## Simulación Numérica de la Aerodinámica de un Vehículo

Gerardo J. Franck<sup>1</sup>, Julián Fredes<sup>2</sup>, Diego Italiani<sup>2</sup> Darío Matijacevich<sup>2</sup>, Norberto M. Nigro<sup>3</sup>, J. D'Elía<sup>3</sup>, M.A. Storti<sup>3</sup> 1: Becario Proyecto FOMEC 1055, Universidad Tecnológica Nacional (UTN) Facultad Regional Santa Fe (FRSF), Lavaise 610, 3000-Santa Fe, Argentina 2: Escuela de Ingeniería Mecánica, Universidad Nacional de Rosario (UNR) Pellegrini 250, 2000-Rosario, Argentina 3: Centro Internacional de Métodos Computacionales en Ingeniería CIMEC/INTEC UNL/CONICET, Güemes 3450, 3000-Santa Fe, Argentina e-mail: cimec@ceride.gov.ar, http://venus.ceride.gov.ar/cimec MECOM 2002, October 28-31, 2002, Santa Fe-Paraná - Argentina



Centro Internacional de Métodos Computacionales en Ingeniería CIMEC

## PERFIL DE LA PRESENTACIÓN

Simulación del flujo de viento alrededor de vehículos en dos niveles crecientes de dificultad:

- Flujo potencial incompresible: fuerza atractiva por efecto suelo
- Flujo viscoso incompresible con altos números de Reynolds y posible separación

La resolución numérica en ambos casos, se logra por medio de:

- Método de elementos de borde (BEM), de bajo orden, en régimen estacionario y sin desprendimiento, con un barrido paramétrico en la dirección del viento
- Método de elementos finitos (FEM), de igual orden para la presión y la velocidad, con la estabilización propuesta por Tezduyar *et. al.*

Las simulaciones se realizan por procesamiento distribuido en un "cluster Beowulf", i.e. una máquina paralela construída con PC's interconectadas bajo Linux

Centro Internacional de Métodos Computacionales en Ingeniería CIMEC

- código PETSC-FEM (http://minerva.arcride.edu.ar/petscfem), bajo GPL: por elementos finitos, multifísica, para cálculo distribuido (C++/PETSC/MPI)
- código HPF-BEM: por paneles para flujos potenciales 3D (invíscidos/ hidrodinámica naval/ reptantes) para cálculo distribuido (HPF/MPI)



LUJO VISCO	SO INCOMPRESIBL	E: cálculo PETS	C-FEM	
Figu	ra 2: Velocidad y línea:	s de corriente, vista	a en planta (plano $xy$ )	Stangeptersonenenenenenenenenenenenenenenenenenene

FLUJO VI	
	Figura 3: Velocidad, vista lateral (plano $yz$ ), cálculo PETSC-FEM

# TECNICAS MAS COMUNES DE ENSAYOS AERODINAMICOS

- Tradicionales
  - ▷ Túnel de viento
  - ▷ Ensayos en ruta ("road test")
- No Tradicionales
  - Dinámica de Fluidos Computacional (CFD)

### OBJETIVOS

- Campos de velocidad y de presión; fuerzas y momentos
- Resistencia al avance (drag) y sustentación por efecto suelo (lift)
- Posición del centro de presión que incide en la estabilidad direccional
- Analizar el flujo en la estela
- Líneas de corriente y desprendimientos de vórtices
- Determinar aproximadamente las zonas de separación del flujo

Centro Internacional de Métodos Computacionales en Ingeniería CIMEC

# **TUNELES DE VIENTO**

- Ensayos a escala casi real pero costoso de operar y construir
- Los ensayos a menor escala dan lugar a dudas a bajos números de Reynolds
- Complejidad para simular el movimiento del piso (la mayoría utiliza una cinta)
- Ensayos no convincentes con viento lateral
- Efecto de las capa límite en las paredes del túnel
- Interferencia con los soportes del modelo o las probetas para la medición

#### **ENSAYOS EN RUTA**

- Modelos mas fidedignos al interactuar con el medio ambiente exterior
- Dificultades por las cambiantes condiciones del viento
- Costos de operación muy elevados
- Dificultades de implementación en el proceso operativo del ensayo

Centro Internacional de Métodos Computacionales en Ingeniería CIMEC

## ASPECTOS RELEVANTES DEL TRABAJO DESARROLLADO

- Investigación y estudio de determinadas situaciones de proyecto que de una manera fidedigna no son inmediatas de realizar en un túnel de viento
- Modelización numérica con menor costo que con un túnel de viento
- Tareas:
  - ▷ Generación del modelo geométrico de la carrocería
  - ▷ Discretización del dominio poniendo énfasis en la generación de la malla
  - ▷ Elección de un esquema de cálculo, e.g. paneles / elementos finitos
  - ▷ Pos-procesamiento, visualización y análisis de los resultados
  - Se omite la presencia de accesorios externos, canalizadores de ventilación y refrigeración, tomas de aire o ruedas

Centro Internacional de Métodos Computacionales en Ingeniería CIMEC

![](_page_8_Figure_1.jpeg)

![](_page_9_Figure_2.jpeg)

