技術報告

積分法を用いた³⁵Sの液体シンチレーションカウンタによる放射能測定

原 正憲^e, 片山 知香^e, 中山 将人^e, 松山 政夫^e, 廣上 清一^b, 高田 英治^e, 袋布 昌幹^e, 丁子 哲治^d

a 富山大学 水素同位体科学研究センター

〒930-8555 富山市五福 3190

b 富山大学 自然科学研究支援センター 放射性同位元素実験施設

〒930-8555 富山市五福 3190

- c 富山高等専門学校 専攻科
- 〒 939-8630 富山市本郷町 13

d 富山高等専門学校 物質化学工学科

〒 939-8630 富山市本郷町 13

Radioactivity measurement of ³⁵S by liquid scintillation counter with modified integral counting method

Masanori HARA^a, Chika KATAYAMA^a, Masato NAKAYAMA^a, Masao MATSUYAMA^a, Kiyokazu HIROKAMI^b, Eiji TAKADA^c, Masamoto TAFU^c, Tetsuji CHOHJI^d

a Hydrogen Isotope Research Center, University of Toyama Gofuku 3190, Toyama 930-8555, JAPAN b Radioisotope Laboratory, Center for Research and Development in Natural Science, University of Toyama Gofuku 3190, Toyama 930-8555, JAPAN c Advanced Course, Toyama National College of Technology Hongo machi, Toyama 939-8630, JAPAN d Department of Applied Chemistry and Chemical Engineering, Toyama National College of Technology Hongo machi, Toyama 939-8630, JAPAN

(Received November 29, 2013; accepted May 23, 2014)

Abstract

To confirm the applicability of the modified integral counting method for the radioactivity measurements of low energy beta emitters, the radioactivity measurements of ³⁵S and ¹⁴C were carried out using a liquid scintillation counter. The disintegration rates of ³⁵S and ¹⁴C were evaluated from the liquid scintillation spectra by the modified integral counting method. The disintegration rates thus obtained sufficiently supported the applicability of this method to the radioactivity measurement by liquid scintillation counting without using quenched standards. Discussion was also given concerning the measurement procedures involving the modified integral counting method.

1. 緒言

液体シンチレーションカウンタ(以下,LSC)は低エネルギーのβ線を放出する核種の 放射能測定に広く利用されている.LSCの計数効率は,共存する化学種によりシンチレ ーション発光が阻害されるクエンチングが起こり,試料毎に異なる.このため,試料毎 の計数効率をクエンチングの強さを評価して補正する必要がある.通常,計数効率を補 正するためにクエンチドスタンダードを用いてクエンチングの強度と計数効率の補正 関数を作成する.しかし,市販されているクエンチドスタンダードは³Hと¹⁴Cのみであり, これら以外の核種のスタンダードは自作する必要がある.LSCにより他の核種の放射能 測定を簡便に行うためには,クエンチドスタンダードを利用しない補正手法の構築,あ るいは他の解析手法を利用する必要がある.

クエンチドスタンダードを用いないLSCによる放射能測定手法[1]として,放射能が既 知の標準試料を用いる効率トレーサー法,[®]Hのクエンチドスタンダードと半経験的なシ ンチレーションスペクトルシミュレーションを利用するCIEMAT/NISTがあげられる.さ らに,標準試料を使わない測定手法として改良積分法があげられ,この方法は標準線源 等の不確かさに影響を受けない測定手法となり得る.

今回,改良積分法を用いてクエンチドスタンダードが市販されていない³⁵S(半減期 87.4日)の放射能測定をLSCを用いて行った結果を報告するとともに,その測定手順につ いて検討を行う.

54

2. 改良積分法

LSCによる放射能測定の原理を先に述べた後,本間により提案された改良積分法[1,2,3]について述べる.

LSCでの放射能測定では、試料を液体シンチレータに溶かし、均質なカクテルを調製 する. 調製したカクテルをLSCに入れ、放射線によりシンチレータ内に誘起されたシン チレーション発光を光電子増倍管により計測する. このため、低エネルギーのβ線にお いても、カクテル内でシンチレータを励起させ、シンチレーション光を発生できるため、 高い計数効率が得られる. さらに、この発光強度はβ線のエネルギーに比例し、β線の エネルギースペクトルに対応するシンチレーションスペクトルが測定できる.

一方,カクテル内に共存する化学種により,シンチレーション発光を阻害するクエン チングが起こり,発光強度が落ちる.このためシンチレーションスペクトルは低エネル ギー側に圧縮される.例として,アロカ社製のLSC-5100を用いて測定したクエンチング の強さの異なる¹⁴CのシンチレーションスペクトルをFig.1に示す.なお,試料は市販の



Figure 1. Liquid scintillation spectra of ¹⁴C. These samples contained equal activity of ¹⁴C, whereas quenching agent varied.

