2016 年度 学士論文

不安定核反応実験のためのγ線検出器アレー CATANAの性能評価

東京工業大学 理学院 物理学系 13B15533 山田啓貴

指導教員 中村隆司

2017/2/16

概要

中性子過剰核で特徴的に現れるピグミー共鳴の強度測定によって、核物質の状態方程式に制限を加え ることができると期待されている。ピグミー共鳴の測定を不安定核で行う場合、励起エネルギーの再構 成には不変質量法を用いる。不変質量の再構成のためには反応後に放出されるγ線を含む全粒子の運動 量を測定することが必要である。ピグミー共鳴からの脱励起では、粒子放出とともに娘核から複数のγ 線が放出される可能性が高いため、検出効率の高いγ線検出器を使用することが重要となる。

そこで我々は CsI(Na) 結晶を用いた新型γ線検出器アレー CATANA を建設した。CATANA は 200 個の CsI(Na) シンチレータで構成され、光速の 60%の不安定核ビームから放出される 1MeV のγ線に対 して約 56%の検出効率を持つよう設計されている。CATANA は理化学研究所 RI ビームファクトリーに て SAMURAI スペクトロメータと組み合わせてピグミー共鳴測定に用いられる予定である。

2016 年秋に、まず 100 個の CsI(Na) 結晶を用いての組み立てが完了した。そこで、標準 γ 線を用い て、現在の CATANA に対する性能評価 (検出効率の線源位置依存性及び磁場への応答の測定) を行った。 本論文では、CATANA の性能評価の結果について報告する。

目 次

第1章	序	1
第2章	中性子過剰核におけるピグミー双極子共鳴の測定	5
2.1	実験手法	5
	2.1.1 クーロン分解反応	5
	2.1.2 不変質量法	6
	2.1.3 ドップラー補正	$\overline{7}$
2.2	実験装置	8
第3章	γ 線検出器の概要	10
3.1	γ 線の検出原理	10
	3.1.1 γ線と物質の相互作用	10
	3.1.2 シンチレータ	12
3.2	シンチレータの比較	13
3.3	光電子増倍管	14
	3.3.1 光電子増倍管の原理	14
	3.3.2 ゲインの HV 依存性	14
	3.3.3 磁場の影響	14
3.4	新型 γ 線検出器アレー CATANA の概要 $\dots \dots \dots$	15
	3.4.1 CATANA の特徴	15
	3.4.2 結晶と PMT の接着	17
	3.4.3 現在の CATANA	19
	3.4.4 回路	21
第4章	実験	22
4.1	検出効率の位置依存性....................................	22
	4.1.1 測定の目的	22
	4.1.2 検出効率	22
	4.1.3 使用線源	23
	4.1.4 原点、軸の取り方	24
4.2	磁場への応答	26
4.3	測定の目的	26
	4.3.1 評価の方法	26
	4.3.2 磁場対策のセットアップ	26
	4.3.3 CATANA 付近の磁場	30

第5章 結果と議論

第5章	結果と議論 3					
5.1	検出効率の位置依存性....................................	33				
	5.1.1 アドバック	33				
	5.1.2 原点における検出効率	35				
	5.1.3 ターゲットチェンバーの影響	38				
	5.1.4 z 軸上における検出器の線源位置依存性	40				
	5.1.5 y 軸上における検出器の線源位置依存性	44				
5.2	磁場への応答	47				
	5.2.1 エネルギースペクトルの比較	47				
	5.2.2 測定	47				
	5.2.3 磁場対策	49				
	5.2.4 磁場対策の効果に対する考察	51				
第6章	まとめと今後の展望	53				
6.1	まとめ	53				
6.2	今後の展望	53				

図目次

1.1	¹²⁴ Sn の光子吸収断面積	1
1.2	¹³² Sn の光子吸収断面積	2
1.3	⁶⁸ Ni のエネルギースペクトル	3
1.4	PDR の強度	3
1.5	PDR の強度と中性子スキンの厚さの相関	4
2.1	クーロン分解反応....................................	5
2.2	⁵² Caの崩壊図	6
2.3	γ線のドップラー効果	7
2.4	γ線のドップラー効果	8
2.5	RIBF のセットアップ	9
2.6	SAMURAIのセットアップ	9
3.1	γ線と物質の相互作用	0
3.2	鉛のγ線吸収断面積 1	2
3.3	PMT の構造1 1	4
3.4	PMTの磁場依存性 1	5
3.5	CATANA の完成予想図 1 1 1	.6
3.6	CATANA の完成予想図 2 1	7
3.7	結晶の図面	.8
3.8	結晶の図	.8
3.9	結晶と PMT の接着	9
3.10	結晶と PMT の接着 (写真)	9
3.11	現在の CATANA の断面図 2	20
3.12	現在の CATANA(写真)	20
3.13	CATANA 回路図 2	21
4.1	光電ピークのカウント数 2	22
4.2	使用線源の崩壊図	24
4.3	原点、軸の取り方	25
4.4	対策1の図面	27
4.5	上下流の鉄板	28
4.6	側面の鉄板	28
4.7	対策1の図面	29
4.8	パーマロイの追加	29
4.9	円筒+上下流型モデル (対策1)	80
4.10	円筒+上下流+上下左右平板型モデル(対策2)3	80

4.11	CATANA 付近の磁場 (対策前、y 軸上)	31
4.12	x=0,y=300mm における磁場	32
5.1	同時に検出された結晶の数....................................	33
5.2	アドバックの例	34
5.3	アドバック前後のエネルギースペクトルの比較	35
5.4	検出効率のエネルギー依存性...................................	36
5.5	検出効率のエネルギー依存性 (シミュレーション)	37
5.6	検出効率のエネルギー依存性の比較.................................	38
5.7	検出効率のエネルギー依存性の比較2................................	39
5.8	検出効率の線源位置依存性 (¹³⁷ Cs,z 軸上)	40
5.9	検出効率の線源位置依存性 (²² Na,z 軸上)	41
5.10	層ごとの検出効率の線源位置依存性 (¹³⁷ Cs,z 軸上)	42
5.11	層ごとの検出効率の線源位置依存性 (²² Na,z 軸上)	42
5.12	検出効率の線源位置依存性 (¹³⁷ Cs,z 軸上)	43
5.13	検出効率の線源位置依存性 (²² Na,z 軸上)	43
5.14	検出効率の線源位置依存性 (¹³⁷ Cs,y 軸上)	44
5.15	検出効率の線源位置依存性 (²² Na,y 軸上)	44
5.16	検出効率の位置依存性 (y 軸上、最上流側の結晶)	45
5.17	検出効率の線源位置依存性 (¹³⁷ Cs,y 軸上)	46
5.18	検出効率の線源位置依存性 (²² Na,y 軸上)	46
5.19	エネルギースペクトルの比較	47
5.20	ゲイン変化の角度依存性....................................	48
5.21	分解能変化の角度依存性....................................	48
5.22	ゲイン変化の角度依存性 (対策1の後)	49
5.23	分解能変化の角度依存性 (対策1の後)	50
5.24	ゲイン変化の角度依存性 (対策 2 の後)	51
5.25	分解能変化の角度依存性 (対策 2 の後)	51

表目次

3.1	無機シンチレータの比較	13
3.2	ビームに対する角度ごとの結晶の厚さ	16
4.1	使用線源	23
5.1	原点における検出効率...................................	36
5.2	測定結果とシミュレーション結果の比較 (検出効率)	37
5.3	アルミニウムに対する吸収係数と透過する確率..............	39

第1章 序

原子核に特徴的な集団励起モードに巨大共鳴がある。巨大共鳴の様々なモードの中でも最もよく知られたモードとして巨大双極子共鳴 (GDR:Giant Dipole Resonance) が挙げられる。GDR は、原子核に光子を吸収させた際に現れる電気双極子 (E1) 応答であり、巨視的には中性子流体と陽子流体が逆位相で振動していると理解される。また微視的には核内の核子が励起された1粒子-1空孔状態の重ね合わせと解釈されている。GDR は、ほとんどの安定核で確認されており、その励起エネルギー E_x は $E_x \sim 80 \cdot A^{-1/3}$ MeV と質量数 A に依存し、共鳴幅は 2.5~5MeV であることがわかっている。[1]

原子核の電気双極子遷移においては特別なモデルによらず、一つの始状態から他のすべての終状態に 至る E1 遷移強度の総和が一定値になることが知られており、これは総和則 (sum rule) と呼ばれる。こ の総和則は光吸収断面積に適用でき、基底状態からすべての終状態に至る断面積の総和が以下のように 求めることができる。

$$\int \sigma_{\gamma}(E1)d\omega = 60 \cdot \frac{NZ}{A} \quad (MeV mb)$$
(1.1)

実験で観測された GDR の積分値はこの総和値のほぼ 100%を占める。[2]

図 1.1 は ¹²⁴Sn の光子吸収断面積を示したものであり、横軸に光子のエネルギー (MeV)、縦軸に光子 吸収断面積 (mb) をとったものである。[3] 黒点が測定結果、赤線が測定結果をフィットして得たローレ ンツ分布関数を示す。10MeV から 20MeV 付近の光子吸収断面積が大きくなっている部分が巨大双極子 共鳴である。¹²⁴Sn における GDR の励起エネルギーは 15.5 MeV、共鳴幅は 4.8 MeV、GDR の強度が 総和則値に占める割合は 116%と測定された。GDR の強度が和則値を上回っているのは、実際には核力 の交換力の効果が含まれるためである。



図 1.1: ¹²⁴Sn の光子吸収断面積。[3] 黒点は測定点、赤線はローレンツ分布。

ピグミー共鳴 (PDR:Pygmy Dipole Resonance) は、GDR より低い励起エネルギーを持つ電気双極子 応答であり、中性子過剰核で特徴的に現れる。1950 年代から 1960 年代に行われた熱中性子捕獲反応の 実験において、多くの原子核でγ線強度が5~7MeVのあたりで強くなる現象が見られ、これがピグミー 共鳴と名付けられ研究が始まった。理論的には、1971年に初めて流体力学モデルによってバレンス中性 子 (中性子スキン)とコアの振動であるという解釈がなされた。理論的研究により PDR の強度から中性 子スキンの厚さなどの情報が得られると考えられ、最終的に核物質の状態方程式に制限を加えることが できると期待されている。[4]

近年、加速器技術の発達によって不安定な中性子過剰な原子核を大強度のビームとして生成することが できるようになり、不安定な中性子過剰核における PDR の測定が可能となった。2005 年には ¹³⁰Sn,¹³²Sn の PDR の測定実験が行われた。[3] 図 1.2 はその ¹³²Sn の光子吸収断面積を示したものであり、横軸に光 子のエネルギー (MeV)、縦軸に光子吸収断面積 (mb) をとったものである。黒点が測定結果、緑点線が GDR、赤線が GDR と PDR の合計を示す。15MeV から 20MeV 付近に見られる大きなピークが GDR であり、10MeV 付近の小さなピークが PDR である。PDR は ¹³⁰Sn,¹³²Sn のほか、⁶⁸Ni においても見 つかっており、その励起エネルギーがそれぞれ 10.1(7)MeV,9.8(7)MeV,9.55(17)MeV であると測定され た。[3][5]⁶⁸Ni については理論計算との比較により PDR の強度が総和則値に占める割合が 2.8(5)%と計 算された。



図 1.2: ¹³²Sn の光子吸収断面積。[3] 黒点は測定点、緑点線は GDR、赤線は GDR と PDR の合計。

⁶⁸Ni の PDR に関しては Pb(⁶⁸Ni,⁶⁸Ni γ)Pb も行われている。図 1.3 にその反応における γ 線スペク トルを示す。点線は統計モデルによる予測 (3~5 MeV で規格化)を示しており、赤点線がターゲット、青 点線がビームに対応し、緑線はその和を示す。低エネルギー側ではエネルギースペクトルは指数関数で よく表せているが、11 MeV 付近に統計モデルの予測にはないピークがあり、PDR の存在を示唆して いる。11MeV は 68Ni の 1 中性子分離エネルギー以上であり、これは非束縛エネルギー領域に存在する PDR からの脱励起において ⁶⁸Ni の基底状態への γ 崩壊が起こっていることを示唆している。



