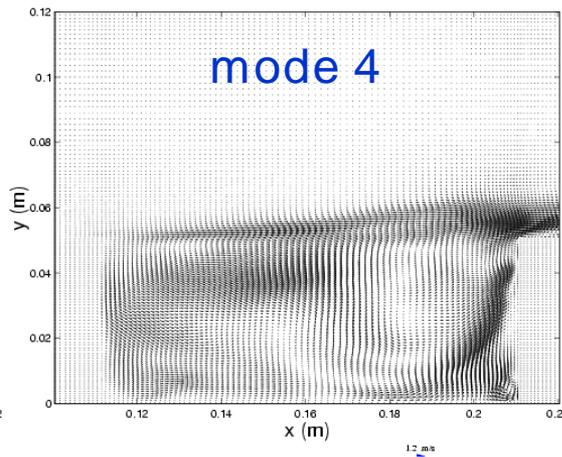
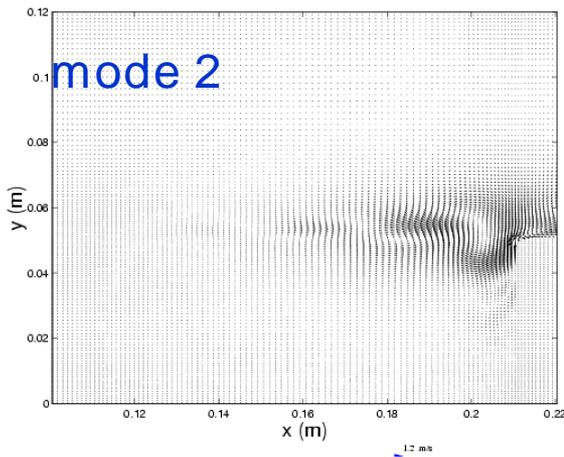
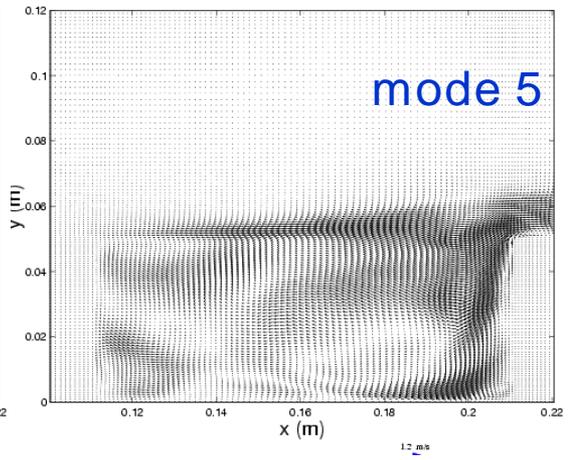
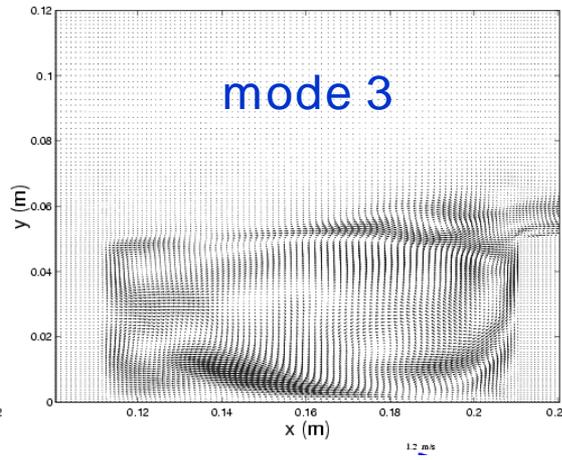
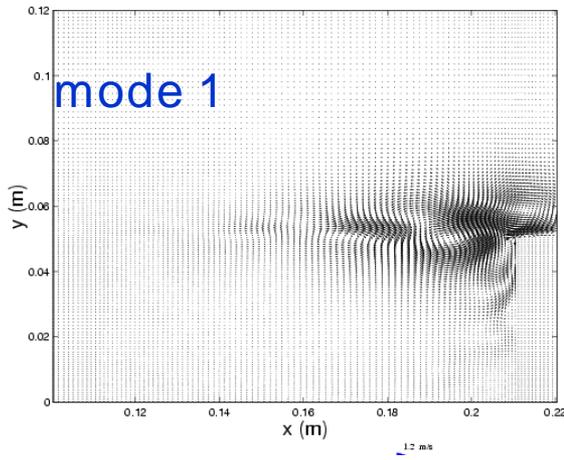


$$\{u(x, y, z = 0, t_i)\}_{i=1, N} \longrightarrow \{u(x, y, t_i)\}_{i=1, N} \xrightarrow{\text{POD 2D}} \{\varphi_n(x, y), \alpha_n(t_i)\}_{n=1, N}$$

