

N 原子力研究所地下水の放射能汚染調査について

京都大学工学部 正員 井上賛輝

最近、河海水、朝霧木ばかりではなく、地下水も水資源としての価値が認識され、その本質汚染が問題となつて来た。地下水の汚染に関しては、従来じ尿の地下渗透と関連して、大腸菌等の細菌による汚染が主として研究の対象とされて来たが、最近はじんあいの埋立てや工場廢水の地下注入処分に起因する窒素等の有機汚染や無機養物汚染、さらには放射性物質による汚染の研究が目立つて来た。放射性物質による地下水の汚染は、その程度に応じて、仮に3つに分類することができる。1つは Fallout その他的人工放射能による汚染を研究するものであり、通常その濃度は放射性核種の飲用許容限界(MPC)に比して著しく低いが、放射性物質による危害はあまり問題にならず、低レベル放射能の検出限界が問題となる。他の1つは放射性物質使用、貯蔵施設よりの廃木の漏えいによる地下水の汚染であり、地下水中での放射性核種の移動が問題となる。最後は放射性廢水を地下注入処分した際に生ずる地下水の汚染で、この場合は一段と厳密な放射性核種の地下移動の推定と、環境放射能の収集・保管が必要となつて来る。本研究は第2の場合、すなわち放射性物質が施設より漏えいした場合を考えて、地下水の汚染を検討したものである。

原子炉施設を建設する場合、廃棄物貯蔵庫など、かなり大量の放射性物質を内蔵する建物は、そこから放射性物質の一部がもれても、周辺に危険を及ぼさないような地点に置くことが望まれる。この意味で、放射性固体廃棄物の半永久貯蔵庫の位置選定と関連して、N原子力研究所の地下水流动状態を調査するとともに、放射性核種の移動速度を推定した。

理論 地下水中での放射性核種の移動速度に関しては、種々の理論が發表されているが、いずれも Chromatograph の理論を適用した均一導通性の地層を一向向に流れる地下水に適用可能なもので、實際の複雑な構造を示す地下水流に適用できぬ場合が多い。Kaufman によると、個々に地下水の流速と放射性核種の移動速度との関連性を研究し、放射性核種 A の移動速度 v_{IA} と、地下水の移動速度 v とは、地下水中の拡散を、放射性核種 A の土粒子に吸着される時間を無視すると

$$\frac{v}{v_{IA}} = 1 + \frac{1-f}{f} - f k_d \quad \dots \dots \dots (1)$$

と表されることが示した。ここに f は地層の空隙率、 ρ は密度、 k_d は分配係数とよばれるもので、 $k_d = \frac{C_A}{C_B}$ すなわち核種 A の土中と水中との濃度の比である。もし A が土粒子に主として吸着されていると B (多くの場合 Ca または Mg) との間に交換平衡にあるとすれば、 k_d は $k_d = k_{AB} \frac{C_B}{C_A}$ と書ける。ここに C_B は ion B の水中濃度、 C_A は同じく土中濃度、 k_{AB} は ion A と B の換交代換係数である。なお著者は地下水の拡散を考慮に入れた移動速度推定法を發表したが、ここでは使用しないので省略する。

方法 まず地下水の流动状況を調査するため、敷地内の24ヶ所をボーリングして試料土を求め、透水係数を測定した。一方地下水位の同時観測により、Darcy の法則から、地下水の流向、流速を推定した。井戸内に食塩水を投入し、その濃度を電導度測定により求めて、濃度の減衰速度より地下水流速を実測し、前の結果と比較した。地下水の流速は、 $v = \frac{\pi d \log \frac{C_0}{C_t}}{8\tau}$ と表される。ここに τ は食塩濃度が

C_0 から C にまでに要する時間、 d は井戸の直径である。

(1) 式より $\frac{C_0}{C}$ を計算するため、ボーリングで得た試料土につき土層の密度、空隙率、分取保数を求めた。密度、空隙率は土壤試験法記載の方法による。 k_d は対照とする核種につき、個別に求めた係数がある。しかし放射性核種のすべてについて k_d を求めるることは困難であるから、ここでは Sr-90, Cs-137, I-131, Cs-137 を取り上げ、 $k_d = \frac{f_A}{C_A}$ からその値を求めるとした。その方法は概要で井かた様水した地下水に核種 A を注入し、X の水中濃度 C_A を測定する。つぎに環境より採取した試料土 10g を用いて column を作り、これに上記地下水を、核種 A に満たして飽和するまで加え、流入した A の量を C_0 、流出した量と、column の両端水槽中に残っている量を差し引いて土に吸着された A の濃度 f_A を求めた。 k_d は Sr につき 71 ml/g 、Cs につき 108 ml/g 、I につき $k_d = 0$ となつた。 C_s は k_d の値があまりにも大きく (1000 ml/g 以上) 正確な値を得るには至らなかつた。I に対する k_d が 0 であるのは、anion として存在する次亜イオニは土に吸着されないため、地下水と同じ流速で地中を移動することを示し、一方 C_s は土に強く吸着されて実際上ほとんど移動しないことを示す。

結果と考察 以上により、核種の各観測井における移動速度を求め、Sr につき図-1, I につき図-2 に示す。I が 1 日に最大 1 m 以上移動するのに對し、Sr は年間 4 m ほどしか移動しない。 C_0 は Sr とは同量移動し、Cs は日とんど移動しない。このようして移動速度は核種による差異が大きいことがわかる。この結果を総合して、地下水が海側に漏れる図-3 の Zone-1 が原子力施設の位置に最もしく、Zone 2, 3 は放射性物質がもれぬよう、入念な施工を要することを知つ。

参考文献

- (1) Ewing, B.B., W.J. Kaufman and G. Klein, "The Movement of Radioactive Strontium through Porous Media," Sanitary Engineering Research Laboratory, University of California, Berkeley (1959)

(2) 井上義博「イオニ交換による放射性溶液の処理」、土木学会論文集、58号 38~43頁(1958)

(3) Inoue, Y and W.J. Kaufman, "Prediction of Movement of Radionuclides in Solution through Porous Media," Health Physics, Vol. 9, pp 705~715 (1963)

(4) 土質工学会編「土壤試験法」(1964)

(5) Inoue, Y. "Prediction of Radionuclides Migration in Ground Water at the JAERI," Disposal of Radioactive Wastes into the Ground, pp 199~213, IAEA (1967)



図-1 地下水中の Sr-90 移動速度



図-2 地下水中の I-131 移動速度

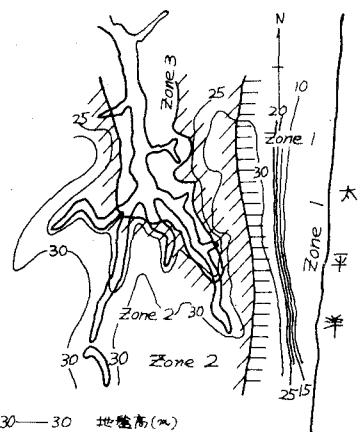


図-3 原子力施設の立地区分