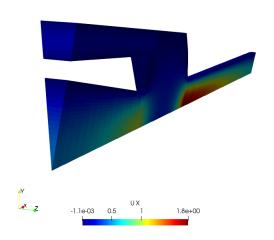




Informe N°2: Estudio de caso axisimétrico



Resumen:

Preparación de un caso con simetría alrededor de un eje a partir de la malla generada con blockMesh en el informe anterior. Comparación de resultados entre ambos casos.

Autor: Guillermo Rolle Supervisor: Dr. Ing. César Pairetti

Febrero 2020

Contents

1	Introducción	2
	1.1 Información preliminar del problema	2
2	Preparación del caso	3
	2.1 Mallado Inicial	4
	2.2 Reparacion de la malla	5
3	Preparación de la simulación	6
4	Simulación: simpleFoam	7
5	Preparación del caso RTD	10
6	${\bf Simulaci\'on:}\ scalar Transport Foam$	11
7	Post proceso	12
8	Conclusiones	15

1 Introducción

En este trabajo se mostrará cómo modificar una malla creada con blockMesh para realizar un estudio de un problema axisimétrico.

Modificaremos la malla creada en el Informe01 para que represente tubos de sección circular. No es necesario crear toda la geometría en 3D porque existen herramientas de OpenFOAM para aprovechar la simetría del problema. Solamente habrá 1 celda en la dirección del eje Z, pero esta vez la sección tendrá forma de "porción de pizza" para representar una sección cilíndrica.

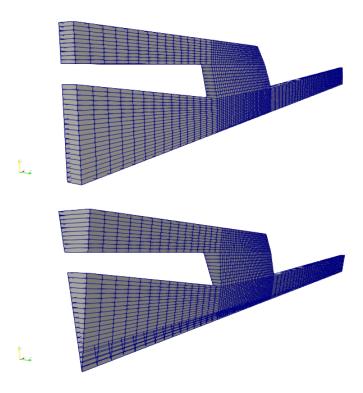


Figure 1: Comparación de la geometría. Original (arriba). Modificado (abajo)

1.1 Información preliminar del problema

Utilizaremos exactamente los mismos parámetros que el caso anterior para independizar mejor los cambios debido a la simetría de la malla. Las presiones a las entradas y salida son las mismas y también lo son las tolerancias de los métodos numéricos. El caso final preparado correspondiente a este informe se encuentra en el repositorio.

2 Preparación del caso

Comenzaremos generando una copia del caso 01 y eliminamos el directorio con toda la información correspondiente a la malla en ./constant/polyMesh

```
$ cd casos_cfd
$ mkdir 02
$ cp -r ./01 ./02
$ cd 02
$ rm -r constant/polyMesh
```

Para realizar la simetría, es necesario que las caras "frontAndBack" definidas en el diccionario blockMeshDict sean 2 diferentes.

Es decir, modificar esto:

```
empty frontAndBack
(0 1 12 13)
(1 2 5 12)
(2 \ 3 \ 4 \ 5)
(12 5 6 11)
(11 6 7 8)
(10 11 8 9)
(14 27 26 15)
(15 26 19 16)
(16 19 18 17)
(26 25 20 19)
(25 22 21 20)
(24 23 22 25)
)
Por esto
empty front
(0 1 12 13)
(1 \ 2 \ 5 \ 12)
(2345)
(12 5 6 11)
(11 6 7 8)
(10 11 8 9)
empty back
(14 27 26 15)
(15 26 19 16)
(16 19 18 17)
(26 25 20 19)
(25 22 21 20)
(24 23 22 25)
```

OpenFOAM tips: Recordar que debe estar cargado el entorno OpenFOAM en la terminal

2.1 Mallado Inicial

Crearemos la malla con *blockMesh*. El resultado será la misma malla que el caso anterior pero si lo observamos en *ParaView*, las caras "front" y "back" son ahora 2 componentes distintas.