$N = 600$



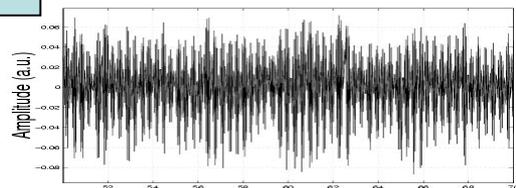
3D



# Chronos 2D : calculés à partir de $(3/4) \phi_n(x, y, t)$

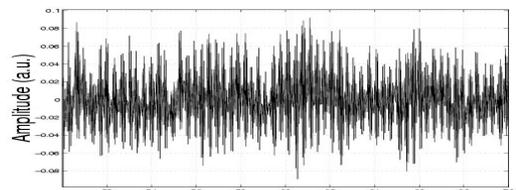
Laboratoire d'Informatique pour la Mécanique et les Sciences de l'Ingénieur

3D

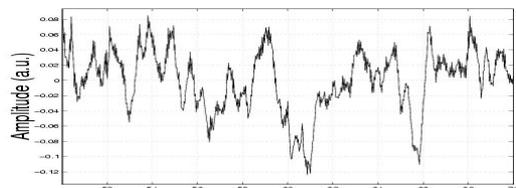


$$\alpha_n(t)$$

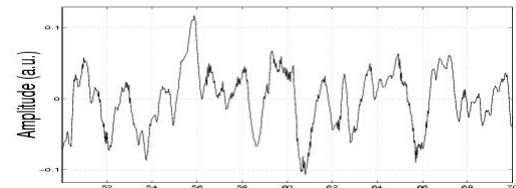
mode 1



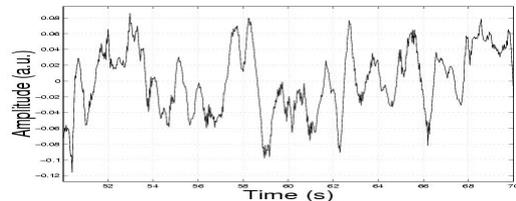
mode 2



mode 3

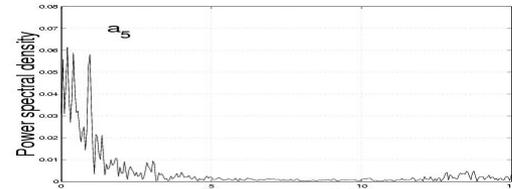
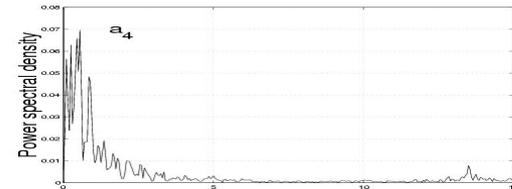
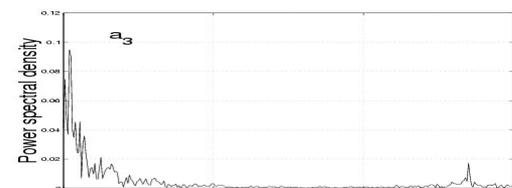
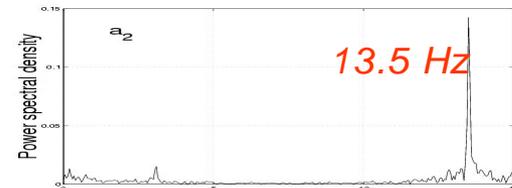
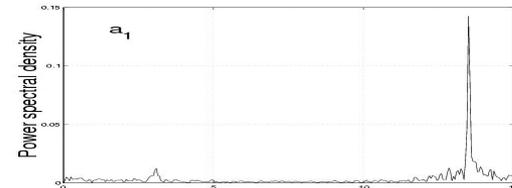


