

年次大会ポスター発表紹介 最優秀ポスター賞 ベクレル/シーベルトサーベイメータと その利用方法に関する検討



1. はじめに

福島第一原子力発電所事故(2011年3月)により、 家屋や田畑等。県内全域で放射能汚染が発生し、そ の後, 復興に向けて, 広範囲の除染作業が進められ た。なお、この作業は、放射線量測定や放射能測定 を伴うが、放射能測定に用いられる装置は、検出器 を遮蔽する関係で重量物が多く、復興作業現場に持 ち出して使用することは困難であった。本研究では このような問題を解決するため、軽量で、放射能と 放射線量を同時に測定できる装置、すなわちベクレ ル/シーベルトサーベイメータ (BS サーベイメー タ)の概念設計を行った¹⁾。以下.装置の測定原理 や機器の基本構成を示すと共に, ¹³⁷Cs-円形表面汚 染モデル(円形汚染)を用いて放射能測定シミュレー ションを行い.BS サーベイメータが放射能を過小 評価することや、そのメカニズムを明らかにした。 また. 放射能がこれよりは大きくないことを保証す る、安全側評価放射能を提案した¹⁾。

2. BS サーベイメータ

点線源の放射能*A*(MBq)が分かっている場合, 線源から距離*L*(m)の位置における1 cm 線量当 量率*D*(μSv/h,線量率)は,式(1)によって計算 することができる。

$$D = \frac{\Gamma \times A}{L^2} \tag{1}$$

 Γ は1cm線量当量率定数(μ Sv·m²·MBq⁻¹·h⁻¹)で





ある。この式で,放射能Aを左辺に,ほかの変数 をすべて右辺に移項して整理すると,式(2)が得 られる。

$$A = \frac{D \times L^2}{\Gamma} \tag{2}$$

式(2)は、線量率Dと距離Lが分かれば、点線源 の放射能Aは計算によって求められることを示す。 そこで図1のような装置を考える。これがBSサー ベイメータである。線量率Dと距離Lを測定し、式 (2)が組み込まれた演算回路で放射能Aを算出する。 この装置の重量は1kg程度と見込まれるため、作業 現場に持ち出して「その場での測定」が可能である。

3. 放射能測定シミュレーション

BS サーベイメータによる放射能測定の特性を調 べるため、図2に示すような、中心のほか、半径 10 cm~200 cm まで、10 cm 刻みで広がった 20 本の 同心円上に¹³⁷Cs- 点線源(165.9 MBq)をそれぞれ 100 個配置して、放射能測定シミュレーションを 行った。結果を図3に示す。横軸は円形汚染の半径、 縦軸は放射能である。また△印は、BS サーベイメー タの測定で得られた放射能であるが、〇印で示した 円形汚染の元の放射能より小さいことから、過小評 価されたことが分かる。



図2 放射能測定シミュレーションに用いた円形汚染





4. 過小評価のメカニズム

一般の放射能汚染物(実在線源)は、**図4**のよう な点線源 N 個の集合体と考えられるが、個々の点 線源 Pi から実効中心までの距離を *L_{Pi}*, その点線源 Pi が実効中心に形成する線量率を *D_{Pi}* とすると、点 線源 Pi の放射能 *A_{Pi}* と実在線源の放射能 *A_T* は、そ れぞれ式(3) と(4) で表される。

$$A_{Pi} = \frac{D_{Pi}L_{Pi}^{2}}{\Gamma}$$
(3)
$$A_{T} = \sum_{i=1}^{N} A_{Pi} = \sum_{i=1}^{N} \left(\frac{D_{Pi}L_{Pi}^{2}}{\Gamma} \right)$$
(4)

一方, BS サーベイメータの測定で得られるデー タは, 個々の点線源 Pi が作る線量率 D_{Pi} を合計し た線量率 D_M (= $\sum_{i=1}^{N} D_{Pi}$) と, 実効中心から実在線源 表面上 1 点 (測定点) までの距離 L_M (代表距離) であるため, 演算回路は式 (5) によって放射能 A_M を算出することになる。

$$A_{M} = \frac{\left(\sum_{i=1}^{N} D_{Pi}\right) L_{M}^{2}}{\Gamma} = \frac{D_{M} L_{M}^{2}}{\Gamma}$$
(5)

また距離の測定点は、実在線源の線量計に近い側 の表面上にある(図1、図4)と考えられるから、 L_{Pi} のほとんどは L_M より大きい。したがって $A_T > A_M$ である。ここに過小評価のメカニズムがある。