¹⁴Cクエンチドスタンダード(Perkin Elmer 14C Quenched standards 6007601)であり, その放射能は122200 dpm である. 横軸はマルチチャンネルアナライザーのチャンネル 数,縦軸は単位時間当たりのチャンネル毎の計数値である. クエンチングの強さの指標 であるESCRの値が大きいほどクエンチングの割合は小さい. クエンチングが強くなるに 従い,シンチレーションスペクトルはチャンネル数の少ない側に圧縮され,計数率が小 さくなるのが見て取れる. これを補正するために,放射能が既知のクエンチドスタンダ ードを用いてクエンチングの指標と計数効率の関係を予め測定し,補正関数を作成する. 放射能測定では,試料の計数率とクエンチングの指標を測定し,クエンチングの指標を 用いて計数効率を求め,計数効率と計数率より放射能を決定する. しかしながら,市販 されているクエンチドスタンダードは³Hと¹⁴Cに限られており,半減期の短い核種ではク エンチドスタンダードを入手することが困難である.

クエンチドスタンダードを用いずにLSCにより³H, ¹⁴C以外のβ核種の放射能測定を行 う方法の1つに、本間らにより提案された改良積分法[2,3]がある.この方法は、効率 トレーサー法と同じ外挿法の1つである.つまり、高エネルギー側チャンネルから低エ ネルギー側のあるチャンネルまでシンチレーションスペクトルを積分する.積分値とチ ャンネル数の関係を回帰分析し、見かけ上のゼロしきい値(Zero detection threshold) まで外挿し計数値を得る手法である.あるチャンネルまでの積分値(*IC*)は

$$IC(Ch) = \sum_{Ch=Ch_{\max}}^{Ch} C(Ch)$$
(1)

で表される. ここで, *Ch*はチャンネル, *Ch*_{max}は積算を開始する最大チャンネル, *C(Ch)* はあるチャンネルでの計数値である. Fig. 2にFig. 1で得られたシンチレーションスペク トルを高エネルギー側から低エネルギー側に向けて積算した積分スペクトルを示す. 縦 軸は(1)式に従い求めた積算値, 横軸はチャンネル数である. クエンチングが強くなる に従い積分スペクトルの傾きは大きくなるが, ゼロチャンネルに近づくにつれ積分スペ クトルは互いに収束していることが分かる. この収束点はZero detection threshold channel (以下, ZDT)と呼ばれ, 収束するチャンネルでの積算値はクエンチングの強さ に因らない. このため, ZDTでの積分値は理想的には100 %の計数効率に対応する. ZDT を求め, その時の積算値が積分スペクトルより推定できれば, 試料中の放射能を求める ことが出来る[1]. 通常, ZDTは負のチャンネルを示す. これは, シンチレーション発光 をさせるのに必要なエネルギーにはしきい値があり, しきい値以下のエネルギーしか持 たないβ粒子は発光に寄与しないため, 低エネルギーのβ粒子が観測されないためであ る. さらに, 装置側の影響も受けている. 通常のLSCではノイズを低減するために2本の



Figure 2. Integral scintillation spectra of 14 C. These spectra were obtained from the scintillation spectra in Fig. 1 with using equation (1).

光電子増倍管を用いて同時計数をしており、シンチレーター中で最低2光子の発生がない限り検出は出来ない.これらのことより、ZDTは負のチャンネルを示す.

ZDTを求める手法として、1本の試料を調製する場合と複数の試料を調製する場合の2 つがある.1本の試料を調製する場合では、シンチレータが同一であるクエンチングの ない放射能既知のスタンダード(例えば¹⁴C)のシンチレーションスペクトルを測定し、 (1)式に従い積分スペクトルを作成する.本間らは、³Hのアンクエンチングの標準試料 を用いている[2,3]. 次いで、積分スペクトルの回帰関数を求め、壊変率と回帰関数 より得られる計数率が等しくなるチャンネルを決め、これをZDTとする.この場合、ス タンダードは測定対象の核種と同一の核種である必要はない.その後、試料のシンチレ ーションスペクトルより同様に積分スペクトルを作成し、ZDTにおける積算値より、壊 変率が求められる.複数の試料を調製する場合は、測定対象の試料よりクエンチングの 異なる測定用のカクテルを複数調製し、それぞれのシンチレーションスペクトルを測定 する.Fig. 2に示すような積分スペクトルを作成することにより、ZDT及び対応する計 数率を得ることができ、壊変率を知ることが出来る.Fig. 2に示した例では、試料の¹⁴C 原正憲・片山知香・中山将人・松山政夫・廣上清一・高田英治・袋布昌幹・丁子哲治

の計数率はZDTで127300 cpmであり、検定値の122200 dpmに対して4%程度多い計数率で あった.以上の結果より,改良積分法をLSC-5100での¹⁴Cの放射能測定に適用した際には、 標準線源を用いることなしに、十分な精度で放射能測定が出来ることを示している.

