# OpenFOAM<sup>®</sup> como herramienta de resolución de PDE's Métodos Numéricos en Fluidos 2017

Federico Teruel Ezequiel Fogliatto

Departamento de Mecánica Computacional - Centro Atómico Bariloche
Instituto Balseiro

7 de noviembre de 2017

### Outline

- Características principales
- 2 Volúmenes finitos en OpenFOAM®
- Facilidades para el usuario
- 4 Caso ejemplo: cavidad cuadrada hidrodinámica

### Outline

- Características principales
- Volúmenes finitos en OpenFOAM®
- Facilidades para el usuario
- 4 Caso ejemplo: cavidad cuadrada hidrodinámica

# Características principales

Field

**O**peration

And

Manipulation

Conjunto libre de bibliotecas de C++ para solución de ecuaciones diferenciales desarrollado por OpenCFD Ltd.

### **Aplicaciones**

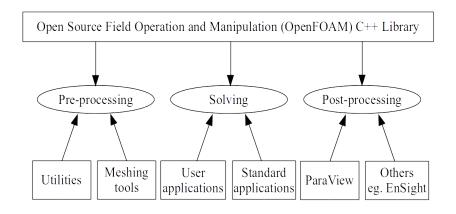
- Fluidos compresibles
- Fluidos incompresibles
- Flujos multifase
- Transferencia de calor
- Dinámica molecular
- Electromagnetismo

Método de volúmenes finitos en 3 dimensiones

Elementos poliédricos con cantidad ilimitada de caras

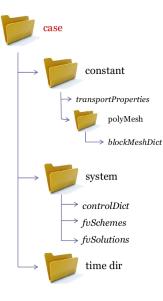
Gran flexibilidad en la descripción geométrica del dominio

# Características principales



- Código libre y gratuito, bajo licencia GNU.
- Los usuarios pueden crear sus propias aplicaciones y utilidades.

# Características principales



```
dimensions
             [01-10000];
internalField uniform (o o o);
boundaryField
  movingWall
                  fixedValue;
        type
       value
                  uniform (1 o o);
  fixedWalls
       type
                  fixedValue:
                  uniform (o o o);
       value
  frontAndBack
       type
                  empty;
```

### Outline

- Características principales
- Volúmenes finitos en OpenFOAM<sup>®</sup>
- Facilidades para el usuario
- 4 Caso ejemplo: cavidad cuadrada hidrodinámica

# Origen

OpenFOAM® comenzó como parte de un trabajo de doctorado

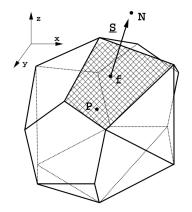
H. Jasak. Error Analysis and Estimation for Finite Volume Method with Applications to Fluid Flow. PhD thesis, Imperial College, University of London, 1996.

### El proceso de discretización está compuesto por dos etapas

- Discretización del dominio
  - El espacio es dividido en un número finito de regiones discretas, llamadas volúmenes de control o celdas.
  - Para simulaciones transitorias, el tiempo también se descompone en un número finito de intervalos.
- ② Discretización de las ecuaciones
  - Forma integral de las ecuaciones gobernantes sobre cada volumen de control.
  - Las ecuaciones se resuelven en un sistema de coordenadas cartesianas fijo a la malla, que no cambia con el tiempo.
  - Los volúmenes de control pueden adoptar cualquier forma polihédrica, lo que permite crear mallas no estructuradas. Todas las variables dependientes comparten los mismos volúmenes de control (arreglo superpuesto o no desplazado).
  - Los sistemas de ecuaciones diferenciales en derivadas parciales se resuelven en forma segregada.

#### Discretización del dominio

- Tiempo: la solución se obtiene marchando en el tiempo, a partir de la condición inicial prescripta.
- Espacio



El punto computacional **P** se encuentra en el centroide del volumen de control, tal que

$$\int_{V_{\mathbf{p}}} (\mathbf{x} - \mathbf{x}_{\mathbf{p}}) dV = 0$$

No importa la topología del VC.

