

II-188 放射性廃棄物の中水分に関する一試算

京都大学工学部 工博

○ 同上

井上義輝

森繁真輔

原子力発電の実用化が進むにつれて大量の放射性廃棄物が発生することが見込まれてあり、同時にそれを処理すると共に最終的に水分することの必要性が認識されてきた。ここでは、固体廃棄物水分のための一方法として、地中埋設水分を挙げその安全性について検討する。

発電用原子炉から発生した放射性廃棄物はコンクリート固化してドラム缶に詰め、ドラム缶の外側を厚さ2mmにアスファルトコティングするものとする。このドラム缶を海岸から1[m]離れた水分場所に埋めた轟の内に並べて土で埋め戻す。この場合について、まず一番外側のアスファルト層による放射性種の漏出抑制力をみて考る。ドラム缶をなく、単位体積当たり C_0 なる濃度で放射性種を含む固化体をアスファルトでコティングした場合、アスファルト表面での種濃度 C は次式

$$C = C_0 \operatorname{erfc} \left(\frac{x}{2\sqrt{Dt}} \right) \quad (1)$$

で与えられる。ここに、 x はアスファルトの厚さ、 t は時間、 D は種のアスファルト中の移動係数である。 $\Delta D = 10^8 [\text{cm}^2/\text{day}]$, $t = 100 [\text{year}]$, として式(1)を計算すると、

$$C = C_0 \operatorname{erfc} \left(2/2\sqrt{(10^8)(3.65 \cdot 10^8)} \right) = C_0 \operatorname{erfc}(52.4) \approx 0$$

となる。このことは、100年後においても種は外部にはほとんど漏出しないことを示している。しかも實際には、ドラム缶壁、コンクリートによって保護されているので漏出は更に少くなる。従って、放射性固体廃棄物を地中埋設した場合、廃棄物から放射性種が漏出するのは筆頭の場合であると想えてよい。

表-1 固体廃棄物種別発生量

そこで、表-1に示した30万kWh発電所から一年間に発生すると予想される廃棄物を地中埋設水分し、その内10%が土中に漏出したと仮定して事故解析を行なう。ところで、地下帶水層中の

種類	半減期	放射能[G]	種類	半減期	放射能[G]
C_0-58	72 d	45	$Fe-59$	45 d	0.06
C_0-60	5.24	51.0	$C-137$	30 y	30
$Mn-54$	300 d	15	$Sr-90$	30 y	0.15
$Ag-110$	270 d	21		(計)	621.75
$Zn-65$	244 d	0.6			(原発高報第15, 544)

種の移動速度を v_A 、地下水の移動速度を v とすると両者の間に次の関係式が成立する。即ち、

$$\frac{v_A}{v} = 1 + \frac{1-f}{f} \cdot S \cdot k_{dA} \quad (2)$$

ここで k_{dA} は分配定数、 f は地層の空隙率、 S は土壤の密度を表す。(2)式を用いると、 S, f, k_{dA}, v を測定することにより v_A を推定することができます。ここでは通常の砂層でよく見られる値として $f=0.4$, $S=2.65[\text{g/cm}^3]$, $v=30[\text{cm/day}]$ を用い、分配定数としては $k_{dA,C}=71[\text{cm}^3/\text{g}]$, $k_{dA,Sr}=108[\text{cm}^3/\text{g}]$, $k_{dA,Fe}=1000[\text{cm}^3/\text{g}]$, $k_{dA,Ag}=280[\text{cm}^3/\text{g}]$ を用いる。またその他の種 C_0, Ag, Zn については k_{dA} の試料がないので安全側として $k_{dA}=0$ とする。各種について、地下帶水層中の移動速度 v_A 、漏出時間、漏出量を計算しその結果を表-2に示す。同

表を見ると海へ流出する放射能量は無視できる程に少量であることが解る。

次にこの様にして海水中へ移行した放射性核種が海産生物により濃縮され、これで人間を獲取することによって被曝すると予測される体内被曝線量率を推算する。表-2に示した放射性核種の全量と廢棄物埋設地海岸の一地点同時に海水中に移行すると仮定する。この場合、放出場所距離r

