

# 流体-岩石体系痕量元素 模式方程的归纳分析

刘德良 苏永军

王赐银

(中国科技大学地球与空间科学系,合肥)

(南京大学地球科学系,南京)

**提 要** 本文提出理想状态下流体-岩石体系痕量元素模式方程的更一般形式,即在流体-岩石相互作用体系中,引入流体批式作用次数  $n$ ,采用数学归纳法,给出从封闭到开放体系痕量元素批式作用的一般方程,进而导出流体连续作用的痕量元素模式方程。

**关键词** 流体-岩石体系 痕量元素 模式方程 数学归纳法

## 1 引言

自从 Gresens(1967)提出交代作用组分-体积关系方程以来,流体-岩石体系组分迁移规律已引起广泛注意,Grant(1986)将 Gresens(1967)的方程转化为简洁明了的等浓度图;O' Hara(1988)将该图由主量元素扩展到痕量元素;Nabelek(1987)给出了模拟流体-岩石相互作用的痕量元素及同位素方程;O' Hara(1989)综合上述理论在应用方面给出了验证。笔者在研究宿松磷矿<sup>①</sup>时,发现 Nabelek(1987)以微分方法导出的流体-岩石痕量元素模式方程,虽然其结果是合理的,但推导步骤不无改进之处。此外,本文另开辟了新的途径,提供了一种新的方法,即以数学归纳法,给出了流体-岩石体系中痕量元素模式方程的更一般的形式。它不仅与微分方法导出的模式方程互为验证,相互统一,而且扩大了痕量元素在流体-岩石体系中的应用范围。

## 2 岩石-流体分配系数( $D$ )

岩石中有流体渗滤时,各种组分均会在二者之间发生有规律的迁移,从而形成交代蚀变作用。当一种矿物相( $\alpha$ 相)与流体相( $f$ 相)处于化学平衡时,某种元素  $i$ ,将在两相间进行分配,当

<sup>①</sup> 刘德良等. 宿松磷矿磷富集机制的构造地球化学模拟. 1993(待刊)

分配达到平衡时则有:

$$\mu_i^{(a)} = \mu_i^{(f)}$$

根据热力学,

$$\mu_i^{(a)} + RT \ln a_i^{(a)} = \mu_i^{(f)} + RT \ln a_i^{(f)}$$

整理后得

$$\frac{a_i^{(a)}}{a_i^{(f)}} = \exp\left(\frac{\hat{\mu}_i^{(f)} - \hat{\mu}_i^{(a)}}{RT}\right) = K(T, P) \quad (1)$$

当  $i$  为痕量元素时,溶液(包括固溶体)为稀溶液,满足亨利定律:  $a_i = K_h C_i$  则有

$$\frac{K_h^{(a)} C_i^{(a)}}{K_h^{(f)} C_i^{(f)}} = K(T, P) \quad \text{或写成}$$

$$\frac{C_i^{(a)}}{C_i^{(f)}} = K \cdot \frac{K_h^{(f)}}{K_h^{(a)}} = K_D(T, P) \quad (2)$$

在给定的溶质、溶剂及温度和压力情况下,  $K_h^{(a)}$  和  $K_h^{(f)}$  为常数,故痕量元素  $i$  在两相之间的浓度比  $K_D$  为常数,与  $i$  的浓度无关,  $K_D$  即能斯特(Nernst)分配系数,它只适用于稀溶液或痕量元素,一般考虑的是岩石-流体的元素迁移,而不仅仅是某种单一矿物和流体的相互作用,故采用总分配系数( $D$ )代替  $K_D$ ,即

$$\frac{C_i^{(a)}}{C_i^{(f)}} = D \quad (3)$$

$D$  与岩石或流体中  $i$  的浓度无关,是温度和压力的函数,从理论上讲,  $D$  乃  $i$  在岩石各组成矿物中溶解能力的综合效应,但从  $K_D$  去推导  $D$  却比较困难,目前一般采用实验或经验的办法来获得(可参见 O' Hara, 1989)。

同  $K_D$  一样,  $D$  只适用于痕量元素和稀溶液,(满足亨利定律);且不考虑扩散等动力学过程,元素在岩石-流体之间处于热力学平衡状态,我们称  $D$  的适用条件为热力学理想状态,实际情况不可能完全与理想状态一致,但理想状态的研究能够给实际情况以理论指导,提供实际状态的上限和(或)下限范围。