Discretización de la ecuación de transporte

### Ecuación de transporte prototipo

$$\underbrace{\frac{\partial \rho \phi}{\partial t}}_{1} + \underbrace{\nabla \cdot (\rho \mathbf{U} \phi)}_{2} - \underbrace{\nabla \cdot (\rho \Gamma_{\phi} \nabla \phi)}_{3} = \underbrace{S_{\phi}(\phi)}_{4}$$

### Forma Integral

$$\underbrace{\frac{\partial}{\partial t} \int_{V_{\mathcal{P}}} \rho \phi dV}_{1} + \underbrace{\int_{V_{\mathcal{P}}} \nabla \cdot (\rho \mathbf{U} \phi) dV}_{2} - \underbrace{\int_{V_{\mathcal{P}}} \nabla \cdot (\rho \Gamma_{\phi} \nabla \phi) dV}_{3} = \underbrace{\int_{V_{\mathcal{P}}} S_{\phi}(\phi) dV}_{4}$$

- Derivada temporal
- 2 Término convectivo
- Término difusivo
- 4 Término fuente

Discretización de la ecuación de transporte

Aproximación de segundo orden

$$\phi(\mathbf{x}) = \phi_P + (\mathbf{x} - \mathbf{x}_P) \cdot (\nabla \phi)_P$$
$$\phi(t + \Delta t) = \phi^t + \Delta t (\frac{\partial \phi}{\partial t})^t$$

Se puede verificar mediante el desarrollo de Taylor de  $\phi$ 

$$\phi(\mathbf{x}) = \phi_P + (\mathbf{x} - \mathbf{x}_P) \cdot (\nabla \phi)_P + \frac{1}{2} (\mathbf{x} - \mathbf{x}_P)^2 : (\nabla \nabla \phi)_P$$
$$+ \frac{1}{3!} (\mathbf{x} - \mathbf{x}_P)^3 :: (\nabla \nabla \nabla \phi)_P$$
$$+ ... + \frac{1}{n!} (\mathbf{x} - \mathbf{x}_P)^n \underbrace{:::}_{P} (\underline{\nabla \nabla \dots \nabla} \phi)_P$$

Discretización de la ecuación de transporte

Discretización de los términos espaciales usando identidades de Gauss

$$\int_{V} \nabla \cdot \mathbf{a} dV = \oint_{\partial V} d\mathbf{S} \cdot \mathbf{a} \qquad \int_{V} \nabla \cdot \phi dV = \oint_{\partial V} d\mathbf{S} \phi$$
$$\int_{V} \nabla \mathbf{a} dV = \oint_{\partial V} d\mathbf{S} \mathbf{a}$$

$$\int_{V_P} \phi(\mathbf{x}) \, dV = \int_{V_P} [\phi_P + (\mathbf{x} - \mathbf{x}_P) \cdot (\nabla \phi)_P] \, dV$$
$$= \phi_P \int_{V_P} dV + \left[ \int_{V_P} (\mathbf{x} - \mathbf{x}_P) dV \right] \cdot (\nabla \phi)_P$$
$$= \phi_P V_P$$

Discretización de la ecuación de transporte

Discretización de los términos espaciales usando identidades de Gauss

$$\int_{V} \nabla \cdot \mathbf{a} dV = \oint_{\partial V} d\mathbf{S} \cdot \mathbf{a} \qquad \int_{V} \nabla \cdot \phi dV = \oint_{\partial V} d\mathbf{S} \phi$$
$$\int_{V} \nabla \mathbf{a} dV = \oint_{\partial V} d\mathbf{S} \mathbf{a}$$

$$\int_{V_P} \nabla \cdot \boldsymbol{a} \, dV = \oint_{\partial V} d\boldsymbol{S} \cdot \boldsymbol{a} = \sum_{f} \left( \int_{f} d\boldsymbol{S} \cdot \boldsymbol{a} \right)$$

donde

$$\int_f d\mathbf{S} \cdot \mathbf{a} = \left( \int_f d\mathbf{S} \right) \cdot \mathbf{a}_f + \left[ \int_f d\mathbf{S} (\mathbf{x} - \mathbf{x}_f) \right] : (\nabla \mathbf{a})_f = \mathbf{S} \cdot \mathbf{a}_f$$

