

CI66J

**CI66J/CI71T
MODELACION NUMERICA DE AGUAS
SUBTERRANEAS**

**TEMA 3
ELABORACION DE UN MODELO NUMERICO
OTOÑO 2006**



UNIVERSIDAD DE CHILE
FACULTAD DE CIENCIAS FÍSICAS Y MATEMÁTICAS
DEPARTAMENTO DE INGENIERIA CIVIL



CI66J

INTRODUCCION

MALLA O GRILLA DE DISCRETIZACION

DERIVACION PROBLEMA TIPO

SOLUCION ANALITICA

SOLUCION NUMERICA

IMPLEMENTACION

CONDICIONES DE BORDE

METODOS DE SOLUCION

DIRECTO

INDIRECTO O ITERATIVO

EJEMPLO



CI66J

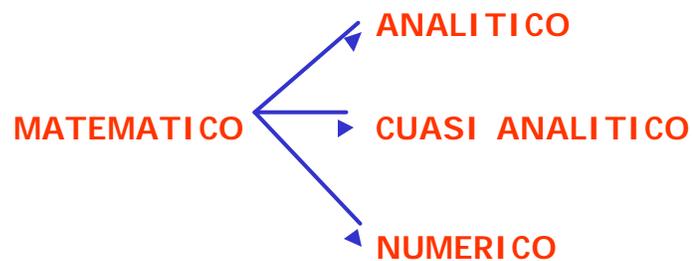
¿QUÉ ES UN MODELO NUMÉRICO?

- Modelo es un herramienta diseñada para representar una versión simplificada de la realidad.
- Modelo Numérico está compuesto de:
 - Modelo matemático (simplificado)
 - Condiciones de borde e iniciales
 - Esquema de discretización (MDF o MEF)
 - Malla o grilla de discretización



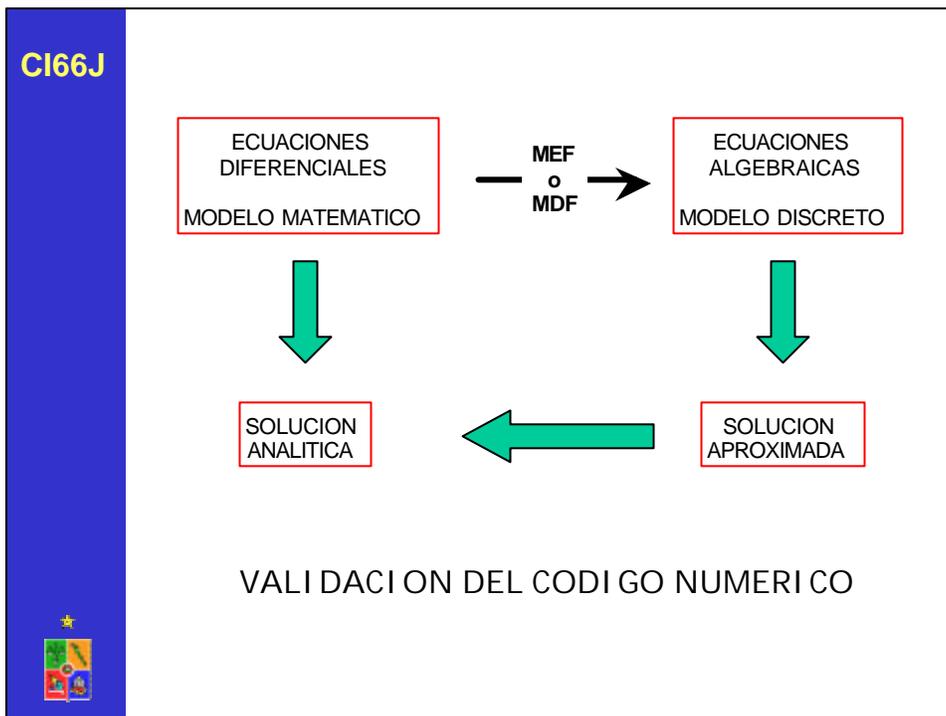
CI66J

¿QUE ES UN MODELO NUMERICO DE AGUA SUBTERRANEA?



$$\frac{\partial}{\partial x} \left(K_x \cdot \frac{\partial h}{\partial x} \right) + \frac{\partial}{\partial y} \left(K_y \cdot \frac{\partial h}{\partial y} \right) + \frac{\partial}{\partial z} \left(K_z \cdot \frac{\partial h}{\partial z} \right) = S_s \cdot \frac{\partial h}{\partial t}$$





CI66J

- INTRODUCCION
- MALLA O GRILLA DE DISCRETIZACION**
- DERIVACION PROBLEMA TIPO
- SOLUCION ANALITICA
- SOLUCION NUMERICA
 - IMPLEMENTACION
 - CONDICIONES DE BORDE
- METODOS DE SOLUCION
 - DIRECTO
 - INDIRECTO O ITERATIVO
- EJEMPLO

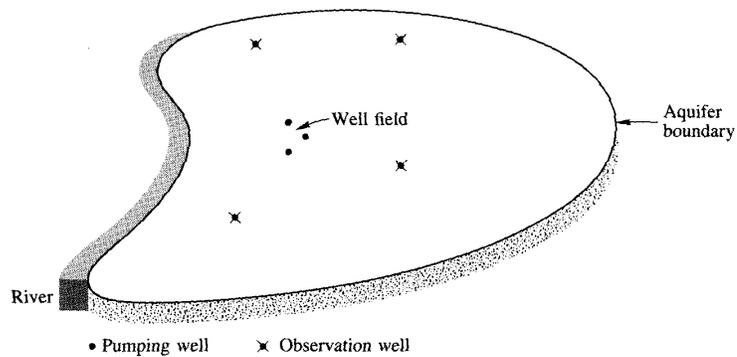
CI66J

MALLA DE DISCRETIZACIÓN

- Es la manera de pasar del sistema real a su representación numérica.
- Está formada por nodos y elementos.