mode 4



mode 5

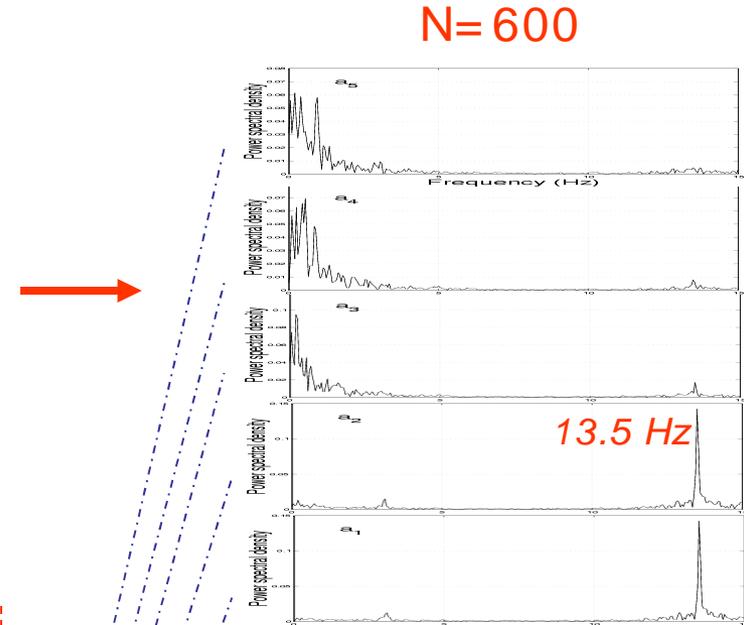
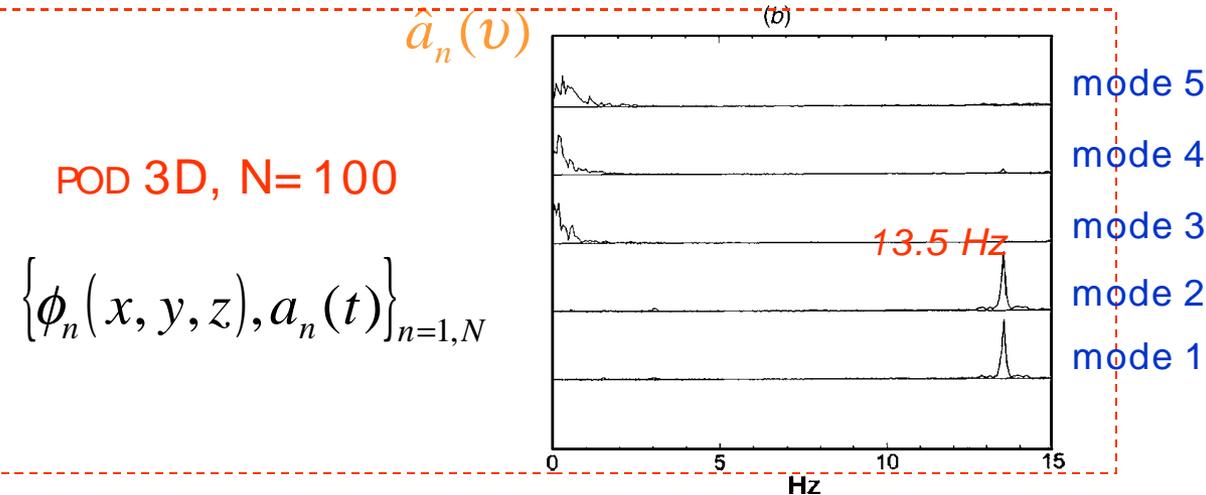
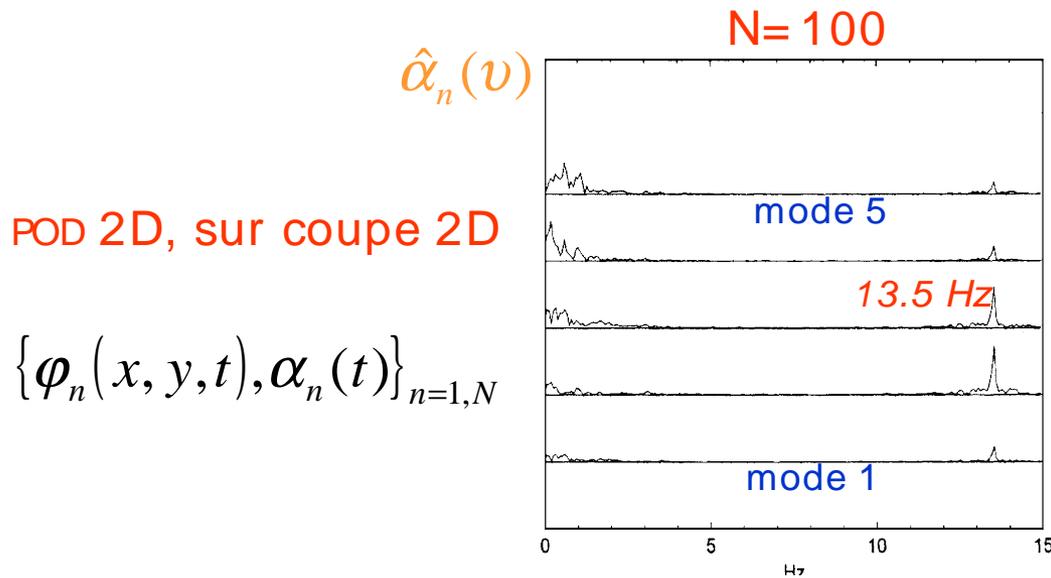
$$\hat{\alpha}_n(\nu)$$



# Calcul 2D, question de convergence ...

(4/4)

Laboratoire d'Informatique pour la Mécanique et les Sciences de l'Ingénieur



# Plan de l'exposé

Laboratoire d'Informatique pour la Mécanique et les Sciences de l'Ingénieur

- Open cavity flow phenomenology
  - Qualitative description
  - Görtler's instability
  - Mixing layer instability
- 2D reduction of a 3D flow
  - POD 3D : full flow reconstruction
  - Validation POD 2D / POD 3D
  - **Validation POD 2D with PIV 2C**
- 3D information reconstruction from 2D



# Plan de l'exposé

Laboratoire d'Informatique pour la Mécanique et les Sciences de l'Ingénieur

- Phénoménologie de l'écoulement en cavité ouverte
  - Description qualitative
  - Instabilité de Görtler
  - Instabilité de la couche de mélange
- Réduction 2D d'un écoulement fortement 3D
  - POD 3D : reconstruction de l'écoulement complet
  - Validation de la POD 2D / POD 3D
  - Validation de la POD 2D sur PIV 2C
- Reconstruction des informations 3D



