## 修士論文

## KamLAND2 に向けた 新型フロントエンド電子回路のトリガー開発

東北大学大学院理学研究科 物理学専攻

松本 優也

2024年

### 概要

ニュートリノは素粒子の一種であり、現代のニュートリノ物理学においてニュートリノがマヨ ラナ粒子であるかどうかが大きな研究課題となっている。この検証方法にはニュートリノを伴わ ない二重 β 崩壊 (0νββ 崩壊) の検出が考えられており、<sup>136</sup>Xe を用いて行われている探索実験が KamLAND-Zen 実験である。KamLAND-Zen 実験では主な背景事象に Xe のニュートリノを伴 う二重 β 崩壊による染み出しや宇宙線ミューオンによる Xe 核破砕で生成された不安定核の崩壊、 Xe 容器における <sup>214</sup>Bi の崩壊が挙げられる。これらの背景事象の減少を目指し、光電子量の増 加によってエネルギー分解能を向上した KamLAND2 及び KamLAND2-Zen 実験が計画されて いる。宇宙線ミューオンによる不安定核の崩壊現象については核破砕による中性子を検出するこ とによってタグする手法が用いられる。KamLAND2 ではトリガーシステムの刷新によって中性 子検出効率を改善することによりタグ効率の向上が見込まれている。そのほか、将来的なソフト ウェアによるイベント検出機能 (ソフトウェアトリガー) 実装による背景事象の減少が期待されて いる。

KamLAND2 へ向けて開発の進むトリガーシステムに導入される新型フロントエンド電子回路 が MoGURA2 であり、その開発がこれまで進められてきた。MoGURA2 は FPGA による信号 処理機能をもち、ここに搭載する論理回路 (ファームウェア) について開発が進められている。し かし、これまでの先行研究により開発されたファームウェアは MoGURA2 を1 枚使用した単体 系での動作テストを目的としたものであり、トリガーシステムのような共通する基準クロックに よって複数枚の MoGURA2 が動作する系 (以下同期系) による運用には対応していない。そこで 本研究では実際の KamLAND2 での運用を見越して MoGURA2 同期系による波形取得の実証を 目的とした。

本研究ではトリガーインターフェースを新たに開発し、2 枚の MoGURA2 を用いたトリガーシ ステムによる同期性の検証を行なった。結果同期系による波形取得を確認するとともに、こうし て取得されたデータの検出時刻についてレイテンシ差は目標値を達成しなかったもののジッター については目標値を達成することを確認した。レイテンシ差については MoGURA2 を一枚用い た単体系においてタイルと呼ばれる ADC の構成単位に新たに同期機能を使うことで目標値を達 成した。また、デジタイズレイテンシに対してオフセットを加える機能の検証および試験を行い、 PMT のケーブル遅延の補正に利用可能であることを確認した。

# 目次

第1章	序論	1
第2章	ニュートリノ物理学	3
2.1	素粒子標準模型	3
2.2	ニュートリノの発見	4
	2.2.1 ベータ崩壊	4
	2.2.2 ニュートリノの発見	4
	2.2.3 ニュートリノのヘリシティ	4
2.3	ニュートリノ振動とニュートリノの質量階層構造	5
	2.3.1 太陽ニュートリノ問題	5
	2.3.2 大気ニュートリノ異常	5
	2.3.3 ニュートリノ振動の原理	5
	2.3.4 原子炉ニュートリノ振動の観測	7
	2.3.5 ニュートリノの質量階層構造	8
2.4	ニュートリノとマヨラナ粒子	9
	2.4.1 ディラック質量とマヨラナ質量	9
	2.4.2 シーソー機構	11
2.5	ニュートリノを伴わない二重ベータ崩壊によるマヨラナ性の検証.......	11
第3章	KamLAND	13
3.1	液体シンチレーター検出器 KamLAND	13
	3.1.1 KamLAND の概要	13
	3.1.2 KamLAND の構造	14
	3.1.3 ニュートリノの検出原理	16
3.2	KamLAND-Zen 実験	17
	3.2.1 KamLAND-Zen 実験における検出器の構造	18
	3.2.2 KamLAND-Zen 400	19
	3.2.3 KamLAND-Zen 800	19
	3.2.4 KamLAND-Zen 実験における主な背景事象	19

	3.2.5 KamLAND2	20
第4章	KamLAND のデータ収集システムにおけるトリガーシステム	23
4.1	KamDAQ	24
	4.1.1 KamFEE	24
	4.1.2 トリガー	25
	4.1.3 DAQ コンピューター	25
4.2	KamDAQ のデッドタイムとミューオン信号	25
	4.2.1 オーバーシュート	26
	4.2.2 アフターパルス	27
	4.2.3 ミューオン核破砕反応による長寿命原子核	27
4.3	MoGDAQ	27
	4.3.1 BLR	27
	4.3.2 MoGURA	27
	4.3.3 MoGURA trigger	29
	4.3.4 現行 MoGDAQ の課題点	30
第5章	KamLAND2 におけるトリガーシステムの概要	33
5.1	トリガーシステムへの要求	33
5.2	KamLAND2 のトリガーシステムデザイン	35
	5.2.1 KamLAND2 へのトリガー導入計画	35
5.3	KamLAND2 稼動初期を想定したトリガーシステムの構成	37
	5.3.1 想定するトリガー導入段階	37
	5.3.2 トリガーシステム全体図	37
	5.3.3 想定される PMT 信号の特性	37
	5.3.4 トリガーシステムの具体的な性能目標	40
	5.3.5 トリガーシステム動作概要	41
	5.3.6 主なトリガーフラグとトリガーコマンド	43
	5.3.7 運用初期を想定したトリガーシステムのその他構想案	45
第6章	トリガーシステムにおけるエレクトロニクスの開発現状と本研究の目的	47
6.1	トリガーシステムに向けて新たに開発されるエレクトロニクス.....	47
6.2	新型フロントエンド電子回路 MoGURA2	47
	6.2.1 MoGURA2 の性能と先行研究	48
	<b>6.2.2 MoGURA2</b> に実装されている主な入出力端子	51
	6.2.3 クロック信号供給部	52
	6.2.4 アナログ子基板	53
	6.2.5 LADC	54
	6.2.6 RFSoC $\geq$ FPGA $77 - 49 \pm 7$	

6.3	バックエンドに用いるエレクトロニクス 56
	<b>6.3.1</b> リレーボードのデザイン 56
	<b>6.3.2</b> トリガーボードのデザイン
6.4	MoGURA2 を用いたトリガーシステムの現状
	6.4.1 MoGURA2 単体系での動作試験
6.5	本研究の目的
	6.5.1 同期系における目標性能
	6.5.2 本研究の流れ
笛7音	MoGURA2 同期系による同期波形取得のための FPGA ロジック開発 61
71	トリガーシステム実現のために必要な要素 61
/.1	711 すでに開発されている機能 61
	712 新たに実装する機能       62
72	本研究にて実装した <b>FPGA</b> ロジック $64$
1.2	721 MoGURA2への搭載を想定した波形バッファリングチジュール $64$
	$722$ $h_{U}J_{U} = J_{U}J_{U}$
	$7.2.3$ $UV - \vec{x} - \vec{k} \vec{v} \vec{v} \vec{v}$ 67
7.3	本研究にて作成した FPGA ロジックの位置付け 67
第8章	MoGURA2 単体系における動作試験 69
8.1	トリガーロジックの動作確認試験方法 69
	8.1.1 MoGURA2 に搭載した FPGA ファームウェア
	8.1.2         本試験における実験系         69
8.2	MoGURA2 単体系のトリガー試験結果 71
	8.2.1 本研究にて作成したトリガーコマンド用インターフェースを用いた波形
	取得結果
	8.2.2 バッファリングモジュールの動作確認 71
第9章	MoGURA2 同期系における波形取得試験 75
9.1	同期試験の目的
9.2	本研究において使用するエレクトロニクス
	9.2.1 ZCU102 評価ボード 76
	9.2.2 ZCU102 端子変換用ボード
	9.2.3 外部クロック駆動の MoGURA2
9.3	MoGURA2 の同期試験における波形取得系 79
	9.3.1 同期試験における波形取得系の概要図
	9.3.2 ZCU102 によるトリガーボードの代用 79
	<b>9.3.3</b> 外部 PC による操作
	9.3.4 ZCU102 に搭載する信号処理機能 81

V

	9.3.5	同期系の起動方法	82
9.4	波形取	得結果と同期精度	83
	9.4.1	波形観測結果	83
	9.4.2	時間分布及びデジタイズの同期評価	83
9.5	RFDC	ドライバーによるタイル間のデジタイズ同期.........	85
	9.5.1	Multi Tile Sync 機能	85
	9.5.2	<b>RFADC</b> の動作不良	85
	9.5.3	単ボード系における Multi Tile Sync 動作試験	85
	9.5.4	Multi Tile Sync 動作試験結果	86
9.6	レイテ	ンシのオフセット設定	88
	9.6.1	単ボード系におけるレイテンシのオフセット制御試験	88
	9.6.2	レイテンシのオフセット制御試験結果	88
	9.6.3	オフセット制御による PMT のケーブル遅延補正 ..........	89
第 10 章	結論と	今後の課題	91
10.1	結論		91
10.2	今後の	課題	92
付録			95
Α	端子変	換ボードの設計概要	95
謝辞			99

# 図目次

2.1	KamLAND 実験にて観測されたニュートリノ振動	8
2.2	二重ベータ崩壊の概略図	12
3.1	池の山地下に建設された KamLAND	13
3.2	KamLAND の内部構造	14
3.3	<b>PMT</b> の内部構造	15
3.4	KamLAND で使用されている PMT の外形図	16
3.5	逆ベータ崩壊反応	17
3.6	KamLAND-Zen 実験で使用された検出器のセットアップ........	18
3.7	KamLAND-Zen800 によって得られたエネルギースペクトル	19
4.1	KamLAND のデータ DAQ 全体像	23
4.2	KamFEE のボード外見写真実装部品の配置図	24
4.3	KamFEE のブロックダイアグラム	25
4.4	ミューオン信号と直後に見られるオーバーシュート及びアフターパルス	26
4.5	PMT のブリーダ回路	26
4.6	ミューオン信号に対する BLR 処理の概略図	28
4.7	MoGURA ボードと主な実装部品.............................	28
4.8	ミューオン信号後の NHit 分布	30
4.9	<b>ΔNHit</b> の算出	31
4.10	MoGDAQ にて観測されたミューオン後の中性子捕獲事象と不安定核種の寿命に	
	よりフィットした中性子捕獲事象数	32
5.1	ハードウェアトリガーの概念図	36
5.2	マルチレベルトリガーの概念図	36
5.3	ソフトウェアトリガーの概念図	37
5.4	トリガーシステム模式図	38
5.5	典型的な 1p.e. 波形	39
5.6	トリガーシステムにおけるクロック信号及び TC リセットの分配経路	42
5.7	トリガーシステムにおける Hitsum の分配経路	43