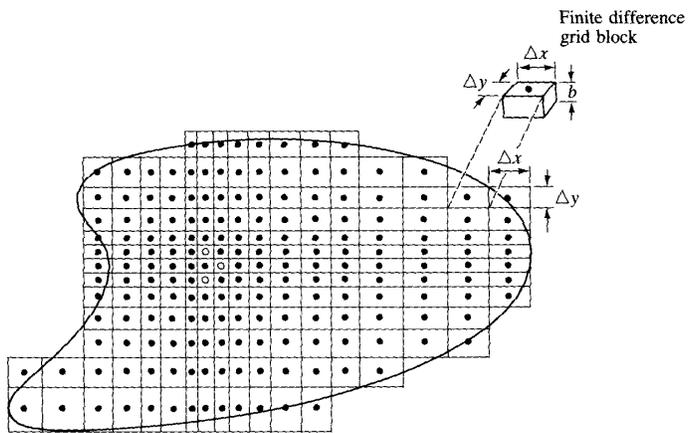
CI66J



MODELO CONCEPTUAL



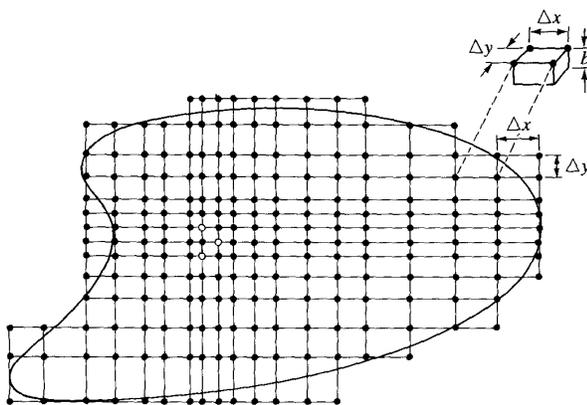
CI66J



**MALLA DIFERENCIAS FINITAS
CENTRADA EN ELEMENTO**



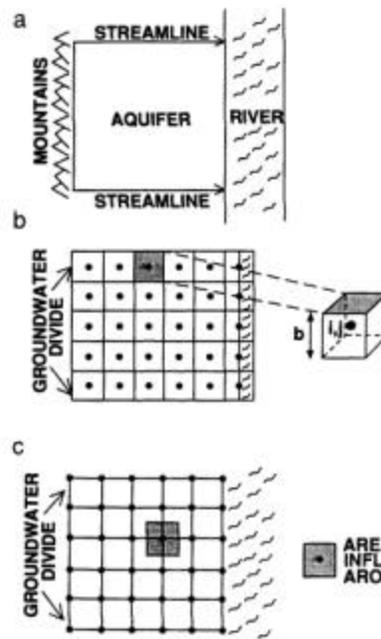
CI66J



**MALLA DIFERENCIAS FINITAS
CON NODO EN VERTICE**



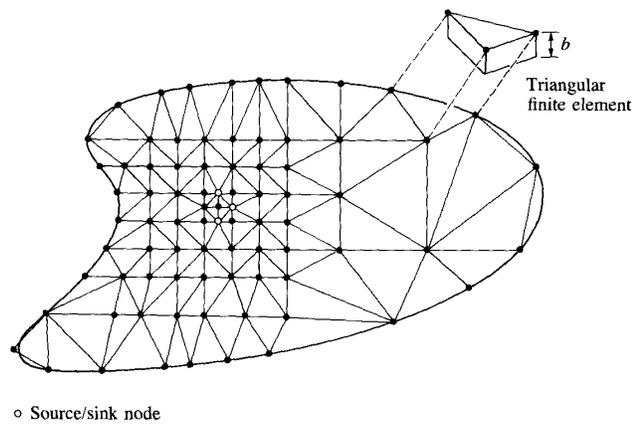
CI66J



COMPARACION ENFOQUE DE DIFERENCIAS FINITAS

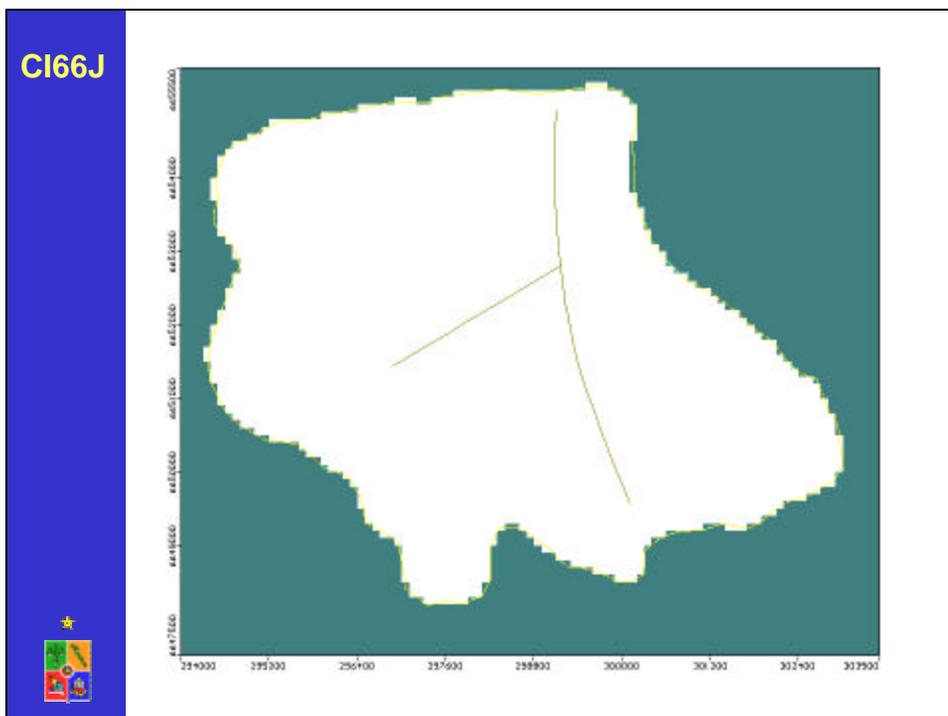
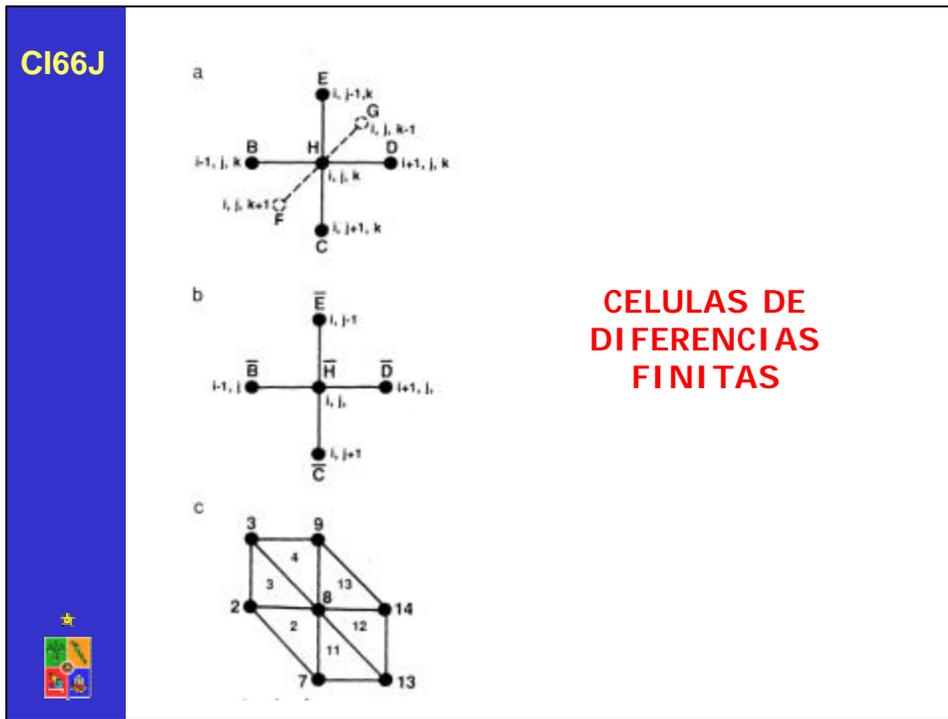