図 1.3: ⁶⁸Niのクーロン分解反応におけるγ線のエネルギースペクトル。点線は統計モデルによる予測。

中性子過剰な Ca 同位体においては ⁴⁸Ca から ⁵⁴Ca にかけて PDR の強度が急激に増加することが理論 的に示唆されている。[6] 図 1.4 は、PDR の強度の中性子数による変化を示したものであり、横軸は中性 子数、縦軸は PDR の強度である。Ca 同位体において中性子数が 28 から 34、すなわち ⁴⁸Ca から ⁵⁴Ca にかけて PDR の強度が急激に増加していることがわかる。また図 1.5 は ⁵²Ca(左図) と ⁵⁴Ca(右図) にお ける PDR の強度と中性子スキンの厚さの相関を示したものであり、横軸は中性子スキンの厚さ (fm)、 縦軸は PDR の換算遷移確立 (e²fm²) である。⁵²Ca,⁵⁴Ca は特に PDR の強度と中性子スキンの厚さに強 い相関が見られることがわかり、これらの核の PDR の強度測定によって中性子スキンの厚さについて の知見が得られることが期待される。[7] 我々は 2017 年に中性子過剰な Ca 同位体のピグミー共鳴の測 定実験を行う予定である。



図 1.4: PDR の強度。[6] ⁴⁸Ca から ⁵⁴Ca にかけて PDR の強度が急激に増加している。



図 1.5: ⁵²Ca(左図) と ⁵⁴Ca(右図) における PDR の強度と中性子スキンの厚さの相関。[7]

本論文では、中性子過剰な Ca 同位体の PDR の測定実験のために建設されたγ線検出器アレー CATANA の性能評価 (検出効率の位置依存性及び磁場への応答)について述べる。2章ではピグミー共鳴の測定実 験の手法と実験装置について、3章ではγ線検出器について、4章では本実験の手法について、5章では その結果と結果に対する議論について、6章ではまとめと今後の展望について述べる。

第2章 中性子過剰核におけるピグミー双極子共鳴の 測定

我々は 2017 年に、中性子過剰な Ca 同位体の電気双極子応答の測定実験を計画している。実験は理 化学研究所の RI ビームファクトリーで SAMURAI(Superconducting Analyzer for MUlti-particle from RAdioIsotope beams) スペクトロメータを用いて行われる。本章ではその実験の手法及び実験装置につ いて述べる。

2.1 実験手法

Ca同位体のピグミー共鳴の測定実験では、クーロン分解反応によって生成された全粒子の測定を行い、不変質量法によって励起エネルギーを再構成するという方法を用いる。またこの際に検出するγ線は光速の約 60%の速さを持つ粒子から放出されるためドップラー効果の補正が必要である。以下では、 クーロン分解反応、不変質量法及びドップラー補正について述べる。

2.1.1 クーロン分解反応

入射粒子を Pb のような原子番号の大きな標的に高速で入射させると、入射粒子は標的との電磁相互 作用によって励起される (クーロン励起)。これは入射粒子が標的からの仮想光子を吸収することに相当 する。この電磁相互作用により粒子分離エネルギー以上まで入射粒子が励起されると、複数の粒子に分 解する。この反応をクーロン分解反応という。⁵²Ca のクーロン分解反応を例にすると、図 2.1 に示すよ うに ⁵²Ca はクーロン分解反応によって ⁵¹Ca と中性子に分解する。このとき分解片である ⁵¹Ca が励起 状態にある場合は、さらにγ線を放出して ⁵¹Ca の基底状態へ遷移する。



図 2.1: 52 Ca のクーロン分解反応の模式図。 52 Ca は Pb 標的からの仮想光子を吸収して励起されること によって、 51 Ca と中性子に分解する。分解後の 51 Ca が励起状態であれば γ 線を放出して基底状態に遷移する。

2.1.2 不変質量法

図 2.2 は ⁵²Ca の励起状態からの崩壊の様子を示す。クーロン励起によって ⁵²Ca が 1 中性子分離エネ ルギーより上まで励起されると、すぐに ⁵¹Ca と中性子に崩壊する。崩壊後の ⁵¹Ca が励起状態にあれば、 さらに γ 線を放出して基底状態に遷移する。



図 2.2: ⁵²Caの励起状態からの崩壊の模式図。クーロン励起によって得られた ⁵²Caの励起状態はほとん どの場合、1中性子分離エネルギーの閾値を超えているため、すぐに ⁵¹Caと中性子に崩壊する。

1 中性子分離エネルギーを超えた励起エネルギー *E_x* にまで励起された場合、励起エネルギーの再構成 には不変質量法を用いる。

まず不変質量 M は、崩壊後の ⁵¹Ca の励起状態及び中性子のエネルギー $E_{^{51}Ca^*}, E_n$ と運動量 $\mathbf{p}_{^{51}Ca^*}, \mathbf{p}_n$ を用いて以下のように定義される。

$$M = \sqrt{(E_{51}_{Ca^*} + E_n)^2 + (\mathbf{p}_{51}_{Ca^*} + \mathbf{p}_n)^2}$$
(2.1)

次に相対エネルギー E_{rel} は、Mと崩壊後の⁵¹Caの励起状態及び中性子の静止質量 m_{51Ca^*}, m_n によって以下のように表せる。

$$E_{rel} = M - (m_{51}_{Ca^*} + m_n) \tag{2.2}$$

この E_{rel} は図 2.2 の E_{rel} と対応している。したがって励起エネルギー E_x は、 E_{rel} 、1中性子分離エネルギー S_n 及び放出された γ 線のエネルギー E_{γ_i} を用いて次のようにかける。

$$E_x = E_{rel} + S_n + \sum_i E_{\gamma_i} \tag{2.3}$$

したがって、励起エネルギー E_x を再構成するためには、 E_{rel} と E_{γ_i} の測定を行う必要がある。

*E_{rel}*は、崩壊後の中性子及び荷電粒子 (⁵¹Ca) の運動量を測定することによって求めることができる。 これらの測定は SAMURAI に設置されている中性子検出器及び荷電粒子検出器によって行われる。

放出される γ 線のエネルギー E_{γ_i} は γ 線検出器によって測定されるが、ピグミー双極子共鳴は励起エネルギーが比較的高い (6~10 MeV) ため ⁵¹Ca が励起状態にいる可能性が高く、しかも複数 γ 線が放出される可能性もある。そこで検出効率の高い γ 線検出器が必要となる。

2.1.3 ドップラー補正

実験では、 52 Ca などの入射ビームは光速の 60%程度の速度を持つ。このような粒子から放出される γ 線のエネルギーは、実験室系ではドップラー効果によって変化する。実験室系でのエネルギー E_{γ}^{lab} は、重心系でのエネルギー E_{γ}^{cm} 及び粒子の進行方向と γ 線の放出される方向とのなす角 θ を用いて以下のようにかける。

$$E_{\gamma}^{lab} = E_{\gamma}^{cm} \cdot \frac{1}{\gamma(1 - \beta \cos \theta)} \tag{2.4}$$

ここで、 γ, β は粒子の速度を v を用いて

$$\gamma = \frac{1}{\sqrt{1 - \beta^2}} \quad , \quad \beta = \frac{v}{c} \tag{2.5}$$

である。図 2.3 は、 $\beta = 0.6$, 重心系での γ 線のエネルギー $E_{\gamma}^{cm} = 1$ (MeV) とした場合の実験室系での γ 線のエネルギーの放出方向への依存性を示したものであり、横軸に粒子の進行方向と γ 線の放出される方向とのなす角 $\theta(\mathbf{g})$ 、縦軸に実験室系でのエネルギー E_{γ}^{lab} をとっている。 θ が小さくなるほどエネルギーは高くなり、前方に位置する検出器ほどエネルギーが高く検出されることがわかる。



図 2.3: $\beta = 0.6$ の粒子から放出される 1MeV の γ 線のドップラー効果。横軸は粒子の進行方向と γ 線の放出される方向のなす角 $\theta(\mathfrak{g})$ 、縦軸は実験室系でのエネルギー E_{γ}^{lab} 。

同様に実験室系での γ 線の強度 I_{γ}^{lab} は、重心系での γ 線の強度 I_{γ}^{cm} 及び粒子の進行方向と γ 線の放出 される方向とのなす角 θ を用いて以下のようにかける。

$$I_{\gamma}^{lab} = I_{\gamma}^{cm} \cdot \frac{(1+\beta\cos\theta)^2}{1-\beta^2}$$
(2.6)

図 2.4 は、 $\beta = 0.6, I_{\gamma}^{cm} = 1$ とした場合の実験室系での γ 線の強度の放出方向への依存性を示したものであり、横軸に粒子の進行方向と γ 線の放出される方向とのなす角 $\theta(\mathbf{g})、縦軸に実験室系での強度 I_{\gamma}^{lab}$ をとっている。前方の検出器ほど強度が強くなっていることがわかる。



図 2.4: $\beta = 0.6$ の粒子から放出される γ 線のドップラー効果。横軸は粒子の進行方向と γ 線の放出される方向のなす角 $\theta(\mathbf{g})$ 、縦軸は実験室系での強度比 I^{lab}_{γ} 。

このように、γ線が放出される角度によって測定されるエネルギーが変化するため、検出されたγ線 のエネルギーをこの角度によって補正する必要がある。この補正のために、粒子の進行方向とγ線が放 出される方向とのなす角度θを測定する必要がある。また前方の強度が強くなるため、前方に検出器を 置く必要がある。

2.2 実験装置

 52 Caのクーロン分解実験は、理化学研究所の RI ビームファクトリー (RIBF) に設置されている SAMU-RAI スペクトロメータ [8][9] を用いて行われる。図 2.5 に BigRIPS のセットアップを示す。超伝導サイ クロトロン (SRC) を含む複数のサイクロトロンによって核子当たり 345 MeV まで加速された 1 次ビー ム 70 Zn と Be 標的との核破砕反応により 52 Ca などの粒子が生成される。生成される粒子は目的である 52 Ca だけではないため、BigRIPS[10] によって生成された粒子の識別および分離を行い、SAMURAI に 輸送する。



図 2.5: BigRIPS のセットアップ。加速された1次ビームと1次標的との核破砕反応により生成された 粒子を BigRIPS で識別、分離する。オレンジ線は1次ビームである⁷⁰Zn、赤線線は2次ビームである ⁵²Ca をの軌道を示す。

図 2.6 は SAMURAI のセットアップを示している。BigRIPS によって運ばれてきた ⁵²Ca ビームは Pb 標的との相互作用によって励起され、その後すぐに ⁵¹Ca と中性子に崩壊する。崩壊後の ⁵¹Ca が励起状 態であれば γ 線を放出する。この γ 線は標的を囲うように配置されている γ 線検出器 CATANA で検出 され、そのエネルギーが測定される。また崩壊後の ⁵¹Ca は SAMURAI 磁石の磁場によって曲げられて 荷電粒子検出器で、中性子はまっすぐ進んで中性子検出器で検出され、その運動量が測定される。



図 2.6: 52 Ca のピグミー共鳴測定実験のための SAMURAI のセットアップ。 52 Ca は Pb 標的で励起され、 すぐに中性子と 51 Ca に崩壊する。崩壊後の γ 線, 荷電粒子 (51 Ca), 中性子はそれぞれの検出器で検出さ れる。

第3章 γ線検出器の概要

今回我々は 2017 年に予定されているピグミー共鳴の測定実験に向けて、新型のγ線検出器アレー CATANA(CAesium iodide array for γ-ray Transition in Atomic Nuclei at high isospin Asymmetry) の建設を行った。CATANA は高い検出効率と十分なエネルギー分解能を実現するため、CsI(Na) シン チレータが標的を覆う構造を持っている。また、光検出器としては光電子増倍管(PMT)を使用してい る。本章では、γ線の検出原理と CATANA の概要について述べる。

3.1 *γ*線の検出原理

3.1.1 γ線と物質の相互作用

γ線は物質を通過する際、物質と相互作用を起こす。その相互作用として、光電吸収、コンプトン散 乱、電子対生成が挙げられる。図 3.1 にこれらの相互作用の模式図を示す。[11]



