

Universitat d'Alacant Universidad de Alicante Departamento de Ingeniería Química



TEMA 4 (continuación)

## Modelos de transporte de trazadores y de transporte reactivo

Nuria Boluda Botella

#### Este apartado ha sido elaborado a partir de las siguientes fuentes:

Appelo and Postma. 1993 (1<sup>a</sup> ed.) y 2005 (2<sup>a</sup> ed.). "Geochemistry, Groundwater and Pollution". Balkema.

Valocchi, A.J., Street, R.L., Roberts, P.V., 1981a. Transport of ion exchanging solutes in groundwater: chromatographic theory and field simulation. Water Resour. Res. 17, 1517–1527.

Tesis de Doctoral : "Estudio hidrogeoquímico de la intrusión marina. Simulación experimental y desarrollo de un modelo teórico". Nuria Boluda Botella. 1994. Universidad de Alicante.

Trabajo de investigación (DEA): "Estudios de procesos de transporte del alquilbenceno sulfonato lineal en la zona saturada mediante columnas de laboratorio". Vicente Pascual Cases López. 2009. Universidad de Alicante.

Drever, J. "The geochemistry of natural waters. Surface and groundwater environments". 2002. Ed. Prentice Hall.

Gomis, V. Boluda, N. and Ruiz, F. 1996. Application of a model for simulating transport of reactive multispecies components to the study of the hydrochemistry of salt water intrusions. J. of Cont. Hydrol. 22: 67-8 I.

#### Este apartado ha sido elaborado a partir de las siguientes fuentes:

Bryant, S.L., Schechter, R.S. and Lake, L.W., 1986. Interactions of precipitation/dissolution waves and ion exchange in flow through permeable media. AIChE (Am. Inst. Chem. Eng.) J., 32(5): 751-764.

Truesdell, A.H. and Jones, B.F., 1974. WATEQ, a computer program for calculating chemical equilibria of natural waters. U.S. Geol. Surv. J. Res., 2: 233-248.

Appelo, C.A.J. and Willemsen, A., 1987. Geochemical calculations and observations on salt water intrusions, I. A combined geochemical / mixing cell model. J. Hydrol., 94: 313-330.

Gomis-Yagües, V., Boluda-Botella, N., and Ruiz-Bevia, F. 2000. Gypsum precipitation/dissolution as an explanation of the decrease of sulphate concentration during seawater intrusion J. of Hydrol. 228: 48-55.

4.2.1 Obtención de datos de intrusión marina a partir de simulaciones en columnas de laboratorio

4.2.2 Desarrollo de modelos aplicados a la intrusión marina

4.2.3 Comparación de datos experimentales de la simulación con los resultados de la modelización

4.2.4 Conclusiones de la investigación y contribución al conocimiento de la hidrogeoquímica de la intrusión marina en estudios de campo

Desalinización por inyección con agua residual tratada.

Valocchi, A.J., Street, R.L., Roberts, P.V., 1981a. Transport of ion exchanging solutes in groundwater: chromatographic theory and field simulation. Water Resour. Res. 17, 1517–1527.



Figure 5.14. Aquifer outline showing injection well and observation wells (from Valocchi et al., 1981. Copyright by the Am. Geophys. Union).

#### Desalinización por inyección con agua residual tratada.

| Injection Water,<br>July to September, 1978Native GroundwaterMeanStandard DeviationIIP5P6S23 $C1^-$ 320543200410032005700Na <sup>+</sup> 216301200151013101990Mg <sup>+2</sup> 125.6310356278436Ca <sup>+2</sup> 8512262302323444 | TABLE 1. Composition of Injection Water and Native<br>Groundwater<br>Injection Water,<br>July to September, 1978 Native Groundwater |  |  |  |  |
|---|---|--|--|--|--|
| MeanStandard DeviationIIP5P6S23 $Cl^-$ 320543200410032005700Na <sup>+</sup> 216301200151013101990Mg <sup>+2</sup> 125.6310356278436Ca <sup>+2</sup> 8512262302323444  |   |  |  |  |  |
| $\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$  | Mean Standard Deviation   | II P5 P6 S23   |  |  |  |
|   | $\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$  | 32004100320057001200151013101990310356278436262302323444 |  |  |  |

In milligrams per liter.