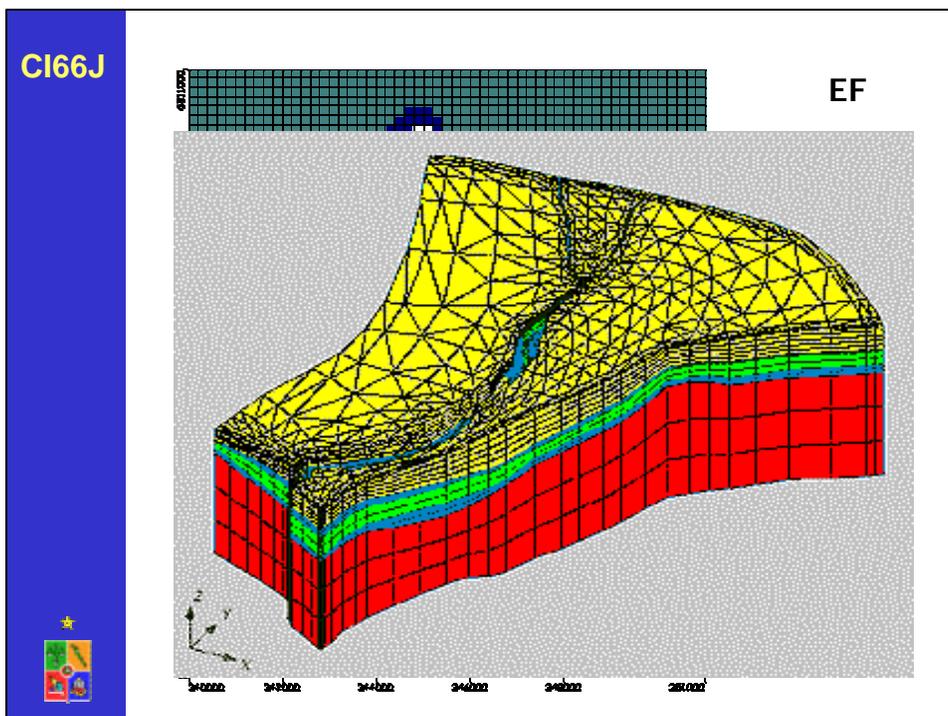
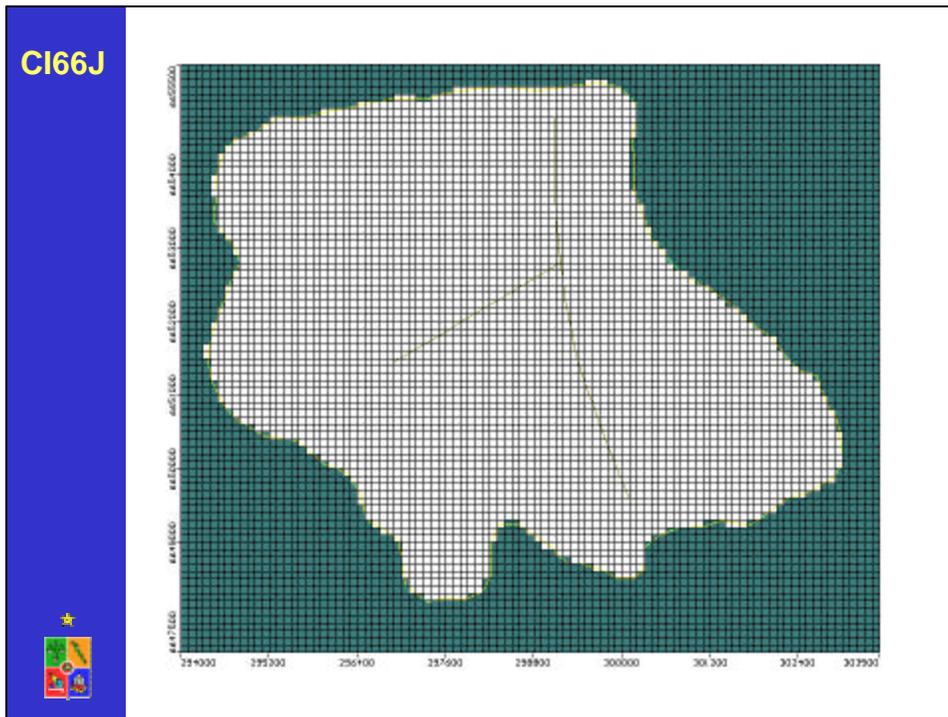
CI66J



MALLA ELEMENTOS FINITOS TRIANGULARES





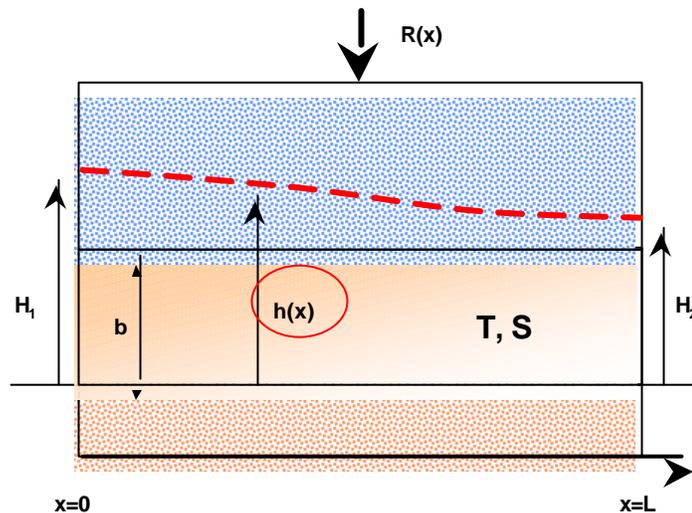


CI66J

INTRODUCCION
MALLA O GRILLA DE DISCRETIZACION
DERIVACION PROBLEMA TIPO
SOLUCION ANALITICA
SOLUCION NUMERICA
IMPLEMENTACION
CONDICIONES DE BORDE
METODOS DE SOLUCION
DIRECTO
INDIRECTO O ITERATIVO
EJEMPLO



CI66J



CI66J

Utilizando la ley de Darcy podemos desarrollar la ecuación de balance de masas en 1D para escribir:

$$\frac{\partial}{\partial x} \left(K_x \cdot b \cdot \frac{\partial h}{\partial x} \right) = S \cdot \frac{\partial h}{\partial t}$$

En el caso de incorporar una recarga sobre la parte superior del suelo se tiene la siguiente ecuación:

$$\frac{\partial}{\partial x} \left(K_x \cdot b \cdot \frac{\partial h}{\partial x} \right) = S \cdot \frac{\partial h}{\partial t} - R(x)$$