図 3.1:物質とγ線の相互作用。[11] 左が光電吸収、中央がコンプトン散乱、右が電子対生成を示す。

以下にそれぞれの相互作用について述べる。

光電吸収

光電吸収は、 γ 線が原子中に束縛された電子と衝突してその全エネルギー E_{γ} を与え、電子が γ 線の 全エネルギーと原子の結合エネルギーIの差に対応するエネルギー $E_{\gamma} - I$ を持って、原子の外に飛び出 る現象である (図 3.1 左)。

ここで、電子の質量エネルギー mc²を単位としたγ線のエネルギーζを

$$\zeta = \frac{E_{\gamma}}{m_e c^2} = \frac{h\nu_0}{m_e c^2} \tag{3.1}$$

とすれば、K 電子による吸収断面積は、以下のように与えられる。

$$\sigma_{photo}(K) = \begin{cases} 4\sqrt{2}\phi_0 \cdot \alpha^4 Z^5 \cdot \zeta^{-\frac{7}{2}} & (\zeta \ll 1) \\ \frac{3}{2}\phi_0 \cdot \alpha^4 Z^5 \zeta^{-1} e^{-\pi\alpha + 2\alpha^2(1-\ln\alpha)} & (\zeta \gg 1) \end{cases}$$
(3.2)

と与えられる。ここで、

$$\phi_0 = \frac{8\pi}{3} \left(\frac{e^2}{mc^2} \right) = 6.65 \times 10^{-25} \ (cm^2) \qquad (トムソン散乱の断面積)$$
(3.3)

$$\alpha = \frac{e^2}{4\pi\hbar c} = \frac{1}{137} \tag{3.4}$$

である。光電吸収の吸収断面積 σ_{photo} は $\sigma_{photo}(K)$ を用いて、近似的に、

$$\sigma_{photo} = \frac{5}{4} \sigma_{photo}(K) \tag{3.5}$$

とかける。したがって、光電吸収の吸収断面積は Z⁵ に比例することがわかる。

コンプトン散乱

コンプトン散乱は、 γ 線のエネルギーが電子の束縛エネルギーに対して大きくなると起こる現象であ り、光子と一つの自由電子との衝突として扱われる (図 3.1 中央)。入射 γ 線及び散乱 γ 線のエネルギー をそれぞれ $h\nu_0, h\nu$ 、反跳電子の運動エネルギーを E_e とし、入射 γ 線の方向と反跳電子の運動方向及び 散乱 γ 線の方向のなす角をそれぞれ ϕ, θ とおく。このとき、エネルギー保存則及び運動量保存則により、 以下の式が得られる。

$$h\nu = \frac{h\nu_0}{1+\zeta(1-\cos\theta)} \tag{3.6}$$

$$E_{e} = h\nu_{0} \cdot \frac{2\zeta \cos^{2} \phi}{(1+\zeta)^{2} - \zeta^{2} \cos^{2} \phi}$$
(3.7)

$$\tan\phi = \frac{\cot\frac{\theta}{2}}{1+\zeta} \tag{3.8}$$

Klein-仁科の散乱微分断面積を全立体角にわたって積分した全断面積は、ζ≪1のとき、

$$\sigma_{comp} = Z\phi(1 - 2\zeta + 5.2\zeta^2 - 13.3\zeta^3) \tag{3.9}$$

で与えられる。したがって、コンプトン散乱の断面積は Zに比例することがわかる。

電子対生成

電子対生成は、原子核の電場の中でγ線量子が消滅し、電子・陽電子の対が発生する現象である (図 3.1 右)。

電子と陽電子のエネルギーは合計で $h\nu_0 - 2m_ec^2$ であり、電子対生成が起こるためには、 γ 線のエネ ルギーは $2m_ec^2 = 1.02$ MeV以上でなければならない。その吸収断面積 σ_{pair} は、

$$m_e c^2 \ll h\nu \ll 137 m_e c^2 Z^{-\frac{1}{3}}$$
 (3.10)

であるとき、

$$\sigma_{pair} = \bar{\phi} Z^2 \left(\frac{28}{9} \ln 2\zeta - \frac{218}{27}\right)$$
(3.11)

で与えられる。ただし、

$$\bar{\phi} = \left(\frac{e^2}{m_e c^2}\right)^2 \cdot \alpha = 5.79 \times 10^{-28} \quad (\text{cm}^2)$$
 (3.12)

である。したがって、電子対生成の断面積は Z² に比例することがわかる。

γ線の吸収断面積

γ線の吸収断面積は、光電吸収、コンプトン散乱、電子対生成の断面積を足し合わせることで求めるこ とができる。

$$\sigma = \sigma_{photo} + \sigma_{comp} + \sigma_{pair} \tag{3.13}$$

前述の通り、 σ_{photo} は Z^5 、 σ_{comp} はZ、 σ_{pair} は Z^2 に比例する。したがって、Z が大きい物質ほど γ 線との相互作用を起こしやすい。

図 3.2 は鉛のγ線吸収断面積を示したものであり、横軸はγ線のエネルギー (MeV)、縦軸はγ線吸収 断面積 (barn/atom) である。点線は断面積の3つの成分を表し、低エネルギー側で支配的なのが光電吸 収、1 MeV 付近で支配的なのがコンプトン散乱、高エネルギー側で支配的なのが電子対生成に対応する。 不安定核から放出されるγ線の多くは数百 keV から数 MeV 程度であり、この領域ではγ線吸収断面積 はコンプトン散乱が支配的であり、断面積が小さいため測定が難しいことがわかる。



図 3.2: 鉛のγ線吸収断面積。[12] 点線は断面積の3つの成分を表し、低エネルギー側で支配的なのが光 電吸収、1 MeV 付近で支配的なのがコンプトン散乱、高エネルギー側で支配的なのが電子対生成に対応 する。

3.1.2 シンチレータ

電子は絶縁体や半導体では離散的なエネルギー帯を持つ。下方のエネルギー帯は電子が格子上の位置 に束縛されている価電子帯、上方は電子が結晶内を自由に動き回ることができる伝導帯である。この2 つのエネルギー帯の間には禁制帯が存在し、純粋な結晶では電子はこの間には存在できない。価電子帯 にある電子はエネルギーを吸収すると伝導帯へ移行し、もともと電子が満たしていた場所には正孔が残 る。伝導帯に移行した電子が価電子帯に戻る際にシンチレーション光が発生するが、純粋な結晶中では この過程は能率が悪く、禁制帯のエネルギー幅が広いため放出される光子のエネルギーが高く可視光に ならない。そのため無機シンチレータは、活性化物質と呼ばれる少量の不純物を添加することによって、 禁制帯内に価電子帯への電子の遷移が可能な新しいエネルギー状態を形成し、可視光の放出率を高めて いる。[13]

シンチレーション光の強度は電子の励起エネルギー、すなわちシンチレータ内でγ線が失ったエネル ギーにほぼ比例している。[12] そのためシンチレーション光の強度を測定することによってγ線のエネ ルギーを測定することができるが、シンチレーション光は微弱であるため PMT などを用いてその信号 を増幅する必要がある。

3.2 シンチレータの比較

主な無機シンチレータの特徴 (密度, 有効原子番号, 放出光子数, 減衰時間, 放射長, 潮解性の有無) を表 3.1 に示す。ここで、放出光子数は NaI(Tl) との比をとったものであり、放射長は制動放射によって電子 のエネルギーが 1/e になる間に進む距離を表している。

結晶	密度 [g/cm ³]	有効原子番号	放出光子数 (NaI(Tl) 比)[%]	減衰時間 [ns]	放射長	潮解性
NaI(Tl)	3.67	50	100	250	2.6	あり
CsI(Na)	4.51	54	85	630	1.7	あり
CsI(Tl)	4.51	54	45	1000	1.7	わずか
BGO	7.13	74	20	300	1.12	なし
$LaBr_3(Ce)$	5.08	48	165	16	2.13	あり

表 3.1: 無機シンチレータの比較。[14]

NaI(Tl)結晶は最もよく用いられている検出器である。CsI(Na)はCATANAで用いているシンチレー タであり、有効原子番号が大きく密度も高いため、γ線が物質と相互作用を起こしやすく、放射長が短 い。したがって、高い検出効率が得られることが期待される。また放出光子数も比較的多く、ある程度 のエネルギー分解能が期待できる。添加された不純物が異なるCsI(Tl)は潮解性はわずかであるものの、 ほとんどの性能でCsI(Na)に劣っている。BGO放射長が非常に短いものの放射光子数が他のシンチレー タと比較して非常に少ない。また LaBr₃(Ce)は減衰時間が短いため時間分解能が非常に良い。放射光子 数も非常に優れているが、とても高価である。

ピグミー共鳴測定においては、高い検出効率とある程度のエネルギー分解能を持つγ線検出器が要求 される。そのため CATANA では、シンチレータとして CsI(Na) 結晶を用いている。

3.3 光電子増倍管

3.3.1 光電子増倍管の原理

図 3.3 は、光電子増倍管 (PMT)の構造を示している。PMT に入射したシンチレーション光はまず、 光電面で電子に変換される。光電面から出る光電子の数を入射光子数で割った値は量子効率 (QE) と呼 ばれ、CATANA で用いた PMT(R580)の量子効率は 27%程度である。この電子は収束電極によってか けられた電場勾配によりダイノード (電子増倍部)に集められる。ダイノード部分に電子が当たると二次 電子が放出される。この電子が次のダイノードに当たりさらに二次電子が放出される。これを繰り返す ことによって電子の数が増倍される。

典型的なシンチレーション光によるパルスに含まれている光電子は数百個程度であるが、ダイノード を経ることによってこの電子は 10⁷ ~ 10¹⁰ 個まで増倍される。[15]



図 3.3: PMT の構造

3.3.2 ゲインの HV 依存性

ゲインとは、陽極からの出力電流と陰極からの光電子流との比のことである。二次電子放出率を δ と すれば、n段のダイノードをもつ PMT のゲインは、理想的には δ^n となる。また、二次電子放出率 δ は、 $\delta = A \cdot E^{\alpha}$ で与えられる。ここで、Aは定数、Eはダイノード間の電圧、 α はダイノードの形や材質に よって決まる定数であり 0.7 から 0.8 の値をとる。[15] ここで PMT の陽極-陰極間に V の電圧を印加し たとすると、ゲインは

$$\mu = \delta^{n}$$

$$= (A \cdot E^{\alpha})^{n}$$

$$= \left\{ A \cdot \left(\frac{V}{n+1} \right)^{\alpha} \right\}^{n}$$

$$= K \cdot V^{\alpha n} \qquad (K 定数) \qquad (3.14)$$

となる。[15]

CATANA で使用されている光電子増倍管は 10 段のダイノードであるから、ゲインは印加された電圧 Vの7 乗から8 乗に比例することが期待される。

3.3.3 磁場の影響

PMT を磁場中で使用した場合、PMT 内部の電子の軌道が変化する。したがって、ダイノードに電子 が設計通り収束しないことや、次のダイノードに到達しない電子が増えることにより、陽極からの出力 電流が減少することが予想される。これによってゲインが低下したり、電子の統計的なふらつきが増え ることによって分解能が悪化することが考えられる。

図 3.4 は PMT が管軸に垂直な磁界によって受ける影響を示しており、横軸に磁束密度 (mT)、縦軸に 磁場がない時に対する相対出力 (%) をとっている。例えば、13mm 径ヘッドオン型 (ラインフォーカス 型ダイノード) では、0.4mT の磁場で相対出力は 50%程度になり、大きな影響を受けていることがわか る。このような磁場の影響を低減するため、PMT の側面はミューメタルと呼ばれる非常に磁気透磁率の



磁束密度 (mT)

図 3.4: 一般的な PMT の磁場依存性。PMT の管軸に垂直な方向の磁場に対する出力の変化を示して いる。

大きな素材で覆われている。これにより管軸に垂直な方向の磁場はミューメタルに吸収され、PMT の 内部には侵入しない。しかし、ミューメタルは側面のみしか覆っていないため、菅軸方向の磁場につい ては防ぐことができない。