TABLE 2. Chemical Parameter Values Used in Field Simulation Run

Ion Selectivity Coefficient

 $K_{21} = 1.7 \text{ eq/l}$  $K_{31} = 3.0 \text{ eq/l}$ 

Cation exchange capacity is  $\bar{c}_T = 0.1 \text{ meq/g}$ .

 $Mg^{+2}$ Ca<sup>+2</sup>

Desalinización por inyección con agua residual tratada.



Desalinización por inyección con agua residual tratada.





Obtención de datos de intrusión marina a partir de simulaciones en columnas de laboratorio (Boluda, 1994)



4.2 Estudio de procesos de transporte con reacción química Obtención de datos de intrusión marina a partir de simulaciones en columnas de laboratorio







Obtención de datos de intrusión marina a partir de simulaciones en columnas de laboratorio (Boluda, 1994)

Composición del agua dulce sintética y del agua de mar

# Características del material acuífero

| Composición          | %          |
|----------------------|------------|
| Carbonato<br>cálcico | 53         |
| Cuarzo               | 35         |
| Arcilla              | 12         |
| CEC                  | 7 meq/100g |

| Ion                | Agua dulce |        | Agua de mar |        |
|--------------------|------------|--------|-------------|--------|
|                    | mg/L       | mmol/L | mg/L        | mmol/L |
| Na+                | 50         | 2.17   | 12000       | 522    |
| <b>K</b> +         | 3.4        | 0.0872 | 400         | 10.3   |
| Ca <sup>2+</sup>   | 125        | 3.13   | 450         | 11.3   |
| Mg <sup>2+</sup>   | 15         | 0.617  | 1500        | 61.7   |
| CI-                | 105        | 2.96   | 21500       | 606    |
| SO42-              | 165        | 1.72   | 2900        | 30.2   |
| HCO <sub>3</sub> - | 200        | 3.28   | 130         | 2.13   |

4.2 Estudio de procesos de transporte con reacción química Obtención de datos de intrusión marina a partir de simulaciones en columnas de laboratorio

Toma de muestras continua a la salida de la columna



Parámetros analizados:

Cloruro Sulfato Bicarbonato pH Sodio Potasio Calcio Magnesio

## 4.2 Estudio de procesos de transporte con reacción química Obtención de datos de intrusión marina a partir de simulaciones en columnas de laboratorio

Variación con respecto al tiempo de [CI<sup>-</sup>] y [SO<sub>4</sub><sup>2-</sup>] normalizada, [Ca<sup>2+</sup>] con respecto al punto máximo y [HCO<sub>3</sub><sup>-</sup>] en g/L de Exp. I (Q=20 mg/min)



#### Desarrollo de modelos aplicados a la intrusión marina

La ecuación generalizada de advección-reacción-dispersión es el punto de inicio de la modelización química del transporte en aguas subterráneas, que en su forma unidimensional viene dada por la siguiente ecuación (Drever, 2002):

$$\frac{\partial \mathbf{C}}{\partial \mathbf{t}} = \mathbf{D} \frac{\partial^2 \mathbf{C}}{\partial \mathbf{x}^2} - \mathbf{v} \frac{\partial \mathbf{C}}{\partial \mathbf{x}} \pm (\text{términos reactivos})$$

donde C representa la concentración del soluto, x la distancia, t el tiempo, D es la dispersión hidrodinámica y v es la velocidad intersticial.

En la mayoría de casos no se encuentra una solución analítica de la ecuación anterior y debe recurrirse a la resolución numérica.

En el documento ESTUDIO DE LA HIDROQUIMICA DE LA INTRUSION MARINA. DESARROLLO DE UN MODELO DE TRANSPORTE REACTIVO (http://hdl.handle.net/10045/13362) se muestra el desarrollo completo.