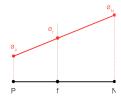


Discretización del término convectivo

#### Término convectivo

$$\frac{\partial}{\partial t} \int_{V_{\mathcal{P}}} \rho \phi dV + \int_{V_{\mathcal{P}}} \nabla \cdot (\rho \mathbf{U} \phi) dV - \int_{V_{\mathcal{P}}} \nabla \cdot (\rho \Gamma_{\phi} \nabla \phi) dV = \int_{V_{\mathcal{P}}} S_{\phi}(\phi) dV$$

$$\int_{V_{P}} \nabla \cdot (\rho \boldsymbol{U} \phi) dV = \sum_{f} \boldsymbol{S} \cdot (\rho U \phi)_{f} = \sum_{f} \boldsymbol{S} \cdot (\rho U)_{f} \phi_{f} = \sum_{f} F \phi_{f}$$



#### Esquemas de interpolación

$$\phi_{\it f} = rac{\overline{\it fN}}{\overline{\it PN}}\phi_{\it P} + (1-rac{\overline{\it fN}}{\overline{\it PN}})\phi_{\it N}$$
 Diferencias centradas

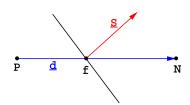
$$\phi_f = \begin{cases} \phi_f = \phi_P & \text{si } F \ge 0\\ \phi_f = \phi_N & \text{si } F < 0 \end{cases}$$
 Upwind

Discretización del término difusivo

#### Término difusivo

$$\frac{\partial}{\partial t} \int_{V_{P}} \rho \phi dV + \int_{V_{P}} \nabla \cdot (\rho \mathbf{U} \phi) dV - \int_{V_{P}} \nabla \cdot (\rho \Gamma_{\phi} \nabla \phi) dV = \int_{V_{P}} S_{\phi}(\phi) dV$$

$$\int_{V_{P}} \nabla \cdot (\rho \Gamma_{\phi} \nabla \phi) dV = \sum_{f} \mathbf{S} \cdot (\rho \Gamma_{\phi} \nabla \phi)_{f} = \sum_{f} (\rho \Gamma_{\phi})_{f} \mathbf{S} \cdot (\nabla \phi)_{f}$$



Si la malla es ortogonal ( $d \parallel S$ )

$$oldsymbol{\mathcal{S}}\cdot(
abla\phi)_f=rac{|oldsymbol{\mathcal{S}}|}{|oldsymbol{d}|}(\phi_{oldsymbol{N}}-\phi_{oldsymbol{P}})$$

o bien

$$(\nabla\phi)_P=rac{1}{V_P}\sum_f oldsymbol{S}\phi_f$$

$$(\nabla \phi)_f = f_{\mathsf{x}}(\nabla \phi)_{\mathsf{P}} + (1 - f_{\mathsf{x}})(\nabla \phi)_{\mathsf{N}}$$

Discretización del término difusivo

### Desafortunadamente, una malla ortogonal es más excepción que regla

Se divide el operador en dos partes

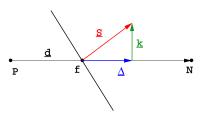
$$\mathbf{S}_f \cdot (\nabla \phi)_f = \underbrace{\mathbf{\Delta} \cdot (\nabla \phi)_f}_{\text{Contribución ortogonal}} + \underbrace{\mathbf{k} \cdot (\nabla \phi)_f}_{\text{Contribución no ortogonal}}$$

$$S = \Delta + k$$

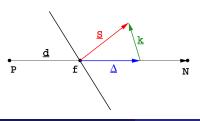
Con esta aproximación se elije  $S \parallel \Delta$  de forma de usar la representación ortogonal en el primer término. Se plantean 3 formas para representar la contribución no ortogonal