3.4 新型 γ 線検出器アレーCATANAの概要

3.4.1 CATANA の特徴

ピグミー共鳴の測定を測定を行うため、 γ 線検出器は高い検出効率と十分なエネルギー分解能が求められる。そのために高密度の結晶で大立体角を覆う必要がある。また $\beta \simeq 0.6$ の粒子から放出される γ 線の相対論的効果を補正するためには、式 2.4 に示すように γ 線の放出角度を測定する必要がある。

今回建設されたγ線の検出器 CATANA は 200 個の CsI(Na) 結晶が標的を覆う構造になっており、

 $\beta \simeq 0.6$ の粒子から放出される 1MeV の γ 線に対して約 56%の検出効率を持つように設計されている。 また、角度分解能は、ビーム軸とのなす角 θ に対して約 10 度、ビーム軸に対する回転角 ϕ に対して 18 度である。図 3.5 に CATANA の完成予想図を示す。左図が CATANA の全体図、右図が CATANA を半 分にして横から見た図であり、色のついた部分が CsI(Na) 結晶に対応している。右の図において紫色の 部分は標的に対応している。結晶につけられた色の違いは結晶の形の違いに対応している。また、表 3.2 にビームに対する角度ごとの結晶の厚さを示す。2.1.3 節で述べたように前方の検出器ほど実験室系での エネルギーや強度が高くなるため、前方の検出器ほど厚い結晶を使用している。実際の実験では、8 個 の LaBr₃ 検出器とともに使用される予定である。



図 3.5: CATANA の完成予想図 (左:全体図 右:断面図)。色の違いは結晶の形の違いに対応している。

ビームに対する角度 $\theta(\mathbb{B})$	図 3.5 における色	結晶の厚さ(cm)
5~16	黄色	15.0
16~27	橙色	15.0
27~38	赤色	14.0
38~49	緑色	12.5
49~59	水色	10.5
59~69	水色	10.5
69~79.5	青色	9.5
79.5~90	青色	9.5
90~100.5	青色	9.5
100.5~111.0	青色	9.5

表 3.2: ビ	ームに対する角度ごとの結晶の厚さ。	前方の結晶ほど厚い結晶が依	使用されている。
----------	-------------------	---------------	----------

また図 3.6 にフレーム及び架台まで含めた CATANA の全体図を示す。左図が全体図、右図が断面図 であり、数字の単位は mm である。CATANA の中心の高さ (ビームの高さ) は 1880 mm、厚さビーム軸 方向は 590 mm、幅は 1495 mm である。結晶の色の違いは結晶の種類の違いに対応する (図 3.5 の色と は対応していない)。図は上流側から見たものであり、ビーム方向は赤矢印で示した通り図の左手前から 右奥の方向である。



図 3.6: フレームまで含めた CATANA の完成予想図 (左:全体図 右:断面図)。結晶の色の違いは結晶の種類の違いに対応する。数字の単位は mm。

3.4.2 結晶と PMT の接着

図 3.7 と図 3.8 に最上流側に用いられている結晶の図面と立体図を示す。立体図に矢印で示したオプ ティカルウィンドウと PMT の光電面はオプティカルグリースを用いて接着する。また接合部分はブラッ クテープで遮光した。図 3.9 と 3.10 に結晶と PMT を接着した図と実際の写真を示す。写真において結 晶の種類は左から図 3.5 の緑色、水色、青色の結晶にそれぞれ対応している。



図 3.7: 結晶の図面。数字の単位は mm。



図 3.8: 結晶の立体図。



図 3.9: 結晶と PMT の接着。数字の単位は mm。



図 3.10: 結晶と PMT を接着した写真。結晶の種類は左から、図 3.5 の緑色、水色、青色の結晶に対応 する。

3.4.3 現在の CATANA

2016 年秋に CATANA は、まず 100 個の CsI(Na) 結晶を用いて組み立てが完了した。図 3.11 に現在 の CATANA を半分にして横から見た図を示す。結晶の色は図 3.5 と対応しており、結晶の形の違いを示 している。現在の CATANA は、完成予定の CATANA の上流側から見て 3 層目から 8 層目で成り立っ ている。また図 3.12 に現在の CATANA 写真を示す。中央の円形の白い部分が CsI(Na) 結晶であり、そ の中心に標的が置かれる。写真は CATANA を上流側から撮影したものであり、ビームは写真の手前側 から奥側に進む。



図 3.11: 現在の CATANA の断面図



図 3.12: 現在の CATANA(写真)

3.4.4 回路

図 3.13 は CATANA の回路図を示している。PMT からの信号は CLEAR PULSE 4495 に内蔵された AMP,CFD に入力される。信号の記録のために AMP からの信号が ADC に、CFD からの信号が TDC に送られる。また logic FIFO (Fan In Fan Out) において AMP,CFD のすべての信号の or 出力をとる。 CATANA を SAMURAI とともに使用する場合にはトリガー生成のために SAMURAI に送られるが、今 回は使用せず CATANA のみのトリガー生成のための回路に送られる。次の 4 fold majority logic (a) で は、FIFO の出力信号、Pulse divider を通した FIFO の出力信号、SAMURAI からの 1kHz の信号の 3 つの入力信号の切り替えを行っている。以下 4 fold majority logic は 4 fold と略し (a),(b),(c) によって 区別する。Pule divider は来た信号の一部を信号として出力するもので、トリガーレートが非常に高い 時に使用される。4 fold (a) からの出力信号は visual scaler, scaler と次の 4 fold (b) に送られる。4 fold (b) では PC がデータ処理を行っている間 (busy) は新たな信号を遮断している。次の 4 fold (c) では、4 fold (b) からの出力信号と SAMURAI のトリガー信号の 2 つの入力信号の切り替えを行っている。今回は CATANA 単独なので SAMURAI のトリガー信号は使用していない。4 fold (c) からの出力が CATANA のトリガー信号となり、ADC,TDC に送られる。また register への FIN(VME のインタラプト) 信号と しても送られる。



図 3.13: CATANA の回路図

第4章 実験

4.1 検出効率の位置依存性

4.1.1 測定の目的

実際の実験においては厚いターゲット (数 cm 程度)を使用する場合がある。この場合γ線の発生する 位置によって検出器を見込む立体角が異なるため検出効率が変化する。このような位置への依存性の計 算は実際にはモンテカルロシミュレーションを用いて行われるが、このシミュレーションが正しいこと を確認する必要がある。今回は標準線源の位置を反応点と見立て、線源位置をずらしていくことにより 検出効率の位置依存性の測定を行った。

4.1.2 検出効率

検出効率 (ε) は以下の式で定義される。

$$\epsilon = \frac{N_{count}}{N_{\gamma}} \times \frac{1}{live \ time} \tag{4.1}$$

ここで *N_{count}* は、光電ピーク部分のカウント数のことである。図 4.1 は ¹³⁷Cs のエネルギースペクト ルのフィッティングの様子を示したものであり、横軸にγ線のエネルギー (keV)、縦軸にカウント数を とっている。図のようにエネルギースペクトルを指数関数+ガウシアンでフィッティングし、ガウシアン の面積 (オレンジ斜線部分)を算出することで *N_{count}* を求めることができる。



図 4.1: ¹³⁷Cs のエネルギースペクトル。エネルギースペクトルを指数関数+ガウシアンでフィッテイン グし、ガウシアンの面積 (オレンジ斜線)を求める。青色点線、赤色点線がそれぞれフィッティングで得 られた指数関数とガウシアンを表し、赤色実線がその和を示す。

また、 N_{γ} は測定時間内に線源から放出された γ 線の数であり、

$$N_{\gamma} = 線源強度 (Bq) \times 測定時間 (s) \times 放出率$$
 (4.2)

によって、求めることができる。なお放出率は、一つの核が崩壊したときに γ 線を放出する確率のこと である。

最後に live time は、トリガーにかかった数のうちデータ収集システム(QDC)でデータをとること ができた数の割合のことであり、この値で割ることによって回路のデットタイムを補正している。live time の値はスケーラーの情報から得ることができる。また live time の値は¹³⁷Cs で 0.72、²²Na で 0.57 程度であり、線源強度が強いものほど小さな値となる。⁸⁸Y は強度が非常に強く、live time が非常に小 さな値になってしまったため、Pulse divider(図 3.13 の回路図を参照)を用いてトリガーにかかったもの のうち 1/100 をデータをして取った。

4.1.3 使用線源

使用した線源は主に ¹³⁷Cs と ²²Na であり、原点のみにおいて ⁶⁰Co と ⁸⁸Y も用いた。これらの線源に ついて、放出される γ 線のエネルギー、それぞれのエネルギーに対応する放出率、実験時の強度、入手 時の線源の強度の誤差、半減期を表 4.1 に示す。

線源	エネルギー	放出率	実験時の強度	線源強度の誤差	半減期
137Cs	662(keV)	0.8510	7.405(kBq)	1.9%	30.1(years)
²² Na	511(keV)	1.8076	17.94(kBq)	1.7%	2.60(years)
	1275(keV)	0.9994			
⁶⁰ Co	1173(keV)	0.9985	37.00(kBq)	1.7%	5.27(years)
	1333(keV)	0.9998	-		
⁸⁸ Y	898(keV)	0.937	496.4(kBq)	1.9%	0.29(years)
	1836(keV)	0.992			

表 4.1: 使用線源

また、今回使用した 4 つの線源の崩壊図を図 4.2 に示す。左上が ¹³⁷Cs、右上が ²²Na、左下が ⁶⁰Co、 右下が ⁸⁸Y の崩壊図である。

¹³⁷Csの崩壊

¹³⁷Cs は β^- 崩壊によって ¹³⁷Ba に崩壊するが、そのうち 94.5%が $\frac{11}{2}^-$ の励起状態に、残りの 5.4%は $\frac{3}{2}^+$ の基底状態に崩壊する。 $\frac{11}{2}^-$ の励起状態に崩壊したものの多くは $\frac{3}{2}^+$ の基底状態に遷移し、その際に 662keV の γ 線が放出されるが、残りは γ 崩壊せずに内部転換電子を放出する。これによって 662keV の γ 線の放出率は 85.1%となる。

²²Naの崩壊

²²Na はほぼ全てが β^+ 崩壊 (90.4%) または電子捕獲 (EC : 9.5%) によって ²²Ne の 2⁺ の励起状態に崩壊する。その後 0⁺ の基底状態に遷移する際に 1275keV の γ 線が放出される。また β^+ 崩壊によって放出された陽電子は、電子と対消滅を起こし 2 本の 511keV の γ 線が放出される。



図 4.2: 使用線源の崩壊図。左上が¹³⁷Cs、右上が²²Na、左下が⁶⁰Co、右下が⁸⁸Y。

⁶⁰Coの崩壊

⁶⁰Co はほぼ全てが β^- 崩壊によって ⁶⁰Ni の 4⁺ の励起状態に崩壊する。その後、2⁺ の励起状態、0⁺ の基底状態へと連続して遷移する。この際に 1173keV と 1333keV の γ 線が放出される。

⁸⁸Yの崩壊

⁸⁸Y はほぼ全てが電子捕獲によって⁸⁸Sr の 3⁻ の励起状態に崩壊する。その後、2⁺ の励起状態、0⁺ の 基底状態へと連続して遷移する。この際に 898keV と 1836keV のγ線が放出される。

4.1.4 原点、軸の取り方

図 4.3 は、CATANA を半分にして横から見た図である。図のようにビーム軸方向を z 軸、鉛直上向き を y 軸とし、その交点の赤丸の部分を原点とした。また同じ z を持つ結晶の集まりを層と呼ぶこととし、 層番号は図 4.3 のように定義した。



図 4.3: 原点、軸の取り方。Z 軸はビーム軸、Y 軸は鉛直上向き、原点はその交点 (赤丸)。結晶の上の数 字は層 (同じzを持つ結晶の集まり)の番号を表す。

4.2 磁場への応答

4.3 測定の目的

実際の実験では SAMURAI 磁石を 2.9T まで励磁させるが、その際 CATAMA の位置周辺に漏れ磁場 が発生する。この漏れ磁場によって CATANA で使用している PMT が影響を受け、ゲインが低下した り分解能が悪化したりするため、この影響について調べる必要がある。