5.8	トリガーシステムにおけるトリガーの分配経路	44
6.1	MoGURA2 に搭載されている主な部品	48
6.2	MoGURA2 へのクロック入力に用いる RJ45 コネクタのピン配置	52
6.3	MoGURA2 のクロック系統図	53
6.4	アナログ子基板写真	54
6.5	アナログ子基板による信号の分岐及び増幅の概念図	54
6.6	MoGURA2 のデータフレームフォーマット	55
6.7	現在想定されているリレーボードのデザイン...............	57
6.8	現在想定されているトリガーボードのデザイン	57
6.9	現在波形取得が可能となっている系	58
7.1	トリガーコマンドによる波形取得範囲	63
7.2	トリガーシステムにおける波形バッファリング	64
7.3	バッファリング時間のキャリブレーション模式図	66
8.1	トリガー試験で用いたファームウェアの概念図	70
8.2	トリガー試験で用いた実験系	70
8.3	Acquire hit トリガーの動作確認結果	71
8.4	Acquire range トリガーの動作確認結果	72
8.5	キャリブレーション前のバッファリングモジュールの動作	72
8.6	キャリブレーション後のバッファリングモジュールの動作	73
8.7	シミュレーションによるバッファリングモジュールの動作	73
9.1	ZCU102 評価ボードの外見図	76
9.2	ZCU102 端子変換用ボード	77
9.3	端子変換用ボードの動作確認の様子	78
9.4	フラットケーブル用コネクタ動作結果	78
9.5	端子変換用ボード搭載の <b>RJ45</b> コネクタ動作結果	78
9.6	同期試験に使用した MoGURA2 用ファームウェア ..........	79
9.7	<b>MoGURA2</b> 同期試験における実験系	80
9.8	ZCU102 による試験が可能な接続系の例	81
9.9	同期試験に用いる ZCU102 のファームウェア概念図	82
9.10	<b>MoGURA2</b> 同期系において 2 枚のボードで観測された波形	84
9.11	MoGURA2 同期系において各ボードでデジタイズされた波形の時間差分布のヒ	
0.10		84
9.12	タイル間回期機能によるデジタイスのレイテンシ差分布	87
9.13	タイル間同期後の取得波形の一例	87
9.14	アシタイスレイテンシに对するオフセット制御機能の検証結果	89

A.1	端子変換ボード外形図....................................	96
A.2	端子変換ボード配線図.................................	97

ix

# 表目次

2.1	素粒子標準模型におけるフェルミ粒子.................	3
2.2	素粒子標準模型におけるボーズ粒子	4
2.3	測定されているニュートリノ振動パラメータ...................	9
3.1	Kam-LS の成分表	16
3.2	バッファーオイルの成分表	16
3.3	<b>Xe-LS</b> の成分表	18
4.1	MoGURA の各ゲインチャンネル	29
5.1	旧トリガーシステムとトリガーシステムのオンボードメモリ容量......	34
6.1	MoGURA2 の各ゲインによるデジタイズ性能	49
6.2	MoGURA2 に搭載されているオンボードメモリ	56
9.1	同期試験において設定したパラメータ	80
9.2	トリガースイッチ機能の概要................................	82

## 第1章

## 序論

物質を構成する最小構成単位である素粒子を研究する学問として、素粒子物理学がこれまで発展してきた。現代の素粒子物理学は素粒子標準模型を基礎としており、物質を構成する素粒子は計12種類のクォークとレプトンであることがわかっている。ニュートリノは標準模型において3世代存在するレプトンであり、標準模型においてはその質量を持たない。しかしニュートリノはそのフレーバーが変化するニュートリノ振動現象の観測により、非常に小さいが有限の質量を持つことが明らかとなった。ニュートリノの非常に小さい質量は素粒子標準模型によって説明することができず、新しい物理の枠組みを必要とすることを意味している。

ニュートリノの非常に小さい質量を自然に説明する方法として、ニュートリノがマヨラナ粒子 であると仮定するものがある。マヨラナ粒子は他の素粒子が属するディラック粒子と異なる過程 によってマヨラナ質量を獲得する。また粒子と反粒子が同一であるという性質を持ち、シーソー 機構によってその質量を非常に小さくすることが可能である。

ニュートリノがマヨラナ粒子であることの検証には、ニュートリノを伴わない二重ベータ崩壊 (0νββ 崩壊)の検出が考えられている。0νββ 崩壊は二重ベータ崩壊時に生じた2つのニュートリ ノがマヨラナ粒子であることによって対消滅することで実現し、この現象が観測されればニュー トリノがマヨラナ粒子であるということの証明となる。現在までさまざまな実験によって 0νββ 崩壊の探索が行われているが発見されていない。

KamLAND-Zen 実験とは、液体シンチレーター検出器 Kamioka Liquid-scintilator-Anti-Neutrino Detector (KamLAND) によって行われていた  $0\nu\beta\beta$  崩壊の探索実験である。二重 ベータ崩壊核として <sup>136</sup>Xe を使用しており、その使用量によって KamLAND-Zen 400 (Zen 400) と KamLAND-Zen 800 (Zen 800) という二つの実験期間に分けられる。Zen 400 と Zen 800 の 結果を合わせることで、 $0\nu\beta\beta$  崩壊の半減期について  $T_{0\nu\beta\beta}^{1/2} > 3.8 \times 10^{26}$  year という制限を与え た [1]。主な背景事象には  $2\nu\beta\beta$  崩壊の染み出しや宇宙線ミューオンによる Xe 核破砕によって生 成された不安定核の崩壊、Xe 容器における <sup>214</sup>Bi の崩壊があり、これらの背景事象減少が課題と なった。

KamLAND-Zen 実験は 2024 年に終了し、現在は KamLADN2-Zen 実験が計画されている。 実験を行う KamLAND2 検出器は KamLAND-Zen 実験の背景事象をふまえ、光電子量の増加 によるエネルギー分解能の向上や中性子検出効率の改善による不安定核検出効率の向上、シンチ レーションバルーン導入による Xe 容器付近のイベント検出を目指したアップデートが加えられ る。トリガーシステムについてはその刷新によって KamLAND のトリガーシステムにおける課 題点を克服し、宇宙線ミューオンによる Xe 核破砕で生じる不安定核の崩壊のタグ率向上が期待さ れている。このトリガーシステムについては、フロントエンドおよびバックエンドの両面から開 発が進められている。

現在、トリガーシステムのエレクトロニクスのうち新型フロントエンド電子回路 (MoGURA2) の基板設計および製造がされている。MoGURA2 は Field Programmable Gate Array (FPGA) を搭載しており、コーディングによって実装した論理回路によって信号処理を行う。こうして実 装された論理回路はファームウェアと呼ばれており、開発が進められている。これまで開発さ れたファームウェアは MoGURA2 を 1 枚使用した系 (以下単体系) における動作テストを目的 としたものであり、より実際のトリガーシステムに近い複数のボードが共通の基準クロック信 号によって駆動する系 (以下同期系) による動作テストは実施されていない。そこで、本研究で は KamLAND2 での運用に向けて MoGURA2 の同期系による同期した波形取得の実証を目的 とする。そのために、2 枚の MoGURA2 ボードとトリガー回路を模擬した Xilinx 評価ボード (ZCU102)1 枚を組み合わせたシステムを作り、同期波形取得の実証試験を行い同期性の検証を 行った。トリガーシステムの同期目標値については KamLAND2 の検出器系を考慮し、同時信号 の検出に対して、ジッターは 0.1 ns、レイテンシ差は 1 ns とした。その後、MoGURA2 単体系 に対し新たにタイル間同期機能を使い、ADC の構成単位であるタイル間でのデジタイズ同期やデ ジタイズレイテンシの制御を試みた。

## 第2章

## ニュートリノ物理学

ここでは、KamLAND 及び KamLAND2 にて観測対象としているニュートリノの物理的背景 について述べる。

## 2.1 素粒子標準模型

物質の根源を明らかにする素粒子分野において、標準模型と呼ばれる理論が確立し現在の物理 学の基礎となっている。標準模型において素粒子は17種類存在し、粒子のスピンが半整数である フェルミ粒子と整数であるボーズ粒子に分けられる。表 2.1 に示すようにフェルミ粒子について は現在12種類発見されており、強い相互作用をするクォークと強い相互作用をしないレプトンに 分けられている。ボーズ粒子については表 2.2 に示す 5 種類が発見されている。

標準模型においてニュートリノはフェルミ粒子のレプトンに属しており、唯一電荷を持たない ことや他の素粒子と比べて質量を持たないといった特徴から検出が難しい粒子であった。なお、 ニュートリノの質量については 2.3 章のニュートリノ振動以降で詳しく説明する。

	スピン	電荷	第一世代	第二世代	第三世代
カューカ	1	$+\frac{2}{3}$	u	c	t
	$\overline{2}$	$-\frac{1}{3}$	d	S	b
レプトン	1	-1	e	$\mu$	au
		0	$ u_{ m e}$	$ u_{\mu}$	$ u_{ au}$

表 2.1:素粒子標準模型におけるフェルミ粒子

	スピン	電荷	粒子	備考
		0	g	強い相互作用を媒介
ゲージ粒子	1	0	$\gamma$	電磁相互作用を媒介
クーン松丁		0	Ζ	起い相互佐田を捕る
		$\pm 1$	W	11日五11日で採用
スカラー粒子	0	0	Н	粒子の質量獲得機構に関与

表 2.2: 素粒子標準模型におけるボーズ粒子

## 2.2 ニュートリノの発見

2.2.1 ベータ崩壊

ニュートリノの導入の起源は 1930 年代に遡る。当時は原子核のベータ崩壊について、原子と電子の二体反応であると考えられており、放出される電子のエネルギー分布について特定のピークを持つことが予想されていた。しかし、測定により電子のエネルギーについて連続分布が得られており、このことは物理学における大きな謎であった。

そこで、パウリはベータ崩壊について式 2.1 のように観測できない粒子が関わる 3 体反応であ るという仮説を立てた。ここで導入された粒子がニュートリノである。

$$M(Z, A) \to D(Z + 1, A) + e^{-} + \bar{\nu}_{e}$$
 (2.1)

## 2.2.2 ニュートリノの発見

その後、パウリによって仮想的に導入された粒子であったニュートリノは Reines と Cowan の 実験によって観測された。実験手法は、液体シンチレーター検出器を用いた陽電子の対消滅及び 中性子の遅延同時計測であり、原子炉から放出されるニュートリノが以下の式 2.2 で表される逆 ベータ崩壊反応によって観測される。

$$\bar{\nu}_{\rm e} + {\rm p} \rightarrow {\rm e}^+ + {\rm n}$$
 (2.2)

### 2.2.3 ニュートリノのヘリシティ

ニュートリノのヘリシティについては、Goldhaber らによって測定された。Goldharber らは、 以下の式で表される<sup>152</sup>Eu による電子捕獲反応を用いた。

$$^{152}\text{Eu} + e^- \to \nu_e + ^{152}\text{Sm}^* \to ^{152}\text{Sm} + \gamma$$
 (2.3)