に対する海水中での、t時間後の核種濃度は式で与えられる。

$$S(r, t) = (M/4\pi D^2 \cdot D t) \exp[-r^2/4Dt] \quad (3)$$

従て、t時間後の最大濃度 $S_{\max}(t)$ は式で与えられる。

$$S_{\max}(t) = M/4\pi D^2 \cdot D t \quad (4)$$

ここに M は海水中へ移行する核種量、 D は平均混合深、 D は放散係数、 t は海岸の開度である。
 $D=10^4 [m^3/sec]$, $D=6[m]$, $t=1[年]$, $\theta=1/6$ なる数値を用いて各核種の海水中での濃度を計算し、その結果を表-3に示す。同表に示す核種の濃度は許容水中濃度よりはるかに低い値である。更に、この海水中濃度を用いて人体の体内被曝線量率を推算する。今、海水中での核種濃度を $S[\mu\text{Ci}/\text{ml}]$ 海産物への濃縮係数を $C.F.$ 、海産物の獲取量を $I[\text{kg}/\text{day}]$ 、ICRP勧告の水濃度を $MPC_w[\mu\text{Ci}/\text{ml}]$ 、 MPC_w に対する年被曝量率を $D[\text{rem}/\text{year}]$ とすると、求めた被曝量率 $D_S[\text{rem}/\text{year}]$ は式で与えられる。

$$D_S = D \cdot S \cdot I \cdot C.F. / 2200 MPC_w \quad (5)$$

$C.F.$, MPC_w として表-4の値を用いとして表-3の値を用い、又 $I=300 [\text{kg}/\text{day}]$, $D=5 [\text{rem}/\text{year}]$ (全身) とし、式(5)を用いて D_S を計算しその結果を表-5に示す。ICRP 勧告の一般人に対する許容最大被曝量率 $D[\text{rem}/\text{year}]$ であることを考慮しても、表-5の値と同様にかなり程度に小さく進んでゐることは容易に理解できる。

以上の試算によつて、設定条件下においては地中埋設の方法と放射性廃棄物処分の方法として充分安全であることが推定された。しかししながら、實際に放射性廃棄物を地中埋設する場合には、以上述べた技術的な安全性の確認をより精密化すると、う向問題の他にも、法律上の問題、経済的な問題と残されておりこれら的问题最も含めた総合的な検討が必要なことはいうまでもない。

(参考文献) 井上輪輝「日本原初の廃棄物地下貯蔵施設における地下水汚染調査」昭和22年 京大衛生工学教室

岩井重典・井上輪輝「原子力船による海洋汚染について」水処理技術 Vol.4, No.9, 1963.

表-2 海へ流出する放射能量

核種	$R_d [\text{Ci}/\text{hr}]$	$D_a [\mu\text{Ci}/\text{hr}]$	混入時間 [hr]	放射能量 [Ci]
Co-58	108	6.97×10^3	3.92×10^3	4.50×10^{-5100}
Co-60	108	6.97×10^3	3.92×10^3	5.10×10^{-26}
Mn-54	0	30.0	9.13	1.74×10^{-4}
Ag-110	0	30.0	9.13	2.24×10^{-4}
Zn-65	0	30.0	9.13	5.10×10^{-6}
Fe-59	280*	2.69×10^3	1.02×10^4	6.00×10^{-2500}
Cs-137	100044	7.55×10^4	3.62×10^6	3.00×10^{-2447}
Sr-90	71	1.06×10^3	2.58×10^3	1.50×10^{-28}

* R.A法による測定値

表-3 放射性核種の海水中濃度

核種	濃度	核種	濃度
Co-58	trace	Zn-65	4.1×10^{-5}
Co-60	trace	Fe-59	trace
Mn-54	1.4×10^{-3}	Cs-137	trace
Ag-110	1.8×10^{-3}	Sr-90	1.2×10^{-3}

単位は [$\mu\text{Ci}/\text{ml}$]

表-4 海岸から海水中での放射能計算値

核種	MPC_w [$\mu\text{Ci}/\text{ml}$]	濃縮係数 $C.F.$	海岸 MPC_w [$\mu\text{Ci}/\text{ml}$]
Co-58	4×10^{-4}	10^4	2×10^{-8}
Co-60	3×10^{-4}	10^4	8×10^{-8}
Mn-54	1×10^{-3}		
Ag-110	1×10^{-3}		
Zn-65	1×10^{-3}		
Fe-59	5×10^{-4}	7.8×10^4	6×10^{-9}
Cs-137	2×10^{-4}	50	4×10^{-6}
Sr-90	1×10^{-6}	200	5×10^{-9}

表-5 被曝線量率推算値

核種	被曝量率	核種	被曝量率
Co-58	trace	Zn-65	4.1×10^{-8}
Co-60	trace	Fe-59	trace
Mn-54		Cs-137	trace
Ag-110		Sr-90	1.6×10^{-21}

単位は [$\mu\text{rem}/\text{hr}^2/\text{yr}$]