4.3.1 評価の方法

今回は⁸⁸Y 線源を用いて、SAMURAI 磁石を励磁させていない場合と 2.9T に励磁させた場合を比較 することによって、ゲインと分解能について磁場への応答を調べた。以下にそれぞれの評価の方法につ いて述べる。

ゲイン

磁場によって PMT の陽極からの出力電流が減少する。エネルギー値 (~チャンネル値) は陽極からの 出力電流の強さに比例するから、エネルギースペクトルのピークの位置を磁場のある場合とない場合で 比較することによって、ゲインの変化を評価することができる。今回は、エネルギースペクトルをガウ シアン+指数関数によってフィットし、ガウシアンの中心値の比をとることによってゲインの磁場への 応答を評価した。

分解能

分解能は以下の式で定義される。

分解能 (%) =
$$\frac{FWHM}{\text{エネルギー}}$$
 (4.3)

FWHM(半値全幅) はピークの高さが半分になる部分におけるピークの幅のことであり、ガウシアンの場合には σ と以下の関係を持つ。

 $FWHM = 2\sigma\sqrt{2\ln 2} \simeq 2.35\sigma$

したがって、エネルギースペクトルをガウシアン+指数関数によってフィットし、ガウシアンの σ 及び 中心値 E によって

分解能 (%) =
$$\frac{2.35\sigma}{E}$$
 (4.4)

と求めることができる。

4.3.2 磁場対策のセットアップ

磁場によるゲインの低下や分解能の悪化を低減するため、磁場への対策を行う必要がある。磁場対策 によってゲインの低下や分解能の悪化が無視できる程度になるのが理想であるが、完全に磁場の侵入を 防ぐことはできない。そこで磁場がある場合の分解能を磁場がない場合の分解能の1.2倍以下に抑える というのを磁場対策の第一目標とした。CATANAで使用した結晶の662 keV のピークに対する分解能 は典型的には9%程度であり、その1.2 倍は10.8%である。PDR の測定実験においては11%程度以下の 分解能があれば充分であると考えられるため、磁場がある場合とない場合の分解能の比が1.2 以下とい う値を選んだ。また実際の実験においてゲインの低下が起こった場合、エネルギーキャリブレーション を行うか、HV の値を変えることによって補正する。他の実験の中には SAMURAI 磁石を励磁する強さ を頻繁に変更するものがあり、そのような場合に HV の値をその都度変更するのは時間を要する。そこ でそのような実験で使用する場合には、ゲインの変化をエネルギーキャリブレーションのみで補正でき る値にするためにゲイン変化が10~15%以下である必要がある。

磁場への対策としては、検出器の周りに鉄のような透磁率の高い物質を置くことにより磁場を吸収さ せることによって PMT 付近での磁場を減少させるという方法が挙げられる。今回は二度の対策を行っ たので、ここでその対策のセットアップについて述べる。

磁場対策1

図 4.4 は実際に設置した鉄板のセットアップを示した図面であり、図 4.5 と 4.6 は使用した 2 種類の鉄 板の図面である。図 4.4 は、左図が CATANA を半分にして上流から見た図、右図は CATANA を側面 から見た図であり、図中の番号 1,2 で示した部分がそれぞれ図 4.5 と 4.6 に示した鉄板に対応している。 鉄板の厚さはそれぞれ 1.6mm である。上流側及び下流側には図 4.5 に示した鉄板が 20 枚ずつ、側面に は図 4.6 に示した鉄板が 20 枚設置されている。後に示すように CATANA 付近では y 軸方向の磁場が強 いため、この磁場の侵入を防ぐため、PMT の上側に鉄板を設置する必要がある。しかしこれだけでは 逆に磁場を引き付けて巻き込んでしまうことにより PMT 付近の磁場が強くなってしまうため、結晶と PMT を鉄板で円筒形状に覆うことにより、引き付けた磁場を下方に流す構造になっている。



図 4.4: 対策1の図面。左図は上流側から、右図は側面から CATANA を見た図。番号 1,2 で示した部分 がそれぞれ図 4.5 と 4.6 に示した鉄板に対応する。



図 4.5:上下流の鉄板。数字の単位はmm。



図 4.6: 側面の鉄板。数字の単位は mm。

磁場対策2

今度は対策1で設置した鉄板に加えて、検出器の左右側面及び上下面に厚さ1.6mmの鉄板を設置し、 円筒形状に側面に設置した鉄板(図4.4の2)の内側にさらにパーマロイを追加する方法を考える。図4.7 は実際に設置した鉄板の設置の様子を示した図面である。番号1~4で示した部分が追加した鉄板に対応 し、反対側と合わせて計8枚の鉄板を設置する。パーマロイはNiとFeの合金であり、特に弱い磁場に 対して非常に大きな磁気透磁率を持っている。鉄板の内側にパーマロイを設置することによって、鉄板 によって吸収しきれなかった磁場をパーマロイに吸収させる構造になっている。図4.8のように鉄板と パーマロイの間に、アクリル板を挟むことにより1.6mm 程度の隙間を持たせている。これは、鉄板から の漏れ磁場が鉄板の厚さ程度の範囲に存在するため、パーマロイがこの漏れ磁場まで吸収しないように するためである。



図 4.7:対策1の図面。上流側斜め上から半分にした CATANA を見た図。番号1~4 で示した部分が鉄板に対応し、反対側と合わせて計8枚の鉄板を設置する。



図 4.8: パーマロイの追加。鉄板とパーマロイの間にアクリル板を挟むことで鉄板と同程度の厚さの隙間 を開ける。

4.3.3 CATANA 付近の磁場

磁場対策によって CATANA 付近での磁場がどう変化するかを知るために磁場計算を行った。

SAMURAIの中心磁場を 2.9T とし、CATANA の中心位置は SAMURAI 中心から 3644 mm 離れた 場所を仮定した。これは実際の実験において CATANA が来ることができる位置の中で最も下流にある 場合であり、これは磁場の影響が最も大きいと予想される位置である。磁場計算においては磁場対策に おける鉄板の配置を反映したモデルを用いた。磁場対策 1 後と対策 2 後の磁場を計算するためのモデ ルを図 4.9 と図 4.10 に示す。紫色の部分が鉄板、緑色の部分が SAMURAI 磁石の鉄板、赤色の部分が SAMURAI 磁石のコイルに対応している。実際の配置 (図 4.4 と図 4.7) を反映し、対策 1 では円筒形に、 対策 2 では円筒形に加えて上下左右に鉄板を配置し、円筒形の側面部分の鉄板の 4 mm 内側にパーマロ イを配置した。なお上下対象であるため上半分のみで計算を行った。鉄板とパーマロイの厚さはともに 3 mm とした。これは実際に配置した鉄板の厚さ (1.6 mm) より厚いが、計算可能な厚さの中で最も薄い 設定である。



図 4.9: 円筒+上下流型モデル (対策1)



図 4.10: 円筒+上下流+上下左右平板型モデル (対策 2)

まず CATANA 付近での磁場の様子を知るために、対策用の鉄板を配置しない状態で z 軸上での磁場の大きさを計算した。図 4.11 にその結果を示す。赤線が磁場の大きさ、黒線, 青線, 灰色線がそれぞれ磁

場の x,y,z 成分を示しており、横軸は z 軸上での位置 (mm)、縦軸は磁場の大きさ (G) である。



図 4.11: CATANA 付近の磁場 (対策前、y 軸上)

CATANA 付近の磁場は x,z 成分がほぼ0 であり、y 成分が支配的であることがわかる。したがって y 軸に平行に近い PMT ほど磁場への影響が大きいことが予想され、このような PMT の光電面付近での 磁場の大きさを知ることが重要であると考えられる。そこで例として、1~3 層目の y 軸に対して平行に 近い PMT の光電面付近である x=0,y=300(mm) における磁場の大きさを図 4.12 に示す。左上が対策な し、右上が対策 1 後、左下が対策 2 後の磁場の大きさに対応する。赤線が磁場の大きさを、黒線,青線, 灰色線はそれぞれ磁場の x,y,z 成分を示しており、横軸は z 軸上での位置、縦軸は磁場の大きさ (G) で ある。対策を行わなかった場合の磁場変化 (左上図)を見ると、磁場の大きさは z が減少する、すなわち SAMURAI 磁石から離れていくのにつれてなだらかに小さくなっており、特に y 成分 (青線) が支配的 であることがわかる。対策後の磁場変化 (右上、左下)を見ると磁場の大きさは鉄板の位置 (z \simeq -3350, -3900) において急激に変化している。また鉄板の少し外側においては磁場の y 成分が支配的であり、鉄 板が磁場を引き寄せていることがわかる。CATANA の内部 (-3950 \leq z \leq 3350) での磁場の大きさは対策 前の磁場の大きさに比べて非常に小さくなっていることがわかり、CATANA の内部での磁場の大きさ の最大値は、対策なし,対策 1,対策 2 でそれぞれ 14 G, 2 G, 1G 程度であった。したがってこれらの対 策によって CATANA の PMT 付近の磁場を減少させ、ゲインの低下や分解能の悪化を低減できると期 待される。



図 4.12: x=0,y=300mm における磁場。-3350 mm と-3900 mm の付近に引いた線が鉄板を配置する位置に相当する。

第5章 結果と議論

5.1 検出効率の位置依存性

今回は z 軸上及び y 軸上において検出効率の線源位置依存性の測定を行った。z 軸上については-4 cm から 8 cm まで 2 cm 刻み、y 軸上については 0 cm から 2 cm まで 1 cm 刻みで線源を移動させて測定を 行った。線源は¹³⁷Cs と²²Na を使用し、原点のみにおいて⁶⁰Co と⁸⁸Y も用いた。また Geant4 を用い て検出効率のモンテカルロシミュレーションを行い、今回の測定結果との比較を行った。シミュレーショ ンの電磁相互作用には Geant4 の標準の電磁相互作用物理クラスを用いた。

ここでは、まずアドバックと呼ばれる散乱によるイベントの足し戻しについて述べ、その後原点での 検出効率、検出効率の位置依存性の測定結果及びシミュレーションとの比較について述べる。

5.1.1 アドバック

目的

¹³⁷Cs 線源について、1 つのイベントにおいて同時に検出された結晶の数を図 5.1 に示す。



図 5.1: 1 イベントにおいて同時に鳴った結晶の数 (¹³⁷Cs)

全体の1割程度のイベントにおいて同時に複数の結晶で検出されていることがわかる。この原因とし てコンプトン散乱による寄与が考えられる。例えば、γ線がある結晶においてコンプトン散乱を起こし、 他の結晶で残りのエネルギーをすべて落とす場合を考える。結晶の重心間の距離は最短で5 cm 程度で あり、この距離をγ線が進むのにかかる時間は

$$\frac{5 \times 10^{-2} (m)}{3 \times 10^8 (m/s)} \simeq 0.17 (\text{ns}) \tag{5.1}$$

であるため、最初のヒットと同時検出される。この場合、二つの検出器で検出されるエネルギーの和は、 理想的には遷移エネルギーに等しい。このようなコンプトン散乱によるイベントを取り出し、エネルギー を足し戻すことにより、光電ピーク部分のカウント数を増やすことができ、検出効率を上げることがで きると期待される。

方法

ある結晶でコンプトン散乱を起こした場合、残りのエネルギーはその結晶の近くの結晶で落とす可能 性が高いと考えられる。また、コンプトン散乱を起こす回数は1回であるとは限らない。そこで、ある イベントにおいて同時にいくつかの結晶で検出されていた場合、以下のような手順でエネルギーの足し 戻しを行う。

1. 最もエネルギーが高く検出された結晶を探す。

2. その結晶の周り (隣または斜め隣) で、検出された結晶を探す。

3それらのエネルギーを足し合わせる。

4.残りの結晶の中で最もエネルギーが高く検出された結晶を探す。

(2~4 を繰り返す)