Desarrollo de modelos aplicados a la intrusión marina

Modelo de transporte multicomponente / reactivo (Gomis et al., 1996)

$$\frac{\partial C_{j}}{\partial t} = D_{j} \frac{\partial^{2} C_{j}}{\partial x^{2}} - v \frac{\partial C_{j}}{\partial x} + R_{j} \qquad j = 1...J \qquad \epsilon \frac{\partial C_{j}}{\partial t} = D_{j} \frac{\partial^{2} \epsilon C_{j}}{\partial x^{2}} - u \frac{\partial C_{J}}{\partial x} + \epsilon R_{j}$$

Bryant y col. (1986)

$$\frac{\partial \left( \epsilon \mathbf{C}_{i}^{\mathrm{T}} \right)}{\partial t} = -\mathbf{u} \frac{\partial \left( \sum_{j}^{\mathrm{J}} \mathbf{h}_{ij} \mathbf{C}_{j} \right)}{\partial \mathbf{x}} + \frac{\partial^{2} \left( \epsilon \sum_{j}^{\mathrm{J}} \mathbf{D}_{j} \mathbf{h}_{ij} \mathbf{C}_{j} \right)}{\partial \mathbf{x}^{2}}$$

$$\dot{\mathbf{i}} = \mathbf{1...I}$$

$$\mathbf{C}_{i}^{\mathrm{T}} = \sum_{i}^{\mathrm{J}} \mathbf{h}_{ij} \mathbf{C}_{j} + \sum_{i}^{\mathrm{K}} \mathbf{g}_{ik} \stackrel{\circ}{\mathbf{C}}_{k} + \sum_{i}^{\mathrm{M}} \mathbf{f}_{im} \stackrel{\frown}{\mathbf{C}}_{m}$$

$$x_{\rm D} = \frac{x}{L}$$
  $t_{\rm D} = \frac{ut}{\varepsilon L}$ 

$$\frac{\partial \mathbf{C}_{i}^{T}}{\partial t_{D}} + \frac{\partial \left(\sum_{j}^{J} \mathbf{h}_{ij} \mathbf{C}_{j}\right)}{\partial x_{D}} - \left(\operatorname{Pe}\right)^{-1} \frac{\partial^{2} \left(\sum_{j}^{J} \mathbf{h}_{ij} \mathbf{C}_{j}\right)}{\partial x_{D}^{2}} = 0$$

Desarrollo de modelos aplicados a la intrusión marina

Modelo de transporte reactivo

7 elementos (I=7): Na, K, Ca, Mg, Cl, S y C

20 especies disueltas (J=20):

10 iones libres:

Na<sup>+</sup>, K<sup>+</sup>, Ca<sup>2+</sup>, Mg<sup>2+</sup>, Cl<sup>-</sup>, SO<sub>4</sub><sup>2-</sup>, H<sup>+</sup>, CO<sub>3</sub><sup>2-</sup>, HCO<sub>3</sub><sup>-</sup> y H<sub>2</sub>CO<sub>3</sub>;

10 pares iónicos:

NaSO<sub>4</sub><sup>-</sup>, KSO<sub>4</sub><sup>-</sup>, CaSO<sub>4</sub><sup>0</sup>, MgSO<sub>4</sub><sup>0</sup>, NaHCO<sub>3</sub><sup>0</sup>, CaHCO<sub>3</sub><sup>+</sup>, MgHCO<sub>3</sub><sup>+</sup>, NaCO<sub>3</sub><sup>-</sup>, CaCO<sub>3</sub><sup>0</sup>, MgCO<sub>3</sub><sup>0</sup>

4 especies retenidas por intercambio iónico (M=4): Na, K, Ca y Mg

2 minerales (K=2): calcita y yeso.

Desarrollo de modelos aplicados a la intrusión marina

Modelo de transporte reactivo

7 ecuaciones diferenciales: Na, K, Ca, Mg, Cl, S y C

$$\frac{\partial \left( \left[ Ca_{s} \right] + \left[ Ca_{a} \right] + \left[ Ca_{c} \right] + \left[ Ca_{y} \right] \right)}{\partial t_{D}} = -\frac{\partial \left[ Ca_{s} \right]}{\partial x_{D}} + Pe^{-1} \frac{\partial^{2} \left[ Ca_{s} \right]}{\partial x_{D}^{2}}$$

7 ecuaciones de balance de materia: Na, K, Ca, Mg, Cl, S y C  $C_{C_a}^{T} = [Ca_s] + [Ca_a] + [Ca_c] + [Ca_y]$ 