Si consideramos ahora una situación de régimen permanente se puede escribir:

$$\frac{\partial}{\partial x} \left(K_x \cdot b \cdot \frac{\partial h}{\partial x} \right) = -R(x)$$



CI66J

PROBLEMA TIPO

$$\frac{\partial}{\partial x} \left(K_x \cdot b \cdot \frac{\partial h}{\partial x} \right) = -R(x)$$

$$h(x=0) = H_1$$

$$h(x=L) = H_2$$

CONDICIONES
DE BORDE



CI66J

INTRODUCCION
 MALLA O GRILLA DE DISCRETIZACION
 DERIVACION PROBLEMA TIPO
SOLUCION ANALITICA
 SOLUCION NUMERICA
 IMPLEMENTACION
 CONDICIONES DE BORDE
 METODOS DE SOLUCION
 DIRECTO
 INDIRECTO O ITERATIVO
 EJEMPLO



CI66J

PROBLEMA TIPO

$$\frac{\partial}{\partial x} \left(K_x \cdot b \cdot \frac{\partial h}{\partial x} \right) = -R(x)$$

$$h(x=0) = H_1$$

$$h(x=L) = H_2$$

CONDICIONES
DE BORDE



CI66J

Si consideramos que la conductividad hidráulica, K_x , el espesor del acuífero, b , y la recarga, R , son constantes en el espacio:

$$\frac{\partial}{\partial x} \left(K_x \cdot b \cdot \frac{\partial h}{\partial x} \right) = -R \quad T = K_x \cdot b$$

Lo que se puede escribir con diferenciales totales como:

$$\frac{d}{dx} \left(T \cdot \frac{dh}{dx} \right) = -R$$

Integrando una vez se tiene:

$$T \cdot \frac{dh}{dx} = -R \cdot x + c_1$$



CI66J

Reordenando se tiene:

$$\frac{dh}{dx} = -\frac{R}{T} \cdot x + c_1$$

Lo que se puede integrar nuevamente para obtener:

$$h(x) = -\frac{R}{T} \cdot \frac{x^2}{2} + c_1 \cdot x + c_2$$

Incorporando las condiciones de borde:

$$h(x=0) = -\frac{R}{T} \cdot \frac{0^2}{2} + c_1 \cdot 0 + c_2 \quad \rightarrow \quad H_1 = c_2$$

$$h(x=L) = -\frac{R}{T} \cdot \frac{L^2}{2} + c_1 \cdot L + c_2 \quad \rightarrow \quad H_2 = -\frac{R}{T} \cdot \frac{L^2}{2} + c_1 \cdot L + c_2$$



CI66J

Resolviendo para c_1 y c_2 se tiene:

$$c_2 = H_1$$

$$c_1 = \frac{H_2 - H_1}{L} + \frac{R \cdot L}{2 \cdot T}$$

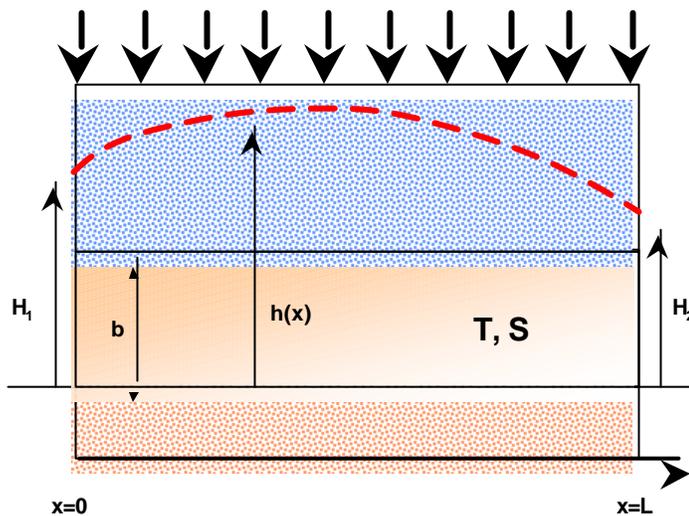
Finalmente podemos reemplazar las constantes para obtener:

$$h(x) = -\frac{R}{T} \cdot \frac{x^2}{2} + \left(\frac{H_2 - H_1}{L} + \frac{R \cdot L}{2 \cdot T} \right) \cdot x + H_1$$

$$h(x) = H_1 + \frac{H_2 - H_1}{L} \cdot x + \frac{R}{2 \cdot T} \cdot x \cdot (L - x)$$



CI66J



$$h(x) = H_1 + \frac{H_2 - H_1}{L} \cdot x + \frac{R}{2 \cdot T} \cdot x \cdot (L - x)$$



CI66J

INTRODUCCION
 MALLA O GRILLA DE DISCRETIZACION
 DERIVACION PROBLEMA TIPO
 SOLUCION ANALITICA
SOLUCION NUMERICA
IMPLEMENTACION
 CONDICIONES DE BORDE
 METODOS DE SOLUCION
 DIRECTO
 INDIRECTO O ITERATIVO
 EJEMPLO



CI66J

PROBLEMA TIPO

$$\frac{\partial}{\partial x} \left(T \cdot \frac{\partial h}{\partial x} \right) = -R \quad \longrightarrow \quad T \cdot \frac{\partial}{\partial x} \left(\frac{\partial h}{\partial x} \right) = -R$$