3. 実験

測定に用いた核種は³⁵Sであり、その半減期は87.4日でβ線の最大エネルギーは167 keVである.この最大エネルギーは¹⁴Cの155 keVに近い値である.測定試料の調製には37 MBq/m1の硫酸ナトリウム水溶液を希釈し約2.5 kBq/m1としたものを用いた.この希釈し た³⁵Sの硫酸ナトリウム水溶液を0.4 mlから1.0 ml分取し、純水と混ぜ1 mlとした.これ らに15mlのシンチレータを添加し、4本の測定試料を調製した.なお、シンチレータに はUltima Gold ABを用いた. バイアルは20 mlのポリエチレンバイアルを使用した. 調 製したカクテルの詳細をTable 1に示す.

³⁵Sのシンチレーションスペクトルの測定にはAL0KA社製のLSC-5100を用いた. この装 置は2本の光電子増倍管を対面に配置し、その間に試料を置き、両光電子増倍管により シンチレーション光を測定し、光電子増倍管のノイズを軽減するために同時計数を行う. スペクトル取得のために4000 Chの波高分析器が装備されている. 測定条件は10分間の 計数とし、波高分析器のエネルギーレンジは0-200 keVとした.

結果と考察

4.1³⁵Sの放射能測定

³⁵SのシンチレーションスペクトルをFig. 3に示す. シンチレーションスペクトルは低

Table 1. Sample specifications			
Sample ID	Scintillator	Water	$^{35}\mathrm{S}$
	/ml (/g)	/ml (/g)	/ml (/g)
UGV-02	15 (14.6249)	0.6 (0.5973)	0.4 (0.3970)
UGV-03	15 (14.6330)	0.4 (0.3945)	0.6 (0.5996)
UGV-04	15 (14.6357)	0.2 (0.1967)	0.8 (0.7985)
UGV-05	15 (14.6403)		1.0 (1.0046)

T 11 1 C 1 • • • • • • • •



Figure 3. Liquid scintillation spectra of 35 S.

Figure 4. Scintillation spectra of ³⁵S in Fig. 3 normalized by amount of ³⁵S solution.

チャンネルから急激に立ち上がり120 Chでピークを与え,高チャンネルになるに従いチ ャンネル毎の計数値は小さくなり約1700 Chで終端を持つことが分かる.それぞれの試 料中に含まれている³⁵Sの量が異なるので,1g当たりの³⁵S水溶液として規格化したシン チレーションスペクトルをFig.4に示す.規格化後のシンチレーションスペクトルはい ずれの試料もほぼ一致している.しかしながら,クエンチングが弱いUGV-02では,ピー クでのカウント数がクエンチングの強い試料に比べ小さく,スペクトルの終端は他の試 料に比べわずかに大きい.クエンチングの指標であるESCRが3.71から3.83のと狭い領域 にもかかわらず,スペクトルの形状はわずかに異なることが分かる.

Fig. 5にFig. 4に示したシンチレーションスペクトルに対して(1)式に従い得た積分 スペクトルを示す. それぞれの積分スペクトルはゼロチャンネルに近づくにつれ接近す る. 本間らは,積分スペクトルの低チャンネル側の一次関数として近似できる領域を用 いて,スペクトルを外挿し,計数値を求めている. しかし,一次関数で回帰できる範囲



Figure 5. Integral scintillation spectra of ³⁵S from normalized scintillation spectra in Fig 4.

Figure 6. Zone of regression functions from integral scintillation spectra in Fig. 5 around zero channel.

は極めて限られている. 今回は, より広い領域のスペクトル情報を利用するために, そ れぞれのスペクトルは20から1000 Chの間で二次関数により回帰した. その結果, ゼロ チャンネル近傍で収束することが分かった. ゼロチャンネル近傍での測定試料の全ての 回帰関数が入る範囲をFig. 6に示す. 回帰関数が入る範囲が最も狭くなるのは-40 Ch であり, このチャンネルをZDTとし, その際の積分スペクトルの計数値は144402 cpm/g であった. これは, 2.41 ±0.01 kBq/gに対応する. この値は, 購入した³⁵Sの放射能と して予想される2.5 kBq/gと良い一致を示し, その差は4 %程度である. 即ち, 改良積分 法により外部標準線源を利用せずに, ³⁵Sの放射能測定が出来ることが示された.