12 ecuaciones de equilibrio: 10 de pares iónicos y 2 del sist. carbonato / CO<sub>2</sub>

$$Ca^{2+} + SO_{4}^{2-} \Leftrightarrow CaSO_{4}^{0} \qquad K_{f} = \frac{(a_{CaSO_{4}^{0}})}{(a_{Ca^{2+}})(a_{SO_{4}^{2-}})}$$
$$H_{2}CO_{3} \Leftrightarrow HCO_{3}^{-} + H^{+} \qquad Ka_{1} = \frac{(a_{HCO_{3}^{-}})(a_{H^{+}})}{(a_{H_{2}CO_{3}})}$$
$$HCO_{3}^{-} \Leftrightarrow CO_{3}^{2-} + H^{+} \qquad Ka_{2} = \frac{(a_{CO_{3}^{2-}})(a_{H^{+}})}{(a_{HCO_{3}^{-}})}$$

Desarrollo de modelos aplicados a la intrusión marina

Modelo de transporte reactivo

1 ecuación de electroneutralidad

 $\sum_{j} z_{j} C_{j} = 0$ 

1 ecuación de capacidad de cambio catiónico (CEC)

$$CEC = \sum_{m=1}^{M} z_{m} \overline{C}_{m}$$

2 ecuaciones de equilibrio de solubilidad

CaCO  $_{3} \Leftrightarrow$  Ca<sup>+</sup> + CO  $_{3}^{2-}$ CaSO  $_{4} \Leftrightarrow$  Ca<sup>+</sup> + SO  $_{4}^{2-}$ 

$$Ks_{1} = (a_{Ca^{2+}})(a_{CO_{3}^{2-}})$$
$$Ks_{2} = (a_{Ca^{2+}})(a_{SO_{4}^{2-}})$$

Desarrollo de modelos aplicados a la intrusión marina

Modelo de transporte reactivo

3 ecuaciones de equilibrio de intercambio catiónico

 $K^+ + Na - X \Leftrightarrow K - X + Na^+$ 

$$Ke_1 = \frac{(a_{K-X})(a_{Na^+})}{(a_{K^+})(a_{Na-X})}$$

$$Mg^{2+} + Ca - X \Leftrightarrow Mg - X + Ca^{2+}$$

$$\operatorname{Ke}_{2} = \frac{(a_{\operatorname{Mg-X}})(a_{\operatorname{Ca^{2+}}})}{(a_{\operatorname{Mg^{2+}}})(a_{\operatorname{Ca-X}})}$$

$$Ca_{1/2} - X + Na^+ \Leftrightarrow \frac{1}{2}Ca^+ + Na - X$$

$$\operatorname{Ke}_{3} = \frac{(a_{\operatorname{Ca}^{2+}})^{0.5}(a_{\operatorname{Na}-X})}{(a_{\operatorname{Ca}_{1/2}-X})(a_{\operatorname{Na}^{+}})}$$

#### Desarrollo de modelos aplicados a la intrusión marina

#### Validación del modelo

Símbolos: datos experimentales de Appelo and Willemsen , 1987. Líneas: aplicación del modelo de Gomis et al., 1996



#### Desarrollo de modelos aplicados a la intrusión marina

Composición del agua

|   | and the second of   | 0                           |
|---|---------------------|-----------------------------|
| Ion   | Agua dulce (mmol/L) | Agua de mar (mmol/L)        |
| Sodio   | 2.17                | 522                         |
| Potasio   | 0.0872              | 10.3                        |
| Calcio  | 3.13                | 11.3                        |
| Magnesio  | 0.617               | 61.7                        |
| Cloruro   | 2.96                | 606                         |
| Sulfato   | 1.72                | 30.2                        |
| Bicarbonato   | 3.28                | 2.13                        |
| Proniedades del sedimento                                 |                     |                             |
| Porosidad   | 0.37                | and the state of the second |
| <b>Densidad del solido</b> $(kg/m^3)$                     | 2700                | Datos utilizados er         |
| CFC (meg/100g)  | 7                   | do transporto road          |
| Número de Péclet  | 150                 | ue transporte react         |
| Calcita en el sedimento                                   | 50%                 |                             |
| Calcita en el scumento                                    | 2070                | Gomis, V. Boluda            |
| Constantes de interc. iónico                              |                     | Ruiz, F. 1996. Appli        |
| $(a_{K-X})(a_{Na^+})$                                     | All and to Be       | model for simulating        |
| $K_{e1} = \frac{1}{(a_{e1})(a_{e1})}$                     | 41                  | of reactive m               |
| $(\cdot, K^+)$ $(\cdot, Na-X)$                            |                     | components to the           |
| $K_{-} = \frac{(a_{Mg-X_2})(a_{Ca^{2+}})}{(a_{Ca^{2+}})}$ | 0.51                | the hydrochemistr           |
| $1 e^{2} (a) (a)$   |                     |                             |