始状態について、<sup>152</sup>Eu のスピン角運動量は 0、K 殻の捕獲電子は l=0 である。中間状態の <sup>152</sup>Sm\* のスピンパリティが 1<sup>--</sup> であることを考慮すると、ニュートリノ及び光子の角運動量は  $(J_{\nu}, J_{\gamma}) = (+1/2, -1)or(-1/2, +1)$ のいずれかに制限される。その後、光子の偏光状態についての測定からニュートリノのヘリシティが決定され、全てのニュートリノについて左巻き (J = -1)であるという結果が得られた。また、反ニュートリノについては右巻きのみが観測されている。

## 2.3 ニュートリノ振動とニュートリノの質量階層構造

## 2.3.1 太陽ニュートリノ問題

ニュートリノが次に用いられたのは、標準太陽模型の検証であった。太陽内部では核融合によっ て太陽ニュートリノが生じており、次式のように表すことができる。

$$2e^- + 4p \rightarrow^4 He + 2\nu_e + \gamma$$
 (2.4)

Davis は、テトラクロロエチレンによるニュートリノ捕獲反応を用いることで、この太陽ニュー トリノの検出を試みた。反応式は以下のように表され、生じた<sup>37</sup>Arの逆反応によって放出される オージェ電子を検出することでニュートリノの直接検出に成功した。

$$\nu_{\rm e} + {}^{37}\,{\rm Cl} \to {}^{37}\,{\rm Ar} + {\rm e}^- + 26.7{\rm MeV} - {\rm E}_{\nu}$$
(2.5)

しかし、この実験によって得られた太陽ニュートリノフラックスは標準太陽模型による理論予 測のわずか3分の1であった。この理論予測と実験による検出量の不一致は太陽ニュートリノ問 題と呼ばれニュートリノ物理学における課題となった。

### 2.3.2 大気ニュートリノ異常

太陽ニュートリノ問題と並んで理論によって説明ができなかった問題が、大気ニュートリノ異常 である。大気ニュートリノとは、空気中の原子が宇宙線によって破壊されることで生じるニュー トリノである。宇宙線の衝突によってパイオンが生成され、以下の崩壊によってニュートリノが 生成される。

$$\pi^{\pm} \to \mu^{\pm} + \nu_{\mu}/\bar{\nu}_{\mu} \tag{2.6}$$

$$\mu^{\pm} \to e^{\pm} + \bar{\nu}_{\mu}/\nu_{\mu} + \nu_{e}/\bar{\nu}_{e}$$
 (2.7)

ここで  $\pi^{\pm}$  の生成量が等しいと仮定すると、この過程における  $\nu_e + \bar{\nu}_e$ 、 $\nu_\mu + \bar{\nu}_\mu$  の比はパイオン の生成量の絶対値によらず 1:2 となる。そこで、 $R = (\nu_e + \bar{\nu}_e)/(\nu_\mu + \bar{\nu}_\mu)$  という値を指標とし、 理論による値と実験による観測結果との比較が行われた。この解析では、理論値に比べ観測結果 が小さいという結果が得られ、この理論予測と観測結果の不一致は大気ニュートリノ異常と呼ば れた。

### 2.3.3 ニュートリノ振動の原理

先に説明した太陽ニュートリノ問題及び大気ニュートリノ異常の説明のため、ニュートリノ振 動という現象の仮説が立てられた。ただし、ニュートリノに対し質量を導入しなければならず、標 準模型に反する仮定のもとに導出される現象である。

#### 一般的なニュートリノ振動

ニュートリノが質量を持たない場合、フレーバー固有状態がニュートリノの質量固有状態と一 致する。ニュートリノに質量を導入すると、フレーバー固有状態と質量固有状態が一致せず、両 者が混合する。以下では、3世代の場合を考える。

ニュートリノのフレーバー固有状態を |ν<sub>α</sub>) 質量固有状態を |ν<sub>i</sub>) と表すと、正規直交した各固有 状態においてフレーバー固有状態はユニタリ混合行列 U の要素を用いて

$$|\nu_{\alpha}\rangle = \sum_{i} U_{\alpha i} |\nu_{i}\rangle \tag{2.8}$$

と書ける。質量固有状態は

$$|\nu_i\rangle = \sum_{\alpha} (U^{\dagger})_{i\alpha} |\nu_{\alpha}\rangle = \sum_{\alpha} U^*_{\alpha i} |\nu_{\alpha}\rangle$$
(2.9)

と表される。混合行列  $U = U_{MNSP}$  はユニタリ行列であり、具体的な形式について以下のように 表される。

$$U_{MNSP} = \begin{pmatrix} U_{e1} & U_{e2} & U_{e3} \\ U_{\mu 1} & U_{\mu 2} & U_{\mu 3} \\ U_{\tau 1} & U_{\tau 2} & U_{\tau 3} \end{pmatrix}$$
$$= \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & c_{23} & s_{23} \\ 0 & -s_{23} & c_{23} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} c_{13} & 0 & s_{13}e^{-i\delta_{\nu}} \\ 0 & 1 & 0 \\ s_{13}e^{i\delta_{nu}} & 0 & c_{13} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} c_{12} & s_{12} & 0 \\ -s_{12} & c_{12} & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$$
$$= \begin{pmatrix} c_{13}c_{12} & c_{13}s_{12} & s_{13}e^{-i\delta_{\nu}} \\ -s_{12}s_{13}c_{12}e^{i\delta_{\nu}} - c_{23}s_{12} & -s_{23}s_{13}s_{12}e^{i\delta_{\nu}} + c_{23}c_{12} & s_{23}c_{13} \\ -c_{23}s_{13}c_{12}e^{i\delta_{\nu}} + s_{23}c_{12} & -c_{23}s_{13}s_{12}e^{i\delta_{\nu}} + s_{23}c_{12} & c_{23}c_{13} \end{pmatrix}$$
(2.10)

ただし、 $s_{ij} = sin\theta_{ij}, c_{ij} = cos\theta_{ij}$ であり、混合角  $\theta_{ij}$  及び CP 対称性の破れ  $\delta$  を用いた。ここ で、質量固有状態はエネルギー固有状態となっており、シュレディンガー方程式を満たす定常状 態となることより時間発展は

$$|\nu_i(x,t)\rangle = e^{-iE_it} |\nu_i(x,0)\rangle \tag{2.11}$$

と表される。式 2.8 及び式 2.9 を用いるとフレーバー固有状態の時間発展は

$$|\nu_{\alpha}(x,t)\rangle = \sum_{i} U_{\alpha i} e^{-iE_{i}t} |\nu_{i}(x,0)\rangle = \sum_{i,\beta} U_{\beta i} U_{\alpha i}^{*} e^{ipx} e^{-iE_{i}t} |\nu_{\beta}(x,0)\rangle$$
(2.12)

のように書ける。ただし、エネルギーについて質量が十分小さい場合の近似  $E_i = \sqrt{m_i^2 + p_i^2} \simeq p_i + \frac{m_i^2}{2p_i} \simeq E + \frac{m_i^2}{2E}$ を用いた。フレーバー  $\alpha$  から  $\beta$  への遷移振幅は

$$A(\nu_{\alpha} \to \nu_{\beta})(t) = \langle \nu_{\beta} | \nu(x, t) \rangle = \sum_{i} U_{\beta i}^{*} U_{\alpha i} e^{ipx} e_{i} E_{i} t$$
$$\simeq \sum_{i} U_{\beta i}^{*} U_{\alpha i} \exp\left(-i\frac{m_{i}^{2}}{2}\frac{L}{E}\right) = A(\alpha \to \beta)(L)$$
(2.13)

のように表される。ただし、距離 x については長さ L だけ離れた検出器による観測の場合を考え、 x=L と置き換えを行なった。遷移確率 P は遷移振幅 A から

$$P(\nu\alpha \to \nu\beta)(t) = |A(\alpha \to \beta)|^2 = \sum_i \sum_j U_{\alpha i} U^*_{\alpha j} U^*_{\beta i} U_{\beta j} e^{-i(E_i - E_j)t}$$
$$= \sum_i |U_{\alpha i} U^*_{\beta i}|^2 + 2Re \sum_{j>i} U_{\alpha i} U^*_{\alpha j} U^*_{\beta i} U_{\beta j} \exp\left(-i\frac{\Delta m^2_{ij}}{2}\right) \frac{L}{E}$$
$$= \delta_{\alpha\beta} - 4 \sum_{j>i} U_{\alpha i} U^*_{\alpha j} U^*_{\beta i} U_{\beta j} \sin^2\left(\frac{\Delta m^2_{ij}}{4}\frac{L}{E}\right)$$
(2.14)

のように求められる。ただし、

$$\Delta m_{ij}{}^2 = m_i{}^2 - m_j{}^2 \tag{2.15}$$

である。以上のように、ニュートリノが距離 L 進むときにそのフレーバーに遷移確率が現れることがわかる。

## 2.3.4 原子炉ニュートリノ振動の観測

原子炉では、核燃料の燃焼によって反電子ニュートリノが放出される。原子炉ニュートリノは 原子炉の稼働情報を用いることでその生成量を予測する事ができるため、ニュートリノ振動の観 測に適していると考えられた。この原子炉ニュートリノ振動を想定し、電子型のニュートリノに おけるニュートリノ振動について定式化を行う。式 2.14 より、電子ニュートリノが長さ L 進んだ 先で電子型である確率 P は α, β に e を代入して

$$P(\nu_e \to \nu_e)(t) = \delta_{ee} - 4 \sum_{j>i} U_{ei} U_{ej}^* U_{ej}^* U_{ej} \sin^2 \left(\frac{\Delta m_{ij}^2}{4} \frac{L}{E}\right)$$
  
=  $1 - 4c_{13}^4 c_{12}^2 s_{12}^2 \sin^2 \left(\frac{\Delta m_{12}^2}{4} \frac{L}{E}\right)$   
 $- 4c_{13}^2 c_{12}^2 s_{13}^2 \sin^2 \left(\frac{\Delta m_{13}^2}{4} \frac{L}{E}\right) - 4c_{13}^2 s_{12}^2 s_{13}^2 \sin^2 \left(\frac{\Delta m_{23}^2}{4} \frac{L}{E}\right)$  (2.16)

と求められる。実験より $sin^2 heta_{13}$ は非常に小さいことが知られており、この時

$$P(\nu_e \to \nu_e)(t) \sim 1 - 4c_{13}^4 c_{12}^2 s_{12}^2 \sin^2\left(\frac{\Delta m_{12}^2}{4}\frac{L}{E}\right)$$
(2.17)

と反電子ニュートリノの観測確率が求められ、電子ニュートリノの検出量が sin 波の形で変動す ることが期待される。神岡鉱山内部にある液体シンチレーター検出器 KamLAND では、検出器 から等距離にある原子炉より放出された反電子ニュートリノの検出が行われた。実験により得ら れた生存確率が図 2.1 である。この結果はニュートリノ振動現象が実際に生じている事を示して おり、ニュートリノは非常に小さい質量を持つ事を示唆している。