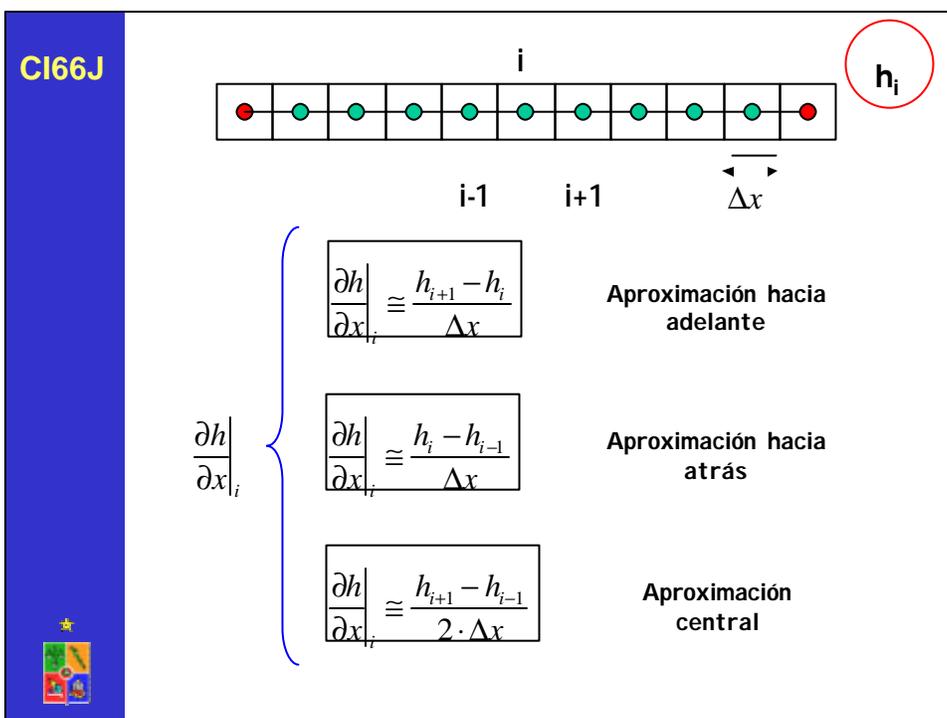
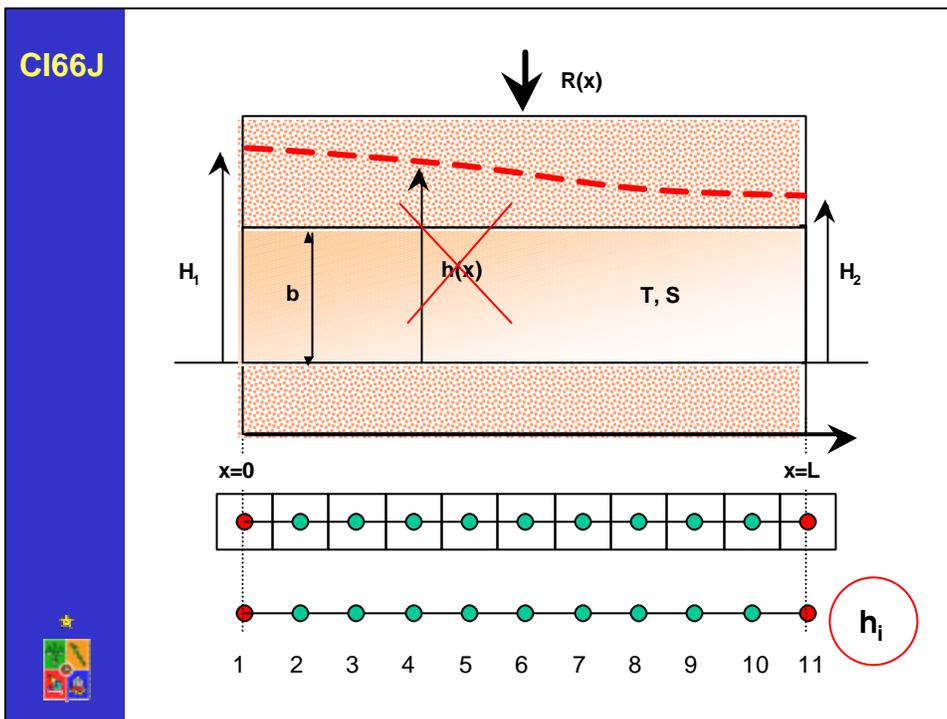
$$T \cdot \frac{\partial^2 h}{\partial x^2} = -R$$

$$h(x=0) = H_1$$

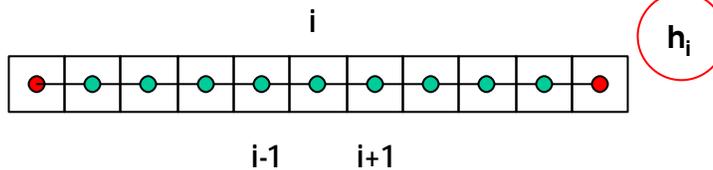
$$h(x=L) = H_2$$

CONDICIONES
DE BORDE





CI66J



$$\left. \frac{\partial^2 h}{\partial x^2} \right|_i = \frac{\partial}{\partial x} \left(\left. \frac{\partial h}{\partial x} \right|_i \right) \cong \frac{\left. \frac{\partial h}{\partial x} \right|_i - \left. \frac{\partial h}{\partial x} \right|_{i-1}}{\Delta x} = \frac{\left(\frac{h_{i+1} - h_i}{\Delta x} \right) - \left(\frac{h_i - h_{i-1}}{\Delta x} \right)}{\Delta x}$$

$$\left. \frac{\partial^2 h}{\partial x^2} \right|_i = \frac{\partial}{\partial x} \left(\left. \frac{\partial h}{\partial x} \right|_i \right) \cong \frac{h_{i-1} - 2 \cdot h_i + h_{i+1}}{\Delta x^2}$$



CI66J

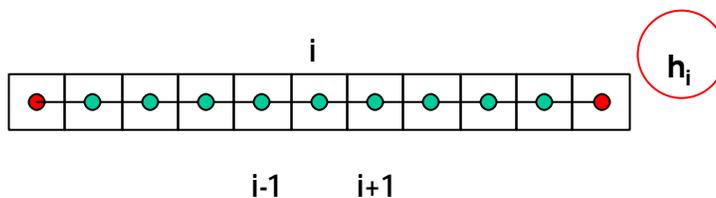
PROBLEMA TIPO

$$T \cdot \frac{\partial^2 h}{\partial x^2} = -R$$

$$\frac{\partial^2 h}{\partial x^2} = -\frac{R}{T}$$



$$\frac{h_{i-1} - 2 \cdot h_i + h_{i+1}}{\Delta x^2} \cong -\frac{R}{T}$$



CI66J

INTRODUCCION
 MALLA O GRILLA DE DISCRETIZACION
 DERIVACION PROBLEMA TIPO
 SOLUCION ANALITICA
SOLUCION NUMERICA
 IMPLEMENTACION
CONDICIONES DE BORDE
 METODOS DE SOLUCION
 DIRECTO
 INDIRECTO O ITERATIVO
 EJEMPLO



CI66J

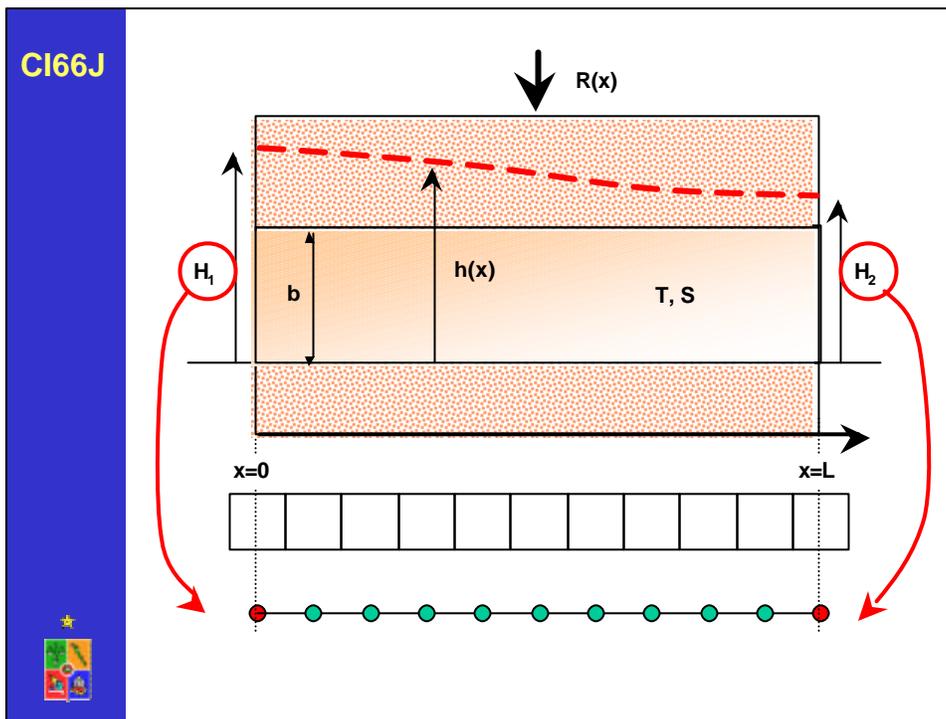
DIRICHLET

Condición de borde de primer tipo. Corresponde al valor de la variable de estado que es conocida en algún sector de la zona modelada. Esto se traduce como nudos de la malla con información conocida.