2.78  $K_{e3} =$ 

 $^{\mathbf{u}}$  Mg<sup>2-</sup>

#### el modelo tivo.

N. and cation of a transport ultispecies study of of salt intrusions. J. of Cont. water Hydrol. 22: 67-8 I.

Desarrollo de modelos aplicados a la intrusión marina

Constantes de equilibrio

|   | 7                     |                               |  |  |  |
|---|-----------------------|-------------------------------|--|--|--|
| $K_{a1}$ (H <sub>2</sub> CO <sub>3</sub> -HCO <sub>3</sub> <sup>-</sup> ) | $4.47 \cdot 10^{-7}$  |                               |  |  |  |
| $K_{a2}$ (HCO <sub>3</sub> <sup>-</sup> -CO <sub>3</sub> <sup>2-</sup> )  | $4.68 \cdot 10^{-11}$ |                               |  |  |  |
| K <sub>S1</sub> (calcita)   | 3.31·10 <sup>-9</sup> |                               |  |  |  |
| K <sub>S2</sub> (yeso)  | $2.63 \cdot 10^{-5}$  | Datos utilizados en el modelo |  |  |  |
| $K_{st}(NaSO_4)$  | 5.01                  | do transporto roactivo        |  |  |  |
| $K_{st}(KSO_4)$   | 7.08                  | de transporte reactivo.       |  |  |  |
| $K_{st}(CaSO_4^0)$  | $1.69 \cdot 10^2$     | Truesdell A H and lones       |  |  |  |
| $K_{st}(MgSO_4^{0})$  | $1.78 \cdot 10^2$     | B.F., 1974. WATEQ, a          |  |  |  |
| $K_{st}$ (NaHCO <sub>3</sub> <sup>0</sup> )                               | 5.62·10 <sup>-1</sup> | computer program for          |  |  |  |
| $K_{st}(CaHCO_3^+)$   | $1.28 \cdot 10^{1}$   | calculating chemical          |  |  |  |
| $K_{st}(MgHCO_3^+)$   | $1.17 \cdot 10^{1}$   | equilibria of natural         |  |  |  |
| $K_{st}(NaCO_3)$  | $1.86 \cdot 10^{1}$   | Res 2: 233-248                |  |  |  |
| $K_{st}(CaCO_3^0)$  | $1.65 \cdot 10^3$     |                               |  |  |  |
| $K_{st}(MgCO_3^0)$  | $9.55 \cdot 10^2$     |                               |  |  |  |
|   |                       |                               |  |  |  |

#### Desarrollo de modelos aplicados a la intrusión marina



Estimación del número de cálculos realizados para la resolución del modelo de transporte reactivo.

#### Comparación de datos experimentales de la simulación con los resultados de la modelización (Gomis et al., 2000)

Evolución de la concentración de iones. Línea continua: modelo teórico. Discontinua: resultados Exp. I (Q=20 mg/min), Exp. II (Q=35 mg/min).



#### Comparación de datos experimentales de la simulación con los resultados de la modelización

Evolución de la concentración de iones. Línea continua: modelo teórico. Discontinua: resultados Exp. I (Q=20 mg/min), Exp. II (Q=35 mg/min).



#### Comparación de datos experimentales de la simulación con los resultados de la modelización

Evolución de la concentración de iones. Línea continua: modelo teórico. Discontinua: resultados Exp. I (Q=20 mg/min), Exp. II (Q=35 mg/min).



# 4.2 Estudio de procesos de transporte con reacción química $\hat{\exists} = 0$

Conclusiones de la investigación y contribución al conocimiento de la hidrogeoquímica de la intrusión marina en estudios de campo



Conclusiones de la investigación y contribución al conocimiento de la hidrogeoquímica de la intrusión marina en estudios de campo

Concentración de sulfato en función de la posición adimensional: a) modelo, b) mezcla conservativa, c) producto de solubilidad (Gomis-Yagües et al., 2000).