# Mode 2D, calculés à partir de PIV

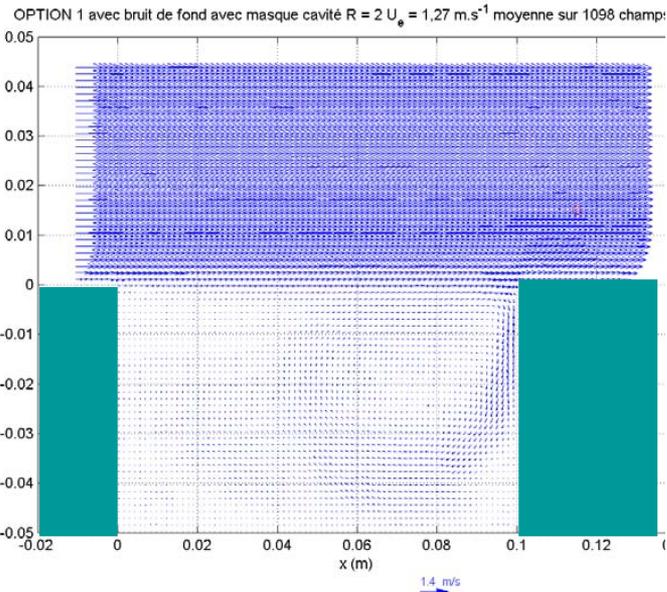
$$\{u(x, y, t_i)\}_{i=1, N}$$

- Les données: 2000 images 8 bits, 1032x768 pixels, de 4.6  $\mu\text{m}$ ,  $f_e = 10\text{Hz}$ ,  $\Delta t = 2122 \mu\text{s}$
- Traitement: algorithme de flot optique par programmation dynamique (G. Quénot)

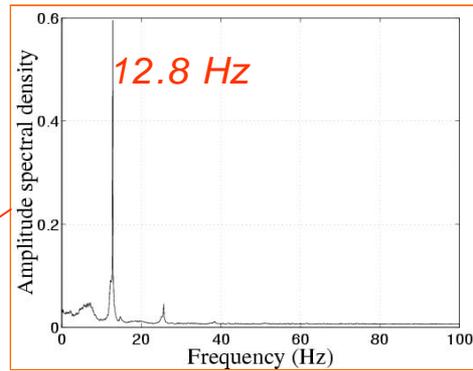
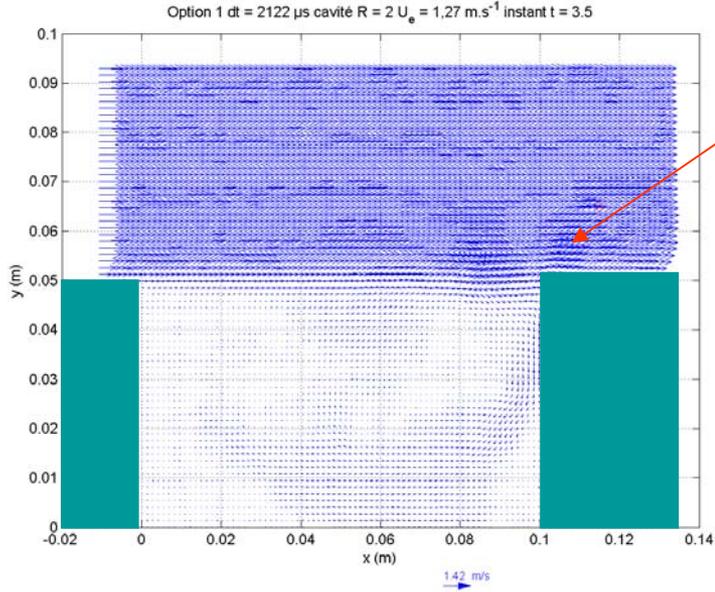
$U = 1.27 \text{ m/s}$

Spectre de puissance, d'une série temporelle enregistrée par LDV:  $810^5$  points, à 1500Hz.