$$h(x = x_0) = h_0$$

$$h_i = h_0$$

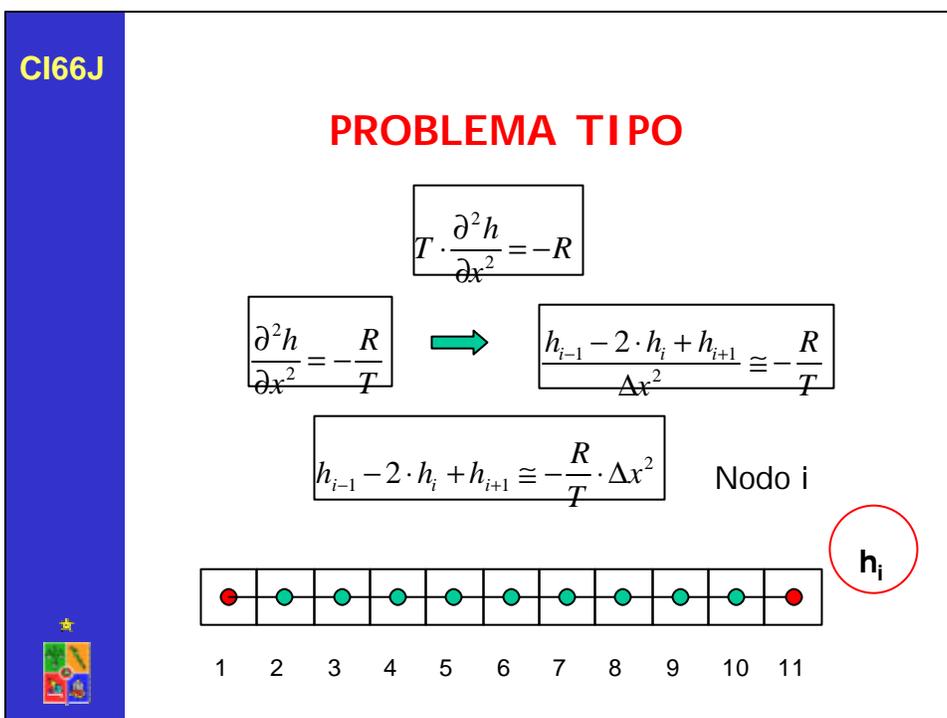
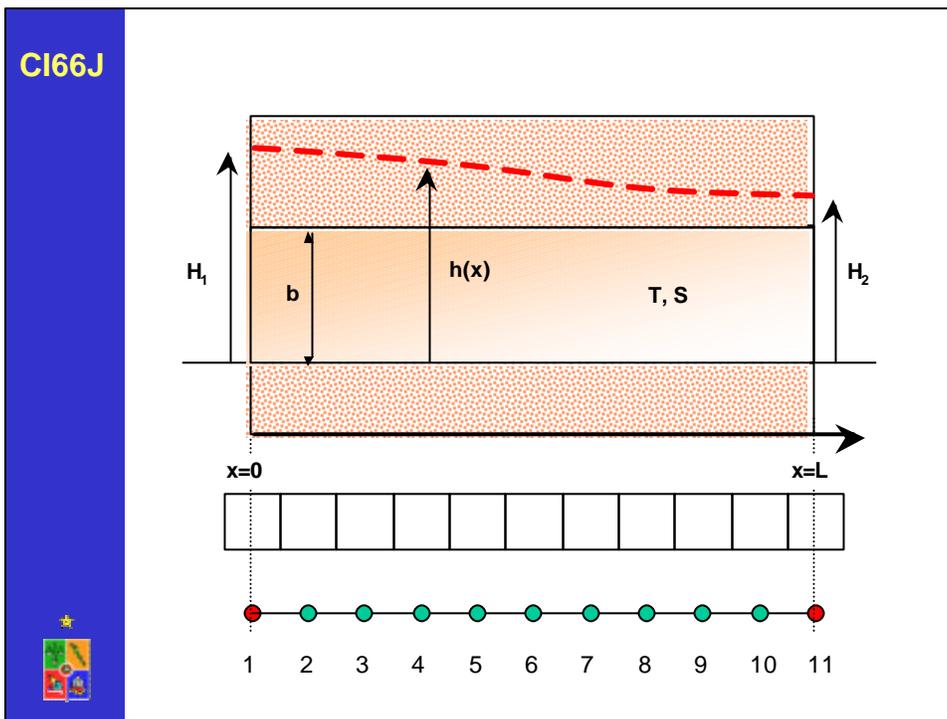




CI66J

- INTRODUCCION
- MALLA O GRILLA DE DISCRETIZACION
- DERIVACION PROBLEMA TIPO
- SOLUCION ANALITICA
- SOLUCION NUMERICA
 - IMPLEMENTACION
 - CONDICIONES DE BORDE
- METODOS DE SOLUCION**
 - DIRECTO**
 - INDIRECTO O ITERATIVO
- EJEMPLO

CI66J - MODELACION NUMERICA DE AGUAS SUBTERRANEAS



CI66J

MODELO NUMERICO

Existen dos formas de resolver este problema (es decir determinar el valor de h_i para i desde 1 hasta 11).

ENFOQUE DIRECTO

Construir un sistema de ecuaciones utilizando la aproximación escrita anteriormente.

ENFOQUE INDIRECTO O ITERATIVO

Utilizar la aproximación anterior para desarrollar un esquema de cálculo iterativo.