例として図 5.2 のような場合を考える。一つ一つの四角が結晶に対応し、数字 $i(1 \le i \le 6)$ によって検出された結晶の位置を示している。それぞれの位置の結晶で検出されたエネルギーを E_i とし、 $E_1 > E_2 > E_3 > \cdots$ とする。

まず、最もエネルギーの高く検出された結晶 1 の周りで検出された結晶は 2 と 6 である。そこで E_2 と E_6 を E_1 に足す。残った結晶は 3,4,5 であり、その中で最もエネルギーの高い結晶は 3 である。結晶 3 の周りで検出された結晶は 5 であるから E_5 を E_3 に足す。残った結晶は 4 のみであるから、これでア ドバックは終了となる。

以上の手順によって、アドバック後の γ 線のエネルギーは、結晶1で $E_1 + E_2 + E_6$ 、結晶3で $E_3 + E_5$ 、結晶4で E_4 となる。

	4		
1			
6	2	3	
			5

図 5.2: アドバックの例。四角の中の数字が小さいものほど検出されたエネルギーが大きい。アドバック 後のエネルギーは、結晶 1 で *E*₁ + *E*₂ + *E*₆、結晶 3 で *E*₃ + *E*₅、結晶 4 で *E*₄ となる。

効果の検証

図 5.3 は、¹³⁷Cs(a),²²Na(b),⁶⁰Co(c),⁸⁸Y(d) を用いた時のエネルギースペクトルをアドバック前後で 示したものである。横軸はエネルギー (keV)、縦軸はカウント数であり、赤線がアドバック前のエネル ギースペクトル、青線がアドバック後のエネルギースペクトルを示している。コンプトン散乱の寄与が 減ったことにより、特にピークの低エネルギー側の成分が大幅に減少し、光電ピーク部分のカウント数 が増加していることがわかる。



図 5.3: アドバック前後のエネルギースペクトルの比較。a(左上) が¹³⁷Cs,b(右上) が¹³⁷Cs,d(左下) が ¹³⁷Cs,d(右下) が¹³⁷Cs のエネルギースペクトル。赤線はアドバック前、青線はアドバック後に対応する。

5.1.2 原点における検出効率

測定

表 5.1 は、それぞれの線源のエネルギーに対する原点での検出効率 (アドバック前及びアドバック後) を示したものである。括弧内の数字は、エネルギースペクトルのフィッティング及び線源強度の誤差で ある。また図 5.4 は、検出効率のエネルギー依存性を示したものであり、横軸にγ線のエネルギー、縦軸 に検出効率をとっている。黒点がアドバック前の検出効率、赤点がアドバック後の検出効率に対応する。

線源	エネルギー	検出効率 (アドバック前)	検出効率 (アドバック後)
137Cs	662(keV)	17.65(34)%	21.54(41)%
²² Na	511(keV)	18.62(32)%	20.11(34)%
	1275(keV)	10.52(18)%	14.47(25)%
⁶⁰ Co	1173(keV)	11.96(20)%	17.16(29)%
	1333(keV)	10.96(17)%	15.58(27)%
⁸⁸ Y	898(keV)	18.79(35)%	22.40(43)%
	1836(keV)	13.40(26)%	17.64(34)%

表 5.1: 原点における検出効率



図 5.4: 検出効率のエネルギー依存性。黒点がアドバック前、赤点がアドバック後のデータに対応する。

⁸⁸Yの結果を除けば、γ線のエネルギーが増加するのにしたがって検出効率が減少していく傾向が見 られる。また全ての線源でアドバックによって検出効率が増加しているが、その効果の大きさはγ線の エネルギーによって異なっていることがわかる。

ここで ⁸⁸Y のデータが他の線源の傾向と合わない原因について考察する。前述の通り ⁸⁸Y 線源は非常 に強度が強かったため、トリガーにかかったもののうち 1/100 をデータとして取るという設定にしてお り、検出効率の算出の際には検出された γ 線の数 N_{count} を 100 倍することで補正していた。しかし実際 にはこの設定値とのずれがあると考えられる。仮に、実際にはトリガーにかかったもののうち 1/95 を データとして取っていたとすると、検出効率は実際より 100/95 \simeq 1.05 倍程度高く見積もられる。この 場合に今回の ⁸⁸Y のアドバック前の検出効率の値を補正すると、898 keV,1836 keV のピークに対する検 出効率はそれぞれ 17.85%,12.73%となり、まだ他の線源の傾向とは合わない。また今回仮定したほど大 きく設定と実際の値が異なることは考えにくいため、これだけでは ⁸⁸Y のデータ点のずれを説明するこ とはできない。

他の原因として線源強度が非常に強かったためにデータ処理に影響があったことが考えられるが、原 因の特定には至っていない。 シミュレーション

原点からある一定のエネルギーを持つγ線をランダムな方向に発生させるイベントを複数回行い、こ のうち光電ピークを形成するイベントの数の割合を算出することにより検出効率を求めた。図 5.5 は、シ ミュレーションによる検出効率のエネルギー依存性を示したものであり、横軸にエネルギー (keV)、縦 軸に検出効率をとっている。検出効率はγ線のエネルギーの増加に伴って減少していることがわかる。



図 5.5: シミュレーションによる検出効率のエネルギー依存性。

測定結果とシミュレーションの比較

表 5.2 は、それぞれのエネルギーに対する検出効率を測定結果 (アドバック前) とシミュレーション結 果を比較したものである。また、図 5.6 は、原点における検出効率を測定結果 (アドバック前) とシミュ レーション結果で比較したものである。黒点は測定結果 (アドバック前)、赤線はシミュレーション結果 に対応し、横軸にγ線のエネルギー (keV)、縦軸に検出効率をとっている。

	衣 5.2. 例定相末とノミュレーノョン相末の比較 (陝山効率)					
線源	エネルギー	検出効率 (測定、アドバック前)	検出効率 (シミュレーション)			
137Cs	662(keV)	17.65(34)%	18.57%			
²² Na	511(keV)	18.62(32)%	21.62%			
	1275(keV)	10.52(18)%	12.15%			
⁶⁰ Co	1173(keV)	11.96(20)%	12.84%			
	1333(keV)	10.96(17)%	11.73%			
⁸⁸ Y	898(keV)	18.79(35)%	15.32%			
	1836(keV)	13.40(26)%	9.25%			

表 5.2: 測定結果とシミュレーション結果の比較(検出効率)



図 5.6: 検出効率のエネルギー依存性の比較。黒点は測定結果、赤線はシミュレーション結果。

⁸⁸Yの結果を除けば、シミュレーションの結果は測定の結果に比べて1%から3%程度高い検出効率となっている。

5.1.3 ターゲットチェンバーの影響

測定結果とシュミレーション結果の差の原因としては、前述したデータ処理による影響やシミュレー ションで考慮しなかったもの(線源の構造など)による影響が考えられるが、以下では特に影響が大きい と考えられるターゲットチェンバーの影響について考察する。

実際の実験では、標的は真空チェンバーの中に入れられる。ターゲットチェンバーは厚さ3 mm のア ルミニウムが円筒状になった構造であり、標的付近で放出されたγ線はターゲットチェンバーを透過し た後に検出される。今回の測定においても線源はターゲットチェンバーの中に置かれ、γ線はターゲッ トチェンバーを透過して検出されている。しかし今回のシミュレーションにおいてはターゲットチェン バーは考慮していないため、測定結果とシミュレーションの結果に差が生じると考えられる。

 γ 線がある物質を透過するとき透過後の γ 線の強度 *I* は、 γ 線の入射強度 *I*₀ 及び物質の吸収係数 $\mu/\rho(\text{cm}^2/\text{g})$ 、密度 $\rho(\text{g/cm}^3)$ 、厚さ t(cm) を用いて、

$$I = I_0 \cdot \exp\left(-\frac{\mu}{\rho} \cdot \rho \cdot t\right) \tag{5.2}$$

とかける。例えば、500keV の γ 線に対するアルミニウムの吸収係数は $\mu/\rho = 0.084 \ (cm^2/g)$ 、密度は $\rho = 2.7 (g/cm^3)$ である [16]。したがってこれらを用いれば、3 mm のアルミニウムを透過する γ 線の割 合は、

$$\frac{I}{I_0} = \exp\left(-0.084 \cdot 2.7 \cdot 0.3\right) \tag{5.3}$$

$$= 0.934$$
 (5.4)

より、93.4%と算出される。

ここで、式 4.1 の N_{γ} をターゲットチェンバーを透過した γ 線の数に補正することを考える。放出された N_{γ} 本の 500 keV の γ 線が全て 3 mm のアルミニウムに入射したと考えると、透過する γ 線の数は 0.934 × N_{γ} 本である。したがって、この場合には、放出された γ 線の数 N_{γ} を 0.934 × N_{γ} で置き換える ことによって、ターゲットチェンバーがない場合の検出効率が得られると考えられる。

表 5.3 に今回使用した線源の γ線のエネルギーにおけるアルミニウムに対する吸収係数 (cm²/g) と 3mm のアルミニウムを透過する確率を示した。これに用いて測定結果を補正する。

線源	エネルギー	アルミニウムに対する吸収係数 (cm ² /g)	3 mmのアルミニウムを透過する確率
137Cs	662(keV)	7.4×10^{-2}	94.2%
²² Na	511(keV)	8.4×10^{-2}	93.4%
	1275(keV)	5.5×10^{-2}	95.6%
⁶⁰ Co	1173(keV)	5.7×10^{-2}	95.5%
	1333(keV)	5.2×10^{-2}	95.9%
⁸⁸ Y	898(keV)	6.4×10^{-2}	94.9%
	1836(keV)	4.5×10^{-2}	96.4%

表 5.3: アルミニウムに対する吸収係数と透過する確率

図 5.7 は原点における検出効率を、ターゲットチェンバーの影響を補正した測定結果 (アドバック前) とシミュレーション結果で比較したものである。横軸にはγ線のエネルギー、縦軸には検出効率 (%)を とっており、黒点が今回の測定結果、赤線がシミュレーションの結果に対応する。図 5.6 と比較すると、 ⁸⁸Yを除いて、補正によって測定結果とシミュレーション結果の値が近づいたことがわかる。特に¹³⁷Cs と⁶⁰Coの測定結果については、シミュレーションでよく再現できているといえる。



図 5.7: 検出効率のエネルギー依存性の比較。黒点はターゲットチェンバーの影響を考慮して測定結果を 補正したもの、赤線はシミュレーション結果。

5.1.4 z軸上における検出器の線源位置依存性

測定

図 5.8 と図 5.9 はそれぞれ、¹³⁷Cs の 662keV,²²Na の 511keV,²²Na の 1275 keV のピークに対する z 軸 上での検出効率の線源位置依存性を示したものである。黒点はアドバック前、赤点はアドバック後の結果 に対応し、横軸に z 軸上で位置 (cm)、縦軸に検出効率 (%) をとっている。z が大きくなるにつれて線源位 置から検出器を見込む立体角が増大し、検出効率が上昇している様子がわかる。¹³⁷Cs の 662 keV のピー クにおける検出効率は、アドバック前では 16%から 22.5%まで、アドバック後では 19.5%から 27%まで 変化しており、アドバックによって 4%程度検出効率が増加していることがわかる。また、²²Na の 511 keV のピークにおける検出効率は、アドバック前では 17%から 25%まで、アドバック後では 18%から 26%まで、1275 keV のピークにおける検出効率は、アドバック前では 9.5%から 13%まで、アドバック後 では 13%から 18%まで変化している。アドバックによって 511 keV のピークに対する検出効率は 1%程 度、1275 keV のピークに対する検出効率は 4%程度増加していることがわかる。このことから ²²Na の 511 keV のピークに対する検出効率についてはアドバックの効果が特に小さいといえる。



図 5.8: 検出効率の線源位置依存性 (¹³⁷Cs,z 軸上)。黒点はアドバック前、赤点はアドバック後の結果。



図 5.9: 検出効率の線源位置依存性 (²²Na,z 軸上)。左図は 511 keV、右図は 1275 keV のピークに対する 検出効率であり、黒点はアドバック前、赤点はアドバック後の結果に対応する。

層ごとの検出効率の線源位置依存性(z軸上)