Champ moyen sur 1098 instantanés. vecteurs: 1/15 représentés



Champ instantané vecteurs: 1/15 représentés

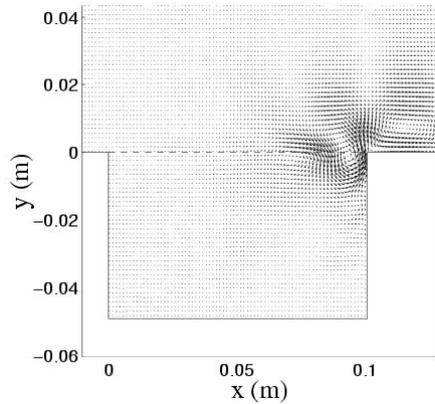


## Mode 2D, calculés à partir de

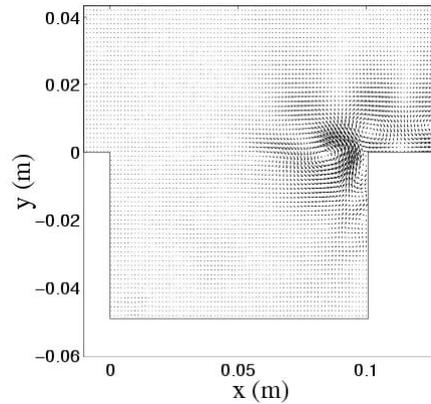
$$\{u(x, y, t_i)\}_{i=1, N}$$

PIV, N= 1098

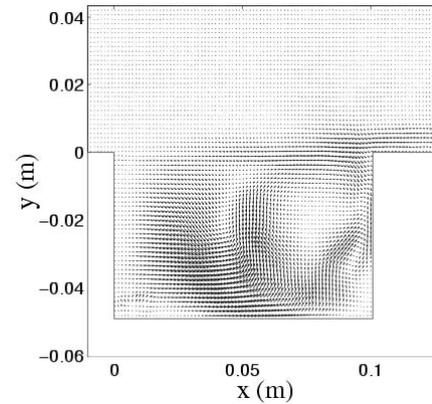
$$\varphi_n(x, y)$$



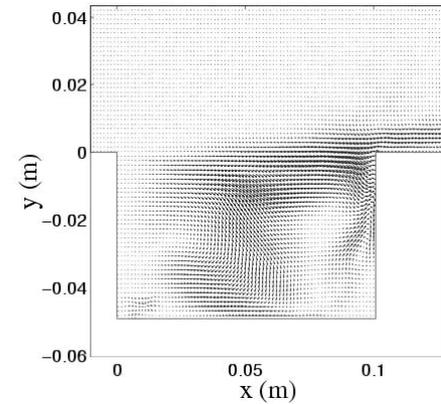
mode 1



mode 2

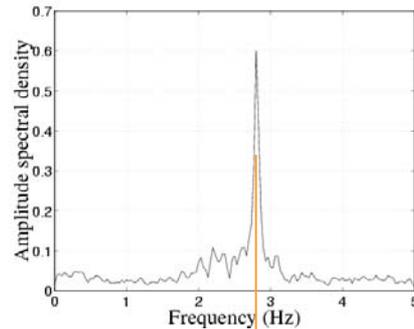
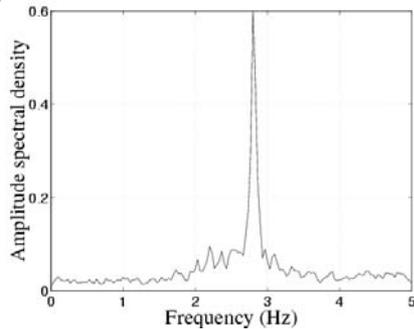


mode 3

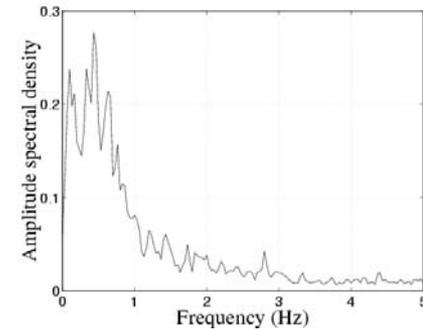
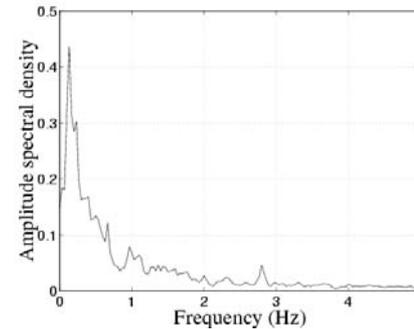


mode 4

$$\hat{\alpha}_n(\nu)$$

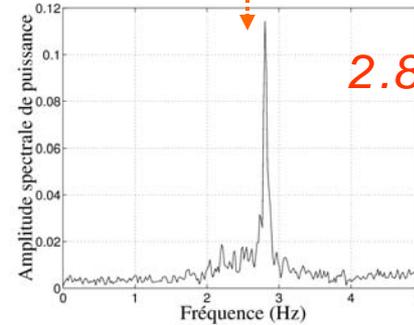
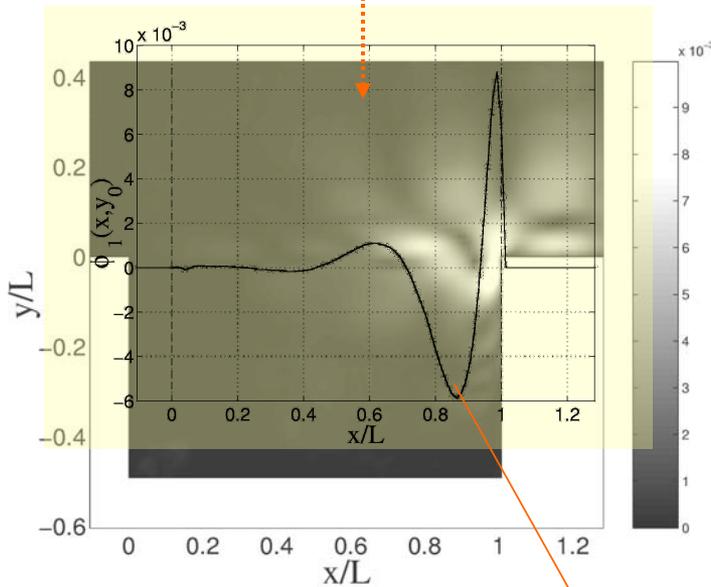


