Tesis de Maestría en Ingeniería

Acoplamiento multiescala en cálculos fluidodinámicos

Director

Dr. Dari, Enzo Alberto

Maestrando

Ing. Caccia, Federico Agustín

28 de septiembre de 2017





Introducción







- Introducción
- Estrategia de resolución





- Introducción
- Estrategia de resolución
- Ejemplos de aplicación





- Introducción
- Estrategia de resolución
- Ejemplos de aplicación
- Conclusiones







- Introducción
 - Motivación
 - Abordaje del modelado
- - Paradigma maestro-esclavo
 - Modelos de comunicación
 - Arquitectura de acoplamiento montada en códigos esclavos comunicados
 - Códigos maestro utilizados
- - Movimiento por fuerza boyante en un circuito cerrado
 - Análisis del segundo sistema de parada de un reactor de investigación
 - Resolución de redes hidráulicas de múltiples componentes
 - Extensión a problemas acoplados en modelos de núcleo







Introducción Motivación

- Estudios de sistemas con múltiples componenentes.
- Reducción del costo computacional.



Figura 1: Esquema del circuito de deuterio en una fuente fría de neutrones.

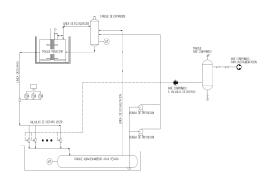


Figura 2: Esquema del Segundo Sistema de Parada del reactor RA-10

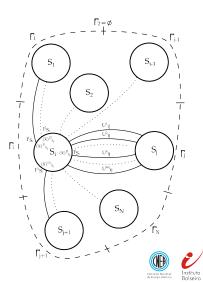


- Introducción
 - Motivación
 - Abordaje del modelado
- - Paradigma maestro-esclavo
 - Modelos de comunicación
 - Arquitectura de acoplamiento montada en códigos esclavos comunicados
 - Códigos maestro utilizados
- - Movimiento por fuerza boyante en un circuito cerrado
 - Análisis del segundo sistema de parada de un reactor de investigación
 - Resolución de redes hidráulicas de múltiples componentes
 - Extensión a problemas acoplados en modelos de núcleo





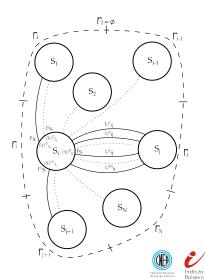






Abordaje del modelado

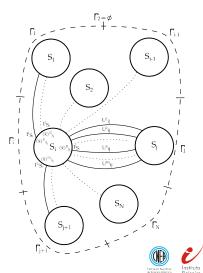
• Desglosar en subsistemas





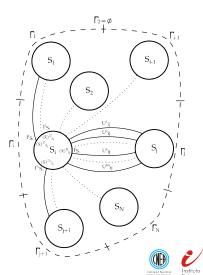


- Desglosar en subsistemas
- Identificar uniones que relacionan interfaces de acoplamiento



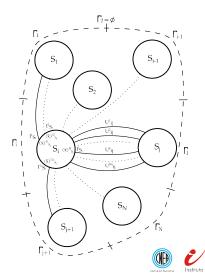


- Desglosar en subsistemas
- Identificar uniones que relacionan interfaces de acoplamiento
- Identificar pares de variables incógnitas en cada interfaz



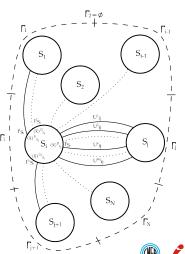


- Desglosar en subsistemas
- Identificar uniones que relacionan interfaces de acoplamiento
- Identificar pares de variables incógnitas en cada interfaz
- Total de incógnitas: 2N





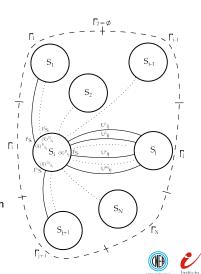
- Desglosar en subsistemas
- Identificar uniones que relacionan interfaces de acoplamiento
- Identificar pares de variables incógnitas en cada interfaz
- Total de incógnitas: 2N
 - N ecuaciones de continuidad que relacionan las incógnitas entre dos interfaces contiguas de distintos subsistemas







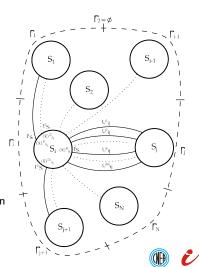
- Desglosar en subsistemas
- Identificar uniones que relacionan interfaces de acoplamiento
- Identificar pares de variables incógnitas en cada interfaz
- Total de incógnitas: 2N
 - N ecuaciones de continuidad que relacionan las incógnitas entre dos interfaces contiguas de distintos subsistemas
 - N ecuaciones modelos (acopladas) que relacionan las incógnitas (según selección de condiciones de borde)







- Desglosar en subsistemas
- Identificar uniones que relacionan interfaces de acoplamiento
- Identificar pares de variables incógnitas en cada interfaz
- Total de incógnitas: 2N
 - N ecuaciones de continuidad que relacionan las incógnitas entre dos interfaces contiguas de distintos subsistemas
 - N ecuaciones modelos (acopladas) que relacionan las incógnitas (según selección de condiciones de borde)
- Seleccionar método numérico y resolver con acoplamiento fuerte







Abordaje del modelado: Ejemplo

Ejemplo: El dominio Ω representa una barra de largo L, coficiente de conductividad térmica k y fuente interna de energía f. Calcular el campo de temperaturas en Ω mediante el método de Descomposición Disjunta de Dominios, Modelo:

$$\begin{cases} -k\Delta u = f \\ u|_{\partial\Omega} = 0 \end{cases}$$

0
o $^{\Omega}$

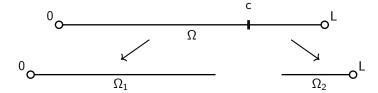






Abordaje del modelado: Ejemplo

• 1. Descomponer el dominio

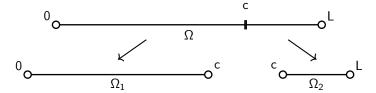








- 1. Descomponer el dominio
- 2. Reconocer interfaces de acople

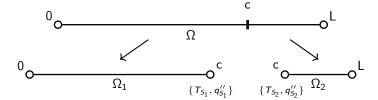








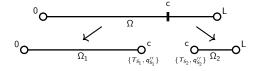
- 1. Descomponer el dominio
- 2. Reconocer interfaces de acople
- 3. Identificar pares de variables de acoplamiento









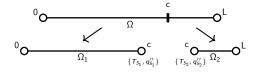


4. Ecuaciones de continuidad:

$$\begin{cases} T_{S_1} = T_{S_2} = T \\ q_{S_1}'' = q_{S_2}'' = q'' \end{cases}$$





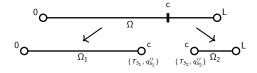


- 5. Ecuaciones modelos según condiciones de borde:
 - a. Selección de condiciones de borde:
 - S₁ condición de tipo Dirichlet (recibe T^{guess})
 - S₂ condición de tipo Neumann (recibe q''guess)









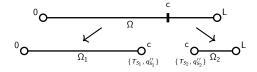
- 5. Ecuaciones modelos según condiciones de borde:
 - a. Selección de condiciones de borde:
 - S₁ condición de tipo Dirichlet (recibe T^{guess})
 - S₂ condición de tipo Neumann (recibe q''guess)
 - b. Selección de ecuaciones modelos:

$$\begin{cases} (q''^{calc})_{S_1} = \mathscr{N}_1\left((T^{guess})_{S_1}\right) \\ (T^{calc})_{S_2} = \mathscr{D}_2\left((q''^{guess})_{S_2}\right) \end{cases}$$







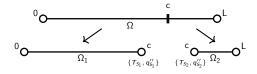


- 6. Seleccionar método numérico y resolver:
 - a. Métodos explícitos:
 - a1. Dirichlet to Neumann (cálculos en serie):

$$\begin{cases} (q''^{calc})_{S_1} = \mathcal{N}_1 \left((T^{guess})_{S_1} \right) \\ (T^{calc})_{S_2} = \mathcal{D}_2 \left((q''^{calc})_{S_1} \right) \end{cases}$$







- 6. Seleccionar método numérico y resolver:
 - a. Métodos explícitos:
 - a1. Dirichlet to Neumann (cálculos en serie):