検出器全体の検出効率は図 5.8 や図 5.9 のように z に対して単調増加であるが、 z 方向に線源を移動 させる場合、層ごとの検出効率においても線源位置への依存性が現れると考えられる。図 5.10 と図 5.11 はそれぞれ ¹³⁷Cs の 662 keV,²²Na の 511 keV,²²Na の 1275 keV のピークに対する z 軸上での検出効率 (アドバック後)の線源位置依存性を層ごとに示したものである。横軸には z 軸上での位置 (cm)、縦軸に は検出効率 (%) をとっている。線の色は層に対応していて、黒, 赤, 緑, 青, ピンクの順に下流側 (黒が最 上流側)の層である。

位置への依存性は層によって傾向が異なっている。最上流側の層 (黒線)の検出効率は、-4(cm) $\leq z \leq$ +4(cm)の範囲では z の増加に伴って低下していくが、+4(cm) $\leq z \leq$ +8(cm)の範囲では z の増加に伴って上昇している。一方で 2 番目に上流にある層 (赤線)の検出効率は、-4(cm) $\leq z \leq$ +4(cm)の範囲では 上昇し+4(cm) $\leq z \leq$ +8(cm)の範囲では低下しており、最上流側の層とは反対の傾向があることがわかる。また、その他の 3 つの層については、今回測定した範囲では z の増加に伴って検出効率は上昇しているが、その上昇の仕方は層によって異なり、特に最下流側の層 (ピンク線)の検出効率は線源の位置に 強く依存していることがわかる。

このように、線源位置から検出器の層を見込む立体角の変化に伴って検出効率が変化している様子が わかる。これらすべての層を足し合わせて検出器全体で見た場合は図 5.8 や 5.9 のように z に対して単調 増加になっている。



図 5.10: 層ごとの検出効率の線源位置依存性 (¹³⁷Cs,z 軸上)



図 5.11: 層ごとの検出効率の線源位置依存性 (²²Na,z 軸上)。左図は 511 keV、右図は 1275 keV のピー クに対する検出効率。

シミュレーションとの比較

図 5.12 は、¹³⁷Csの検出効率 (アドバック前)の z 方向についての線源位置依存性を測定結果とシミュ レーション結果で比較したものであり、黒点が測定結果、赤線がシミュレーション結果に対応する。縦 軸には検出効率 (%)、横軸には z 軸上での線源位置をとっている。また測定結果の検出効率の値はター ゲットチェンバーの影響の補正を行ったものである。シミュレーションと測定値の差は大きいところで も 1%程度であり、シミュレーションによる結果は測定結果の傾向と値をよく再現しているといえる。



図 5.12: 検出効率の線源位置依存性 (¹³⁷Cs,z 軸上)。黒点はターゲットチェンバーの影響を考慮して測定 結果を補正したもの、赤線はシミュレーション結果。

同様に図 5.13 は、²²Na の検出効率の z 軸方向についての線源位置依存性を測定結果とシミュレーション結果で比較したものであり、黒点が測定結果、赤線がシミュレーション結果に対応する。左図が 511 keV、右図が 1275 keV のピークに対する検出効率に対応し、縦軸には検出効率 (%)、横軸には z 軸上での線源位置をとっている。同様に測定結果の検出効率の値はターゲットチェンバーの影響の補正を行ったものである。どちらもシミュレーション結果は測定結果の傾向をよく再現しているといえる。ただし、シミュレーションによる検出効率の値は 511 keV のピークについては 2%程度、1275 keV のピークについては 1%程度、測定結果より高くなっていることがわかる。



図 5.13: 検出効率の線源位置依存性 (²²Na,z 軸上)。黒点はターゲットチェンバーの影響を考慮して測定 結果を補正したもの、赤線はシミュレーション結果。

今回行った測定結果の補正では、γ線の全てが3 mmのアルミニウムを透過することを仮定した。し かしこれはγ線がターゲットチェンバーの管軸に垂直な向きに放出された場合であり、実際にはγ線が ターゲットチェンバーを斜めに透過することが考えられる。このような場合は、γ線が透過するアルミ ニウムの厚さは3 mm より厚い。したがって、ターゲットチェンバーを透過する γ 線の数 N_{γ} は少なくなるため、検出効率は高い値になると考えられる。このような補正の問題もシュミレーション結果が測定結果より大きな値をとる原因の一つである。

5.1.5 y軸上における検出器の線源位置依存性

測定

図 5.14,5.15 はそれぞれ、¹³⁷Cs の 662 keV,²²Na の 511 keV,²²Na の 1275 keV のピークに対する y 軸 上での検出効率の位置依存性を示したものである。黒点はアドバック前、赤点はアドバック後の結果に 対応し、横軸に y 軸上で位置 (cm)、縦軸に検出効率 (%) をとっている。y 軸方向への検出効率の位置依 存性はほとんど見られず、y=2 cm の位置でもほとんど原点と変わらない値であることがわかる。



図 5.14: 検出効率の線源位置依存性 (¹³⁷Cs,y 軸上)。黒点はアドバック前、赤点はアドバック後の結果。



図 5.15: 検出効率の線源位置依存性 (²²Na,y 軸上)。左図は 511 keV、右図は 1275 keV のピークに対す る検出効率であり、黒点はアドバック前、赤点はアドバック後の結果に対応する。

各結晶の検出効率の変化

なぜ y 軸方向に線源を移動させても検出効率がほとんど変化しないのかを検証するために、各結晶の 検出効率が y 軸上の線源の位置によってどのように変化するかを調べた。図 5.16 は、1 層目 (最上流側 の層) に属する結晶について、²²Na の 511 keV のピークに対する検出効率の y 軸方向への線源位置依存 性を yz 平面と PMT の管軸のなす角 θ でプロットしたものである。黒点は線源位置が y=1 cm の場合、 赤点は線源位置が y=2 cm の場合のデータに対応し、横軸は yz 平面と PMT の管軸のなす角 (度)、縦軸 には線源位置が原点にある場合の検出効率との比をとっている。

検出効率の比の値は 0° $\leq \theta \leq 180°$ の範囲では角度の増加に伴って減少し、180° $\leq \theta \leq 360°$ の範囲で は角度の増加に伴って増加している。またこの増減の幅は y=2 cm の場合 (赤点)の方が大きい。これは 線源位置が上方に移動したことによって、線源位置から検出器を見込む立体角が上方の検出器について は増大し、下方の検出器については減少しているためであると考えられる。このようにそれぞれの検出 器については線源から検出器を見込む立体角の変化に伴って検出効率が変化するが、これらが打ち消し あって、検出器全体では図 5.15 のように位置への依存性がほとんどないように見えるといえる。



図 5.16: 最上流側の結晶の検出効率の位置依存性 (²²Na,511 keV)。黒点が y=1 cm、赤点が y=2 cm の ときのデータに対応する。

シミュレーションとの比較

図 5.17,5.18 は、¹³⁷Cs と ²²Na の検出効率の y 軸方向についての線源位置依存性を測定結果とシミュ レーション結果で比較したものであり、黒点が測定結果、赤線がシュミレーション結果に対応する。縦 軸には検出効率 (%)、横軸には y 軸上での線源位置をとっている。図 5.15 においては左図が 511 keV、 右図が 1275 keV のピークに対する検出効率に対応している。同様に測定結果の検出効率の値はターゲッ トチェンバーの影響の補正を行ったものである。z 軸方向の時と同様、¹³⁷Cs については測定結果の傾向 も値もよく再現できている一方、²²Na については傾向は再現できているものの、値は 511 keV のピーク については 2%程度、1275 keV のピークについては 1%程度測定結果より高くなっていることがわかる。 この原因として、同様に補正の問題が挙げられる。



図 5.17: 検出効率の線源位置依存性 (¹³⁷Cs,y 軸上)。黒点はターゲットチェンバーの影響を考慮して測定 結果を補正したもの、赤線はシミュレーション結果。



図 5.18: 検出効率の線源位置依存性 (²²Na,y 軸上)。黒点はターゲットチェンバーの影響を考慮して測定 結果を補正したもの、赤線はシミュレーション結果。

5.2 磁場への応答

5.2.1 エネルギースペクトルの比較

図 5.19 は、SAMURAI を 2.9T に励磁させた場合ととさせていない場合で⁸⁸Y のエネルギースペクト ルを比較したものである。横軸にエネルギー (keV)、縦軸にカウント数をとっており、青線が磁場がな い場合のエネルギースペクトル、赤線が磁場がある場合のエネルギースペクトルに対応している。左図 が y 軸と垂直に近い結晶のエネルギースペクトルを比較したものであり、右図が y 軸と平行に近い結晶 のエネルギースペクトルを比較したものである。



図 5.19: エネルギースペクトルの比較。青線が磁場がない場合、赤線が磁場がある場合のエネルギースペクトルに対応し、左図が y 軸に垂直に近い結晶、右図が y 軸に平行に近い結晶のデータに対応する。

左図を見ると、磁場がない場合のエネルギースペクトル (青線)の 900 keV,1800 keV 付近のピークは、 磁場がある場合のエネルギースペクトル (赤線) ではそれぞれ 600 keV,1200 keV 付近に移動しており、 磁場によってゲインが低下していることが分かる。同様に左図を見ると、磁場がない場合のエネルギー スペクトル (青線)の 900 keV,1800 keV 付近のピークは、磁場がある場合のエネルギースペクトル (赤 線) ではそれぞれ 300 keV,600 keV 付近に移動しており、その移動の程度は左図の場合より大きい。した がって、y 軸に平行に近い結晶の方が y 軸に垂直に近い結晶より磁場の影響を受けていることがわかる。

5.2.2 測定

3.3.1 節で述べた通り、PMT は管軸方向の磁場に強く影響される。CATANA の PMT 付近での磁場は ほぼ上から下の向きであったから、y 軸と PMT の管軸のなす角度によって磁場からの影響の受けやす さが変化すると考えられる。図 5.20 は、横軸に y 軸と PMT の管軸のなす角 $\theta(\mathbf{g})$ 、縦軸に磁場がある 場合とない場合の ⁸⁸Y の 1836keV のピークの位置の比をとったものであり、ゲイン変化の PMT の傾き への依存性を示したものである。エネルギースペクトルのフィッティングによる誤差は、とても小さい ためグラフ上では見えない。全ての結晶において比は 1 を下回っており、磁場によって全ての結晶につ いてゲインが低下していることがわかる。また比の値は、0° ≤ θ ≤ 90° の範囲では角度の増大に伴って 大きくなり、90° ≤ θ ≤ 180° の範囲では角度の増大に伴って小さくなっていることから、y 軸に平行に 近い結晶ほど磁場に強く影響され、y 軸に垂直に近い結晶ほど磁場からの影響は小さくなっているとい える。y 軸に垂直に近い結晶 ($\theta \simeq 90^{\circ}$) については比は1に近い値でありほとんど磁場の影響を受けていないのに対し、y 軸に平行に近い結晶 ($\theta \simeq 0 \text{ or } 180^{\circ}$) については磁場がない場合の15%程度までゲインが低下していることがわかる。



図 5.20: ゲイン変化の角度依存性。フィッティングによる誤差は見えないほど小さい。

同様に図 5.20 は、横軸に y 軸と PMT の管軸のなす角 $\theta(\underline{p})$ 、縦軸に磁場がある場合とない場合の ⁸⁸Y の 1836 keV のピークにおける分解能の比をとっており、分解能変化の PMT の傾きへの依存性を示した ものである。誤差はエネルギースペクトルのフィッティングによるものである。ほとんどの結晶におい て比は 1 を上回っており、磁場によってほとんどの結晶の分解能が悪化していることがわかる。ゲイン と同様に、y 軸に平行に近い結晶ほど磁場に強く影響され、y 軸に垂直に近い結晶ほど磁場からの影響は 小さくなっているといえる。y 軸に垂直に近い結晶 ($\theta \simeq 90^\circ$) についてはほとんど磁場の影響を受けてい ないのに対し、y 軸に平行に近い結晶 ($\theta \simeq 0$ or 180°) については磁場がない場合の 1.8 倍程度まで分解 能が悪化していることがわかる。