Discretización del término difusivo

#### Corrección mínima



### Corrección ortogonal



Minimiza la contribución no ortogonal usando  $\Delta \perp k$ 

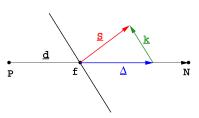
$$\Delta = \frac{d \cdot S_f}{d \cdot d} d$$

Conserva la contribución de  $\phi_P$  y  $\phi_N$  respecto a la contribución ortogonal

$$\Delta = \frac{d}{|d|}|S|$$

Discretización del término difusivo

### Corrección sobre-relajada



La contribución de  $\phi_P$  y  $\phi_N$  crece con la no ortogonalidad

$$\Delta = \frac{d}{d \cdot S} |S|^2$$

En definitiva

$$m{S}\cdot(
abla\phi)_f=|m{\Delta}|rac{\phi_{m{N}}-\phi_{m{P}}}{|m{d}|}+m{k}\cdot(
abla\phi)_f$$

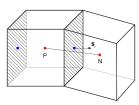
con

$$(\nabla \phi)_f = f_{\mathsf{X}}(\nabla \phi)_P + (1 - f_{\mathsf{X}})(\nabla \phi)_N \qquad (\nabla \phi)_P = \frac{1}{V_P} \sum_f \mathbf{S} \phi_f$$

Discretización del término fuente

$$\frac{\partial}{\partial t} \int_{V_{P}} \rho \phi dV + \int_{V_{P}} \nabla \cdot (\rho \mathbf{U} \phi) dV - \int_{V_{P}} \nabla \cdot (\rho \Gamma_{\phi} \nabla \phi) dV = \int_{V_{P}} \mathbf{S}_{\phi}(\phi) dV$$





#### Término fuente

$$S_{\phi}(\phi) = Su + Sp\phi$$

$$\int_{V_P} S_{\phi}(\phi) dV = Su \, V_P + Sp \, V_P \phi_P$$

Se realiza una linealización del término fuente, previa a la discretización.

Discretización temporal

### Semi-discretización temporal

$$\int_{t}^{t+\Delta t} \left[ \left( \frac{\partial \rho \phi}{\partial t} \right)_{P} V_{P} + \sum_{f} \mathbf{S}_{f} \cdot (\rho U)_{f} \phi_{f} - \sum_{f} (\rho \Gamma_{\phi})_{f} \, \mathbf{S}_{f} \cdot (\nabla \phi)_{f} \right] dt = \int_{t}^{t+\Delta t} \left( \operatorname{Su} V_{P} + \operatorname{Sp} V_{P} \phi_{P} \right) dt$$

#### Crank-Nicolson

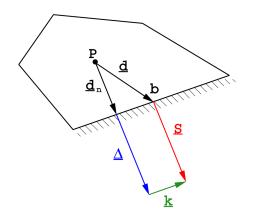
$$\frac{\rho_{P}\phi_{P}^{n} - \rho_{P}\phi_{P}^{0}}{\Delta t}V_{P} + \frac{1}{2}\sum_{f}\mathbf{S}_{f}\cdot(\rho U)_{f}\phi_{f}^{n} - \frac{1}{2}\sum_{f}(\rho\Gamma_{\phi})_{f}\mathbf{S}_{f}\cdot(\nabla\phi)_{f}^{n} + \frac{1}{2}\sum_{f}\mathbf{S}_{f}\cdot(\rho U)_{f}\phi_{f}^{0}$$

$$-\frac{1}{2}\sum_{f}(\rho\Gamma_{\phi})_{f}\mathbf{S}_{f}\cdot(\nabla\phi)_{f}^{0} = Su\ V_{P} + \frac{1}{2}Sp\ V_{P}\phi_{P}^{n} + \frac{1}{2}Sp\ V_{P}\phi_{P}^{0}$$