$$12.8 - 10 = 2.8 \text{ Hz}$$



POD :

$$\vec{u}(x, y, t_i) = \sum_{n=1}^N a_n(t_i) \phi_n(x, y)$$



$$2.8 + 10 = 12.8 \text{ Hz}$$

$$u_y(x) = A + Be^{\beta x} \cos\left(\frac{2\pi}{\lambda} x + \varphi\right)$$

Longueur d'onde des oscillations de la couche de cisaillement

$$U_e = 1,27 \text{ m.s}^{-1}$$

- Moyenne de phases  $\rightarrow \lambda = 0.048 \pm 0.007$

$$\text{m} \quad 0.049^{+0.006}_{-0.004} \text{m}$$

- 1<sup>er</sup> mode POD  $\rightarrow \lambda =$

pour une couche de cisaillement en tangente hyperbolique

$$u_x(y) = \frac{U_1 + U_2}{2} + \frac{U_1 - U_2}{2} \tanh\left(\frac{y - y_0}{\delta}\right)$$

$$U_c = \frac{U_1 + U_2}{2} \approx \frac{U_e}{2} = 0.635 \text{ m.s}^{-1}$$

- Moyenne de phases  $\rightarrow c = \lambda f = 0.61 \pm 0.09 \text{ m s}^{-1}$

- 1<sup>er</sup> mode POD  $\rightarrow c = \lambda f = 0.63^{+0.08}_{-0.05} \text{ m s}^{-1}$

# Plan de l'exposé

Laboratoire d'Informatique pour la Mécanique et les Sciences de l'Ingénieur

- Phénoménologie de l'écoulement en cavité ouverte
  - Description qualitative
  - Instabilité de Görtler
  - Instabilité de la couche de mélange
- Réduction 2D d'un écoulement fortement 3D
  - POD 3D : reconstruction de l'écoulement complet
  - Validation de la POD 2D / POD 3D
  - Validation de la POD 2D sur PIV 2C
-  Reconstruction des informations 3D

# Résumé de la Procédure

Laboratoire d'Informatique pour la Mécanique et les Sciences de l'Ingénieur

## DNS 3D

$$\{u(x, y, z, t_i)\}_{i=1, N}$$

POD 3D

$$\rightarrow \{\phi_n(x, y, z), a_n(t_i)\}_{n=1, N}$$

Coupe 2D

$$\xrightarrow{z=z_0} \{\phi_n(x, y, z_0), b_n(t_i)\}_{n=1, N}$$

[Podvin et al. 2006]

$$b_n = M_{nm} a_m$$

## PIV 2C- 3C

$$\{u(x, y, t_i)\}_{i=1, N}$$

POD 2D

$$\rightarrow \{\phi_n(x, y), \alpha_n(t_i)\}_{n=1, N}$$

$$\rightarrow \phi_n(x, y) \stackrel{?}{\cong} \phi_n(x, y, z_0)$$

[Pastur et al. 2005]

$$\alpha_n \approx M_{nm} a_m$$

$$\vec{u}_r(x, y, z, t_i) \approx \sum (M^{-1} \alpha) \phi_n(x, y, z)$$

②

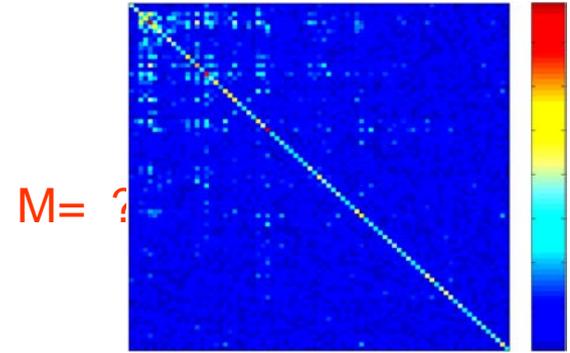
• [Pastur 2005] L.R. Pastur, F. Lusseyran, Y. Fraigneau, B. Podvin, "Determining the spectral signature of spatial coherent structures in an open cavity flow", *PRE* **72**, 2005.

• [Podvin 2006] B. Podvin, Y. Fraigneau, F. Lusseyran, P. Gougat, "A reconstruction method for the flow past an open cavity", *JE* **128**, May 2006.