図 5.21: 分解能変化の PMT の角度依存性。誤差はフィッティングによるもの。

5.2.3 磁場対策

上述の通り、磁場への対策を何も行わない場合には磁場によってゲインは最大で磁場がない時の15%程度まで、分解能は最大で1.8 倍程度まで悪化するため PMT 付近の磁場を減少させるような対策をとる必要がある。ここでは今回行った2回の磁場対策後の測定結果について述べる。

対策1後の測定

図 5.22 の左図は、鉄板を設置した前後でのゲイン変化の PMT の傾きへの依存性の変化を示したもの である。赤点が対策1の後、黒点が対策をしていないときのデータに対応し、横軸に y 軸と PMT の管 軸のなす角 $\theta(\mathbf{g})$ 、縦軸に磁場がある場合とない場合の⁸⁸Yの1836 keVのピーク位置の比をとってい る。また図 5.22 の右図は、横軸に軸と PMT の管軸のなす角 $\theta(\mathbf{g})$ 、縦軸に左図の赤点の値を黒点の値 で割った値をとったものであり、磁場対策1によってどれだけゲインが回復したかを示している。同様 に図 5.23 の左図は、鉄板を設置した前後での分解能変化の PMT の傾きへの依存性の変化を示したもの である。赤点が対策1の後、黒点が対策をしていないときのデータに対応し、横軸に y 軸と PMT の管 軸のなす角 $\theta(\mathbf{g})$ 、縦軸に磁場がある場合とない場合の⁸⁸Yの1836 keV における分解能の比をとってい る。また図 5.23 の右図は、横軸に軸と PMT の管軸のなす角 $\theta(\mathbf{g})$ 、縦軸に左図の赤点の値を黒点の値 で割った値をとったものであり、磁場対策1によってどれだけ分解能が回復したかを示している。誤差 はエネルギースペクトルのフィッティングによるものであり、ゲイン変化の誤差はとても小さいためグ ラフ上では見えない。



図 5.22: ゲイン変化の角度依存性 (対策1の後)。左図の黒点は対策前、赤点は対策1後のデータに対応 し、フィッティングによる誤差は見えないほど小さい。右図は左図の赤点の値を黒点の値で割ったもの。



図 5.23:分解能変化の角度依存性 (対策1の後)。左図の黒点は対策前、赤点は対策1後のデータに対応 し、誤差はフィッティングによるもの。右図は左図の赤点の値を黒点の値で割ったもの。

対策1後の結果についても対策前の結果と同様、y軸に平行に近い結晶ほど磁場に強く影響され、y軸 に垂直に近い結晶ほど磁場からの影響は小さくなっているという傾向が見られる。y軸に垂直に近い結 晶はほとんど影響を受けていないのに対し、y軸に平行に近い結晶ではゲインは最大で30%程度まで、 分解能は1.5倍程度まで悪化していることがわかる。このように磁場対策の後でもゲインの低下や分解 能の悪化が見られるが、図5.22の右図と図5.23の右図の比の値から、ゲインは対策をしていない場合 の2倍以上、分解能は対策をしていない場合の70%程度まで回復していることがわかる。

対策後の測定2

図 5.24 の左図は、磁場対策 2 を行った前後でのゲイン変化の PMT の傾きへの依存性の変化を示した ものである。赤点が対策 2 の後、黒点が対策をしていないときのデータに対応し、横軸に y 軸と PMT の管軸のなす角 $\theta(\underline{p})$ 、縦軸に磁場がある場合とない場合の ⁸⁸Y の 1836 keV のピーク位置の比をとって いる。また図 5.24 の右図は、横軸に軸と PMT の管軸のなす角 $\theta(\underline{p})$ 、縦軸に左図の赤点の値を黒点の 値で割った値をとったものであり、磁場対策 2 によってどれだけゲインが回復したかを示している。同 様に図 5.25 の左図は、鉄板を設置した前後での分解能変化の PMT の傾きへの依存性の変化を示したも のである。赤点が対策 2 の後、黒点が対策をしていないときのデータに対応し、横軸に y 軸と PMT の 管軸のなす角 $\theta(\underline{p})$ 、縦軸に磁場がある場合とない場合の ⁸⁸Y の 1836 keV における分解能の比をとって いる。また図 5.25 の右図は、横軸に軸と PMT の管軸のなす角 $\theta(\underline{p})$ 、縦軸に左図の赤点の値を黒点の 値で割った値をとったものであり、磁場対策 1 によってどれだけ分解能が回復したかを示している。誤 差はエネルギースペクトルのフィッティングによるものであり、ゲイン変化の誤差はとても小さいため グラフ上では見えない。



図 5.24: ゲイン変化の角度依存性 (対策2の後)。左図の黒点は対策前、赤点は対策2後のデータに対応 し、フィッティングによる誤差見えないほど小さい。右図は左図の赤点の値を黒点の値で割ったもの。



図 5.25: 分解能変化の角度依存性 (対策2の後)。左図の黒点は対策前、赤点は対策2後のデータに対応 し、誤差はフィッティングによるもの。右図は左図の赤点の値を黒点の値で割ったもの。

対策1後の結果と同様、軸に平行に近い結晶ほど磁場に強く影響され、y軸に垂直に近い結晶ほど磁場からの影響は小さくなっているという傾向が見られる。y軸に垂直に近い結晶はほとんど影響を受けていないのに対し、y軸に平行に近い結晶ではゲインは最大で40%程度まで、分解能は1.4倍程度まで悪化していることがわかる。また同様に図5.24の右図と図5.25の右図の比の値から、ゲインは対策をしていない場合の3倍程度、分解能は対策をしていない場合の70%程度まで回復していることがわかる。

5.2.4 磁場対策の効果に対する考察

これまで行ってきた磁場対策によって十分な効果が得られたかを考察する。 対策1,対策2ともに、磁場がある場合とない場合での分解能の比の値は80%以上の結晶について1.2を 下回っており、PDR の測定実験を行うための第一目標は達成できているといえる。しかしゲインについ て見てみると、対策1では磁場がある場合には磁場がない場合の最大で 70%、対策2では最大 60%程度の 低下が見られる。これは磁場の変化にキャリブレーションのみで対応できるゲイン低下の値 (10~15%以 下) よりとても大きい。したがって SAMURAI 磁場の強さを頻繁に変更するような実験で使用するため にはさらなる対策を講じる必要があるといえる。

磁場計算においてはCATANA内部への磁場の侵入をよく防ぐことができていたが、実際に対策を行っ て測定した結果、想定していたほど効果が得られなかった。この原因として鉄板が薄かったために鉄が 飽和してしまったことが考えられる。今後鉄板を厚くするなどの対策により改善が期待できる。

第6章 まとめと今後の展望

6.1 まとめ

本研究では、中性子過剰核におけるピグミー共鳴 (PDR)の測定実験に向けて建設されたγ線検出器 アレー CATANA の性能評価を行った。PDR は中性子過剰核に特徴的な集団励起モードであり、我々は 2017 年に中性子過剰な Ca 同位体における PDR の測定実験を行う。PDR は励起エネルギーが比較的高 いため、PDR からの脱励起においては粒子放出とともに娘核から複数のγ線が放出される可能性が高 く、検出効率の高いγ線検出器が必要である。

本研究では CATANA の性能評価として、検出効率の線源位置依存性及び磁場への応答の測定実験を 行った。検出効率の測定により、原点での検出効率は、例えば 662 keV,1275 keV のγ線に対してそれぞ れ 17.65(34)%,10.52(18)%と算出された。また検出効率の位置依存性の測定においては、z 軸方向につい ては単調増加、y 軸方向についてはほとんど依存性がないことが分かり、これらの測定結果の傾向と値 はシミュレーションによって比較的よく再現された。また磁場への応答の測定によって、y 軸に平行に 近い結晶ほど磁場の影響を受けやすく、何も対策を行わない場合にはゲインが最大で磁場がない場合の 15%程度、分解能は最大で磁場がない場合の 1.8 倍程度まで悪化することが分かった。このような磁場に 対応するため、鉄板を設置するなどの磁場対策を行い、磁場への応答の測定を行った。この対策によっ て、対策を行わない場合と比較してゲインは最大で3倍程度、分解能は対策を行わない場合の 70%程度 まで回復が見られた。

6.2 今後の展望

本研究における検出効率のシミュレーションで考慮しきれなかったこととして、ターゲットチェンバー の影響が挙げられる。今回は比較を行うために測定結果を補正したが、最終的なシミュレーションでは ターゲットチェンバーを含めたセットアップを考慮する必要がある。また今回は一点からγ線を発生さ せたが、線源の構造を考慮する必要があった。また実際の実験においてはビームの分布や速度などを考 慮しなければならない。これらを考慮することにより、シミュレーションの精度をさらに高めていく必 要性がある。

また磁場への応答の測定実験により、磁場対策によって PDR の測定実験に使用するのに充分な性能 にまで回復したことが分かった。今後の SAMURAI 磁場を頻繁に変える実験などに対応するためにはゲ インの低下が 10~15%以下である必要があるため、鉄板の厚さを厚くするなどさらなる対策を講じる必 要がある。

参考文献

- M. N. HARAKEH, A. van der WOUDE "Giant Resonances" (OXFORD SCIENCE PUBLICA-TIONS 2000)
- [2] 杉本建造 村岡光男 『原子核物理学』 (共立出版 1988 年)
- [3] P.Adrich et al., Phys. Rev. Lett. 95, 132501 (2005)
- [4] J. Piekarewicz, EPJA 50, 25 (2014)
- [5] D.M.Rossi et al.Phys.Rev.Lett.111,242503(2013)
- [6] T. Inakura, T. Nakatsukasa, and K. Yabana, Phys. Rev. C 84, 021302(R) (2011).
- [7] T. Inakura, T. Nakatsukasa, and K. Yabana, arXiv, 1306.3089 (2013).
- [8] SAMURAI Collaboration Page; http://ribf.riken.jp/SAMURAI/Collaboration/
- [9] T.Kobayashi et al, Nucl.Instr.Meth.B 317, 294-304 (2013)
- [10] T. Kubo et al. http://rarfaxp.riken.jp/ aoi/RIBF/reference/BigRIPS_NIM_published.pdf
- [11] 東京工業大学理学部物理学科 "物理学実験第一"
- [12] W. R. Leo "Techniques for Nuclear and Particle Physics Experiments: A How-to Approach" (Springer-Verlag 1994)
- [13] Glenn F. Knoll 木村逸郎、阪井英次 訳 『放射線計測ハンドブック』第3版 (日刊工 業新聞社 2001 年)
- [14] Saint-Gobain ホームページ http://www.crystals.saint-gobain.com
- [15] 浜松ホトニクスホームページ http://www.hamamatsu.com/jp/ja/index.html
- [16] Tables of X-Ray Mass Attenuation Coefficients and Mass Energy-Absorption Coefficients from 11keV to 20 MeV for Elements Z = 1 to 92 and 48 Additional Substances of Dosimetric Interest https://www.nist.gov/pml/x-ray-mass-attenuation-coefficients

謝辞

本研究を進めるにあたり、多くの方々のご指導と助言をいただきました。指導教官である中村隆司教 授には、物理の知識だけでなく実験への取り組み方やプレゼンテーションの仕方など様々なことをご教 授いただきました。特任助教の栂野泰宏氏には、検出器に関することをはじめとして、物理の基礎的な 事項から研究内容に至るまで様々なことを教えていただきました。助教の近藤洋介氏には、実験の解析 についてのアドバイスをいただきました。研究員の武内聡氏には、私が解析で悩んでいるときに新しい 方法を教えていただきました。理研仁科センターの千賀信幸氏には、磁場計算に協力していただいた他、 検出器の設計に関することを教えていただきました。尾崎友志氏、齊藤敦美氏、斗米貴人氏、平山晃大 氏の先輩方には、研究のことのみならず研究室の生活についてなど様々なことで相談に乗っていただき ました。また同期の安田昌弘氏とは些細なことでも議論することで新しい視点を得ることができました。 研究を支えてくださった方々に心から感謝致します。最後に4年間の大学生活を支えてくれた家族に感 謝します。