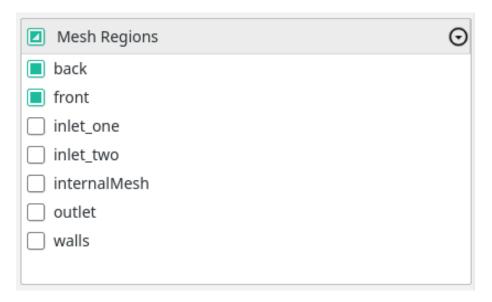


Figure 2: Regiones de malla en ParaView

Para crear la simetría utilizaremos la función extrudeMesh. Necesitamos crear un diccionario en la carpeta system llamado extrudeMeshDict. Podemos copiar uno de los casos tutorial de OpenFOAM o mejor podemos descargar uno directamente del repositorio en cuestión: extrudeMeshDict.

En este diccionario se define las caras de "cuña" (wedge), el eje de simetría y el ángulo de la extrusión.

```
angle 15;
// angulo de la seccion circular
....
```

Ahora podemos ejecutar la utilidad extrudeMesh

\$ extrudeMesh

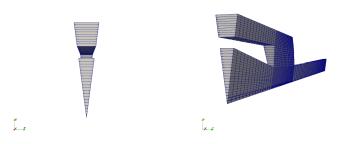


Figure 3: Sección con forma de 'porción de pizza' en ParaView

Sería interesante observar el resultado de *checkMesh* para encontrar errores en la malla. Podemos ver que hay errores debido a que, por ejemplo, hay ciertas caras que resultaron ser "aplastadas" (las del eje central) en la extrusión en cuña. Estas caras tienen área nula, lo que es problemático a la hora de resolver las simulaciones.

2.2 Reparación de la malla

Podemos utilizar la funcionalidad collapseEdges para reparar la malla. Esta utilidad colapsa aristas pequeñas y combina aristas que estén en línea.

\$ collapseEdges -overwrite

Una vez más, comprobamos con *checkMesh* para verificar que no haya inconvenientes con la malla:

```
$ checkMesh
```

```
Checking geometry...

Overall domain bounding box (0 0 -0.00104421) (0.1 0.00793156 0.00104421)

Mesh has 2 geometric (non-empty/wedge) directions (1 1 0)

Mesh has 3 solution (non-empty) directions (1 1 1)

Wedge front with angle 7.50001 degrees

Wedge back with angle 7.50001 degrees

All edges aligned with or perpendicular to non-empty directions.

Boundary openness (-5.20681e-21 -2.03166e-15 2.13322e-15) OK.

Max cell openness = 2.62994e-16 OK.

Max aspect ratio = 22.9592 OK.
```

Linux tips:
Es posible
escribir un
script de
comandos de
Linux y
ejecutarlos con
./script.sh.
Ver
comandos.sh

```
Minimum face area = 2.91172e-09. Maximum face area = 2.2737e-06. Face area magnitudes OK.

Min volume = 1.24767e-12. Max volume = 5.46506e-10. Total volume = 3.41533e-07. Cell volumes OK.

Mesh non-orthogonality Max: 51.1811 average: 16.3359

Non-orthogonality check OK.

Face pyramids OK.

Max skewness = 0.930108 OK.

Coupled point location match (average 0) OK.

Mesh OK.
```

End

En la figura 4 se muestra la malla final en la zona de la cámara de mezcla. Desde esta perspectiva, no hay ninguna diferencia apreciable con respecto a la generada con *blockMesh*. Se ve que la malla es más rectangular en la zona inferior, está inclinada en el medio y es más cuadrada en la superior.

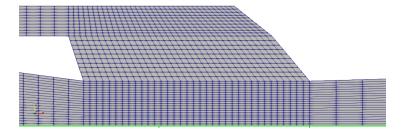


Figure 4: Geometría de la malla en la cámara de mezcla

3 Preparación de la simulación

Vamos a utilizar las mismas condiciones iniciales y mismos diccionarios que en el otro caso. Sin embargo, debemos actualizar los archivos 0/U y 0/p con los parches *front* y *back* como las definimos anteriormente.

También, debemos modificar el tipo de los parches de *empty* a *wedge*. Ver más información sobre boundaries

Las modificaciones en los archivos son (en ambos):

```
front
{
type wedge;
}
back
{
type wedge;
```

}

Ver los archivos completos: 0/U; 0/p

Los otros diccionarios en *system*, como *fvSolution* y *fvSchemes*, los dejamos entonces sin modificar como en la simulación anterior.