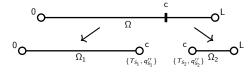
$$\begin{cases} (q''^{calc})s_1 = \mathcal{N}_1\left((T^{guess})s_1\right) \\ (T^{calc})s_2 = \mathcal{D}_2\left((q''^{calc})s_1\right) \end{cases}$$

• a2. Neumann – to – Dirichlet (cálculos en serie):









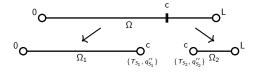
- 6. Seleccionar método numérico y resolver:
 - a. Métodos explícitos:
 - a3. Punto fijo (cálculos en paralelo):

$$\begin{cases} (q''^{calc})_{\mathcal{S}_1} = \mathcal{N}_1 \left((T^{guess})_{\mathcal{S}_1} \right) \\ (T^{calc})_{\mathcal{S}_2} = \mathcal{D}_2 \left((q''^{guess})_{\mathcal{S}_2} \right) \end{cases}$$









- 6. Seleccionar método numérico y resolver:
 - a. Métodos implícitos (cálculos en paralelo): Búsqueda de raíces de las ecuaciones de residuos:

$$\begin{cases} (r_{q''})_{S_1}^1 = (q''^{guess}) - (q''^{calc})_{S_1} \\ (r_{q''})_{S_2}^1 = (T^{guess}) - (T^{calc})_{S_2} \end{cases}$$

- a1. Newton Raphson
- a2. Quasi Newton
- a3. Newton Krylov







Abordaje del modelado

Algunos métodos requieren construcción de matriz jacobiana. Cada elemento $J_{ij}=rac{\partial R_i}{\partial x_i}$ puede aproximarse mediante diferencias finitas a primer orden como:

$$J_{ij} pprox rac{r_i(ar{x} + \Delta ar{x}^j) - r_i(ar{x})}{\|\Delta ar{x}^j\|}$$

donde $\Delta \bar{x}^j = \bar{\epsilon}^j \cdot \Delta^j$







Abordaje del modelado

Cuadro 1: Principales características de los métodos utilizados

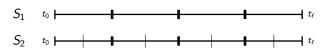
	Métodos explícitos	Métodos implícitos
Ventajas	Fácil implementación	Implementación compleja
Desventajas	Selección de condiciones de borde limitada En general convergencia más lenta	Libertad en selección de condiciones de borde En general mejores propiedades de convergencia







Problemas de evolución









Problemas de evolución

Estrategia:

• Cada susistema utiliza su propia discretización temporal.



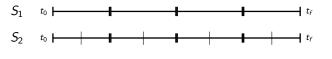






Problemas de evolución

- Cada susistema utiliza su propia discretización temporal.
- La discretización debe coincidir al comienzo (condiciones iniciales), al final y en puntos a lo largo de la evolución.



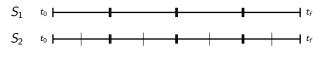






Problemas de evolución

- Cada susistema utiliza su propia discretización temporal.
- La discretización debe coincidir al comienzo (condiciones iniciales),
 al final y en puntos a lo largo de la evolución.
- Los resultados se acoplan en estos puntos de coincidencia.



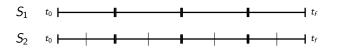






Problemas de evolución

- Cada susistema utiliza su propia discretización temporal.
- La discretización debe coincidir al comienzo (condiciones iniciales), al final y en puntos a lo largo de la evolución.
- Los resultados se acoplan en estos puntos de coincidencia.
- Usando métodos iterativos, cada iteración comienza la resolución. desde el último punto acoplado (en el que convergieron los resultados).

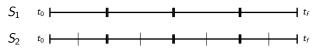








- Cada susistema utiliza su propia discretización temporal.
- La discretización debe coincidir al comienzo (condiciones iniciales),
 al final y en puntos a lo largo de la evolución.
- Los resultados se acoplan en estos puntos de coincidencia.
- Usando métodos iterativos, cada iteración comienza la resolución desde el último punto acoplado (en el que convergieron los resultados).
- Esta metodología no altera las propiedades de estabilidad temporal del método numérico particular utilizado para resolver cada subsistema.









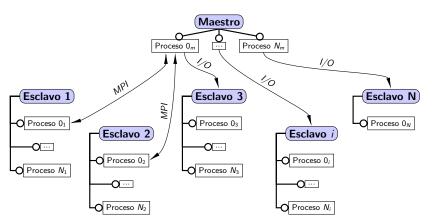
- - Motivación
 - Abordaje del modelado
- Estrategia de resolución
 - Paradigma maestro-esclavo
 - Modelos de comunicación
 - Arquitectura de acoplamiento montada en códigos esclavos comunicados
 - Códigos maestro utilizados
- - Movimiento por fuerza boyante en un circuito cerrado
 - Análisis del segundo sistema de parada de un reactor de investigación
 - Resolución de redes hidráulicas de múltiples componentes
 - Extensión a problemas acoplados en modelos de núcleo







Estrategia de resolución mediante acoplamiento de códigos Paradigma maestro-esclavo









Outline

- - Motivación
 - Abordaje del modelado
- Estrategia de resolución
 - Paradigma maestro-esclavo
 - Modelos de comunicación
 - Arquitectura de acoplamiento montada en códigos esclavos comunicados
 - Códigos maestro utilizados
- - Movimiento por fuerza boyante en un circuito cerrado
 - Análisis del segundo sistema de parada de un reactor de investigación
 - Resolución de redes hidráulicas de múltiples componentes
 - Extensión a problemas acoplados en modelos de núcleo







Estrategia de resolución mediante acoplamiento de códigos Modelos de comunicación

- Paso de mensajes: este modelo es implementado para comunicar procesos de programas en los cuales es posible modificar sus códigos fuente.
 - Programas ejecutados en forma independiente y conectados
 - Programas ejecutados en simultáneo como argumentos de mpirun







Estrategia de resolución mediante acoplamiento de códigos Modelos de comunicación

- Paso de mensajes: este modelo es implementado para comunicar procesos de programas en los cuales es posible modificar sus códigos fuente.
 - Programas ejecutados en forma independiente y conectados
 - Programas ejecutados en simultáneo como argumentos de mpirun
- Escritura de archivos de entrada y lectura de archivos de salida: este modelo es implementado para comunicar procesos de programas en los cuales NO es posible modificar sus códigos fuente.





Outline

- - Motivación
 - Abordaje del modelado
- Estrategia de resolución
 - Paradigma maestro-esclavo
 - Modelos de comunicación
 - Arquitectura de acoplamiento montada en códigos esclavos comunicados por paso de mensajes
 - Códigos maestro utilizados
- - Movimiento por fuerza boyante en un circuito cerrado
 - Análisis del segundo sistema de parada de un reactor de investigación
 - Resolución de redes hidráulicas de múltiples componentes
 - Extensión a problemas acoplados en modelos de núcleo

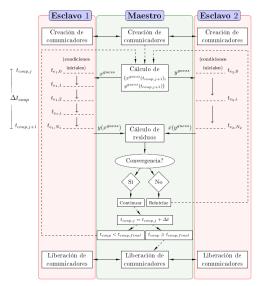






Estrategia de resolución 000000000

Estrategia de resolución mediante acoplamiento de códigos Arquitectura de acoplamiento montada en códigos esclavos comunicados por paso de mensajes









Outline

- Introducción
 - Motivación
 - Abordaje del modelado
- 2 Estrategia de resolución
 - Paradigma maestro-esclavo
 - Modelos de comunicación
 - Arquitectura de acoplamiento montada en códigos esclavos comunicados por paso de mensajes
 - Códigos maestro utilizados
- Ejemplos de aplicación
 - Movimiento por fuerza boyante en un circuito cerrado
 - Análisis del segundo sistema de parada de un reactor de investigación
 - Resolución de redes hidráulicas de múltiples componentes
 - Extensión a problemas acoplados en modelos de núcleo
- 4 Conclusiones









- Coupling [?] [?] [?]
 - Modelos de comunicación por paso de mensajes entre programas ejecutados de manera independiente





- Coupling [?] [?] [?]
 - Modelos de comunicación por paso de mensajes entre programas ejecutados de manera independiente
 - Cada interfaz de acople tiene N pares de variables incógnitas





Coupling [?] [?] [?]