図 2.1: KamLAND 実験にて観測されたニュートリノ振動 [2]。縦軸が反電子ニュートリノの生存 確率、横軸が原子炉からの距離をニュートリノのエネルギーで割った L/E である。*L*<sub>0</sub> = 180*km* であり、反電子ニュートリノの生存確率が式 2.17 のように L/E に対して sin 波となっていること がわかる。

## 2.3.5 ニュートリノの質量階層構造

前章で述べたニュートリノ振動の観測によって、ニュートリノの振動パラメータについて現在 が測定されている。しかし、ニュートリノ振動によって観測されるものはニュートリノ質量の二 乗差であり、質量の絶対値及びそれらの大小関係については定める事ができない。したがって、得 られたパラメータから考えられるニュートリノ質量の大小関係は以下の3通りあり、それぞれ順 階層構造 (Normal Ordering)、逆階層構造 (Inverted Ordering)、準縮退構造 (Quasi Degenerate) と呼ばれる。

- 順階層構造
  - $m_1 < m_2 \ll m_3$
- 逆階層構造

 $m_3 \ll m_1 < m_2$ 

- 準縮退構造
  - $m_1 \approx m_2 \approx m_3$

このニュートリノの質量階層構造はニュートリノの根本的な性質であり、構造の決定はニュート リノの物理において非常に重要なテーマであると言える。

パラメータ	值	
$\sin^2\theta_{12}$	$0.307 \pm 0.013$	
$\sin^2\theta$	$0.539 \pm 0.022$	順階層
$\sin \sigma_{23}$	$0.546 \pm 0.021$	逆階層
$\sin^2 \theta_{13}$	$(0.220 \pm 0.07) \times 10^{-2}$	
$\Delta m_{21}^2$	$(7.53 \pm 0.18)^{-5}$	
$\Delta m^2$	$(-2.536 \pm 0.034) \times 10^{-3}$	順階層
$\Delta m_{32}$	$(2.453 \pm 0.033) \times 10^{-3}$	逆階層

表 2.3: 測定されているニュートリノ振動パラメータ [3]

## 2.4 ニュートリノとマヨラナ粒子

## 2.4.1 ディラック質量とマヨラナ質量

#### ディラック質量

自由ディラック場はラグランジアン密度を

$$\mathscr{L} = \bar{\psi}(i\partial \!\!\!/ - m_D)\psi \tag{2.18}$$

と表すことができる。ただし、 $m_D$ がディラック質量であり第二項目がディラック質量項である。 ラグランジアンはローレンツ不変かつエルミートであるため、これらの条件を満たすローレンツ スカラー  $\bar{\psi}\psi$ が質量項となる。ここで、場  $\psi$  について式 2.19 の射影演算子  $P_L, P_R$  を用いて式 2.20 のように右巻きと左巻きのカイラリティに分けることができる。

$$P_L = \frac{1}{2}(1 - \gamma_5) \qquad P_R = \frac{1}{2}(1 + \gamma_5) \qquad (2.19)$$

$$\psi = \psi_L + \psi_R = P_L \psi + P_R \psi \tag{2.20}$$

また、

$$P_L P_R = 0$$
  $P_L + P_R = 1$   
 $P_L^2 = P_L$   $P_R^2 = P_R$  (2.21)

$$\bar{\psi}_{L,R} = (P_{L,R}\psi)^{\dagger}\gamma^{0} = \psi^{\dagger}\gamma^{0}P_{R,L} = \bar{\psi}P_{R,L}$$
 (2.22)

を用いてディラック質量項を計算すると

$$m_D \bar{\psi} \psi = m_D (\bar{\psi}_L + \bar{\psi}_R) (\psi_L \psi_R) = m_D (\bar{\psi} P_R + \bar{\psi} P_L) (P_L \psi + P_R \psi)$$
  
=  $m_D (\bar{\psi}_L \psi_R + \bar{\psi}_R \psi_L)$  (2.23)

と書ける。

次に、反ニュートリノについて考える。反粒子は粒子の場に対する荷電共役に対応し、反ディ ラック場 ψ<sup>c</sup> は以下で与えられる。

$$\psi \xrightarrow{C} \psi^c \equiv C\psi C^- 1 = C\bar{\psi}^T \tag{2.24}$$

これを満たす変換Cは、以下のように与えられる。

$$C^{-1}\gamma_{\mu}C = -\gamma_{\mu}^{T}$$
  $C^{-1}\gamma_{5}C = \gamma_{5}^{T}$   $C^{\dagger} = C^{-1} = C^{T} = -C$ 

これらを用いて、カイラリティごとの反ディラック場を計算すると、ディラック場の式を C 変換 することで

$$P_{L,R}\psi = \psi_{L,R} \xrightarrow{C} P_{L,R}\psi^c = (\psi^c)_{L,R} = (\psi_{R,L})^c$$
(2.25)

と書け、反ディラック場のディラック質量項についても同様に

$$m_D \bar{\psi}^c \psi^c = m_D((\bar{\psi}^c)_L (\psi^c)_R + (\bar{\psi}^c)_R (\psi^c)_L)$$
(2.26)

と表される。

以上より、ニュートリノ及び反ニュートリノがそれぞれディラック質量を持つためには右巻き と左巻きの両方が存在しなくてはならない。しかし、Goldhaberの実験などからもわかるように、 現在まで左巻きのニュートリノと右巻きの反ニュートリノしか発見されていない。よって、ニュー トリノはディラック質量を持つことができず、ニュートリノ振動を説明することができない。

#### マヨラナ質量

前述の通り、ディラック質量を考えた場合にはニュートリノは質量を持つことができず、ニュー トリノ振動を説明する事ができない。そこで、ニュートリノをマヨラナ粒子として扱うことで、左 巻きのニュートリノと右巻きの反ニュートリノしか発見されていない現状においてもニュートリ ノに質量を与える事ができる。

マヨラナ粒子とは、粒子と反粒子が同一となる粒子のことである。ニュートリノはクォークお よびレプトンのなかで唯一電荷がゼロであることから、マヨラナ粒子であるとしても電荷に矛盾 を生じない。

マヨラナ粒子は前述のように粒子と反粒子が同一であることから、

$$\psi = \psi^c \tag{2.27}$$

を満たす。このとき、ディラック質量項  $\bar{\psi}\psi$  以外にもローレンツ不変かつエルミートなスカラー を与える事ができる。具体的には、式 2.28 のように互いにエルミートな  $\bar{\psi}^c\psi, \bar{\psi}\psi^c$  を用いて式 2.29 のようにスカラー  $\mathcal{L}_M$  を構成する事ができる。

$$(\bar{\psi}\psi^{c})^{\dagger} = (\psi^{c})^{\dagger}(\psi^{\dagger}\gamma_{0})^{\dagger} = (\psi^{c})^{\dagger}\gamma_{0}\psi = (\bar{\psi}^{c})\psi$$
(2.28)

$$\mathscr{L}_M = \frac{1}{2} (m_M \bar{\psi} \psi^c + m_M^* \bar{\psi}^c \psi)$$
(2.29)

これをマヨラナ質量項と呼び、*m<sub>M</sub>* はマヨラナ質量である。先ほど得られたマヨラナ質量項につ いてカイラル演算子における右手系左手系のそれぞれで構成する事ができる。

$$\mathscr{L}^{L} = \frac{1}{2}m_{L}(\bar{\psi}_{L}\psi_{R}^{c} + \bar{\psi}_{R}^{c}\psi_{L}) = \frac{1}{2}m_{L}\bar{\psi}_{L}\psi_{R}^{c} + h.c.$$
(2.30)

$$\mathscr{L}^{R} = \frac{1}{2}m_{R}(\bar{\psi}_{R}\psi_{L}^{c} + \bar{\psi}_{L}^{c}\psi_{R}) = \frac{1}{2}m_{R}\bar{\psi}_{L}^{c}\psi_{R} + h.c.$$
(2.31)

## 2.4.2 シーソー機構

前章の議論を用いて、ディラック質量項とマヨラナ質量項両方を合わせたラグランジアンは

$$2\mathscr{L} = m_D(\bar{\psi}_L\psi_R + \bar{\psi}_L^c\psi_R^c) + m_L\bar{\psi}_L\psi_R^c + m_R\bar{\psi}_L^c\psi_R + h.c.$$
$$= (\bar{\psi}_L, \bar{\psi}_L^c) \begin{pmatrix} m_L & m_D \\ m_D & m_R \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \psi_R^c \\ \psi_R \end{pmatrix} + h.c. = \bar{\Psi}_LM\Psi_R^c + \bar{\Psi}_R^cM\Psi_L$$
(2.32)

のように書ける。ただし、スピノル  $\Psi_L, \Psi_R^c$  は以下を用いた。

$$\Psi_L = \begin{pmatrix} \psi_L \\ \psi_L^c \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \psi_L \\ (\psi_R)^c \end{pmatrix} \qquad (\Psi_L)^c = \begin{pmatrix} (\psi_L)^c \\ \psi_R \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \psi_R^c \\ \psi_R \end{pmatrix} = \Psi_R^c \qquad (2.33)$$

式 2.32 の行列 M を質量行列と呼び、これを対角化することで以下のように質量固有状態の質量 *m*<sub>1</sub>, *m*<sub>2</sub> が求められる。

$$m_{1,2} = \frac{1}{2} \left[ (m_L + m_R) \pm \sqrt{(m_L - m_R)^2 + 4m_D^2} \right] = m_{\nu,N}$$
(2.34)

この二つの質量固有状態のうち  $m_{\nu}$  は非常に軽く現在まで観測されている  $\nu_L, \bar{\nu}_R$  に対応する。  $m_N$  については未発見のニュートリノ  $N_R, \bar{N}_L$  とし、式 2.35 のように質量が非常に大きいと仮定 する。この時、 $m_{\nu}$  は式 2.36 のように表され、 $m_D$  と比べて非常に小さくなる事がわかる。

$$m_D \ll m_N \tag{2.35}$$

$$m_{\nu} = \frac{m_{nu}m_N}{m_N} \simeq \frac{m_D^2}{m_N} \ll m_D \tag{2.36}$$

以上の議論のように、ニュートリノがマヨラナ粒子である時、未発見の右巻きニュートリノの質 量が非常に大きいと仮定することでニュートリノの質量を非常に小さくする事ができる。この過 程をシーソー機構と呼び、右巻きニュートリノが未発見であることや左巻きニュートリノの質量 が小さい理由を説明する事ができることから、さまざまな実験によって検証が進められている。

## 2.5 ニュートリノを伴わない二重ベータ崩壊によるマヨラナ性の 検証

ベータ崩壊は式 2.1 のように原子核中の中性子が陽子と電子、反電子ニュートリノに崩壊する 反応である。ベータ崩壊前後の原子について、その質量は Weizsacker の式 (式 2.37)

$$m(Z, A = const.) \propto const. + \alpha Z + \beta Z^2 + \delta_p$$
 (2.37)