CI66J

ENFOQUE DIRECTO:

Para nudos 2 al 10 se tiene:

$$\begin{array}{l}
 2 \quad h_2 - 2 \cdot h_1 + h_0 \cong -R \cdot \Delta x^2 / T \\
 3 \quad h_3 - 2 \cdot h_2 + h_1 \cong -R \cdot \Delta x^2 / T \\
 4 \quad h_4 - 2 \cdot h_3 + h_2 \cong -R \cdot \Delta x^2 / T \\
 5 \quad h_5 - 2 \cdot h_4 + h_3 \cong -R \cdot \Delta x^2 / T \\
 6 \quad h_6 - 2 \cdot h_5 + h_4 \cong -R \cdot \Delta x^2 / T \\
 7 \quad h_7 - 2 \cdot h_6 + h_5 \cong -R \cdot \Delta x^2 / T \\
 8 \quad h_8 - 2 \cdot h_7 + h_6 \cong -R \cdot \Delta x^2 / T \\
 9 \quad h_9 - 2 \cdot h_8 + h_7 \cong -R \cdot \Delta x^2 / T \\
 10 \quad h_{10} - 2 \cdot h_9 + h_8 \cong -R \cdot \Delta x^2 / T
 \end{array}$$

$$h_{i-1} - 2 \cdot h_i + h_{i+1} \cong -\frac{R}{T} \cdot \Delta x^2$$



CI66J

ENFOQUE DIRECTO:

Para nudos 1 y 11 se tiene:

1	$h_1 = H_1$	
2	$h_1 - 2 \cdot h_2 + h_3 \cong -R \cdot \Delta x^2 / T$	
3	$h_2 - 2 \cdot h_3 + h_4 \cong -R \cdot \Delta x^2 / T$	$h_1 = H_1$
4	$h_3 - 2 \cdot h_4 + h_5 \cong -R \cdot \Delta x^2 / T$	
5	$h_4 - 2 \cdot h_5 + h_6 \cong -R \cdot \Delta x^2 / T$	
6	$h_5 - 2 \cdot h_6 + h_7 \cong -R \cdot \Delta x^2 / T$	$h_{11} = H_2$
7	$h_6 - 2 \cdot h_7 + h_8 \cong -R \cdot \Delta x^2 / T$	
8	$h_7 - 2 \cdot h_8 + h_9 \cong -R \cdot \Delta x^2 / T$	
9	$h_8 - 2 \cdot h_9 + h_{10} \cong -R \cdot \Delta x^2 / T$	
10	$h_9 - 2 \cdot h_{10} + h_{11} \cong -R \cdot \Delta x^2 / T$	
11	$h_{11} = H_2$	



CI66J

ENFOQUE DIRECTO:

Al combinar todas las ecuaciones se tiene:

$$\begin{bmatrix}
 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\
 1 & -2 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\
 0 & 1 & -2 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\
 0 & 0 & 1 & -2 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\
 0 & 0 & 0 & 1 & -2 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\
 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & -2 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\
 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & -2 & 1 & 0 & 0 & 0 \\
 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & -2 & 1 & 0 & 0 \\
 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & -2 & 1 & 0 \\
 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & -2 & 1 \\
 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1
 \end{bmatrix}
 \cdot
 \begin{Bmatrix}
 h_1 \\
 h_2 \\
 h_3 \\
 h_4 \\
 h_5 \\
 h_6 \\
 h_7 \\
 h_8 \\
 h_9 \\
 h_{10} \\
 h_{11}
 \end{Bmatrix}
 =
 \begin{Bmatrix}
 H_1 \\
 -R \cdot \Delta x^2 / T \\
 H_2
 \end{Bmatrix}$$

Al resolver se obtiene una solución para {h}.



CI66J

ENFOQUE DIRECTO:

Al combinar los N nudos y escribir el problema en términos o forma matricial se tendrá un sistema del tipo:

$$[A] \cdot \{h\} = \{b\}$$

Si se invierte la matriz A se obtiene una solución para la variable de estado h:

$$\{h\} = [A]^{-1} \cdot \{b\}$$



CI66J

ENFOQUE DIRECTO:

La inversión de la matriz A no es una tarea simple. Afortunadamente en este tipo de problemas la matriz tiene algunas características que la hacen más fácil de invertir: definida positiva y simétrica.

METODOS DE INVERSION DIRECTA:

- Inversión Gaussiana
- Algoritmo de Thomas

METODOS DE INVERSION ITERATIVOS:

- Strongly Implicit Procedure Package (SIP)
- Slice-Successive Overrelaxation Package (SOR)
- Preconditioned Conjugate Gradient (PCG)



CI66J

ENFOQUE DIRECTO:

Comparación de tiempos de ejecución de problemas tipo utilizando dos métodos tradicionales: cálculo directo (DE4) y con preconditionamiento (PCG2).

	PROBLEMA	ESTRATOS, FILAS Y COLUMNAS	TIEMPO (seg)	
			DE4	PCG2
A	Estado Estacionario, Lineal	2, 20, 30	2.3	2.3
B	Estado Estacionario, No lineal	2, 20, 30	8.2	8.2
C	Transiente, Lineal, Paso de tiempo constante	2, 20, 30	6.9	6.9
D	Transiente, No lineal	2, 20, 30	61.0	30.4
E	Estado Estacionario, Lineal	4, 40, 60	226.5	49.2



WorkStation

CI66J

ENFOQUE DIRECTO:

Comparación de tiempos de ejecución de problemas tipo utilizando dos métodos tradicionales: cálculo directo (DE4) y con preconditionamiento (PCG2).

	PROBLEMA	ESTRATOS, FILAS Y COLUMNAS	TIEMPO (seg)	
			DE4	PCG2
A	Estado Estacionario, Lineal	2, 20, 30	1.66	1.43
B	Estado Estacionario, No lineal	2, 20, 30	3.54	1.93
C	Transiente, Lineal, Paso de tiempo constante	2, 20, 30	13.05	4.14
D	Transiente, No lineal	2, 20, 30	21.11	7.15
E	Estado Estacionario, Lineal	4, 40, 60	136.79	9.53



PC

CI66J

INTRODUCCION
MALLA O GRILLA DE DISCRETIZACION
DERIVACION PROBLEMA TIPO
SOLUCION ANALITICA
SOLUCION NUMERICA
 IMPLEMENTACION
 CONDICIONES DE BORDE
METODOS DE SOLUCION
 DIRECTO
INDIRECTO O ITERATIVO
EJEMPLO

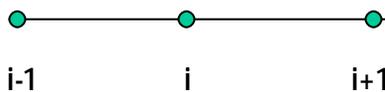


CI66J

ENFOQUE INDIRECTO O ITERATIVO:

Se toma la expresión general para generar un algoritmo de convergencia.

$$h_{i-1} - 2 \cdot h_i + h_{i+1} = -\frac{R}{T} \cdot \Delta x^2$$



$$h_i = \frac{1}{2} \cdot (h_{i-1} + h_{i+1}) + \frac{R \cdot \Delta x^2}{2 \cdot T}$$



CI66J

ENFOQUE INDIRECTO O ITERATIVO:

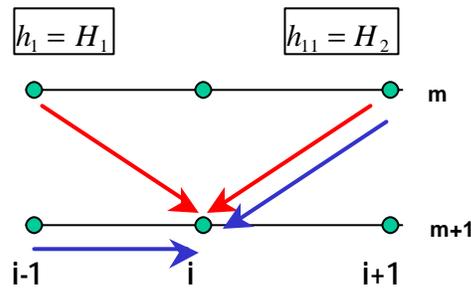
JACOBI

$$h_i^{m+1} = \frac{1}{2} \cdot (h_{i-1}^m + h_{i+1}^m) + \frac{R \cdot \Delta x^2}{2 \cdot T}$$