- Modelos de comunicación por paso de mensajes entre programas ejecutados de manera independiente
- Cada interfaz de acople tiene N pares de variables incógnitas
- Métodos de resolución explícitos e implícitos implementados







- Newton (desarrollado durante la maestría)
 - Modelos de comunicación por paso de mensajes entre programas ejecutados de manera independiente o simultánea





- Newton (desarrollado durante la maestría)
 - Modelos de comunicación por paso de mensajes entre programas ejecutados de manera independiente o simultánea
 - Modelos de comunicación por manejo de archivos





- Newton (desarrollado durante la maestría)
 - Modelos de comunicación por paso de mensajes entre programas ejecutados de manera independiente o simultánea
 - Modelos de comunicación por manejo de archivos
 - Cada subsistema tiene N incógnitas (extensión a acoplamientos genéricos)





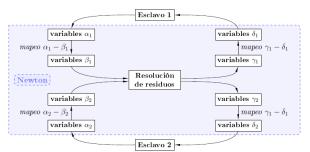
- Newton (desarrollado durante la maestría)
 - Modelos de comunicación por paso de mensajes entre programas ejecutados de manera independiente o simultánea
 - Modelos de comunicación por manejo de archivos
 - Cada subsistema tiene N incógnitas (extensión a acoplamientos genéricos)
 - Métodos de resolución explícitos e implícitos implementados







- Newton (desarrollado durante la maestría)
 - Modelos de comunicación por paso de mensajes entre programas ejecutados de manera independiente o simultánea
 - Modelos de comunicación por manejo de archivos
 - Cada subsistema tiene N incógnitas (extensión a acoplamientos genéricos)
 - Métodos de resolución explícitos e implícitos implementados
 - Mapeos de variables de entrada y salida $(\alpha \beta \ y \ \gamma \delta)$









Outline

- - Motivación
 - Abordaje del modelado
- - Paradigma maestro-esclavo
 - Modelos de comunicación
 - Arquitectura de acoplamiento montada en códigos esclavos comunicados
 - Códigos maestro utilizados
- Ejemplos de aplicación
 - Movimiento por fuerza boyante en un circuito cerrado
 - Análisis del segundo sistema de parada de un reactor de investigación
 - Resolución de redes hidráulicas de múltiples componentes
 - Extensión a problemas acoplados en modelos de núcleo



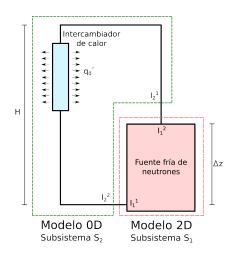




Estrategia de resolución Ejemplos de aplicación

Ejemplos de aplicación

Fluidodinámica en una fuente fría de neutrones











Fluidodinámica en una fuente fría de neutrones

Sistema S_1 :





Fluidodinámica en una fuente fría de neutrones

Sistema S_1 :

Parámetros utilizados: $\rho_0 = 163 \ \text{Kg/m}^3$ a la temperatura de referencia T_{ref} , $\mu = 2.8 \cdot 10^{-5}$ Kg/ms, $c_p = 6333.6$ J/KgK, k = 0.136 W/mK y $\beta = 1.32 \cdot 10^{-2} K^{-1}$. Las áreas de las interfaces de acople son $A_2^1 = A_2^2 = 0.03 m^2$.





Fluidodinámica en una fuente fría de neutrones

Sistema S_1 :

Parámetros utilizados: $\rho_0=163~Kg/m^3$ a la temperatura de referencia $T_{ref},~\mu=2.8\cdot 10^{-5}~Kg/ms,~c_p=6333.6~J/KgK,~k=0.136~W/mK$ y $\beta=1.32\cdot 10^{-2}K^{-1}$. Las áreas de las interfaces de acople son $A_2^1=A_2^2=0.03~m^2$.

$$\begin{cases} \frac{\partial \bar{u}}{\partial t} + (\bar{u} \cdot \nabla)\bar{u} = -\frac{\nabla p}{\rho_0} + (1 - \beta(T - T_{ref}))\bar{g} + \\ + \nabla \cdot [(\nu)(\nabla \bar{u} + \nabla \bar{u}^T)] \end{cases} \\ \nabla \cdot \bar{u} = 0 \\ \frac{\partial T}{\partial t} + (\bar{u} \cdot \nabla)T = \frac{k}{\rho_0 c_p} \Delta T + \frac{f_0}{\rho_0 c_p} \end{cases}$$

donde \bar{u} es el campo de velocidades dentro de la cavidad, p el campo de presiones y T el campo de temperaturas.





Fluidodinámica en una fuente fría de neutrones

Sistema S_2 :





Fluidodinámica en una fuente fría de neutrones

Sistema S_2 :

Parámetros extra utilizados: longitud total de cañerías L=15~m, sumatoria de coeficientes de pérdida de carga concentrada $\sum K_i = 1,72$, rugosidad de cañerías $\epsilon = 0.5 \cdot 10^{-4} \ m$.







Fluidodinámica en una fuente fría de neutrones

Sistema S_2 :

Parámetros extra utilizados: longitud total de cañerías L=15~m, sumatoria de coeficientes de pérdida de carga concentrada $\sum K_i=1,72$, rugosidad de cañerías $\epsilon=0,5\cdot 10^{-4}~m$.

$$\begin{cases} Q_2^2 = Q_2^1 \\ p_2^2 = p_2^1 + \rho_0 g \left(\Delta z + \beta (T_2^1 - T_{ref})(H - \Delta z)\right) - \\ -\rho_0 \frac{1}{2} \left(\frac{Q_1^1}{A_2^1}\right)^2 \left(\frac{f_D L}{D} + \sum_i K_i\right) \\ T_2^2 = 0 \end{cases}$$

donde Q_2^i es el caudal en la interfaz i, p_2^i es la presión del subsistema promediada en esta interfaz, T_2^i es la temperatura promediada en esta interfaz, g es la aceleración generada por el campo gravitatorio, f_D es el factor de Darcy de pérdida de carga distribuida, y D es el diámetro de la tubería.



Fluidodinámica en una fuente fría de neutrones

Estrategia de resolución:

Ecuaciones de continuidad

$$\begin{cases} Q_1^1 = Q_2^2 \\ Q_1^2 = Q_1^1 \\ p_1^1 = p_2^2 \\ p_1^2 = p_1^1 \\ T_2^1 = T_2^2 \\ T_2^2 = T_2^1 \\ q_2^{-1} = -q_2^{-1} \\ q_2^{-2} = -q_2^{-1} \end{cases}$$







Fluidodinámica en una fuente fría de neutrones

- Selección de condiciones de borde.
 - en la interfaz inferior de la cavidad 2-D:
 - condiciones de tipo Dirichlet para el par presión-caudal
 - condiciones de tipo Dirichlet para el par temperatura-flujo de calor
 - en la interfaz superior de la cavidad 2-D:
 - condiciones de tipo Neumann para el par presión-caudal
 - condiciones de tipo Neumann para el par temperatura-flujo de calor







Fluidodinámica en una fuente fría de neutrones

- Selección de condiciones de borde.
 - en la interfaz inferior de la cavidad 2-D.
 - condiciones de tipo *Dirichlet* para el par presión-caudal
 - condiciones de tipo Dirichlet para el par temperatura-flujo de calor
 - en la interfaz superior de la cavidad 2-D:
 - condiciones de tipo Neumann para el par presión-caudal
 - condiciones de tipo Neumann para el par temperatura-flujo de calor
 - en la interfaz inferior de la red 0-D:
 - o condiciones de tipo Neumann para el par presión-caudal
 - o condiciones de tipo Neumann para el par temperatura-flujo de calor
 - en la interfaz superior de la red 0-D:
 - condiciones de tipo Neumann para el par presión-caudal
 - o condiciones de tipo Dirichlet para el par temperatura-flujo de calor