図 2.2: 二重ベータ崩壊の概略図 [4]。左が 2*ν*ββ、右が 0*ν*ββ 崩壊である。

で表される。ここで、*δP* の項は対エネルギー項であり、以下のように原子核の陽子と中性子の数 によって決定される。

$$\delta_{P} = \begin{cases} -a_{P}A^{-1/2} & \text{偶偶核} \\ 0 & \text{偶奇核または奇偶核} \\ +a_{P}A^{-1/2} & 奇奇核 \end{cases}$$
(2.38)

よって、質量数 A が偶数の時、以下の条件を満たす原子核が存在する。

$$\begin{cases} m(\mathbf{Z}, \mathbf{A}) &< m(\mathbf{Z}+1, \mathbf{A}) \\ m(\mathbf{Z}, \mathbf{A}) &> m(\mathbf{Z}+2, \mathbf{A}) \end{cases}$$
(2.39)

この原子核においては m(Z, A) から m(Z + 1, A) の崩壊が禁止され、式 2.40 のようにニュート リノを伴う二重ベータ崩壊 ( $2\nu\beta\beta$  崩壊) が生じる。

$$(Z, A) \to (Z+2, A) + 2e^- + 2\bar{\nu}_e$$
 (2.40)

また、ニュートリノがマヨラナ性を持つとき図 2.2 のようにニュートリノを伴わない二重ベータ 崩壊 (0νββ 崩壊) が可能であり、その反応は式 2.41 のように表される。

$$(Z, A) \to (Z + 2, A) + 2e^{-}$$
 (2.41)

この反応ではニュートリノがエネルギーを持ち去らないことから、電子が崩壊時の全エネルギー を持ち、エネルギースペクトルにおいて Q 値付近の鋭いピークとして観測される。0νββ 崩壊が 観測されればニュートリノがマヨラナ性を持つことを示す事ができる。

0νββ崩壊の半減期は有効マヨラナ質量によって表され

$$T_{1/2}^{0\nu} = (G_{0\nu} | M_{0\nu}^2 | \langle m_{\beta\beta} \rangle)^{-1}$$
(2.42)

という関係を持つ。よって、0*ν*ββ 崩壊を観測する事ができれば半減期によりニュートリノのマヨ ラナ質量を制限する事ができる。

## 第3章

## KamLAND

KamLAND は液体シンチレーター検出器であり、ニュートリノの検出を目的として 2002 年から稼働を開始した。この章では、KamLAND 検出器の概要及び KamLAND-Zen 実験の概要を説明し、今後建設予定である次世代検出器 KamLAND2 について説明する。

## 3.1 液体シンチレーター検出器 KamLAND

## 3.1.1 KamLAND の概要

KamLAND は岐阜県飛騨市にある池ノ山の地下 1,000 m の KamiokaNDE 検出器跡地に建設 された大型液体シンチレーター検出器である。主な検出対象は反電子ニュートリノであり、地下へ の建設による宇宙線ミューオンの低減や極低放射能環境の実現によって高感度観測が可能である。 KamLAND は原子炉がおおよそ等距離にある立地を生かし、原子炉ニュートリノ振動の観測を



図 3.1: 池の山地下に建設された KamLAND



図 3.2: KamLAND の内部構造。内部検出器を赤、外部検出器を青色で示した。

行った。結果として、図 2.1 のように原子炉ニュートリノ振動の二周期にわたる観測に成功した。

## 3.1.2 KamLAND の構造

KamLAND 検出器の構造を図 3.2 に示す。KamLAND は内部と外部の二層構造となっている。 内側は球形のシンチレーション検出器となっており (内部検出器)、その外部は純水で満たされて おり水チェレンコフ検出器の役割を果たす (外部検出器)。

### 内部検出器

内部検出器は球形ステンレスタンク内部を指し、液体シンチレーターの入った直径 13 m のバ ルーンおよび光電子増倍管、バッファーオイルによって構成されるシンチレーション検出器で ある。

ニュートリノの逆ベータ崩壊をはじめとするバルーン内部で生じたさまざまな物理現象によっ て生じた荷電粒子が液体シンチレーターの分子を励起し、それが脱励起する際にシンチレーショ ン光を放出する。こうして放出されたシンチレーション光を光電子増倍管によって検出する事で イベントの観測を行う。



図 3.3: PMT の内部構造 [5]。図中のダイノードはラインフォーカス型である。

#### 外部検出器

外部検出器は、KamLAND の最外部の円筒形タンクと球形ステンレスタンクの間の領域を指し、ここを満たす純水と円筒形タンク壁面に取り付けられた光電子増倍管によって構成される。

外部から飛来した粒子が水中に入射した際に生じるチェレンコフ光の検出を行なっており、主 な観測対象は宇宙線ミューオンである。

#### 光電子増倍管

光電子増倍管 (PMT) は、光電効果を用いて微弱な光を検出する高感度な光センサーである。

PMT の構造を図 3.3 に示す。PMT の光電面に光子が入射すると、光子の衝突によって電子が 叩き出される (光電効果)。その後、こうして叩き出された電子 (光電子) が電子増倍部によって増 幅され、検出可能な大きさの電気信号として陽極から出力される。

KamLAND では、図 3.4 のような浜松ホトニクス社製の 17 inchPMT 及び 20 inchPMT が使 用されている。20inchPMT はベネチアンブラインド型のダイノードを持ち、KamiokaNDE 検出 器より利用されてきた PMT を改修したものである。17 inchPMT はボックス型とラインフォー カス型のダイノードを持ち、KamLAND 用に開発された PMT である。また、17 inchPMT の外 径は 20 inch であるが、入射窓の一部を覆うことで分解能の良い直径 17 inch 分のみを利用してい るためこのように呼ばれる。

#### 液体シンチレーター

液体シンチレーターは、荷電粒子との反応等によって励起し脱励起の際に発光する液体である。 (シンチレーション光)。KamLAND では表 3.1 に示す組成の液体シンチレーターが用いられてお り、これを Kam-LS と呼ぶ。

#### バッファーオイル

バッファーオイルは、PMT と液体シンチレータの間を満たす液体である。バッファーオイルの 成分を表 3.2 に示す。バッファーオイルの役割は、PMT 及びステンレスタンクの原料に混入して



図 3.4: KamLAND で使用されている PMT の外形図

成分	化学式	密度	体積比	備考
ドデカン	$C_{12}H_{26}$	0.7526	80.2 %	密度調整及び透過率の低下防止
プソイドクメン	$C_9H_{12}$	0.8796	19.8%	溶媒
PPO	$C_{15}H_{11}NO$	-	-	発光剤, 濃度は 1.36 g/L

表 3.1: Kam-LS の成分表

表 3.2: バッファーオイルの成分表

成分	化学式	体積比
ドデカン	$\mathrm{C}_{12}\mathrm{H}_{26}$	53%
イソパラフィン	$C_nH_{2n+2}$	47%

いる放射性元素から出る放射線の液体シンチレーターへの入射を遮る役割を持つ。

## 3.1.3 ニュートリノの検出原理

KamLAND によるニュートリノの検出原理は二種に分ける事ができる。逆ベータ崩壊を用いた 検出と電子散乱反応による検出である。

## 逆ベータ崩壊による反電子ニュートリノの検出

KamLAND では、逆ベータ崩壊を用いることで反電子ニュートリノの検出が可能となっている。逆ベータ崩壊は液体シンチレーター中の中性子と反電子ニュートリノによって起こり、式 3.1 で表される。

$$\bar{\nu}_{\rm e} + {\rm p} \rightarrow {\rm e}^+ + {\rm n}$$
 (3.1)

逆ベータ崩壊反応とその後に生じる信号の様子を図 3.5 に示す。反電子ニュートリノが逆ベー タ崩壊を起こした際に陽電子と中性子が生じる。その後、陽電子については液体シンチレーター 中の電子と対消滅を起こし、511 keV のガンマ線を 2 つ放出する (先発信号)。中性子については、



図 3.5: 逆ベータ崩壊反応。陽電子の対消滅と中性子の捕獲時にそれぞれ 511keV、2.2MeV の信 号が生じる。

およそ 210 μsec 後に液体シンチレーター中の水素によって捕獲されることで 2.2 MeV のガンマ 線を放出する (後発信号)。このように、逆ベータ崩壊反応によって 511 keV の二つの先発信号 と 210 μsec 後に検出される 2.2 MeV の後発信号を生じるため、遅延同時計測法によって反電子 ニュートリノの検出が可能となっている。

### 電子散乱によるニュートリノの検出

KamLAND では、電子散乱による信号を観測することで、すべてのフレーバーのニュートリノ 及び反ニュートリノについて検出がなされる。電子散乱は

$$\nu + e \rightarrow \nu + e$$
 (3.2)

と表される反応である。これは弱い相互作用による反応であり、中性カレント反応と荷電カレン ト反応の二種類存在する。中性カレント反応による散乱では、すべてのフレーバーのニュートリ ノが電子との散乱が可能である。荷電カレント反応による反応は、電子ニュートリノ及び反電子 ニュートリノによってのみ生じる。よって、電子散乱によるニュートリノの検出では電子フレー バーのニュートリノの散乱弾面積が最も大きくなる。

## 3.2 KamLAND-Zen 実験

KamLAND-Zen 実験は KamLAND にミニバルーン及びキセノン含有液体シンチレーターを 新たに導入し、<sup>136</sup>Xe による  $0\nu\beta\beta$  崩壊の探索を行う実験である。本実験は 2011 年に開始し、 2024 年に終了している。開始から終了までの期間には使用するキセノン量を増やすアップデート を行っており、使用したキセノンの量によって KamLAND-Zen 400 及び KamLAND-Zen 800 と二つの期間に分けられている。

成分	化学式	密度	体積比	備考
デカン	$\mathrm{C}_{12}\mathrm{H}_{26}$	0.735	82.4%	密度調整を考慮
プソイドクメン	$C_9H_{12}$	0.8796	17.6%	溶媒
キセノン	$C_{15}H_{11}NO$	-	-	発光剤, 濃度は 1.36 g/L

表 3.3: Xe-LS の成分表

## 3.2.1 KamLAND-Zen 実験における検出器の構造

KamLAND-Zen 実験における KamLAND 検出器のセットアップを図 3.6 に示す。

図 3.2 の KamLAND 検出器と異なり、検出器中央新たにミニバルーンが搭載されているのが 特徴である。



ミニバルーンをインストールした KamLAND



KamLAND に導入されたミニバルーン

図 3.6: KamLAND-Zen 実験で使用された検出器のセットアップ

ミニバルーンは Xe 含有液体シンチレーター (Xe-LS) によって満たされており、ミニバルーン 内で 0*νββ* 崩壊が生じた際に、内部検出器にてイベントの検出を行うためのセットアップとなっ ている。Xe-LS の成分表を表 3.3 に示す。



図 3.7: KamLAND-Zen800 によって得られたエネルギースペクトル [1]

## 3.2.2 KamLAND-Zen 400

KamLAND-Zen 実験として最初に行われたのが、KamLAND-Zen 400 である。KamLAND-Zen400 は Phase I と Phase II に分けられ、Phase II は Phase I の観測で検出された <sup>110m</sup>Ag によるバックグラウンドを大幅に減少した。