### 3 模式方程的归纳法

现考虑理想状态下痕量元素在岩石-流体中的平衡态浓度与初始态浓度的关系,由元素质量平衡,可得

$$NC_i^{(f)} + C_i^{(f)} = NC_i^{(a)} + C_i^{(a)} \quad (4)$$

又从(3)可知

$$C_i^{(a)} = DC_i^{(f)}$$

从而:

$$C_i^{(f)} = \frac{C_i^{(f)} + NC_i^{(f)}}{DN + 1} \quad (5)$$

现在保持流体-岩石之比  $N$  值不变,假定流体分成  $n$  份依次与岩石作用,每份分别与岩石

达到热力学平衡后逸离岩石;流体中痕量元素的初始浓度  $C_0^{(f)}$  恒定,且每次流体-岩石之比均为  $(N/n)$

$n=1$ 时,为单次批式模型,方程就是(5)式改写为:

$$C_e^{(r)} = \frac{C_0^{(f)}}{D} - \left(\frac{1}{(DN/1)+1}\right)^1 \left(\frac{C_0^{(f)}}{D} - C_0^{(r)}\right) \quad (6)$$

$n=2$ 时,初次平衡后,有:

$$[C_e^{(r)}]_1 = \frac{C_0^{(f)}}{D} - \left(\frac{1}{(DN/2)+1}\right)^1 \left(\frac{C_0^{(f)}}{D} - C_0^{(r)}\right)$$

二次平衡时以  $[C_e^{(r)}]_1$  作第二次的  $C_0^{(r)}$ , 有:

$$C_e^{(r)} = [C_e^{(r)}]_2 = \frac{C_0^{(f)}}{D} - \left(\frac{1}{(DN/2)+1}\right)^2 \left(\frac{C_0^{(f)}}{D} - C_0^{(r)}\right) \quad (7)$$

$n$  为大于2的任意自然数,初次平衡后有:

$$[C_e^{(r)}]_1 = \frac{C_0^{(f)}}{D} - \left(\frac{1}{(DN/n)+1}\right)^1 \left(\frac{C_0^{(f)}}{D} - C_0^{(r)}\right)$$

考察第  $K$  次 ( $1 < k < n$ ,  $k$  为自然数)平衡时岩石中元素的浓度  $[C_e^{(r)}]_k$ ,  $k=2$  则

$$[C_e^{(r)}]_2 = \frac{C_0^{(f)}}{D} - \left(\frac{1}{(DN/n)+1}\right) \left(\frac{C_0^{(f)}}{D} - [C_e^{(r)}]_1\right)$$

于是

$$[C_e^{(r)}]_2 = \frac{C_0^{(f)}}{D} - \left(\frac{1}{(DN/n)+1}\right)^2 \left(\frac{C_0^{(f)}}{D} - C_0^{(r)}\right)$$

现假设任意  $k$  值 ( $1 < k < n$ ) 时有

$$[C_e^{(r)}]_1 = \frac{C_0^{(f)}}{D} - \left(\frac{1}{(DN/n)+1}\right)^k \left(\frac{C_0^{(f)}}{D} - C_0^{(r)}\right)$$

则  $(k+1)$  次平衡时可得

$$\begin{aligned} [C_e^{(r)}]_{k+1} &= \frac{C_0^{(f)}}{D} - \left(\frac{1}{(DN/n)+1}\right) \left(\frac{C_0^{(f)}}{D} - [C_e^{(r)}]_k\right) \\ &= \frac{C_0^{(f)}}{D} - \left(\frac{1}{(DN/n)+1}\right)^{k+1} \left(\frac{C_0^{(f)}}{D} - C_0^{(r)}\right) \end{aligned} \quad (8)$$

所以,对于  $n$ , 下式成立:

$$C_e^{(r)} = [C_e^{(r)}]_n = \frac{C_0^{(f)}}{D} - \left(\frac{1}{(DN/n)+1}\right)^n \left(\frac{C_0^{(f)}}{D} - C_0^{(r)}\right) \quad (9)$$

至此我们已证明,对于任意自然数  $n$ , (9)式总是成立的,该式就是流体-岩石体系中理想状态下痕量元素模式方程的一般形式,其中的  $n$  亦可称为流体-岩石批式作用的次数。

把  $n$  推广至无穷,换句话说,假定流体-岩石比  $(N/n)$  是一个无穷小量,便可得到流体与岩石连续平衡作用的模型,由

$$\lim_{n \rightarrow \infty} \left(\frac{1}{(DN/n)+1}\right)^n = \exp(-DN)$$

所以此时痕量元素的模式方程可写成:

$$C_e^{(r)} = \frac{C_0^{(f)}}{D} - \exp(-DN) \left(\frac{C_0^{(f)}}{D} - C_0^{(r)}\right) \quad (10)$$