Fluidodinámica en una fuente fría de neutrones

Ecuaciones de residuos en subsistema 1:

$$\left\{ \begin{array}{l} (R_{p,Q})_{1}^{1} = p_{1}^{1,guess} - p_{1}^{1,calc}(Q_{1}^{1,guess}, T_{1}^{1,guess}, p_{1}^{2,guess}, q_{1}^{\prime\prime 2,guess}) \\ (R_{T,q''})_{1}^{1} = q_{1}^{\prime\prime 1,guess} - q_{1}^{\prime\prime 1,calc}(Q_{1}^{1,guess}, T_{1}^{1,guess}, p_{1}^{2,guess}, q_{1}^{\prime\prime 2,guess}) \\ (R_{p,Q})_{1}^{2} = Q_{1}^{2,guess} - Q_{1}^{2,calc}(Q_{1}^{1,guess}, T_{1}^{1,guess}, p_{1}^{2,guess}, q_{1}^{\prime\prime 2,guess}) \\ (R_{T,q''})_{1}^{2} = T_{1}^{2,guess} - T_{1}^{2,calc}(Q_{1}^{1,guess}, T_{1}^{1,guess}, p_{1}^{2,guess}, q_{1}^{\prime\prime 2,guess}) \end{array} \right.$$





Fluidodinámica en una fuente fría de neutrones

Ecuaciones de residuos en subsistema 1:

$$\left\{ \begin{array}{l} (R_{p,Q})_{1}^{1} = p_{1}^{1,guess} - p_{1}^{1,calc}(Q_{1}^{1,guess},T_{1}^{1,guess},p_{1}^{2,guess},q_{1}^{\prime\prime2,guess}) \\ (R_{T,q''})_{1}^{1} = q_{1}^{\prime\prime1,guess} - q_{1}^{\prime\prime1,calc}(Q_{1}^{1,guess},T_{1}^{1,guess},p_{1}^{2,guess},q_{1}^{\prime\prime2,guess}) \\ (R_{p,Q})_{1}^{2} = Q_{1}^{2,guess} - Q_{1}^{2,calc}(Q_{1}^{1,guess},T_{1}^{1,guess},p_{1}^{2,guess},q_{1}^{\prime\prime2,guess}) \\ (R_{T,q''})_{1}^{2} = T_{1}^{2,guess} - T_{1}^{2,calc}(Q_{1}^{1,guess},T_{1}^{1,guess},p_{1}^{2,guess},q_{1}^{\prime\prime2,guess}) \end{array} \right.$$

Ecuaciones de residuos en subsistema 2:

$$\left\{ \begin{array}{l} (R_{p,Q})_2^1 = Q_2^{1,guess} - Q_2^{1,calc}(p_2^{1,guess}, T_2^{1,guess}, p_2^{2,guess}, q_2''^{2,guess}) \\ (R_{T,q''})_2^1 = q_2''^{1,guess} - q_2''^{1,calc}(p_2^{1,guess}, T_2^{1,guess}, p_2^{2,guess}, q_2''^{2,guess}) \\ (R_{p,Q})_2^2 = Q_2^{2,guess} - Q_2^{2,calc}(p_2^{1,guess}, T_2^{1,guess}, p_2^{2,guess}, q_2''^{2,guess}) \\ (R_{T,q''})_2^2 = T_2^{2,guess} - T_2^{2,calc}(p_2^{1,guess}, T_2^{1,guess}, p_2^{2,guess}, q_2''^{2,guess}) \end{array} \right.$$





Fluidodinámica en una fuente fría de neutrones

• Ecuaciones de residuos en subsistema 1: (fijo $p_1^2 = p_{ref} = 0$)

$$\left\{ \begin{array}{l} (R_{p,Q})_{1}^{1} = p_{1}^{1,guess} - p_{1}^{1,calc}(Q_{1}^{1,guess},T_{1}^{1,guess},p_{1}^{2,guess},q_{1}^{\prime\prime2,guess}) \\ (R_{T,q''})_{1}^{1} = q_{1}^{\prime\prime1,guess} - q_{1}^{\prime\prime1,calc}(Q_{1}^{1,guess},T_{1}^{1,guess},p_{1}^{2,guess},q_{1}^{\prime\prime2,guess}) \\ (R_{p,Q})_{1}^{2} = Q_{1}^{2,guess} - Q_{1}^{2,calc}(Q_{1}^{1,guess},T_{1}^{1,guess},p_{1}^{2,guess},q_{1}^{\prime\prime2,guess}) \\ (R_{T,q''})_{1}^{2} = T_{1}^{2,guess} - T_{1}^{2,calc}(Q_{1}^{1,guess},T_{1}^{1,guess},p_{1}^{2,guess},q_{1}^{\prime\prime2,guess}) \end{array} \right.$$

• Ecuaciones de residuos en subsistema 2: (fijo $p_2^1 = p_{ref} = 0$)

$$\left\{ \begin{array}{l} (R_{p,Q})_{2}^{1} = Q_{2}^{1,guess} \quad Q_{2}^{1,calc}(p_{2}^{1,guess},T_{2}^{1,guess},p_{2}^{2,guess},q_{2}^{\prime\prime2,guess}) \\ (R_{T,q''})_{2}^{1} = q_{2}^{\prime\prime1,guess} - q_{2}^{\prime\prime1,calc}(p_{2}^{1,guess},T_{2}^{1,guess},p_{2}^{2,guess},q_{2}^{\prime\prime2,guess}) \\ (R_{p,Q})_{2}^{2} = Q_{2}^{2,guess} - Q_{2}^{2,calc}(p_{2}^{1,guess},T_{2}^{1,guess},p_{2}^{2,guess},q_{2}^{\prime\prime2,guess}) \\ (R_{T,q''})_{2}^{2} = T_{2}^{2,guess} - T_{2}^{2,calc}(p_{2}^{1,guess},T_{2}^{1,guess},p_{2}^{2,guess},q_{2}^{\prime\prime2,guess}) \end{array} \right.$$

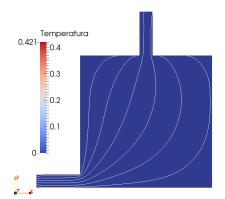




Fluidodinámica en una fuente fría de neutrones

Distintos comportamientos según el Ri obtenido:

• Ri = 0.8:





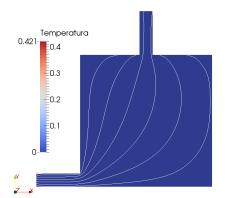




Fluidodinámica en una fuente fría de neutrones

Distintos comportamientos según el Ri obtenido:

• Ri = 84:









Fluidodinámica en una fuente fría de neutrones

A mayor altura H del intercambiador de calor, mayor caudal obtenido:

$f_0 \ [W/m^3]$	$H/\Delta z$	Ri	$\Delta T [K]$	$Q[m^3/s]$	Δp [Pa]
	1	3.4	0.7	$3,2 \cdot 10^{-3}$	613
$2 \cdot 10^4$	5	1	0.5	$4,2 \cdot 10^{-3}$	614
	10	0.5	0.3	$4,5\cdot 10^{-3}$	617
	1	6.5	3.6	$4,4 \cdot 10^{-3}$	595
$2\cdot 10^5$	5	1.7	2.8	$7,6 \cdot 10^{-3}$	605
	10	0.9	2.2	$9,0 \cdot 10^{-3}$	620
-	1	10.6	24	$8,9 \cdot 10^{-3}$	465
$2 \cdot 10^6$	5	2.2	18	$1,7\cdot 10^{-2}$	580
	10	0.9	11.6	$2,1\cdot 10^{-2}$	700

Cuadro 2: Principales resultados del cálculo para el análisis de la fuente fría variando la magnitud de la fuente interna y la altura del sistema de enfriamiento.