この Phase I 及び Phase II の結果をまとめることで、 $0\nu\beta\beta$  崩壊の寿命に対し

$$T_{0\nu\beta\beta}^{1/2} > 1.07 \times 10^{26} \text{year}(90\% \text{C.L.})$$
 (3.3)

という制限を与えた [6]。

### 3.2.3 KamLAND-Zen 800

KamLAND-Zen 400 からアップデートを加えた実験が KamLAND-Zen 800 である。 KamLAND-Zen 800 では Xe 量を増加しており、約 745 kg が使用された。本実験は 2024 年に 終了しておりこの結果と KamLAND-Zen 400 の結果と合わせることで、 $0\nu\beta\beta$  崩壊の寿命に対し

$$T_{0\nu\beta\beta}^{1/2} > 3.8 \times 10^{26} \text{year}(90\%\text{C.L.})$$
 (3.4)

という制限を与えた [1]。KamLAND-Zen 800 によって得られたエネルギースペクトルを図 3.7 に示す。

## 3.2.4 KamLAND-Zen 実験における主な背景事象

KamLAND-Zen 実験で観測されていた主な背景事象として、以下が挙げられる。

#### ミューオン核破砕によって生成される不安定核の崩壊

宇宙線ミューオンは宇宙から飛来する高エネルギーな µ 粒子である。KamLAND は池ノ山地 下 1,000 m に建設することで、その地盤の厚さによりこの宇宙線ミューオンによるイベントを 10 万分の 1 にまで減少しているが、その影響は無視することができずおよそ 0.3 Hz ほどでイベント が観測されている。

宇宙線ミューオンはミューオンが液体シンチレーター中の<sup>12</sup>C や<sup>136</sup>Xe 原子核を破砕し不安定 核を生成する。この不安定核は崩壊時に中性子を放出し、これがバックグラウンドとなる。この 過程は C の核破砕によるものと Xe の核破砕によるものに分けられる。

<sup>12</sup>C 原子核の破砕によっては <sup>10</sup>C などの不安定核が生成し、寿命は長いもので数 10 秒程度であ る。これらの崩壊事象の除去には遅延同時計測が用いられている。

Xe 原子核の破砕では長寿命な不安定核の生成が多く、遅延同時計測による背景事象の除去が難 しい。そこで、中性子イベントと宇宙線ミューオン情報などを用いた見積もりによって背景事象 の除去を行なっている。この背景事象除去の精度向上のためには、中性子検出効率の向上が必要 である。

#### インナーバルーン付近における<sup>214</sup>Biの崩壊

<sup>214</sup>Bi は <sup>238</sup>U 系列の放射性元素であり、その崩壊時に生じる Q 値 3.27 MeV の β 崩壊が背景 事象として観測される。これの排除には、その娘核である <sup>214</sup>Po が起こす α 崩壊の観測による遅 延同時計測が望ましい。しかし、ここで放出される α 線がバルーンに衝突した場合、エネルギー が大きく減少し検出効率が下がる。これを防ぐため、シンチレーションバルーンの導入が検討さ れている。

#### $^{136}$ Xe の $2\nu\beta\beta$ 崩壊

本研究において 0νββ 崩壊核として使用している <sup>136</sup>Xe は他に 2νββ 崩壊の経路をもつ。0νββ はニュートリノを生じない反応であることからエネルギーが鋭いピークを持ち、反対に 2νββ は ニュートリノが持ち去るエネルギーによってスペクトルに広がりを持つ。

実際の検出器においてはエネルギー分解能が有限であることから、0νββ についてもスペクトル が広がりを持つ。これにより、実際の検出では両者のスペクトルが重なってしまい、2νββ が背景 事象となる。この背景事象を減少させるには、検出器のエネルギー分解能を向上することで 0νββ のスペクトルをシャープにする必要がある。

### 3.2.5 KamLAND2

KamLAND-Zen 800 実験を終えて、KamLAND 検出器に更なるアップデートを加えた Kam-LAND2 検出器の建設とそれを用いた KamLAND2-Zen 実験が計画されている。KamLAND2 検出器は各部にアップデートを加え、更なるエネルギー分解能の向上を目指している。主な各部 のアップデートは以下の通りである。

- 新型データ収集システム
   フロントエンド回路に搭載された大容量バッファによる中性子検出効率の向上
- シンチレーションバルーン
   α線によってバルーンが発光することで、従来では検出できなかったバルーン表面での Po 崩壊イベントを検出
- 集光ミラー シンチレーション光を効率よく PMT に集めることで検出効率を向上
- 液体シンチレーターの改良
   発光の波長変換剤 Bis-MSB の導入により、シンチレーションバルーンの発光を区別
- 高量子効率 PMT
   PMT の改良により発光の検出感度が向上

## 第4章

# KamLAND のデータ収集システムにお けるトリガーシステム

KamLAND におけるデータ収集システムは図 4.1 のような体系にて構築されており、Kam-LAND 建設当初より使用されている KamDAQ と 2010 年に新たに導入された MoGDAQ の二系 統に分かれている。



図 4.1: KamLAND のデータ DAQ 全体像 [7]



図 4.2: KamFEE のボード外見写真 (左)と実装部品の配置図 (右)[8]

## 4.1 KamDAQ

KamDAQ はトリガーボードから発行された波形取得コマンドに基づきフロントエンド電子回路 (以下 KamFEE) によって PMT 信号の取得を行い、VMEbus を通じて解析用 PC に送信する。 以下では、DAQ を構築する電子回路それぞれについて解説する。

## 4.1.1 KamFEE

KamDAQ では、KamFEE と呼ばれるフロントエンド電子回路によって PMT 波形のデジタ イズ及び波形送信を行っている。KamFEE の基盤外見図を図 4.2 に示す。KamFEE は操作及び 信号送受信のための VMEbus と PMT 信号入力用に 12 チャンネルのポートによって信号の入 出力を行う。KamFEE にはそのほか、信号のデジタイズに用いる Analog Transient Waveform Degitizer (ATWD) や FPGA、波形データ保持のためのメモリが搭載されている。

KamFEE による信号処理のブロックダイアグラムを図 4.3 に示す。KamFEE に入力した PMT 信号は、ヒット判定の回路とデジタイズの回路に分配される。ヒット判定では、入力信号に対し ディスクリミネーターによる閾値判定ののち、FPGA によってヒットチャンネルの数 (nhits) が外 部へ出力される。

デジタイズでは、入力信号を 0.5、1、20 倍で増幅し (L、M、H-gain)、入力波形に応じたレン ジの信号を選択しデジタイズしている。このように、複数の増幅率の信号を用いることで低電圧 信号では ATWD の 20 倍の分解能を用い、高電圧信号では ATWD の 2 倍のレンジによる波形の 取得が可能となっている。

ATWD はコンデンサアレイによるアナログ信号の保持を行っており、波形取得コマンドが入力 した際に ADC によってデジタイズを行っている。デジタイズには約 25 μs の時間がかかり、こ れがデッドタイムにつながる。そこで、KamFEE では 2 つの ATWD を交互に使用する事でこの デッドタイムの発生を軽減している。


図 4.3: KamFEE のブロックダイアグラム [8]

## 4.1.2 トリガー

トリガー回路は、波形取得コマンドを発行する役割を持つ。トリガー回路は全 KamFEE と接続 されており、KamFEE に対し GPS と同期した 40 MHz クロックの供給やトリガーコマンドの入 力を行っている。

トリガーコマンドについては、KamFEE からの Hit 情報の総和である NSUM を元に波形取得 コマンドを発行するほか、NSUM の推移を確認する History トリガーやキャリブレーショントリ ガーなど 20 種類以上のトリガーコマンドが存在する。

## 4.1.3 DAQ コンピューター

DAQ コンピューターは KamFEE ボードからのデータ取得を行うフロントエンド PC とオンラ イン解析やデータストレージ等を担うバックエンド PC からなる。

フロントエンド PC は KamFEE と光ファイバーにて接続されており、通信によって KamFEE へ電気的なノイズを与えないよう設計されている。バックエンド PC は、オンライン解析用 PC、 データ保存用 PC、システムコントロール用の PC から構成される。

# 4.2 KamDAQ のデッドタイムとミューオン信号

ミューオンによる PMT 信号が KamDAQ によって観測される際におよそ 1 msec の間 1p.e. 程度の信号に対する検出感度が低下する。原因は、ミューオン信号直後の波形に見られるオーバー シュート及びアフターパルスである。典型的なミューオン信号とミューオン信号直後の PMT 信 号を図 4.4 に示す。



図 4.4: ミューオン信号 (左)と直後に見られるオーバーシュート及びアフターパルス (右)[9]



図 4.5: PMT のブリーダ回路 [10]

## 4.2.1 オーバーシュート

オーバーシュートは大光量なミューオン信号が PMT によって観測されることによって生じる。 図 4.5 に PMT のブリーダ回路図を示す。このブリーダ回路にて大電流を伴うミューオン信号が AC カップルされる際に、カップリングコンデンサ (図 4.5 中 C7) が充電される。その後、ミュー オン信号による電流が流れ終わった際にコンデンサの放電が起こり、抵抗 (図 4.5 中 R14) に正電 圧が生じる。この現象は通常の信号においても生じるが、その効果は非常に小さく、無視する事 ができる。

ミューオンによるオーバーシュートはベースラインの正方向への約1 mV の変動という形で PMT 波形に影響を与え、ベースライン回復には約1 msec を要する。これにより、1p.e. 程度の PMT 波形はベースライン変動を受けた結果 KamFEE の Hit 閾値を超える事ができなくなる。こ のようにして KamFEE にオーバーシュートによるデッドタイムが生じる。

## 4.2.2 アフターパルス

ミューオン入射時には二つの過程によってアフターパルスが生じる。一つ目は、ダイノードの 電子の弾性散乱である。この成分は信号直後に大きな負電圧が見える事が特徴である。二つ目は、 PMT 内部の残留ガスの電離作用である。この成分は数 µs にも渡り高レートな信号をもたらし、 KamFEE のデジタイズ速度を超えることで、デッドタイムをもたらす。

## 4.2.3 ミューオン核破砕反応による長寿命原子核

ミューオンは入射時の信号のオーバーシュート、アフターパルスによってデッドタイムをもた らすだけでなく、液体シンチレーター中の C や Xe 原子核の破砕によって長寿命な不安定核を生 成する。この不安定核の崩壊によって中性子捕獲の背景事象を生じる。

KamLAND ではこの中性子の検出情報を用いた不安定核のタグが行われているが、旧トリ ガーシステムにおいては 4.3.4 章で説明するように中性子検出効率の低下が課題となっている。 KamLAND2 ではトリガーシステムの刷新により課題の解決が期待されており、その詳細は 5.1 章で説明する。

## 4.3 MoGDAQ

MoGDAQ は 2010 年に運用が開始されたデータ収集システムで、運用開始後は KamFEE と並 行して稼働していた。MoGDAQ は BLR、MoGURA FADC、Piggy-back、MoGURA trigger に よって構成されている。