$$a_P\phi_P^n + \sum_N a_N\phi_N^n = R_P \rightarrow [A][\phi] = [R]$$



#### Condiciones de borde



La condición se extiende a toda la cara. La componente ortogonal es igual a **S**, pero no se encuentra en el centro de la cara. El vector entre el centro de celda y la cara es normal a la frontera

$$d_n = \frac{S}{|S|} \frac{d \cdot S}{|S|}$$

y ya no se emplea la corrección  ${\pmb k}$ 

OpenFOAM® para PDE's

Condiciones de borde

### Valor fijo (Dirichlet)

El valor de  $\phi$  en la cara b es  $\phi_b$ .

Término convectivo

$$\int_{V_P} \nabla \cdot (\rho \mathbf{U} \phi) dV = \sum_f F \phi_f$$

Término difusivo

$$\int_{V_P} \nabla \cdot (\rho \Gamma_\phi \nabla \phi) dV = \sum_f (\rho \Gamma_\phi)_f \mathbf{S} \cdot (\nabla \phi)_f = \sum_f (\rho \Gamma_\phi)_f |\mathbf{S}| \frac{\phi_b - \phi_P}{|\mathbf{d}_{\mathbf{n}}|}$$

Condiciones de borde

### Gradiente fijo (Newmann)

Queda determinado el producto interno entre el gradiente y la normal

$$\left(\frac{\mathbf{S}}{|\mathbf{S}|}\cdot
abla\phi
ight)_{b}=g_{b}$$

Término convectivo

$$\phi_b = \phi_P + \mathbf{d_n} \cdot (\nabla \phi)_b = \phi_P + |\mathbf{d_n}| g_b$$

Término difusivo

Para el término correspondiente se emplea

$$(\rho \Gamma_{\phi})_b |\mathbf{S}| g_b$$



Errores inducidos por la malla

Además de los errores de truncamiento presentes por considerar discretizaciones espaciales y temporales de segundo orden, surgen términos de error debido a la elección de la malla.

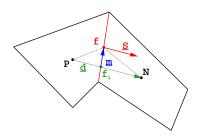
 No ortogonalidad: si no se considera la componente no ortogonal del término difusivo (para acotar la solución), la discretización del término difusivo suma un término de error

$$E_d = \sum_f \mathbf{S} \cdot [(\rho \mathbf{U})_f \mathbf{k} (\nabla \phi)_f] = \nabla \cdot ((\rho \mathbf{U})_f \mathbf{k} \cdot \nabla \phi) = \nabla \cdot (\Gamma_D \cdot \nabla \phi)$$

La magnitud del error depende del ángulo de no ortogonalidad y de la aproximación. Es mínimo para la corrección mínima.

Errores inducidos por la malla

### Oblicuidad (skewness):



El cálculo de integrales sobre las caras requiere el valor de la variable en el centro de la misma

$$\int_f d{m S} \phi = {m S} \phi_f$$

Pero si  $\phi_f$  se obtiene por interpolación lineal usando P y N, en realidad se calcula  $\phi$  en el punto  $f_i$ 

El error puede estimarse como

$$E_s = \sum_f \mathbf{S} \cdot (\rho \mathbf{U} \delta \phi)_f = \sum_f \mathbf{S} \cdot [(\rho \mathbf{U})_f \mathbf{m} \cdot (\nabla \phi)_f]$$

con 
$$\boldsymbol{m} = \boldsymbol{x}_f - \boldsymbol{x}_{f}$$



### Flujo incompresible

$$\nabla \cdot \boldsymbol{U} = 0$$

$$\frac{\partial \boldsymbol{U}}{\partial t} + \nabla \cdot (\boldsymbol{U}\boldsymbol{U}) - \nabla \cdot (\nu \nabla \boldsymbol{U}) = -\nabla \rho$$

$$\nabla \cdot (\boldsymbol{U}\boldsymbol{U}) = \sum_{f} \boldsymbol{S} \cdot (\boldsymbol{U})_{f} (\boldsymbol{U})_{f}$$
$$= \sum_{f} F(\boldsymbol{U})_{f}$$
$$= a_{P} \boldsymbol{U}_{P} + \sum_{N} a_{N} \boldsymbol{U}_{N}$$