GAUSS-SEIDEL

$$h_i^{m+1} = \frac{1}{2} \cdot (h_{i-1}^{m+1} + h_{i+1}^m) + \frac{R \cdot \Delta x^2}{2 \cdot T}$$

$$h_i^0 = 0 \quad \forall i$$



CI66J

ENFOQUE INDIRECTO O ITERATIVO:

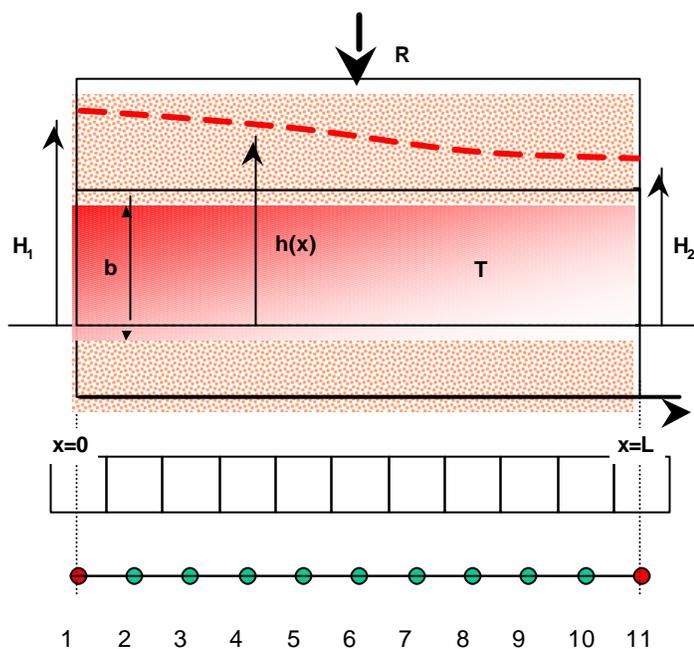
ITER	NUDOS										
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
0	20.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	20.0
1	20.0	10.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	10.1	20.0
2	20.0	10.2	5.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	5.2	10.2	20.0
3	20.0	12.7	5.3	2.8	0.3	0.3	0.3	2.8	5.3	12.7	20.0
4	20.0	12.7	7.9	2.9	1.7	0.4	1.7	2.9	7.9	12.7	20.0
5	20.0	14.0	7.9	4.9	1.7	1.8	1.7	4.9	7.9	14.0	20.0
6	20.0	14.1	9.5	4.9	3.4	1.8	3.4	4.9	9.5	14.1	20.0
7	20.0	14.9	9.6	6.6	3.5	3.5	3.5	6.6	9.6	14.9	20.0
8	20.0	14.9	10.8	6.6	5.1	3.6	5.1	6.6	10.8	14.9	20.0
9	20.0	15.5	10.9	8.1	5.2	5.2	5.2	8.1	10.9	15.5	20.0
10	20.0	15.5	11.9	8.1	6.8	5.3	6.8	8.1	11.9	15.5	20.0
11	20.0	16.0	11.9	9.4	6.8	6.9	6.8	9.4	11.9	16.0	20.0
12	20.0	16.1	12.8	9.5	8.2	6.9	8.2	9.5	12.8	16.1	20.0
13	20.0	16.5	12.9	10.6	8.3	8.3	8.3	10.6	12.9	16.5	20.0
14	20.0	16.5	13.7	10.7	9.6	8.4	9.6	10.7	13.7	16.5	20.0
15	20.0	16.9	13.7	11.7	9.6	9.7	9.6	11.7	13.7	16.9	20.0
16	20.0	17.0	14.4	11.8	10.8	9.7	10.8	11.8	14.4	17.0	20.0
17	20.0	17.3	14.5	12.7	10.9	10.9	10.9	12.7	14.5	17.3	20.0
18	20.0	17.3	15.1	12.8	11.9	11.0	11.9	12.8	15.1	17.3	20.0
19	20.0	17.7	15.2	13.6	12.0	12.0	12.0	13.6	15.2	17.7	20.0
20	20.0	17.7	15.7	13.7	12.9	12.1	12.9	13.7	15.7	17.7	20.0

CI66J

INTRODUCCION
 MALLA O GRILLA DE DISCRETIZACION
 DERIVACION PROBLEMA TIPO
 SOLUCION ANALITICA
 SOLUCION NUMERICA
 IMPLEMENTACION
 CONDICIONES DE BORDE
 METODOS DE SOLUCION
 DIRECTO
 INDIRECTO O ITERATIVO
EJEMPLO



CI66J



CI66J

NUDOS 2 A 10

JACOBI
$$h_i^{m+1} = \frac{1}{2} \cdot (h_{i-1}^m + h_{i+1}^m) + \frac{R \cdot \Delta x^2}{2 \cdot T}$$

GAUSS-SEIDEL
$$h_i^{m+1} = \frac{1}{2} \cdot (h_{i-1}^{m+1} + h_{i+1}^m) + \frac{R \cdot \Delta x^2}{2 \cdot T}$$

NUDOS 1 Y 11

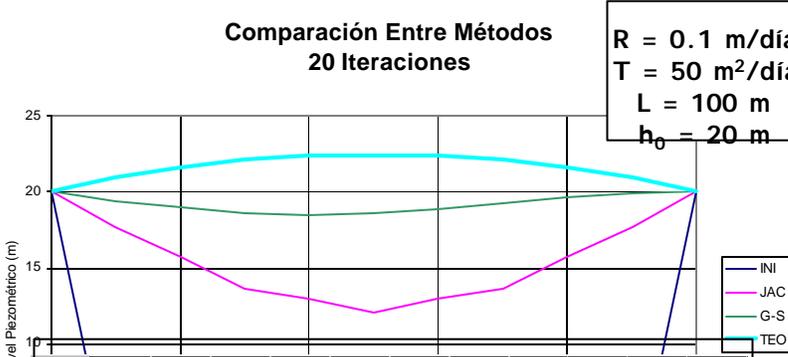
$$h_1 = H_1 \quad h_{11} = H_2$$



CI66J

**Comparación Entre Métodos
20 Iteraciones**

R = 0.1 m/día
T = 50 m²/día
L = 100 m
h₀ = 20 m



		NUDOS									
MET	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
JC	20.0	17.7	15.7	13.7	12.9	12.1	12.9	13.7	15.7	17.7	20.0
GS	20.0	19.4	18.9	18.6	18.5	18.6	18.9	19.2	19.6	19.9	20.0
AN	20.0	20.9	21.6	22.1	22.4	22.5	22.4	22.1	21.6	20.9	20.0

Distancia (m)

$$h(x) = H_1 + \frac{H_2 - H_1}{L} \cdot x + \frac{R}{2 \cdot T} \cdot x \cdot (L - x)$$