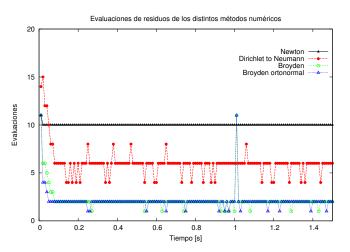






Fluidodinámica en una fuente fría de neutrones

Análisis de métodos de resolución del sistema de ecuaciones de residuos:









Outline

- - Motivación
 - Abordaje del modelado
- - Paradigma maestro-esclavo
 - Modelos de comunicación
 - Arquitectura de acoplamiento montada en códigos esclavos comunicados
 - Códigos maestro utilizados
- Ejemplos de aplicación
 - Movimiento por fuerza boyante en un circuito cerrado
 - Análisis del segundo sistema de parada de un reactor de investigación
 - Resolución de redes hidráulicas de múltiples componentes
 - Extensión a problemas acoplados en modelos de núcleo

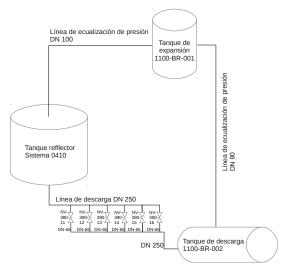






Análisis del segundo sistema de parada de un reactor de investigación

Esquema del Segundo Sistema de Parada (SSP) del RA-10:











Análisis del segundo sistema de parada de un reactor de investigación

Subdominios de análisis:







Análisis del segundo sistema de parada de un reactor de investigación

Subdominios de análisis:

Subsistema del tanque del reflector,







Análisis del segundo sistema de parada de un reactor de investigación

Subdominios de análisis:

- Subsistema del tanque del reflector,
- Subsistema de la red hidráulica de descarga,







Análisis del segundo sistema de parada de un reactor de investigación

Subdominios de análisis:

- Subsistema del tanque del reflector,
- Subsistema de la red hidráulica de descarga,
- Subsistema de la red hidráulica de ecualización de presiones.







Análisis del segundo sistema de parada de un reactor de investigación

Subdominios de análisis:

- Subsistema del tanque del reflector (0-D),
- Subsistema de la red hidráulica de descarga (3-D),
- Subsistema de la red hidráulica de ecualización de presiones.







Análisis del segundo sistema de parada de un reactor de investigación

Subsistema 0-D:

$$\ddot{h}h + rac{\dot{h}^2}{2}\left(1 - \left(rac{A_T}{A_D}
ight)^2
ight) + g\Delta h_{red} + \ddot{h}l_D = rac{p_{atm} - p_1^1}{
ho} + \Delta\hat{u}$$

donde p_1^1 es la presión en la interfaz de acople, A_T es la área transversal del tanque del reflector, A_D es la sección transversal de la línea de descarga, Δh_{red} es la altura total de la columna de líquido en el subsistema, I_D es la longitud total de cañerías en el subsistema, p_{atm} es la presión sobre la superficie libre, y ρ es la densidad del agua. $\Delta \hat{u}$ representa la pérdida de carga por unidad de masa y puede modelarse como:

$$\Delta \hat{u} = \frac{1}{2} v_D^2 \left(\frac{f_D I_D}{D} + \sum_i K_i \right)$$

donde v_D es la velocidad del fluido en la línea de descarga, (que puede escribirse en términos de \dot{h}), $\frac{f_D*I_D}{D}$ es el factor de pérdida de carga distribuida en las tuberías, (en función del factor de Darcy f_D , la longitud de tuberías I_D y el diámetro de las mismas D) y $\sum_i K_i$ es la sumatoria de factores de pérdida de carga concentrada.







Análisis del segundo sistema de parada de un reactor de investigación

Parámetro	Valor
A_T	5.30 <i>m</i> ²
A_D	$0.05 m^2$
Δh_{red}	$h + 4.98 \ m$
I_D	11.98 m
p _{atm}	92000 Pa
ρ	998 Kg/m^3
D	0.254 m
$\sum_{i} K_{i}$	1.13

Cuadro 3: Parámetros del subsistema del tanque del reflector con acople de porción de red hidráulica







Análisis del segundo sistema de parada de un reactor de investigación

Subsistema 3-D:

$$\begin{cases}
\frac{\partial \bar{U}}{\partial t} + (\bar{U} \cdot \nabla)\bar{U} = -\frac{\nabla P^*}{\rho} + \nabla \cdot \left[(\nu + \nu_T) \left(\nabla \bar{U} + \nabla U^T \right) \right] + \bar{f} \\
\nabla \cdot \bar{U} = 0 \\
\nu_T = c_\mu \frac{\kappa^2}{\epsilon} \\
\frac{\partial \kappa}{\partial t} + (\bar{U} \cdot \nabla)\kappa = \frac{c_\mu}{2} \kappa^2 \epsilon \left| \nabla \bar{U} + \nabla \bar{U}^T \right|^2 + \nabla \cdot \left(c_\mu \frac{\kappa^2}{\epsilon} \nabla \kappa \right) - \epsilon \\
\frac{\partial \epsilon}{\partial t} + (\bar{U} \cdot \nabla)\epsilon = \frac{c_1}{2} \kappa \left| \nabla \bar{U} + \nabla \bar{U}^T \right|^2 + \nabla \cdot \left(c_\epsilon \frac{\kappa^2}{\epsilon} \nabla \epsilon \right) - c_2 \frac{\epsilon}{\kappa}
\end{cases} \tag{1}$$

donde \bar{f} es una fuerza volumétrica, κ es la energía cinética turbulenta, ϵ es la disipación viscosa de energía turbulenta, ν_T es la viscosidad turbulenta y P^* es la presión efectiva del sistema, que se calcula como $P^*=P+\frac{2}{3}\kappa$. Las variables mayúsculas refieren a valores medios estadísticos. Los parámetros de las ecuaciones de transporte de κ y ϵ toman los siguientes valores: $c_\mu=0.09,\ c_1=0.126,\ c_2=1.92$ y $c_\epsilon=0.07$ [?].





Análisis del segundo sistema de parada de un reactor de investigación

Estrategia de resolución:

• Ecuaciones de continuidad:

$$\left\{ \begin{array}{l} p_1^1 = p_2^1 \\ Q_1^1 = Q_2^1 \end{array} \right.$$







Análisis del segundo sistema de parada de un reactor de investigación

Estrategia de resolución:

Ecuaciones de continuidad:

$$\begin{cases} p_1^1 = p_2^1 \\ Q_1^1 = Q_2^1 \end{cases}$$

- Selección de condiciones de borde:
 - Subsistema 0-D: condición de tipo Neumann
 - Subsistema 3-D: condición de tipo Dirichlet







Análisis del segundo sistema de parada de un reactor de investigación

Estrategia de resolución:

Ecuaciones de continuidad:

$$\left\{ \begin{array}{l} p_1^1 = p_2^1 \\ Q_1^1 = Q_2^1 \end{array} \right.$$

- Selección de condiciones de borde:
 - Subsistema 0-D: condición de tipo Neumann
 - Subsistema 3-D: condición de tipo Dirichlet
- Ecuaciones de residuos:

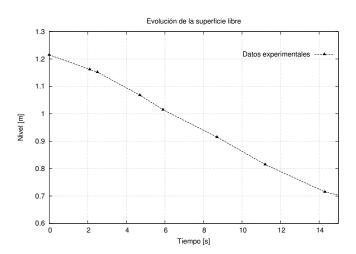
$$\begin{cases} (R_{p,Q})_1^1 = Q_1^{1,guess} - Q_1^{1,calc}(p_1^{1,guess}) \\ (R_{p,Q})_2^1 = p_2^{1,guess} - p_2^{1,calc}(Q_2^{1,guess}) \end{cases}$$