### 4.3.1 BLR

Baseline Restorer (BLR) はアナログ回路を用いて、ミューオン信号による PMT 波形のオー バーシュートの除去を行う機能を持つ。BLR によって KamFEE の課題であったオーバーシュー トによるデッドタイムの解消を達成している。

図 4.6 に BLR の信号処理概略を示す。BLR では、負電圧の信号除去及びローパスフィルタに よってオーバーシュートによるベースライン変動分の波形を取り出す。その後、元信号からベー スライン変動波形を差し引くことで、ベースラインを回復する。

## 4.3.2 MoGURA

KamFEE における課題点であったデジタイズに要するデッドタイムを解決するために開発 されたフロントエンド回路が Module for General-Use Rapid Application (MoGURA) である。 MoGURA はデッドタイムフリーな波形取得を目的として作成されており、KamFEE の課題で あったデータ取得の際に生じるデッドタイムを大幅に削減している。

MoGURA の基盤外見図を図 4.7 に示す。MoGURA は 12 チャンネルの BNC 入力をもち、12



図 4.7: MoGURA ボードと主な実装部品 [11]

本の PMT 波形の取得が可能である。そのほか波形処理を行うアナログ回路、デジタイズを行う FADC、データフレームを作成する Front End FPGA、データ送受信を行う System-FPGA、デー タ保存用 SD-RAM が実装されている。これらの実装部品によって処理された波形データ及び ヒット本数情報などは VME バスによって出力される。

## FADC

BLR によってベースライン回復がなされた PMT 波形を分岐し、それぞれ異なる増幅率にて増幅したのちにデジタイズを行うことで、4 種類の分解能及びレンジによるデジタイズを実現する。 MoGURA における各ゲインチャンネルのデジタイズ性能を表 4.1 に示す。

FADC のデジタイズは1クロックで完了するため、KamFEE において課題となっていた波形の デジタイズ時間に起因するデッドタイムが大きく削減されている。

ゲインチャンネル	P-gain	H-gain	M-gain	L-gain	
ダイナミックレンジ [V]	$+0.005 \sim -0.020$	$+0.025 \sim -0.100$	$+0.250\sim-1$	$+2.5 \sim -10$	
分解能 [mV]	0.1	0.5	5	50	
サンプリングレート [GHz]	1	0.200	0.200	0.200	
増幅率	×120	×24	×2.4	×0.24	

表 4.1: MoGURA の各ゲインチャンネル [11]

#### Frontend FPGA (FEF)

MoGURA ボード1枚につき6枚搭載されており、FEF あたり2チャンネルの波形処理を行う。主な機能はヒット判定と波形取得時間情報の保持および波形バッファリングである。

#### System FPGA

System FPGA では、波形取得コマンドの入力時に FEF からデータ読み出しを行い、外部との データ通信を行う。主な通信はデイジーチェーン接続による Hitsum の加算及びトリガーマンド 入力時の波形送信である。

## 4.3.3 MoGURA trigger

MoGURA trigger は MoGURA に対し波形取得コマンドを発行する役割を持つ。波形取得コマンドはコマンドとコマンドフラグからなる。

波形取得コマンドに用いるコマンドを以下に示す。

• Acquire-Range

一定長の全波形をを取得する。取得する波形の長さを EventWindow と呼ぶ。

 Acquire-Hit Hit のない波形やサチレーションを起こしている波形を除いた波形を取得する (ゼロサプ レッション)。

波形取得におけるコマンドフラグのうち主要なものを以下に示す。

• Single Trigger

通常のイベント検出を目的としたフラグ。Nhit の値が Single Threshold と呼ばれる閾値を 超える場合に発行されたトリガーに付与される。ここで、Nhit は Hitsum を Hit Window の期間だけ累積した値であり、検出器の大きさと全発光の PMT への到達時間を光量し HitWindow は 120 ns に設定されている。

· Prescaled Trigger

トリガーレートを落とすことを目的としたフラグ。Hit Window 期間による Nhit の算出を 指定時間ずつ間引くことで、トリガーレートを減らすことを目的としている。



図 4.8: ミューオン信号後の NHit 分布 [10]。赤丸で囲まれた NHit のピークが中性子捕獲事象に よるものである。

• Launch Trigger

宇宙線ミューオンへの対応を目的としたフラグ。Nhit の閾値が Single Trigger のものより 高く設定されている。

• Adaptive Trigger

ミューオン信号後の中性子捕獲事象の検出を目的としたフラグ。ミューオン後はノイズに よる信号が多く、図 4.8 のように NHit のベースラインが大きく変動する。そこで、その間 NHit そのものの大きさではなくベースラインとの差分を取った ΔNHit に対する閾値判定 によって発行される。ΔNHit は図 4.9 のように Nhit から Context Window によってよっ て算出された Nhit ベースラインを差し引くことで中性子による Nhit のピークを検出する。

• PPS Trigger

1 sec 間隔で発行され、定期的な波形取得を行う。

Baseline Trigger
 任意の時間間隔で発行され、全チャンネルの波形を取得する。

## 4.3.4 現行 MoGDAQ の課題点

MoGDAQ は KamFEE の課題点を克服したものとなっているが、運用上において以下のような 課題点が存在する。

#### Hitsum 算出の取り扱いが不便であること

MoGDAQ の課題点として、Hitsum 算出の取り扱いが不便であることがあげられる。 MoGDAQ では全 MoGURA の Hitsum の加算を行うために、デイジーチェーン方式による接



図 4.9: ΔNHit の算出 [10]。NHit からベースラインを差し引くことで中性子のピークが検出され ている。

続を行っている。デイジーチェーン接続では全 MoGURA の Hitsum ケーブルを数珠繋ぎにする ことで、隣のボードから MoGURA ボード入力された Hitsum に対して自分自身が持つ Hitsum を加算し次のボードへ送り出すという動作を行う。

Hitsum の伝達経路に着目すると全てのボードが直線上に接続されているため、MoGURA ボードに故障が見られた場合、そのボードから先の Hitsum については加算することが出来ないという欠点がある。よって、1 枚のボードの故障が Hitsum 算出全体に影響を及ぼすため早急なボード 交換が必要となるほか、Hitsum ケーブルの取り扱いが不便である現状がある。

#### オンボードメモリの容量不足による中性子検出効率の低下

MoGURA はデッドタイムフリーなデータ収集を目指したエレクトロニクスであり、信号のデジ タイズにおいてはこれを達成している。しかし、デジタイズ後波形を保持するために各 MoGURA に実装されているメモリ (以下オンボードメモリ) については容量が不足している問題があった。

オンボードメモリ容量の不足は、図 4.10 のようなミューオンイベント直後の中性子検出効率の 低下をもたらすほか、メモリがフルになった際には DAQ のクラッシュを引き起こす。中性子の 検出はミューオンによる不安定核のイベントのタグに用いられており、中性子検出効率の低下は タグ効率の低下を招くことから大きな課題となっている。



図 4.10: MoGDAQ にて観測されたミューオン後の中性子捕獲事象 (紫ヒストグラム) と不安定核 種の寿命によりフィットした中性子捕獲事象数 (赤)[12]。ミューオン後約 100µs は観測量が少な く、MoGDAQ では全中性子が捕獲されていないと考えられる。

#### 近傍超新星爆発への対応

超新星爆発では恒星内部での核融合によって多量の超新星ニュートリノが放出される。Kam-LAND ではベテルギウスをはじめとする近傍超新星による超新星ニュートリノについても検出が 可能となっている。しかし、そのイベントレートは非常に大きく、MoGURA のバッファサイズ 及びデータ処理速度の制約によりすべてのイベントを満足に取得することは不可能であった。

# 第5章

# KamLAND2 におけるトリガーシステ ムの概要

トリガーシステムとは、PMT の波形観測及び発光事象の選定及び送信を行うシステムである。 より詳細には、トリガーシステムのフロントエンド電子回路 (以下 FEE) によって PMT の波形 観測を行いそれが発光信号であるかどうか判定をする (以下ヒット判定)。ここで発光信号が見ら れた PMT の状態をヒットと呼び、ヒットしている PMT の数をヒット本数などと呼ぶ。その後、 ヒット PMT の波形についてそれが物理イベントによる発光であるかの判定を行う (以下イベント 検出)。その後、物理イベントであると判定された場合にはトリガーコマンドとよばれる信号を発 行することで FEE による観測波形の記録及び送信を行う。

KamLAND2のトリガーシステムは従来のものから刷新することによって宇宙線ミューオンに よる不安定核のタグ効率に大きく影響する中性子検出効率の改善が期待されている。本章では、 KamLAND2へ導入予定となっているトリガーシステムの全体像及びその動作について説明する。

はじめに従来の MoGDAQ のトリガーシステム (旧トリガーシステム) における課題点を踏ま え、これらの解消を目指した KamLAND2 のトリガーシステムへの要求について整理する。その 後、トリガーシステムの導入計画及び具体的なトリガーシステムの概要を説明する。

## 5.1 トリガーシステムへの要求

本項目では、トリガーシステムへの要求を旧トリガーシステムの課題点を踏まえて説明する。 トリガーシステムへの要求として以下の4点が挙げられる。

#### 中性子検出効率を改善すること

旧トリガーシステムの課題点となっていたオンボードメモリの容量不足による中性子検出効率 の制限について、トリガーシステムに使用する FEE の性能向上によって解決を目指す。表 5.1 に 旧トリガーシステムとトリガーシステムの FEE が備えるオンボードメモリ容量を示す。旧トリ ガーシステムのものに比べてトリガーシステムではオンボードメモリ容量が増加しており、FEE 上に保持可能な PMT 波形データの量が増加している。これにより、近傍超新星爆発による超新 星ニュートリノイベントの検出可能量についても増加が期待されている。

表 5.1: 旧トリガーシステムとトリガーシステムのオンボードメモリ容量

	旧トリガーシステム [13]	トリガーシステム
FEE	MoGURA	MoGURA2
オンボードメモリ	64 MB SD-RAM (うち 48 MB を使用)	2 GB DDR4 メモリ ×2

またデータ転送速度の向上を合わせて行うことで、オンボードメモリ上に蓄積するデータ量を 削減し中性子検出効率の向上を実現する。

#### 将来的なソフトウェアトリガー実装を可能とする柔軟性を持つこと

旧トリガーシステムではハードウェアを用いたイベント検出及びトリガーコマンドの発行が 行われていた。このイベント検出では PMT ヒット本数の閾値判定による手法が主に用いられて いた。

今後のさらなる背景事象減少を見据え、ハードウェアではなくソフトウェアを用いたイベント 検出及びトリガーコマンドの発行機能 (ソフトウェアトリガー) についての研究が進められてい る。ソフトウェアを用いることにより、従来のハードウェアに比べてより複雑な処理を用いたイ ベント検出が可能となる。そのほか高頻度なイベント検出手法の変更が可能であることや、ソフ トウェアはハードウェアトリガーのような基板への実装が可能なイベント検出処理量に対する物 理的な上限を持たないといった利点がある。