4 Simulación: simpleFoam

En este caso, la simulación no converge. Podemos ver que calcula hasta la última iteración definida en el *controlDict*. Volvemos a ejecutar la simulación y procesamos los archivos log para verificar los residuales. Luego los graficamos entrando a la carpeta ./logs con *gnuplot*.

```
$ simpleFoam | tee log.simpleFoam
$ foamLog log.simpleFoam
$ gnuplot
> load 'graficar_res.gp'
```

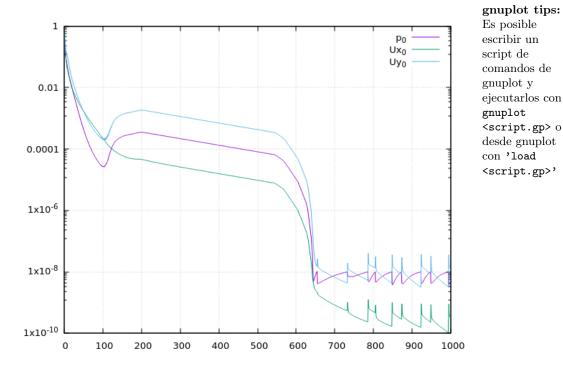


Figure 5: Residuales no convergentes

Esto es así porque *simpleFoam* está intentando resolver para Uz también por la simetría y ese valor no converge. Para solucionarlo vamos a evitar con-

trolar por Uz por fines prácticos. Para eso, debemos modificar en el archivo system/fvSolution:

Esta linea: U 1e-5; Por esta: "(Ux|Uy)" 1e-5;

Ver archivo completo: system/fvSolution

Podemos ejecutar la simulación nuevamente con los mismos comandos anteriores y vemos los residuales nuevamente. Esta vez, con Uz también:

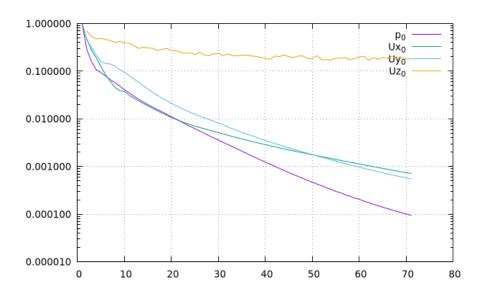
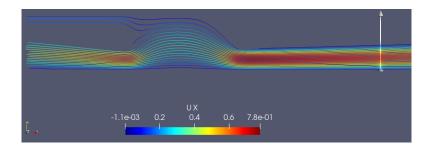


Figure 6: Residuales convergentes

Nótese que no se controla por Uz.

En la figura 7 se compara el perfil de velocidad (componente X) obtenido en el caso axisimétrico y en el caso previo. Se observa que el valor máximo es mayor en el caso axisimétrico y además se encuentra sobre el eje de simetría.

Otra observación interesante que podemos realizar en la misma figura, es que en este nuevo caso hay una mayor cantidad de líneas de traza provenientes de la entrada de agroquímico. Esto nos permite sospechar un aumento de la concentración final en la salida, una vez hayamos terminado la simulación RTD.



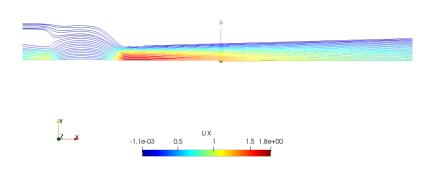


Figure 7: Líneas de traza. Escala de velocidad U_x . Informe
01 (arriba), Informe 02 (abajo)

5 Preparación del caso RTD

Una vez obtenido el campo de velocidad con *simpleFoam*, preparamos el caso RTD. Dentro del directorio del caso principal, creamos una carpeta llamada "RTD" y usaremos de plantilla el caso RTD del informe anterior. Reemplazamos las condiciones iniciales de velocidad por el resultado final de la última simulación (en este caso, iteración número 71):

- \$ mkdir RTD
 \$ cd RTD/
- \$ cp ../71/U ./0

Debemos modificar las condiciones de "T" de manera que coincidan con los patches definidos en la malla nueva. Ver 0/T.