Análisis del segundo sistema de parada de un reactor de investigación



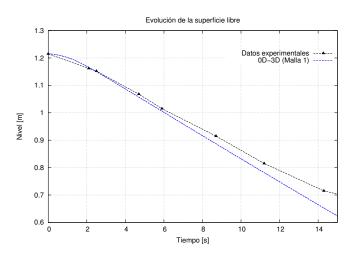








Análisis del segundo sistema de parada de un reactor de investigación



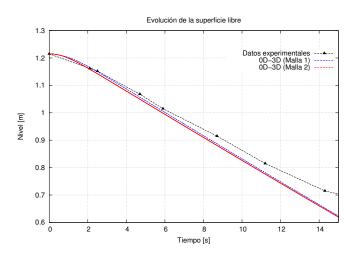








Análisis del segundo sistema de parada de un reactor de investigación



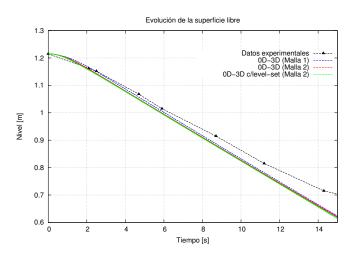








Análisis del segundo sistema de parada de un reactor de investigación

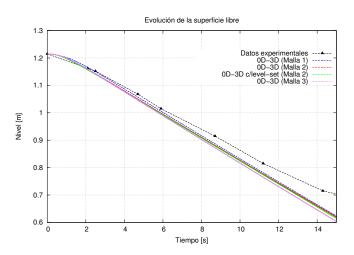








Análisis del segundo sistema de parada de un reactor de investigación

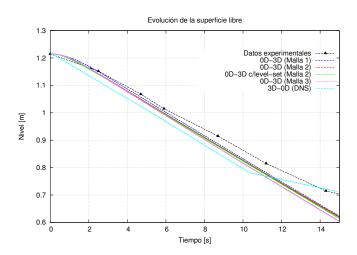








Análisis del segundo sistema de parada de un reactor de investigación

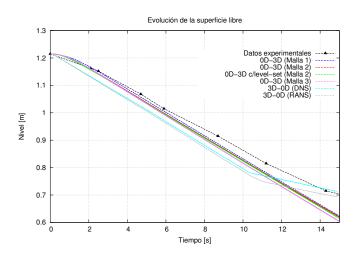








Análisis del segundo sistema de parada de un reactor de investigación



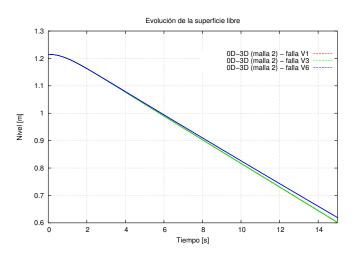






Análisis del segundo sistema de parada de un reactor de investigación

Análisis de sensibilidad de resultados ante válvula en falla











Análisis del segundo sistema de parada de un reactor de investigación

Transporte de superficie libre en cañerías

$$\frac{\partial \phi}{\partial t} + (\bar{u} \cdot \nabla)\phi = 0$$

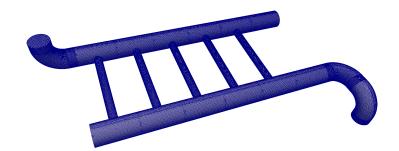






Análisis del segundo sistema de parada de un reactor de investigación

Transporte de superficie libre en cañerías



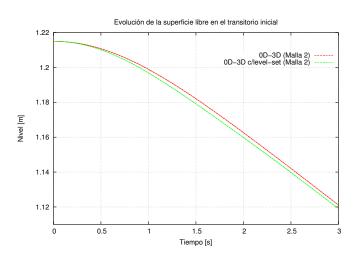






Análisis del segundo sistema de parada de un reactor de investigación

Transporte de superficie libre en cañerías





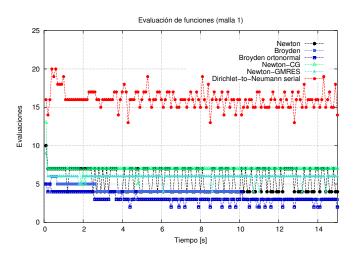






Análisis del segundo sistema de parada de un reactor de investigación

Estudio de métodos numéricos para la resolución del sistema de residuos









Outline

- Introducción
 - Motivación
 - Abordaje del modelado
- Estrategia de resolución
 - Paradigma maestro-esclavo
 - Modelos de comunicación
 - Arquitectura de acoplamiento montada en códigos esclavos comunicados por paso de mensajes
 - Códigos maestro utilizados
- 3 Ejemplos de aplicación
 - Movimiento por fuerza boyante en un circuito cerrado
 - Análisis del segundo sistema de parada de un reactor de investigación
 - Resolución de redes hidráulicas de múltiples componentes
 - Extensión a problemas acoplados en modelos de núcleo
- 4 Conclusiones

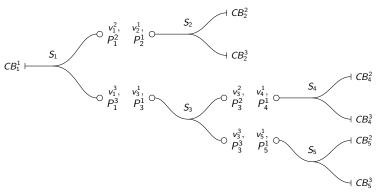






Resolución de redes hidráulicas de múltiples componentes

Descomposición disjunta de dominios en un modelo de red hidráulica con 8 incógnitas reducidas en las interfaces de acoplamiento:









Resolución de redes hidráulicas de múltiples componentes

 Cada subsistema se modela con ecuaciones de continuidad y de conservación de energía.







Resolución de redes hidráulicas de múltiples componentes

- Cada subsistema se modela con ecuaciones de continuidad y de conservación de energía.
- Ecuaciones de residuos:

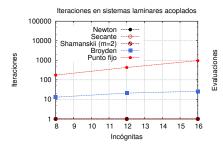
$$\begin{cases} R_1 = v_1^{2,guess} - v_1^{2,calc}(CB_1^1, P_1^{2,guess}, P_1^{3,guess}) \\ R_2 = v_1^{3,guess} - v_1^{3,calc}(CB_1^1, P_1^{2,guess}, P_1^{3,guess}) \\ R_3 = P_2^{1,guess} - P_2^{1,calc}(v_2^{1,guess}, CB_2^2, CB_2^3) \end{cases}$$

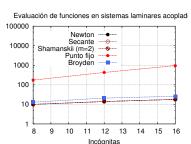




Resolución de redes hidráulicas de múltiples componentes

Redes hidráulicas con regímenes de flujo laminar:







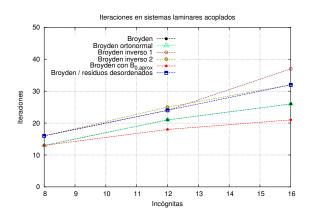






Resolución de redes hidráulicas de múltiples componentes

Redes hidráulicas con regímenes de flujo laminar:



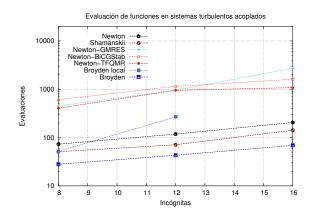






Resolución de redes hidráulicas de múltiples componentes

Redes hidráulicas con regímenes de flujo turbulento:









Outline

- - Motivación
 - Abordaje del modelado
- - Paradigma maestro-esclavo
 - Modelos de comunicación
 - Arquitectura de acoplamiento montada en códigos esclavos comunicados
 - Códigos maestro utilizados
- Ejemplos de aplicación
 - Movimiento por fuerza boyante en un circuito cerrado
 - Análisis del segundo sistema de parada de un reactor de investigación
 - Resolución de redes hidráulicas de múltiples componentes
 - Extensión a problemas acoplados en modelos de núcleo







Extensión a problemas acoplados en modelos de núcleo







Extensión a problemas acoplados en modelos de núcleo

La estrategia de resolución mediante acoplamiento de códigos desarrollada puede extenderse para resolver sistemas genéricos de ecuaciones acopladas:

• Las variables de acople no necesariamente deben corresponder a condiciones de borde







Extensión a problemas acoplados en modelos de núcleo

- Las variables de acople no necesariamente deben corresponder a condiciones de borde
- Las variables de acople no necesariamente deben agruparse en pares







Extensión a problemas acoplados en modelos de núcleo

- Las variables de acople no necesariamente deben corresponder a condiciones de borde
- Las variables de acople no necesariamente deben agruparse en pares Objetivo: Modelar la dinámica del núcleo de un reactor nuclear mediante acoplamiento de códigos que resuelvan diferentes fenómenos físicos:







Extensión a problemas acoplados en modelos de núcleo

- Las variables de acople no necesariamente deben corresponder a condiciones de borde
- Las variables de acople no necesariamente deben agruparse en pares Objetivo: Modelar la dinámica del núcleo de un reactor nuclear mediante acoplamiento de códigos que resuelvan diferentes fenómenos físicos:
 - Neutrónica
 - Distribución de flujo neutrónico
 - Quemado de elementos combustibles
 - Movimiento de barras







Extensión a problemas acoplados en modelos de núcleo

- Las variables de acople no necesariamente deben corresponder a condiciones de borde
- Las variables de acople no necesariamente deben agruparse en pares Objetivo: Modelar la dinámica del núcleo de un reactor nuclear mediante acoplamiento de códigos que resuelvan diferentes fenómenos físicos:
 - Neutrónica
 - Distribución de flujo neutrónico
 - Quemado de elementos combustibles
 - Movimiento de barras
 - Termohidráulica
 - Distribución de temperaturas
 - Distribución de densidad de refrigerante