### FLUJO VISCOSO INCOMPRESIBLE

### Resolución numérica en el código PETSC-FEM

- Mediante FEM + derivada en contracorriente en las variantes:
  - SUPG (Streamline Upwind Petrov Galerkin): estabiliza el término advectivo al incrementarse el número de Reynolds
  - PSPG (Pressure Stabilized Petrov Galerkin): estabiliza la restricción impuesta por la condición de incompresibilidad
- Las ecuaciones modificadas se discretizan en el espacio y resulta un sistema de Ecuaciones Diferenciales Ordinarias (ODE) en el tiempo t
- $\bullet\,$  Discretizamos en el tiempo t por un esquema Retro-Euler estándar
- En cada paso de tiempo, el sistema de ecuaciones no lineales se resuelve con un Newton-Raphson e iterativamente mediante Residuos Generalizados (GMRES) con precondicionamiento a la derecha de Jacobi

Centro Internacional de Métodos Computacionales en Ingeniería CIMEC

### METODO DE DESCOMPOSICION DE DOMINIOS

#### Porque lo usamos ?

- De la discretización temporal y espacial tenemos un sistema de ecuaciones algebraicas no lineales a resolver en cada paso de tiempo
- No podemos recurrir a métodos directos debido a la gran cantidad de elementos que tiene la malla
- Problemas al resolver con sistemas iterativos no simétricos e indefinidos
- Utilizamos GMRES como método iterativo
- Para lograr una buena convergencia necesitamos incrementar el subespacio de Krylov a medida que refinamos la malla
- Gran consumo de memoria RAM con baja tasa de convergencia, es decir mayor tiempo de cómputo

![](_page_12_Figure_1.jpeg)

#### **GENERACION DE MALLAS TRIDIMENSIONALES**

- Se usan elementos tetraédricos en el volumen 3D y triangulares para la superficie de la carrocería y las fronteras
- El tamaño de los elementos debería ser acorde a los detalles a observar
- Un aspecto delicado a resolver es el *despeje* reducido del piso, lo cual involucra una gran cantidad de elementos en dicha zona
- El refinamiento debe concentrarse sobre la superficie del vehículo y en la estela: es deseable un mayor control del usuario
- La cantidad de elementos depende de la potencia de cómputo disponible
- Mallado 1: incremental por movimiento del piso hasta el despeje prescripto
- Mallado 2: automático por el método "Extended Delaunay Tessellation"

## Mallado 1: por movimiento del piso hasta el despeje prescripto

- Se ubica el vehículo cerca del centro del túnel
- Generamos una malla de referencia (e.g. con GiD)
- Movemos el piso hasta llevarlo a la distancia de despeje preestablecida
- Buscamos una densidad aceptable de elementos
- El algoritmo se basa en minimizar la máxima distorsión por elemento
- Incógnitas: los desplazamiento de los nodos

![](_page_14_Figure_8.jpeg)

![](_page_14_Picture_9.jpeg)

Figura 7: Generación de la malla en la zona del despeje: inicial (izq.) y deformada (der.).

Centro Internacional de Métodos Computacionales en Ingeniería CIMEC

![](_page_15_Figure_2.jpeg)

#### Mallado 1: por movimiento del piso hasta el despeje prescripto

- Se define un funcional  $F(\mathbf{x})$ , siendo  $\mathbf{x}$  los desplazamientos nodales
- F(x) se calcula como una combinación lineal de dos efectos:
  Cambio de volumen del elemento con respecto a un valor de referencia
  Distorsión del elemento (medido por los autovalores del tensor métrico)
- Tensor métrico  $\mathbf{G} = \mathbf{J}^T \mathbf{J}$  siendo  $\mathbf{J}$  el jacobiano de la transformación que mapea el elemento "master"
- Luego resolvemos el problema de autovalores para obtener  ${f G}={f S}{A}{f S}^{-1}$ , donde A es la matriz diagonal de autovalores y  ${f S}$  la matriz de autovectores
- El volumen se estima con la traza  $V = \operatorname{tr}(\mathbf{G}) = \Sigma_i \lambda_i$  y la distorsión con

$$\Delta = (\lambda_1 - \lambda_2)^2 + (\lambda_2 - \lambda_3)^2 + (\lambda_3 - \lambda_1)^2 \tag{1}$$

Centro Internacional de Métodos Computacionales en Ingeniería CIMEC

![](_page_17_Figure_1.jpeg)

![](_page_18_Figure_1.jpeg)

![](_page_19_Figure_2.jpeg)

![](_page_20_Figure_1.jpeg)

![](_page_21_Figure_2.jpeg)

#### Conclusiones

- Cálculo potencial:
  - ▷ relativamente mucho más rápido de hacer, tanto en pre y pos-procesamiento
  - ▷ útil para diseño preliminar o para extensivos cálculos paramétricos
  - ▷ su campo de presión sería un buen dato inicial para Navier Stokes
  - ▷ bajo nivel de detalle en el mapa del flujo
- Cálculo viscoso:
  - ▷ exige mayor esfuerzo de cálculo, memoria RAM y tiempo de CPU
  - ▷ mayor nivel de detalle del flujo, e.g. vórtices desprendidos, fuerza de arrastre
  - ▷ un "cluster Beowulf" da una solución con muy buena relación costo/beneficio

#### Agradecimientos

- CONICET PIP 198/98 *Germen-CFD*, SECyT-FONCyT-PICT 6973 *PROA*, SECyT-PID 99/74 *FLAGS* y CAI+D UNL-PIP 02552-2000
- SO GNU/Linux, Octave, Xfig, Tgif. Procesador GiD (CIMNE, Barcelona)