Copiamos la malla generada antes al nuevo caso:

\$ cp -r ../constant/polyMesh ./constant

Los otros archivos en constant y system los dejamos como en el caso anterior. En el siguiente link se encuentra el directorio principal del caso RTD correspondiente a este informe: RTD - 02

6 Simulación: scalarTransportFoam

Ya tenemos el caso RTD preparado y podemos ejecutar la simulación con el solver scalarTransportFoam. Cabe destacar que este es un solver transitorio a diferencia de simpleFoam que es estacionario.

- \$ scalarTransportFoam | tee log.scalarTransportFoam
- \$ foamLog log.scalarTransportFoam

Podemos cargar el archivo de estado de Para View RTD.pvsm para ver las gráficas y filtros correspondientes.

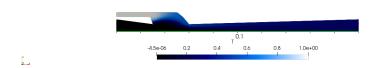


Figure 8: Concentración de agroquímico (t = 2s)

En la figura 9 se muestra la concentración de agroquímicos de los dos casos realizados. Se aprecia claramente un aumento en la concentración final.

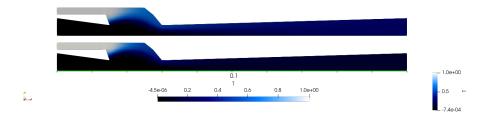


Figure 9: Concentración - Informe01 (abajo), Informe02 (arriba)

Linux tips:
El comando cp
-r indica una
copia recursiva.
Es decir,
permite copiar
directorios
completos en
lugar de
archivos
puntuales. Ver
man cp

7 Post proceso

Para obtener el valor promedio de concentración a la salida, podemos utilizar la función patchAverage definida en el caso anterior.

\$ postProcess -func 'patchAverage'

Esto nos crea una carpeta postProcess con los resultados. Graficamos ahora en gnuplot:

```
$ gnuplot
> cd 'postProcessing/patchAverage/0'
> set term wxt 0
> plot 'surfaceFieldValue.dat' w l title "outlet"
> set xlabel "Tiempo [s]"
> set ylabel "Concentracion []"
> set grid
> replot
```

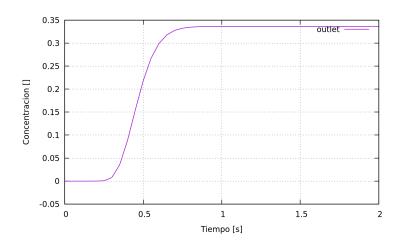


Figure 10: Concentración en la salida en función del tiempo

Por último, verificar el perfil de concentración y comparar el perfil de velocidad a la salida en ambos casos con ParaView.

En la figura 11 se observa que la concentración en la salida no es completamente uniforme. Ésta oscila en un rango del 1.5%

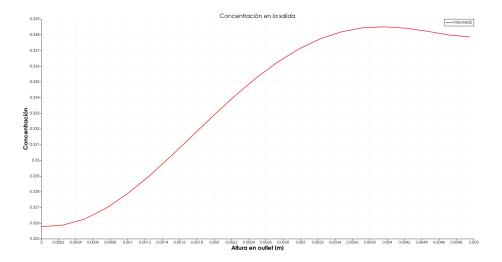


Figure 11: Perfil de concentración a la salida

Es interesante comparar el perfil de velocidad en los dos casos. En la figura 12 se observa que en el caso axisimétrico (Informe02) la velocidad del fluido alcanza un máximo bastante mayor al del primer caso, y, como era de esperar, ese máximo se encuentra sobre el eje central de la malla.

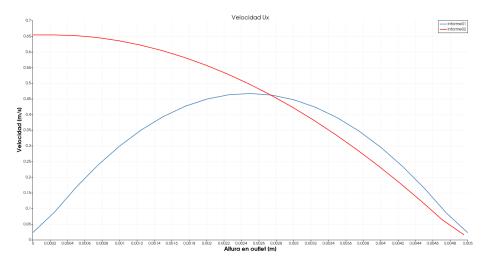


Figure 12: Perfil de velocidad U_x en la salida

En una única ventana de Para View (LineChartView), podemos graficar varios filtros $PlotOverLine\colon$

En la figura 13 comparamos el perfil de velocidad en diferentes secciones del mezclador.

