

# 对“在均质承压含水岩层中带淹没式 过滤器的不完整钻孔抽水试验计算岩层 渗透系数的新公式”一文的意见

刘慈羣

(中国科学院力学研究所)

讀了梁仲章同志的論文“在均質承压含水岩层中带淹没式过滤器的不完整钻孔抽水試驗計算岩层渗透系数的新公式”(見水利学报1958年第4期),提出一些意見,供同志們参考和指正。

梁同志的論文最主要之点,就是迭加汇綫(相当于过滤器)及其在平行鏡面(把厚度为  $m$  的承压含水层的隔水頂板和底板看作是相距为  $m$  的平行鏡面)所映射的无穷鏡象,在无限均質含水层中所引起的渗流势(水头压力降),于是得水头压力降公式(見該文73~75頁):

$$\begin{aligned}
 S = \frac{Q}{4\pi kl} & \left\{ \left( \operatorname{arsh} \frac{c+l+z}{r} + \dots \right) + \left( \operatorname{arsh} \frac{2m-c+z}{r} + \dots \right) \right. \\
 & + \left( \operatorname{arsh} \frac{2m+c+l+z}{r} + \dots \right) + \left( \operatorname{arsh} \frac{4m-c+z}{r} + \dots \right) \\
 & + \left( \ln \prod_{n=2}^{\infty} \frac{[c+4(n-1)m+l+z][c+4(n-1)m+l-z]}{[c+4(n-1)m-z][c+4(n-1)m+z]} + \dots \right. \\
 & \left. \left. \dots + \ln \prod_{n=2}^{\infty} \frac{[c_2+n \cdot N+(n-1)M+m+l+z][c_2+nN+(n-1)M+m+l-z]}{[c_2+n \cdot N+(n-1)M+m-z][c_2+n \cdot N+(n-1)M+m+z]} \right) \right\} \quad (A)
 \end{aligned}$$

上式(A)显然是一个无穷級数,然而梁同志沒有仔細深入分析无穷級数的性質,就断然說“因为  $4m$  之值很大,  $4m-c-l-z \gg r$ , 則上式末四項得零”問題就在这里,全篇文章的關鍵也在这里。实际这个无穷級数是一个发散級数,因为 A 式中末四項任一項都可写成这

样发散級数的型式  $\sum_{n=1}^{\infty} \ln \frac{1+\frac{a}{n}}{1-\frac{a}{n}} \cdot \frac{1+\frac{a'}{n}}{1-\frac{a'}{n}}$ ; 且  $a, a'$  与  $n$  无关的参数;  $\frac{a'}{n}, \frac{a}{n}$  总小于

1 (附录中将作数学証明)。表面上,看起来随着  $n$  的增加,級数中每一項都减小而趋于零(由于对数的性質,减小是較慢的),但項数也随着增加了,因此級数的和也不一定小。正如級数  $\sum_{n=1}^{\infty} \frac{1}{n}$ , 虽然項  $\frac{1}{n}$  随着  $n$  增大趋于零,但  $\sum_{n=1}^{\infty} \frac{1}{n}$  的和是无限的亦是发

散的。对于发散级数我们不能取其前几项而忽略后面的无穷项。因为发散级数的值是不确定的。这也就是很多人虽然知道汇点及其无穷镜像渗流势的迭加原则，而没有写成级数  $A$  形式的根本原因。

若不略去无穷级数  $A$  后面四项级数，代入相应的边界条件：如使  $c=0$ ,  $z_0=0.75l$ ,  $s=s_0$ ；则得出的不是梁同志所推导的公式 (B)

$$K = \frac{Q}{2\pi l s_0} \left\{ \ln \frac{1.32l}{r_0} + \frac{1}{2} \ln \frac{(2m+1.75l)(2m+0.25l)}{(2m-1.75l)(2m-0.25l)} \right\} \quad (B)$$

而是公式 (1)

$$K = \frac{Q}{2\pi l s_0} \left\{ \ln \frac{1.32l}{r_0} + \frac{1}{2} \sum_{n=1}^{\infty} \ln \frac{(2n \cdot m + 1.75l)(2n \cdot m + 0.25l)}{(2n \cdot m - 1.75l)(2n \cdot m - 0.25l)} \right\} \quad (1)$$

假如把  $n=2$  以后的级数项略去，只取一项，就成为公式 (B) 了。

现在具体的来算一算，由于略去  $n=2$  以后的项，所造成的误差是多少？今以  $A'$  表示无穷级数：

$$\frac{1}{2} \cdot \sum_{n=1}^{\infty} \frac{(2n \cdot m + 1.75l)(2n \cdot m + 0.25l)}{(2n \cdot m - 1.75l)(2n \cdot m - 0.25l)}; A'_n \text{ 表示该级数的 } n \text{ 项和。若设 } \frac{l}{m} = 0.4 \text{ (过滤}$$