Los coeficientes  $a_N$  y  $a_P$  dependen de  $\mathbf{U}$ . Dos aspectos requieren especial atención:

- 1 No linealidad en la ecuación de momento
- Acoplamiento de velocidad y presión
  - PISO para problemas dependientes del tiempo
  - SIMPLE para casos estacionarios



Derivación de una ecuación para la presión

Uso de una forma semi-discretizada de la ecuación de momento, siguiendo el "espíritu" de Rhie y Chow

$$a_P U_P = H(U) - \nabla p$$

El término H(U) tiene dos partes:

- Transporte
- ② Fuente. Términos de la discretización temporal y otras fuentes (además de  $\nabla p$ )

$$H(U) = -\sum_{N} a_{N} U_{N} + \frac{U^{0}}{\Delta t}$$



Derivación de una ecuación para la presión

Discretizando la ecuación de continuidad

$$abla \cdot oldsymbol{U} = \sum_f oldsymbol{S} oldsymbol{U}_f = 0$$

y usando

$$U_P = \frac{H(U)}{a_P} - \frac{\nabla p}{a_P}$$

se obtiene una expresión para el flujo en las caras

$$U_f = \left(\frac{H(U)}{a_P}\right)_f - \left(\frac{\nabla p}{a_P}\right)_f$$

Derivación de una ecuación para la presión

Reemplazando la expresión para velocidad en las caras en la ecuación de continuidad, puede obtenerse una ecuación para la presión

$$\nabla \cdot \left(\frac{\nabla p}{a_P}\right) = \nabla \cdot \left(\frac{\boldsymbol{H}(\boldsymbol{U})}{a_P}\right) = \sum_f \boldsymbol{S} \cdot \left(\frac{\boldsymbol{H}(\boldsymbol{U})}{a_P}\right)_f$$

Discretizando el operador laplaciano en la forma estándar, se obtienen las ecuaciones de Navier-Stokes discretas

$$a_P U_P = H(U) - \sum_f S(p)_f$$
 
$$\sum_f S \cdot \left[ \left( \frac{1}{a_P} \right)_f (\nabla p)_f \right] = \sum_f S \cdot \left( \frac{H(U)}{a_P} \right)_f$$

Acoplamiento presión-velocidad

### Algoritmo PISO

- Se resuelve la ecuación de momento, usando el campo de presión del paso anterior (momentum predictor).
- Conocido el campo de velocidades, se construye H(U) y resuelve la ecuación de la presión (pressure solution).
- Se calculan flujos conservativos consistentes con la nueva presión, y se corrige la velocidad en forma explícita (explicit velocity correction).
- Se repiten los pasos pressure solution y explicit velocity correction hasta alcanzar la convergencia.

Acoplamiento presión-velocidad

## Algoritmo SIMPLE

No es necesario resolver en forma completa el acoplamiento, Se hace uso de:

- Velocidades obtenidas a través de la ecuación de momento, calculando el gradiente de presión a partir de un paso anterior. La ecuación se relaja usando un factor de sobre-relajación.
- Se resuelve la ecuación para la presión.
- Se sobre-relaja la ecuación para la presión

$$p^{new} = p^{old} + \alpha_p(p^p - p^{old})$$



### Outline

- Características principales
- 2 Volúmenes finitos en OpenFOAM®
- Facilidades para el usuario
- 4 Caso ejemplo: cavidad cuadrada hidrodinámica

# Esquemas de discretización

### Término temporal

- 4 esquemas
  - steadyState
  - Euler
  - backward
  - CrankNicolson  $(\theta)$