(10)式即是 Nabelek(1987)所得出的方程

#### 4 对 Nabelek(1987)微分法的校正

Nabelek(1987)将(5)式变形后,关于  $N$  对  $Ce^{(r)}$  求微分式,得:

$$\frac{dC^{(r)}}{dN} = \frac{Co^{(r)} - C^{(r)}}{(DN+1)^2} \quad (11)$$

在(11)式右边分母上,想像流体是一个无穷薄的层,令  $N$  趋于零,将该式化为:

$$dC^{(r)} = (Co^{(r)} - C^{(r)}D)dN \quad (12)$$

积分(12)式得(10)式。

对 Nabelek(1987)的上述推导过程进行考察,现在我们承认(11)式右边的  $N$  趋于零,则  $dN$  应是一个二阶无穷小量,于是它的一次积分值  $N$  应还原为一阶无穷小量,也就是说,(12)式中的  $dN$  是二阶无穷小量,(10)式中的  $N$  是一阶无穷小量,其数值应趋于零,这显然与(10)式所表达的物理意义不相符合。如果承认(10)式与(11)式中  $N$  具不同的物理涵义,则应将二者以明确的方式区别开来。显然,Nabelek(1987)未能实现这一目标。

我们从基本概念出发,给出了一种合理的推导微分方程的办法。

设流体与岩石呈连续平衡作用方式,即每一瞬时都有无穷小量的流体与岩石达到热力学平衡,定义流体-岩石的累积比值为  $N$  (总比值),新增瞬时流体-岩石比为  $dN$ ;痕量元素在岩石中的浓度为  $C^{(r)}$ ,浓度瞬时增量为  $dC^{(r)}$ ,则由分配定律和质量守恒定律,有:

$$Co^{(r)}dN + C^{(r)} = D \cdot dN \cdot (C^{(r)} + dC^{(r)}) + (C^{(r)} + dC^{(r)})$$

改写,得:

$$\frac{dC^{(r)}}{dN} = \frac{Co^{(r)} - DC^{(r)}}{DdN + 1} \quad (13)$$

自(13)式自然可以得到(12)式,进而得到(10)式的模式方程。

#### 5 结论

本文以归纳法给出的为流体-岩石体系理想状态下痕量元素模式方程的一般形式,它本身反映了流体批式作用模型,它的下限代表封闭体系模型( $n=1$ ),上限则是开放体系流体连续作用模型。并且,以概念出发获得的微分方法,对于 Nabelek(1987)的微分方程的推导作了有益的改进。

#### 参考文献

- 1 Grant J. A. The isocon diagram—a simple solution to Gresens' equation for metasomatic alteration, *Economic Geology*,

1986, 81:1976~1982

- 2 Gresens R L. Composition-volume relationships of metasomatism. *Chem. Geol.*, 1967, 2: 47~65
- 3 Nabelek P I. General equations for modeling fluid/rock interaction using trace elements and isotopes. *Geochim. Cos chim. Acta*, 1987, 51: 1765~1769
- 4 O' Hara K. Fluid flow and volume loss during mylonitization; an origin for phyllonite in an overthrust setting. *North Carolina, U. S. A. Tectonophysics*, 156: 21~36
- 5 O' Hara K & Blackburn W H. Volumeloss model for trace-element enrichments in mylonites. *Geology*, 1989, 17: 524~527

附录:文中各种符号的涵义:

( $\alpha$ ):  $\alpha$  矿物相

(f): 流体相

(r): 岩石相

$\mu_i$ : 元素 i 的化学势

$a_i$ : 元素 i 的活度

$C_i$ : 元素 i 的浓度

$C_0$ : 初始态的浓度

$C_e$ : 平衡态的浓度

$K$ : 平衡常数(见11)式)

$K_h$ : 亨利常数

$K_D$ : 矿物-流体分配系数

$D$ : 岩石-流体分配系数

$N$ : 流体与岩石之比(如浓度是体积浓度,这里  $N$  为体积比;如浓度为质量浓度,则  $N$  为质量比)

$n$ : 流体批次作用的次数

$R$ : 气体常数

$T$ : 绝对温度(K)

## MODEL-EQUATIONS FOR TRACE-ELEMENTS IN A FLUID/ROCK SYSTEM

*Liu Deqiang      Su Yongjun*

*(Department of Earth & Space Science, University  
of Science & Technology of China)*

### Abstract

A batch-infiltration model is introduced to a fluid/rock interaction system, and the method of induction is used to give a general equation for modeling fluid/rock interaction using trace-elements. Such a path will enlarge the application of trace-element models.