なお式(4)では、点線源に有効な式(2)を、実 在線源を構成する点線源に対してそれぞれ個別に適 用し、得られた N 個の結果(*A_{Pi}*)を合計している ため、*A_r* は正しい放射能といえる。一方、式(5) では、実在線源を構成する N 個の点線源全体が作



る線量率 D_M と,特定の代表距離 L_M を式(2)に代入して放射能 A_M を求めている。これは,点線源を対象にした式(2)を,面積や体積を有する実在線源に直接適用していることになる。したがって,得られた A_M は,ほとんどの場合,正しい放射能 A_T とは一致しない。また式(5)より式(6)が得られる。

$$D_M = \frac{\Gamma A_M}{L_M^2} \tag{6}$$

式(6)は、距離 L_Mの測定点に存在する放射能 A_Mの点線源が、N個の点線源で構成される実在線 源と同じ線量率 D_Mの放射線場を作ることを意味す る。これにより、A_Mを点換算放射能と呼ぶ。

5. 下限/上限放射能

図4の実在線源において,実効中心から各点線源 Piまでの距離*L_{Pi}のなかで*,最小値を*L_{Min}*,最大値を *L_{Max}とすると*,式(4)より不等式(7)が得られる。

$$\frac{D_M L_{Min^2}}{\Gamma} \leq \frac{D_M L_M^2}{\Gamma} \leq \frac{\sum_{i=1}^{N} \left(\frac{D_{Pi} L_{Pi^2}}{\Gamma}\right)}{\sum_{i=1}^{N} \left(\frac{D_{Pi} L_{Pi^2}}{\Gamma}\right)} \leq \frac{D_M L_{Max^2}}{\Gamma}$$
(7)

不等式(7)の最左辺を下限放射能,最右辺を上 限放射能と呼ぶ。なお実際の測定において,代表距 離 L_M は L_{Min} にほぼ等しいと考えられるから($\mathbf{24}$), 点換算放射能($\mathbf{230}$)は、下限放射能にほぼ 等しい。また,上限放射能について行った測定シミュ レーションの結果を $\mathbf{23}$ に◇印で示すが,放射能は 決して過小評価されないことが分かる。そこで,上 限放射能を安全側評価放射能と呼ぶ。

6. 点換算放射能と安全側評価放射能

BS サーベイメータの測定で得られる線量率 D_M は、実在線源の放射能ばかりでなく、線源内部の放射能分布や自己遮蔽の影響を受けて変化する。また

点換算放射能 Am は、式(5) に示すように、線量 率 Dm と線形の関係にあるから、放射能分布や自己 遮蔽の影響をそのまま反映するはずである。そのた め、作業現場の空間線量率や作業者の被ばく線量率 を、その測定点における点線源の放射能で表してい ると考えるならば、本来不変量であるはずの正しい 放射能ではないが、放射線防護上の実用測定量とし て、役に立つ可能性がある。

一方,安全側評価放射能は,線量率 D_M と最長距離 L_{Max} を用いて計算されるが,最長距離 L_{Max} は, その位置が実効中心から見て実在線源の裏側にある ため,測定できないことがある。この不具合は, BS サーベイメータに,距離データの手動入力機能 を備えることによって解決することができる。その 結果,安全側評価放射能は,実在線源の放射能がこ れよりは大きくないことを保証する実用測定量とし て,例えば,フレコンバッグに収納された土壌汚染 物の仕分け等に利用できると思われる。

7. あとがき

この10年近く,福島県郡山市に移り住んで,微

力ながら復興支援活動に携わる中,正しい放射能を 求めることの難しさを実感してきた。それならば, 多少違っても良いから「現場で直に役に立つ測定」 という観点から BS サーベイメータを設計し,点換 算放射能と安全側評価放射能にたどり着いた。これ らは,これまでになかった概念の実用測定量である。 今後,多くの関係者に関心を持っていただければあ りがたい。

謝辞:本研究の一部は,福島県の「特許等調査・出 願経費助成事業」並びに「ふくしま産業応援ファン ド事業」の助成を受けており,現在,特許出願中で ある。また本研究にご協力をいただいた(株)日本遮 蔽技研の平山貴浩副社長と渡邉浩之部長に深く感謝 いたします。

参考文献

 河野孝央, 日本放射線安全管理学会誌, 22, 2, 62-71 (2023)

((株)日本遮蔽技研)