# Reconstruction des champs de vitesse 3D

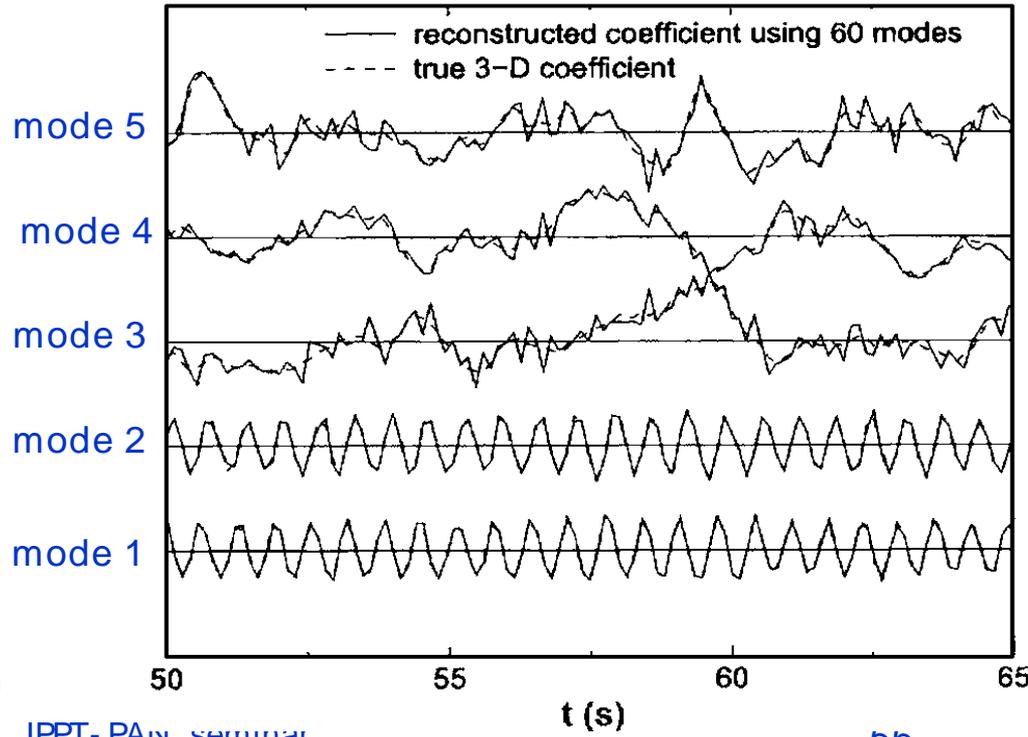
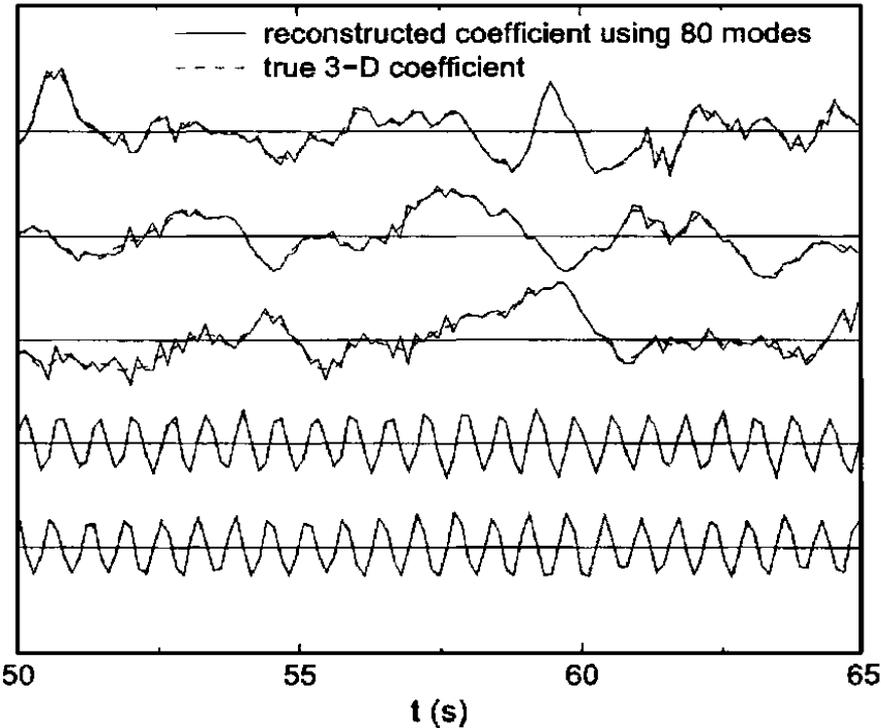
Laboratoire d'Informatique pour la Mécanique et les Sciences de l'Ingénieur

$$\vec{u}_r(x, y, z, t) = \sum_1^N (M^{-1} \alpha) \phi_n(x, y, z)$$



$N=80$

$N=60$





# Conclusion

Laboratoire d'Informatique pour la Mécanique et les Sciences de l'Ingénieur

« *The peril of petascale : emerging challenges in large scale computational sciences* », John Clyne, NCAR, Boulder