# Esquemas de discretización

#### Término convectivo

### Cerca de 60 esquemas (depende de la versión)

- upwind
- linear
- linearUpwind
- cubic
- QUICK
- downwind
- SuperBee
- MUSCL
- Gamma
- Blended
- VanLeer

### Sistemas lineales

#### Solvers

- PCG
- PBiCG
- smoothSolver
- GAMG
- diagonal
- ICCG
- BICCG

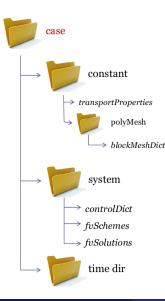
### Precondicionadores

- DIC
- FDIC
- GAMG
- diagonal

### Outline

- Características principales
- Volúmenes finitos en OpenFOAM®
- Facilidades para el usuario
- 4 Caso ejemplo: cavidad cuadrada hidrodinámica

### Estructura de archivos



#### **1** 0

Directorio de tiempo. Se almancenan las variables dependientes del problema.

- pU
- constant

Constantes del problema. Datos de la malla y propiedades físicas.

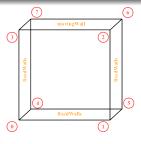
- transportProperties: definición de la viscosidad laminar
- blockMeshDict: diccionario para blockMesh (malla).
- system

Discretización, algoritmo y control de ejecución

- controlDict: paso de tiempo, intervalo de escritura, etc.
- fvSchemes: esquemas de discretización.
- fvSolution: sistemas lineales, constantes para PISO/SIMPLE.

### Estructura de archivos

#### blockMeshDict



```
vertices
(
   (0 0 0)
   (1 0 0)
   (1 0 0)
   (1 1 0)
   (0 1 0)
   (0 0 0.1)
   (1 0 0.1)
   (1 1 0.1)
   (0 1 0.1)
);
blocks
(
   hex (0 1 2 3 4 5 6 7) (20 20 1) simpleGrading (1 1 1)
```

```
boundary
    movingWall
        type wall;
        faces
            (3 7 6 2)
        );
    fixedWalls
        type wall;
        faces
            (0473)
            (2651)
            (1540)
        );
    frontAndBack
        type empty;
        faces
            (0 3 2 1)
            (4567)
        );
    }
);
```

);

### Estructura de archivos

Variables dependientes

```
p
                 [0 2 -2 0 0 0 0]:
dimensions
internalField
                uniform 0:
boundaryField
    movingWall
                         zeroGradient;
        type
    fixedWalls
                         zeroGradient:
        type
    frontAndBack
        type
                         empty;
```

```
U
dimensions
                [0 1 -1 0 0 0 0];
internalField
                uniform (0 0 0):
boundaryField
   movingWall
                        fixedValue;
        type
                        uniform (1 0 0):
        value
   fixedWalls
        type
                        fixedValue;
                        uniform (0 0 0):
        value
    frontAndBack
        type
                        empty;
```

### Estructura de archivos **fvSchemes**

### temporal

```
ddtSchemes
    default
                     Euler;
```

### gradiente

```
gradSchemes
    default
                    Gauss linear;
    grad(p)
                     Gauss linear:
```

#### convectivo

```
divSchemes
    default
                     none;
    div(phi,U)
                     Gauss linear;
```

### difusivo

```
laplacianSchemes
              Gauss linear orthogonal;
    default
```

OpenFOAM® para PDE's

# Estructura de archivos fySolution

### Sistemas lineales

```
solvers
        solver
                         PCG;
        preconditioner
                         DIC:
        tolerance
                         1e-06:
        relTol
                         0;
    U
                         smothSolver:
        solver
        smoother
                         symGaussSeidel;
        tolerance
                         1e-05;
        relTol
                         0:
}
```

### Algoritmo para N-S

```
PISO
{
    nCorrectors 2;
    nNonDrthogonalCorrectors 0;
    pRefCell 0;
    pRefValue 0;
}
```