器与含水层厚度之比等于 0.4)，这时含水层的厚度还不算小，对于略去级数各项还是有利的。将上述值  $\frac{l}{m} = 0.4$ ，代入级数  $A'$  求部分和数得

$A'_1$	$A'_2$	$A'_4$	$A'_6$	$A'_{12}$	$A'_{14}$
0.415	0.615	0.848	1.11	1.26	1.31

倘若只计算 14 项而把其余项略去，而认为计算 14 项是正确的。那么只计算一项象梁同志所作的那样，所造成的误差将等于  $\frac{1.31 - 0.415}{1.31} \times 100\% = 68\%$ ；由此看来只取第一项而略去以后所有项将造成更大的误差。

若取小数点后三位作为有效数值，则级数  $A'$  的第 27 项到第 30 项每一项的值都约为 0.014；而第 31 项到第 34 项每一项的值都约为 0.012；由此看来，虽然当  $n$  增加时，第  $n$  项的值将减小，但减小的趋势是不快的，而且随着  $n$  增加，项数也增加了，因此其和数就不是一个小数了。

总之，无论从理论分析和实际计算都证明取发散级数  $A'$  的第一项作为近似值都是不正确的。因为级数  $A'$  与  $A$  在性质上是一样的，只是前者简单些，因此同样可得梁同志所说“ $A$  式末四项得零”的结论是有问题的。

或许有人要问：实际的量如流量，水头压力降，渗透系数等都是有限的和确定的。怎么会在表示它们的公式中出现发散的无穷级数呢？这是由于汇点经过隔水顶，底板所映射的无限镜像，其符号是相同的，即汇点映射为汇点。因此无限同号汇点所迭加的渗流势（水头压力降）是无限的，即表示它的级数是发散的。为了使渗流势保持有限量，必须选择积分常数，使等式右边级数为有限（例如在井附近区，马斯克特经过计算，选积分常数  $C = -\lim_{n \rightarrow \infty} m \ln n$ ），马斯克特就是这样做的，于是得出熟知的，在有限含水层中，不

完整井流量公式。相反汇点经过等压面一流面所映射的无限镜像，其符号是正负相间，

即汇点映射为源点, 因此无限异号汇点—源点所迭加的渗流势(水头压力降)是有限的, 因此表示它的级数是收敛的, 因而能够忽略该级数后面的较小项而得出, 在该情况下的流量计算公式。

总之梁同志所推导的计算渗透系数的新公式(B), 在推导上是有问题的, 而在计算上误差也是不小的。

以上讨论对于梁同志所推导的“靠近水池的单孔抽水”计算公式(从80页“因为4m之值很大,  $4m-c-lz \gg r$ ”起到83页), 也是适用的, 因为有问题的地方和性质与前相同, 因此就不再重复了。

再者“所讨论文章”主要篇幅包括公式和插图, 基本上都是引自С.К.Абрамов, В.Д.Бабушкин所著“Методы расчета притока воды к буровым скважинам”一书或者说与该书内容大体上是相似的, 例如该文章中的图一, 二, 三, 九, 十五, 十七, 二十等以及从61~73页, 和76~78页中的公式。但也应该指出, 由于上述参考书中, 没有详细的计算就把结果写出来(计算原则和方法都谈到了)。梁同志在引用这些公式时, 是做了一些详细的推导和计算的。

## 附 录

当  $|x| < 1$  时,  $\ln \frac{1+x}{1-x}$  可展成级数

$$\ln \frac{1+x}{1-x} = 2 \left( x + \frac{x^3}{3} + \frac{x^5}{5} + \dots + \frac{x^{2n-1}}{2n-1} + \dots \right)$$

当  $1 > x > 0$  时,

$$\ln \frac{1+x}{1-x} > 2x,$$

$\frac{0.25l}{2n \cdot m}$  总是小于1大于0, 因此

$$\ln \frac{2n \cdot m + 0.25l}{2n \cdot m - 0.25l} = \ln \frac{1 + \frac{0.25l}{2n \cdot m}}{1 - \frac{0.25l}{2n \cdot m}} > 2 \cdot \frac{0.25l}{2n \cdot m} = \frac{0.25l}{n \cdot m},$$

因此

$$J = \sum_{n=1}^{\infty} \ln \frac{2n \cdot m + 0.25l}{2n \cdot m - 0.25l} > \sum_{n=1}^{\infty} \frac{0.25l}{n \cdot m} = \frac{0.25l}{m} \sum_{n=1}^{\infty} \frac{1}{n},$$

已知  $\sum_{n=1}^{\infty} \frac{1}{n}$  为发散级数, 因此级数  $J$  为发散级数, 同理,  $\sum_{n=1}^{\infty} \ln \frac{2n \cdot m + 1.75l}{2n \cdot m - 1.75l}$  亦为发散级数, 于是级数  $A$  为发散级数。