Extensión a problemas acoplados en modelos de núcleo

La estrategia de resolución mediante acoplamiento de códigos desarrollada puede extenderse para resolver sistemas genéricos de ecuaciones acopladas:

- Las variables de acople no necesariamente deben corresponder a condiciones de borde
- Las variables de acople no necesariamente deben agruparse en pares Objetivo: Modelar la dinámica del núcleo de un reactor nuclear mediante acoplamiento de códigos que resuelvan diferentes fenómenos físicos:
 - Neutrónica
 - Distribución de flujo neutrónico
 - Quemado de elementos combustibles
 - Movimiento de barras
 - Termohidráulica
 - Distribución de temperaturas
 - Distribución de densidad de refrigerante
 - Swelling de pastillas







Extensión a problemas acoplados en modelos de núcleo

La estrategia de resolución mediante acoplamiento de códigos desarrollada puede extenderse para resolver sistemas genéricos de ecuaciones acopladas:

- Las variables de acople no necesariamente deben corresponder a condiciones de borde
- Las variables de acople no necesariamente deben agruparse en pares Objetivo: Modelar la dinámica del núcleo de un reactor nuclear mediante acoplamiento de códigos que resuelvan diferentes fenómenos físicos:
 - Neutrónica
 - Distribución de flujo neutrónico
 - Quemado de elementos combustibles
 - Movimiento de barras
 - Termohidráulica
 - Distribución de temperaturas
 - Distribución de densidad de refrigerante
 - Swelling de pastillas
 - Pellet cladding interaction







Ejemplos de aplicación

Extensión a problemas acoplados en modelos de núcleo

La estrategia de resolución mediante acoplamiento de códigos desarrollada puede extenderse para resolver sistemas genéricos de ecuaciones acopladas:

- Las variables de acople no necesariamente deben corresponder a condiciones de borde
- Las variables de acople no necesariamente deben agruparse en pares Objetivo: Modelar la dinámica del núcleo de un reactor nuclear mediante acoplamiento de códigos que resuelvan diferentes fenómenos físicos:
 - Neutrónica
 - Distribución de flujo neutrónico
 - Quemado de elementos combustibles
 - Movimiento de barras
 - Termohidráulica
 - Distribución de temperaturas
 - Distribución de densidad de refrigerante
 - Swelling de pastillas
 - Pellet cladding interaction





Extensión a problemas acoplados en modelos de núcleo

Primer modelo simplificado: acoplamiento neutrónico-termohidráulico en cálculo de quemado de elementos combustibles. Asumimos que:







Extensión a problemas acoplados en modelos de núcleo

Primer modelo simplificado: acoplamiento neutrónico-termohidráulico en cálculo de quemado de elementos combustibles. Asumimos que:

No hay movimiento de barras





Extensión a problemas acoplados en modelos de núcleo

Primer modelo simplificado: acoplamiento neutrónico-termohidráulico en cálculo de quemado de elementos combustibles. Asumimos que:

- No hay movimiento de barras
- No se modela comportamiento de materiales







Extensión a problemas acoplados en modelos de núcleo

Primer modelo simplificado: acoplamiento neutrónico-termohidráulico en cálculo de quemado de elementos combustibles. Asumimos que:

- No hay movimiento de barras
- No se modela comportamiento de materiales
- Las secciones eficaces neutrónicas están condensadas por zonas y grupos de energía en previos cálculos de celda, y tienen dependencia con el quemado y con variables termohidráulicas





Extensión a problemas acoplados en modelos de núcleo

Modelo neutrónico:

Cálculo de fluio neutrónico:

$$\Delta ar{\phi} = rac{1}{k_{eff}} \Sigma ar{\phi}$$

donde $\bar{\phi}$ es una función vectorial con el valor del flujo neutrónico en cada punto del espacio para diferentes grupos de energía, Σ es la matriz de secciones eficaces asociada a diferentes reacciones para diferentes grupos de energía, y keff es el factor de multiplicación del reactor.





Extensión a problemas acoplados en modelos de núcleo

Modelo neutrónico:

Cálculo de fluio neutrónico:

$$\Delta ar{\phi} = rac{1}{k_{eff}} \Sigma ar{\phi}$$

donde $ar{\phi}$ es una función vectorial con el valor del flujo neutrónico en cada punto del espacio para diferentes grupos de energía, Σ es la matriz de secciones eficaces asociada a diferentes reacciones para diferentes grupos de energía, y keff es el factor de multiplicación del reactor.

Cálculo de secciones eficaces:

$$\Sigma = \Sigma (N_{ref}, T_{ref}, T_{comb})$$

donde N_{ref} es la densidad del refrigerante, T_{ref} es la temperatura del refrigerante, T_{comb} es la temperatura del combustible, y B es el valor histórico de guemado del material [?].







Extensión a problemas acoplados en modelos de núcleo

Modelo neutrónico:

Cálculo de flujo neutrónico:

$$\Delta ar{\phi} = rac{1}{k_{\it eff}} \Sigma ar{\phi}$$

donde $\bar{\phi}$ es una función vectorial con el valor del flujo neutrónico en cada punto del espacio para diferentes grupos de energía, Σ es la matriz de secciones eficaces asociada a diferentes reacciones para diferentes grupos de energía, y k_{eff} es el factor de multiplicación del reactor. Cálculo de secciones eficaces:

$$\Sigma = \Sigma (N_{ref}, T_{ref}, T_{comb})$$

donde N_{ref} es la densidad del refrigerante, T_{ref} es la temperatura del refrigerante, T_{comb} es la temperatura del combustible, y B es el valor histórico de guemado del material [?]. Cálculo de distribución de potencia:

$$P = \int_{vol} E_{fis,i} \Sigma_{fis,i} \phi_i$$

donde $E_{\mathit{fis.}i}$ es la energía liberada por fisiones ocurridas en el rango de energía $i, \Sigma_{\mathit{fis.}i}$ es la sección eficaz de fisión condensada en el grupo de energía i y ϕ_i es la componente del flujo neutrónico también condensada en el grupo de energía i.







Extensión a problemas acoplados en modelos de núcleo

El núcleo se modela como un único canal, en contacto con una única estructura que genera energía, con diámetro del pin y altura equivalente a la altura de la suma total de pines.







Extensión a problemas acoplados en modelos de núcleo

El núcleo se modela como un único canal, en contacto con una única estructura que genera energía, con diámetro del pin y altura equivalente a la altura de la suma total de pines.

La transferencia de calor a través de las estructuras de combustibles se estudia con un modelo de difusión.







Extensión a problemas acoplados en modelos de núcleo

El núcleo se modela como un único canal, en contacto con una única estructura que genera energía, con diámetro del pin y altura equivalente a la altura de la suma total de pines.

La transferencia de calor a través de las estructuras de combustibles se estudia con un modelo de difusión.

El modelo termohidráulico del refrigerante considera ecuaciones de mezcla del fluido en fases líquida y gaseosa:

- 2 Ecuaciones de continuidad;
- 2 Ecuaciones de momento unidimensionales;
- 2 Ecuaciones de conservación de energía.







Extensión a problemas acoplados en modelos de núcleo







Extensión a problemas acoplados en modelos de núcleo

Estrategia de resolución:

• El código neutrónico recibe como guess distribución de secciones eficaces y calcula distribución de potencia.







Extensión a problemas acoplados en modelos de núcleo

- El código neutrónico recibe como guess distribución de secciones eficaces y calcula distribución de potencia.
- El código termohidráulico recibe como guess distribución de potencias y calcula distribución de temperaturas y densidades.







Extensión a problemas acoplados en modelos de núcleo

- El código neutrónico recibe como guess distribución de secciones eficaces y calcula distribución de potencia.
- El código termohidráulico recibe como guess distribución de potencias y calcula distribución de temperaturas y densidades.
- Las variables se acoplan en zonas físicas predefinidas.







Extensión a problemas acoplados en modelos de núcleo

- El código neutrónico recibe como guess distribución de secciones eficaces y calcula distribución de potencia.
- El código termohidráulico recibe como guess distribución de potencias y calcula distribución de temperaturas y densidades.
- Las variables se acoplan en zonas físicas predefinidas.
- La evolución se discretiza en intervalos de 5 o 10 días.