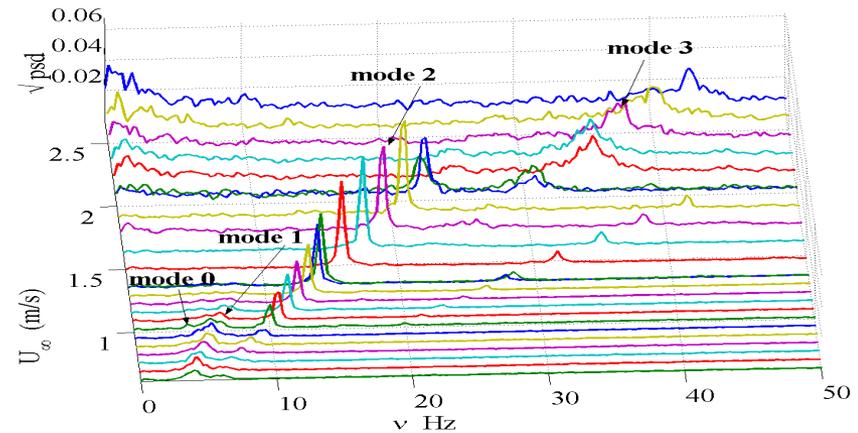
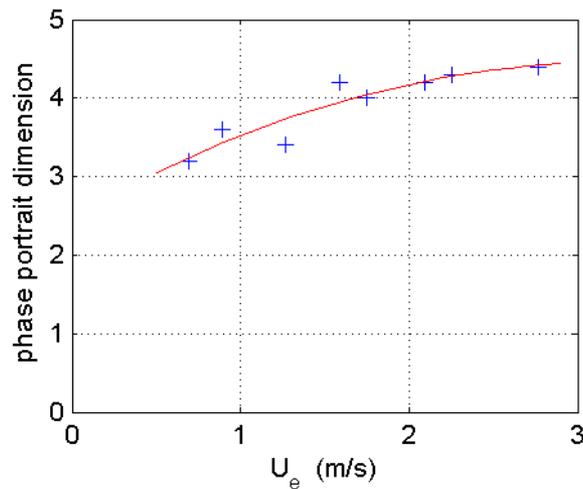
# Dynamics reduction

Laboratoire d'Informatique pour la Mécanique et les Sciences de l'Ingénieur

Mesure de la dimension de corrélation (Procaccia1988), sur série LDV filtrage non-linéaire déterministe (T. Schreiber PRE 47, 1993):

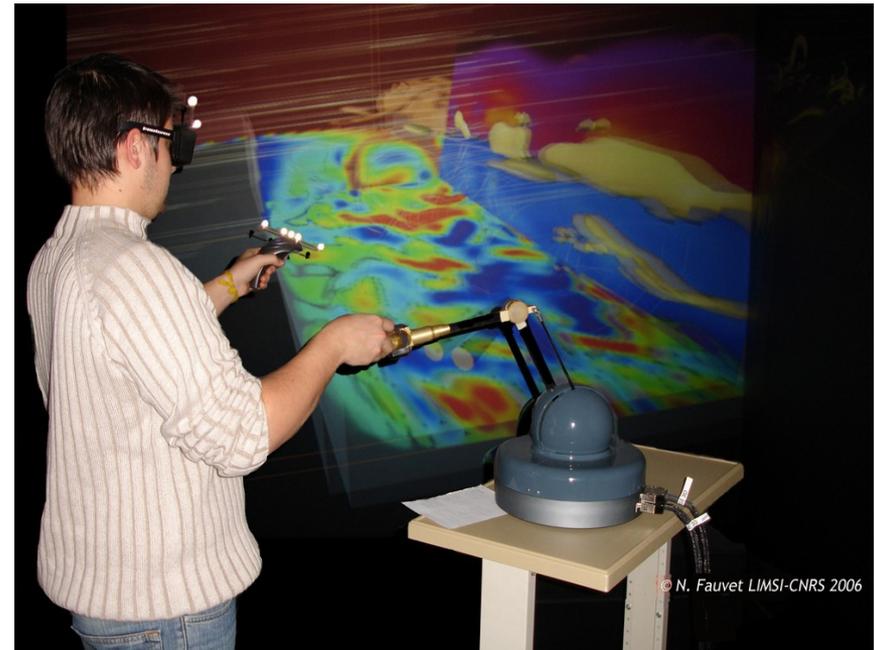
$$d_c = \lim_{N \rightarrow \infty} \lim_{r \rightarrow 0} \frac{\log_2 C(r)}{\log_2 r}$$

$$C(r) = \frac{1}{N_{ref}} \frac{1}{N} \sum_{i=1}^{N_{ref}} \sum_{j=1}^N H(r - \|\vec{x}_i - \vec{x}_j\|)$$



## LIMSI- VENISE VR team

- Work on clustering, multimodality, metaphors, AR
- Rendering and exploration of massive datasets using multiple modalities in VR.
- User is immersed in CAVE- like facility

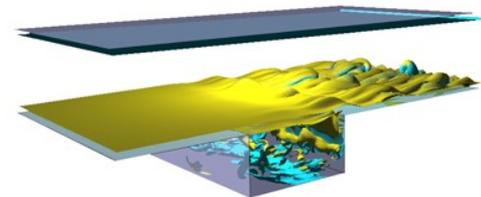


multimodal outputs:  
visual, haptics, sound



Real-time inputs: voice,  
gesture, body tracking, 3D

pointer



VR simulation

## Virtual Reality : WHAT FOR ??

Not just a fancy high-tech “toy”: perform some useful tasks. In our case: **better understanding** of phenomena, new findings.

CORSAIRE project: investigate how to combine output modalities in two scientific tasks: CFD and bioinformatics (molecular docking)

Participants: LIMSI (leader), IRCAM- CNRS, EBG- INSERM, LEI- Paris 5, Haption S.A.  
funded by ANR (National French Funding Agency), started 2006 (3 years)

CFD: huge field, many different experimental and simulation settings.

« Typical » test case: simulation of cavity