Podemos apreciar las velocidades de entrada del agroquímico y de entrada del agua (naranja). Se aprecia el efecto de la axisimetría sobre la entrada de agua, obteniendo el máximo de velocidad sobre el eje central. En la entrada de agroquímico, la velocidad máxima está más limitada porque circula por un tubo de menor sección, aumentando el roce viscoso en el fluido.

En la cámara de mezcla (azul) existe una caída de la velocidad por el aumento de sección. Además, el máximo no está sobre la línea central porque en esta zona se mezclan los dos fluidos con distintas direcciones de flujo.

Al inicio de la tobera (rojo) es donde se desarrolla la mayor velocidad como era de esperar. Esta zona tiene la mínima sección del dispositivo y además es justo después de la convergencia de los dos fluidos.

En la salida del dispositivo se ve un descenso en la velocidad. Esto es **úni**camente por el aumento de sección. Tener presente que estamos analizando un caso en estado estacionario e incompresible. Cabe destacar que, debido a ésta acotación, el área de las gráficas son iguales entre sí.

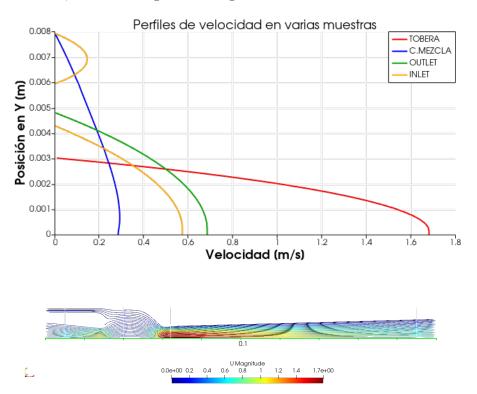


Figure 13: Comparación de magnitud de velocidad en distintas secciones

En la figura 14 se ve la distribución de agroquímico en varias secciones. Es interesante en este caso, observar que a medida que avanzamos en la trayectoria del fluido, la concentración de agroquímico se hace más uniforme. Esto es

decir que, gráficamente, las curvas se aplazan horizontalmente hasta quedar perfectamente vertical si la mezcla fuera totalmente homogénea.

En el caso extremo, en la entrada (INLET), la gráfica es discontinua formada por dos rectas verticales. En la entrada de agua la concentración es uniforme y vale 0 y en entrada de agroquímico (de 0.006 a 0.008 en el eje Y) la concentración también es uniforme y vale el 100% (esta parte de la gráfica está tapada por la leyenda).

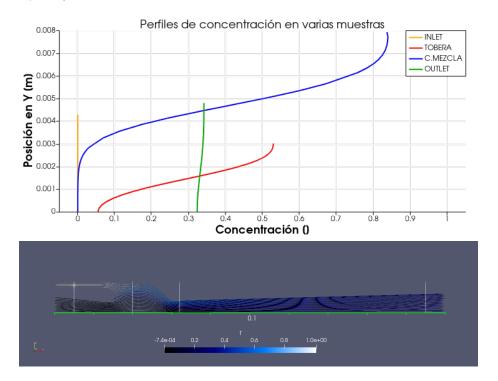


Figure 14: Comparación de la concentración en distintas secciones

8 Conclusiones

En este informe vimos cómo preparar un caso axisimétrico a partir de una malla creada con *blockMesh*. Recordemos que *OpenFOAM* siempre trabaja con 3 dimensiones y no en menos. En este caso, la simetría del problema hizo que aparezcan componentes en la 3er dimensión dificultando la convergencia del solver, aunque habíamos planteado un caso en 2D (una sóla celda en el eje Z).

Además, aumentamos el detalle en el post-proceso, generando gráficas que revelan información más valiosa. Recordar que se puede ver el estado de paraview para ver cómo se realizaron las gráficas (primero mallar y simular el caso en la computadora local).

En el siguiente informe crearemos un caso 3D modelado con FreeCAD y mallado con SnappyHexMesh