Extensión a problemas acoplados en modelos de núcleo

- El código neutrónico recibe como guess distribución de secciones eficaces y calcula distribución de potencia.
- El código termohidráulico recibe como guess distribución de potencias y calcula distribución de temperaturas y densidades.
- Las variables se acoplan en zonas físicas predefinidas.
- La evolución se discretiza en intervalos de 5 o 10 días.
- El valor del quemado inicial es $B(\bar{x}) = 0$ en todo el dominio.







Extensión a problemas acoplados en modelos de núcleo

- El código neutrónico recibe como *guess* distribución de secciones eficaces y calcula distribución de potencia.
- El código termohidráulico recibe como guess distribución de potencias y calcula distribución de temperaturas y densidades.
- Las variables se acoplan en zonas físicas predefinidas.
- La evolución se discretiza en intervalos de 5 o 10 días.
- El valor del quemado inicial es $B(\bar{x}) = 0$ en todo el dominio.
- En cada intervalo temporal se actualiza el valor de *B* por zonas físicas, considerando la distribución de potencias constante.

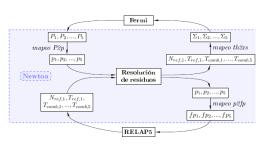


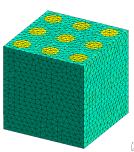




Extensión a problemas acoplados en modelos de núcleo

Acoplamiento de Fermi y RELAP5 en modelo simple de núcleo:









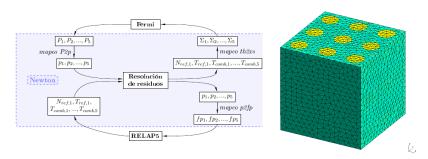


roducción Estrategia de resolución Ejemplos de aplicación Conclusiones

Ejemplos de aplicación

Extensión a problemas acoplados en modelos de núcleo

Acoplamiento de Fermi y RELAP5 en modelo simple de núcleo:



Método	Δt	Extrapolación	Extrapolación	Evaluaciones	Tiempo
no lineal	[días]	de \bar{x}^n	$de\ \mathbb{J}^n$	totales	total [s]
Broyden	10	$\mathscr{O}(1)$	$\mathscr{O}(1)$	85	610
Picard	10	$\mathcal{O}(1)$		68	684
Punto fijo	10	$\mathcal{O}(1)$	-	87	628
Shamanskii	10	$\mathcal{O}(1)$	$\mathcal{O}(0)$	370	2663

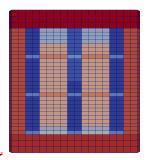
Cuadro 4: Evaluaciones totales y tiempo total requerido por cada método no lineal.

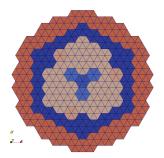




Extensión a problemas acoplados en modelos de núcleo

Acoplamiento de **PUMA** y **RELAP5** en modelo de núcleo de CAREM-25:











Extensión a problemas acoplados en modelos de núcleo

Acoplamiento de PUMA y RELAP5 en modelo de núcleo de CAREM-25:

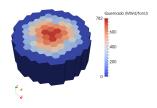


Figura 3: t=10 días

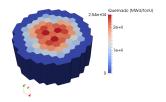


Figura 4: t=400 días



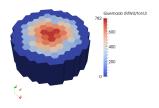




Ejemplos de aplicación

Extensión a problemas acoplados en modelos de núcleo

Acoplamiento de PUMA y RELAP5 en modelo de núcleo de CAREM-25:



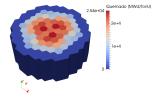


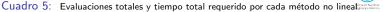
Figura 3: t=10 días

Figura 4: t=400 días

_	Método	Δt	Extrapolación	Evaluaciones	Tiempo
	no lineal	[días]	de \bar{x}^n	totales	total [s]
	Picard	5	$\mathscr{O}(0)$	243	11019
	Picard	5	$\mathcal{O}(1)$	195	9085
	Picard	10	$\mathcal{O}(0)$	131	5898
	Picard	10	$\mathscr{O}(1)$	104	4774
	Punto fijo	5	$\mathcal{O}(0)$	139	5415
	Punto fijo	5	$\mathcal{O}(1)$	186	6990
	Punto fijo	10	$\mathcal{O}(0)$	101	3755
	Punto fijo	10	$\mathscr{O}(1)$	107	3919







Conclusiones 000

Conclusiones

Logros alcanzados







Conclusiones

Conclusiones Logros alcanzados

 Análisis en detalle de algunas porciones de subsistemas considerando la dinámica global del problema.







Conclusiones 000000000000000 000000000

Conclusiones

Logros alcanzados

- Análisis en detalle de algunas porciones de subsistemas considerando la dinámica global del problema.
- Aceleración de los tiempos de cálculo.







- Análisis en detalle de algunas porciones de subsistemas considerando la dinámica global del problema.
- Aceleración de los tiempos de cálculo.
- Implementación eficiente de la técnica de acoplamiento desarrollada que permitió acoplar ParGPFEP, RELAP5, Fermi y PUMA, entre otros.







- Análisis en detalle de algunas porciones de subsistemas considerando la dinámica global del problema.
- Aceleración de los tiempos de cálculo.
- Implementación eficiente de la técnica de acoplamiento desarrollada que permitió acoplar ParGPFEP, RELAP5, Fermi y PUMA, entre otros.
- Estudios en sistemas con bajas y altas cantidades de incógnitas.







• Análisis en detalle de algunas porciones de subsistemas considerando la dinámica global del problema.

- Aceleración de los tiempos de cálculo.
- Implementación eficiente de la técnica de acoplamiento desarrollada que permitió acoplar ParGPFEP, RELAP5, Fermi y PUMA, entre otros.
- Estudios en sistemas con bajas y altas cantidades de incógnitas.
- Aportes al análsis del SSP del RA-10.







- Análisis en detalle de algunas porciones de subsistemas considerando la dinámica global del problema.
- Aceleración de los tiempos de cálculo.
- Implementación eficiente de la técnica de acoplamiento desarrollada que permitió acoplar ParGPFEP, RELAP5, Fermi y PUMA, entre otros.
- Estudios en sistemas con bajas y altas cantidades de incógnitas.
- Aportes al análsis del SSP del RA-10.
- En general el método de Broyden arrojó los mejores resultados.







- Análisis en detalle de algunas porciones de subsistemas considerando la dinámica global del problema.
- Aceleración de los tiempos de cálculo.
- Implementación eficiente de la técnica de acoplamiento desarrollada que permitió acoplar ParGPFEP, RELAP5, Fermi y PUMA, entre otros.
- Estudios en sistemas con bajas y altas cantidades de incógnitas.
- Aportes al análsis del SSP del RA-10.
- En general el método de Broyden arrojó los mejores resultados.
- Generalización de la técnica de acoplamiento a cálculos de dinámica de núcleo.







- Análisis en detalle de algunas porciones de subsistemas considerando la dinámica global del problema.
- Aceleración de los tiempos de cálculo.
- Implementación eficiente de la técnica de acoplamiento desarrollada que permitió acoplar ParGPFEP, RELAP5, Fermi y PUMA, entre otros.
- Estudios en sistemas con bajas y altas cantidades de incógnitas.
- Aportes al análsis del SSP del RA-10.
- En general el método de *Broyden* arrojó los mejores resultados.
- Generalización de la técnica de acoplamiento a cálculos de dinámica de núcleo.
- Los estudios en acoplamiento neutrónico-termohidráulico nos permiten realizar la siguiente propuesta: El método del *Punto fijo* acelera el tiempo de cálculo (\sim 35 %) respecto del comúmente utilizado método de *Picard*.





Conclusiones 0.0

Conclusiones

Trabajos futuros







Conclusiones Trabajos futuros

 Estudios de dinámica de núcleo acoplando mayor cantidad de modelos







Conclusiones

Trabajos futuros

- Estudios de dinámica de núcleo acoplando mayor cantidad de modelos
- Estudio de la evolución de la criticidad en el núcleo del RA-10 ante la acción del SSP







Conclusiones

Trabajos futuros

- Estudios de dinámica de núcleo acoplando mayor cantidad de modelos
- Estudio de la evolución de la criticidad en el núcleo del RA-10 ante la acción del SSP
- Diferenciación automática







Gracias por su atención!