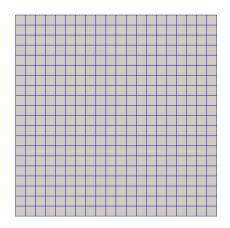
# Estructura de archivos controlDict

```
application
                 icoFoam;
startFrom
                 startTime;
startTime
                 0;
stopAt
                 endTime;
endTime
                 0.5;
deltaT
                 0.005;
writeControl
                 timeStep;
writeInterval
                 20:
```

```
purgeWrite
                0;
writeFormat
                ascii;
writePrecision
writeCompression off;
timeFormat
                general;
timePrecision
                6;
runTimeModifiable true;
```

# Ejecución

blockMesh



# Ejecución

### icoFoam

```
ourant Number mean: 0.222151 max: 0.852131
moothSolver: Solving for Ux. Initial residual = 2.39181e-06. Final residual = 2.39181e-06. No Iterations 0
moothSolver: Solving for Uv. Initial residual = 5.04393e-06, Final residual = 5.04393e-06, No Iterations 0
ICPCG: Solving for p. Initial residual = 1.22119e-06, Final residual = 9.09555e-07, No Iterations 1
time step continuity errors : sum local = 8.97474e-09, global = 1.13903e-19, cumulative = -8.35047e-18
DICPCG: Solving for p, Initial residual = 1.23252e-06, Final residual = 6.33091e-07, No Iterations 1
time step continuity errors : sum local = 6.72762e-09. global = 6.62241e-19. cumulative = -7.68823e-18
ourant Number mean: 0.222151 max: 0.852131
moothSolver: Solving for Ux, Initial residual = 2.25055e-06, Final residual = 2.25055e-06, No Iterations 0
moothSolver: Solving for Uy, Initial residual = 4.76203e-06, Final residual = 4.76203e-06, No Iterations 0
NICPCG: Solving for p. Initial residual = 7.75133e-07, Final residual = 7.75133e-07, No Iterations 0
ime step continuity errors : sum local = 7.89418e-09, global = -1.97117e-19, cumulative = -7.88535e-18
ICPCG: Solving for p. Initial residual = 9.70519e-07. Final residual = 9.70519e-07. No Iterations 0
time step continuity errors : sum local = 9.4958e-89, global = 8.93272e-19, cumulative = -6.99287e-18
xecutionTine = 0.18 s ClockTine = 1 s
ourant Number mean: 0.222152 max: 0.852131
moothSolver: Solving for Ux, Initial residual = 2.1509e-06, Final residual = 2.1509e-06, No Iterations 0
moothSolver: Solving for Uy, Initial residual = 4.5495e-86, Final residual = 4.5495e-86. No Iterations 8
ICPCG: Solving for p, Initial residual = 1.30245e-06, Final residual = 6.49083e-07, No Iterations 2
time step continuity errors : sum local = 6.94619e-09. alobal = 2.41702e-19. cumulative = -6.75037e-18
ICPCG: Solving for p. Initial residual = 8.9498e-07. Final residual = 8.9498e-07. No Iterations 0
ime step continuity errors : sum local = 8.9656e-09, global = 4.09868e-19, cumulative = -6.3405e-18
```

amosthósive: Solving for Us, Initial residual = 1,97178-06, Final residual = 1.97378-06, No Iterations (monothósive: Solving for Us, Initial residual = 4,28980-06, Final residual = 4,2898-06, No Iterations (DICKCC: Solving for p, Initial residual = 1,23322-06, Final residual = 7,80680-07, No Iterations 1 luxe step continuity errors : sum local = 7,3350-09, global = 3,3354-19, cumilative = -6,67880-18 DICKCC: Solving for p, Initial residual = 1,18777-06, Final residual = 3,53470-07, No Iterations 1 luxe step continuity errors : sum local = 4,53864-09, global = 3,3398-91, cumilative = -6,2808-18

ourant Number mean: 0.222152 max: 0.852131

# Ejecución

paraFoam