4.2 改良積分法による放射能測定手順

LSCによる改良積分法を用いた放射能測定の手順の検討を行う.積分法はシンチレー

ションスペクトルを高エネルギー側から低エネルギー側に積算し,そのスペクトルの収 束するZDTを求める.ZDTを積分スペクトルより求めるためには,測定に用いる試料の間 でスペクトル形状が同形である必要がある.このため,試料間のクエンチングの強さは 大きく異ならないように配慮する必要がある.また,クエンチングの強い試料では低エ ネルギー側のシンチレーションスペクトルが欠損するため,クエンチングの弱い試料で ある必要がある.

シンチレーションスペクトルの測定では、スペクトルの形状が明瞭に測定できるよう に、測定レンジを対象核種のβ線の最大エネルギーにより調整する. ALOKA社製のLSC ではエネルギー範囲を0-200 keVと0-2000 keVのレンジより選ぶことが出来る. 今回の ¹⁴C及び³⁵Sのシンチレーションスペクトルの測定では、それぞれのβ線の最大エネルギ ーが155 keVと167 keVであることから、0-200 keVの測定レンジを用いた. 計数時間は 1x10⁵カウント程度の計数が得られる時間とする. これは、スペクトル形状が明瞭に現 れるとともに、計数の変動が0.5 %以下とするためである. 取得したシンチレーション スペクトルのバックグラウンドが十分に小さい場合、最大チャンネルからゼロチャンネ ルまでの計数を(1)式に従い積算し、積分スペクトルを得る.

次に、作成した積分スペクトルのどの範囲より回帰関数を求めるかを検討する必要が ある.積分スペクトルのゼロチャンネル近傍では、シンチレーションスペクトルの急激 な立ち上がりを反映して、折れ曲がりがある.この折れ曲がり部分は、装置の同時計数 の確率などの影響が大きい部分であるので、積分スペクトルを回帰する際にはその影響 を除外する必要がある.高エネルギー側に対しても回帰範囲を設定する.この際、もっ ともクエンチングの強い試料においても、同じ関数で回帰できる範囲を設定する必要が ある.回帰範囲を設定したら、全ての測定試料に対して設定した回帰範囲で関数を計算 する.計算された関数のもっとも収束が良くなるチャンネルを求め、そのチャンネルで の計数値の平均値を求めることにより、放射能を算出する.今回の測定では、二次関数 により回帰計算を行った.一次関数による回帰ではグラフの作図より、ZDTと計数値が 読み取れ簡便である.しかし、回帰分析に利用するスペクトルの範囲が狭いため、回帰 分析により得られる関数の不確かさが大きくなる.このため、二次関数による回帰分析 が、回帰範囲、不確かさ、及び計算の負担より実用上は利用しやすいと思われる.

ここであげた改良積分法による放射能測定はシンチレーションスペクトルを利用し て放射能測定をする.このため、環境試料のように放射能が低い試料については、シン チレーションスペクトルを得るために長時間測定が必要となる欠点がある.一方、放射 原正憲・片山知香・中山将人・松山政夫・廣上清一・高田英治・袋布昌幹・丁子哲治

能が既知の標準線源を用いることなくβ線のみを放出する核種の放射能を4%程度の不 確かさで決定できる.即ち,半減期が短く,クエンチドスタンダードの調製が困難な核 種の放射能測定を放射線管理に十分な精度で行える有用な手法である.

5. まとめ

今回, ³⁵S の放射能測定への改良積分法の適用性を検討した.この際,従来の改良積 分法では積分スペクトルの低エネルギー側の直線部分に対して回帰分析を行っていた のに対して,二次関数での回帰を行う事により,広い範囲の積分スペクトルを利用し放 射能測定を行った.その結果,改良積分法により放射能が既知の標準線源を用いること なく ³⁵S の放射能測定が放射線管理に十分な精度で行える事が明らかとなった.よって, 半減期が短くクエンチドスタンダードを調製する事が難しい核種に対しても,改良積分 法により放射能測定ができ,放射能の管理をする上で有用な測定法であることがが明ら かとなった.あわせて,今回の測定を通して改良積分法を用いる際の手順の標準化が行 えた.

謝辞

本測定は科学研究費補助金(24246158)の助成の下行われた.

参考文献

[1] 例えば, M. F. L'Annunziata, Handbook of radioactivity analysis 2nd Ed., in M. F. L'Annunziata ed., Liquid scintillation analysis: Principles and practice (pp. 347-536), Academic press, Amsterdam, 2003.

[2] Y. Homma, Y. Murase and K. Hanada, J. Radiational. Nucl. Chem. Letter., 187(1994)367-374.

[3] Y. Homma, Y. Murase and K. Hanada, Appl. Radiat. Isot., 45(1994)341-344.