ソフトウェアトリガーでは、PMT のヒット本数情報の他に、PMT の波形情報やその位置の相 関などを用いたイベント検出が検討されている。このような情報を利用することによって、従来 の PMT のヒット本数閾値によるイベント選定ではこの閾値を超えなかったため物理イベントと して検出されなかった信号についても発光位置情報及び時間情報によってイベント検出が可能と なり、インナーバルーン中の<sup>214</sup>Po や<sup>14</sup>C の低エネルギーイベントの検出が可能となると期待さ れている [14]。

#### Hitsum 算出の取り扱いを改善すること

Hitsum は PMT のヒット本数を表す信号の名称である。旧トリガーシステムにおいてイベント 検出にはこの Hitsum を利用しており、ケーブルを用いて全ての MoGURA ボードを一本の鎖状 に接続することで全 MoGURA ボードの Hitsum の加算を行なっていた。ボード故障時にはこの Hitsum の加算動作が途中で途切れることから、復旧時にはボード交換および複雑な再接続が必要 となりメンテナンス性の悪さが課題となった。

トリガーシステムにおいてもこの Hitsum を用いたイベント検出を行うことが検討されている ため、旧トリガーシステムの課題点を踏まえた接続系の見直しを行うことでメンテナンス時にお ける利便性の向上を目指す。

#### PTPv2 による時間情報取得に対応していること

KamLAND では具体的な日時を表す時間情報 (以下絶対時間情報) の取得に GPS 受信機を用い ており、ここからの時間情報伝達には IRIB-B と呼ばれる規格が用いられていた。IRIG-B では 1 秒間に一度絶対時間情報の送信を行っており、情報の伝達にはシリアル信号の変調方式を用いてい る。これにより、PMT の波形データを絶対時間と対応付けることが可能となるが、IRIG-B の関 連製品の入手が難しくなっている現状がある。そこで、KamLAND2 では IRIG-B の他に PTPv2 と呼ばれる規格についても導入予定となっている。PTPv2 では時間情報を伝えたいエレクトロ ニクス間で信号を一往復させることによって、信号遅延の測定および時間情報校正を行う手法を とっている。

## 5.2 KamLAND2 のトリガーシステムデザイン

ここでは、KamLAND2 のトリガーシステム導入の全体像及び具体的なトリガーシステムの説 明をする。

始めに、KamLAND2のトリガー導入計画の全体を説明する。その後、本研究で着目するトリ ガー導入段階と具体的トリガーシステムデザインを示し、その機能を説明する。

## 5.2.1 KamLAND2 へのトリガー導入計画

5.1 章でも触れた通り、KamLAND2 はソフトウェアトリガーの将来的な導入が計画されてい る。しかし、ソフトウェアトリガーのデータレートは膨大となる事が予想されており、このデー タレートに対応したトリガー PC の入手およびシステムの構築には時間がかかることが予想され る。そこで、ソフトウェアトリガー導入までの期間について、以下の3種類のトリガーシステム を段階的に運用することが検討されている。

#### ハードウェアトリガー系

KamLAND2 建設後、最初に導入する予定となっているのが、ハードウェアトリガー系である。 ハードウェアトリガー系の概念図を図 5.1 に示す。PMT 信号を FEE で観測し、PMT ヒット本 数を出力する。この本数情報を用いてトリガーボードと呼ばれるハードウェアによってイベント 検出を行い、トリガーコマンドが発行される。このトリガーコマンドによってフロントエンドか ら波形情報がコンピュータへ送信される。

#### マルチレベルトリガー系

ハードウェアトリガー系による運用の後に導入される予定となっているのが、マルチレベルト リガー系である。マルチレベルトリガー系は、ハードウェアトリガー系と後述のソフトウェアト リガー系の中間状態のようなシステムとなっており、トリガー PC の導入が段階的に進められる ため必要となる。



図 5.1: ハードウェアトリガーの概念図



図 5.2: マルチレベルトリガーの概念図

イベント検出の概念図を図 5.2 に示す。PMT 信号を FEE で観測し、PMT ヒット本数を出力 する。これを用いてハードウェア系と同様にトリガーボードによるイベント検出を行う。その後、 トリガーコンピューターへヒット波形が送られソフトウェアによるイベント検出が行われる。マ ルチレベルトリガー系は、ハードウェアによる粗い信号識別 (レベル 0) とソフトウェアトリガー によるイベント検出 (レベル 1) という形で、二段階の選定を行うことからこのように呼ばれる。

ここで、レベル 0 トリガーは PMT のダークヒット信号の排除によるデータ量の削減を目的と しており、そのトリガー発行のヒット数閾値はハードウェアトリガーのそれと比べて大きく緩和 したものとなっている。

その後のレベル1トリガーでは、ソフトウェアトリガーによる選定を行う。

#### ソフトウェアトリガー系

トリガー PC が完全に導入された際の将来計画となっているのが、ソフトウェアトリガー系である。

ソフトウェアトリガーの概念図を図 5.3 に示す。この系では、FEE によって観測された全ヒット波形を送信し、トリガーコンピューターにてソフトウェアを用いたイベント選定のみを行う。



図 5.3: ソフトウェアトリガーの概念図

# 5.3 KamLAND2 稼動初期を想定したトリガーシステムの構成

本項目では、トリガーシステムの全体像を具体的に示す。

始めにこのトリガーシステムが想定するトリガー導入段階を説明したのち、その全体像及び動 作概要を示す。その後、主に使用するトリガーフラグの説明をする。

### 5.3.1 想定するトリガー導入段階

5.2.1 章で述べた通り、KamLAND2 のトリガーシステムはトリガー PC の導入段階に応じた三 種類があった。ここでは KamLAND 稼働初期に導入されるハードウェアトリガー系及びマルチ レベルトリガー系への対応を可能とするトリガーシステムを示す。

## 5.3.2 トリガーシステム全体図

トリガーシステムの全体像を図 5.4 に示す。

トリガーシステムは MoGURA2 とトリガーボード、それらを中継する役割を持つリレーボー ドと呼ばれるハードウェアによって構成される。MoGURA2 はトリガーシステムのために新たに 開発された FEE であり、この MoGURA2 によって構成された部位をフロントエンドと呼ぶ。ト リガーボードおよびリレーボードをバックエンドと呼ぶ。

PMT の信号線は MoGURA2 に接続され、ここで信号のデジタイズが行われる。MoGURA2 によってヒット判定を行ったのち、PMT のヒット本数である Hitsum がリレーボードを介してト リガーボードへ伝達される。その後、トリガーボードによってイベント検出が行われたのち、発 行されるトリガーコマンドを MoGURA2 が受けることでデータ送信が行われる。

## 5.3.3 想定される PMT 信号の特性

ここでは、トリガーシステムによって観測を目指す PMT 信号の特性を設定する。信号を特徴 づける観点として、信号の大きさとイベントレートに着目する。

ここでは信号の特性の設定にとどめ、トリガーシステムの MoGURA2 がこれらの信号の検出



図 5.4: トリガーシステム模式図。クロック系については省略している。



図 5.5: 典型的な 1p.e. 波形 [9]。縦軸は 1 mV であり横軸は 20 ns となっている。

を可能とする性能にあるかについては後の 6.2 章で議論する。

#### 典型的な PMT 信号とその大きさ

MoGURA2 がデジタイズを行う PMT の信号は液体シンチレーターの発光によって生じた光電 子を増幅して出力されており、その実態は負電圧のパルスである。この信号の最小単位は発光に よって光子が1つ PMT に入射することによって生じる信号であり、これを 1p.e. と呼ぶ。典型的 な 1p.e. 波形を図 5.5 に示す。このように 1p.e. イベントでは高さ-2 mV のパルスが観測され、時 間にして 40 ns ほどの長さで検出される。

通常の物理イベントによる発光検出では数 p.e. の波形が検出されるが、宇宙線ミューオンによるイベント時には図 4.4 のような大光量イベントが検出され、そのピーク電圧はは-8 V にも上る。 このイベント後にはアフターパルスが生じ、これを含めたイベント長は 50 µs ほどとなる。

#### 物理イベントレート

PMT からの信号は物理イベントに起因する発光検出によるものと、熱電子の発生による物理イベントとは無関係の信号 (ダークヒット) に分けられる。これらの信号を合わせたイベントレートは 20 kHz となり、データストレージ容量の制限から全てを取得することは難しい。

そこでハードウェアを用いたトリガーによるイベント選定を行うことで、このダークヒットの データを除いたデータ収集を行う。KamLAND の MoGDAQ では 100 Hz 程度のトリガーレー トとなり<sup>\*1</sup>、これが物理イベントレートであると言える。この物理イベントレートには前述の宇宙 線ミューオンのイベントが 0.3 Hz 含まれる。

<sup>\*1 2013</sup> 年 5 月 17 日を参照

#### PMT o Transit Time Spread

PMT による発光検出プロセスでは、光電子の走行時間の揺らぎによる検出までの時間広がりを もち、これを Transit Time Spread (T.T.S) と呼ぶ。KamLAND2 で導入予定の 20 inch 高量子効 率 PMT (R12860-03LXA) は 2.4ns の T.T.S をもつ [15]。

## 5.3.4 トリガーシステムの具体的な性能目標

ここでは、トリガーシステムの性能における具体的な数値目標をジッター及びレイテンシ差に 対して設定する。ジッターとは同時信号入力時の MoGURA2 による検出時刻のばらつきを表し、 レイテンシ差とは同時信号入力時の MoGURA2 による検出時刻に恒常的に存在するずれの大き さを表す。

この数値目標は同時信号を仮定して設定しているが、実際の KamLAND2 では PMT のケーブ ル長が異なるものを使用することが計画されており、そのケーブル遅延の差については考慮して いない。そこで、PMT のケーブル長及びその補正方法についても説明する。

#### ジッターに対する目標

KamLAND2 で利用予定の PMT には T.T.S による数 ns オーダーの発光検出時間の広がりがあ るが、物理イベント検出時には複数の PMT によってその発光を捉えることから、解析によってそ の影響を減少することが期待される。よって、ジッターを PMT の T.T.S より十分小さくしておく ことはイベント再構成時の位置分解能向上につながるため重要である。本研究では、ジッターの 性能目標を 0.1 ns とした。これは発光位置分解能で 2 cm に対応し、将来的な解析手法の最適化 によるイベント再構成精度向上にも対応可能大きさである。

#### レイテンシ差に対する目標

KamLAND2 においては、レイテンシ差のような恒常的な信号検出時刻のずれに対してはレー ザーキャリブレーションによる校正が行われる。この解析はオフラインによって行われており、 その情報はデータ取得後の解析にのみ用いられる。本研究で想定するハードウェアを用いたト リガーシステムではトリガーボードによるイベント検出が行われるが、レイテンシ差は PMT の ヒット本数情報出力に対する恒常的なずれを招き閾値判定に大きな影響を与える。そこで、本 研究においてはこのレイテンシ差に対して 1 ns 以下という目標値を設定した。これは後述する MoGURA2 の H-gain による波形デジタイズのサンプリング間隔から与えた値である。

#### PMT ケーブル長の補正

KamLAND2 建設時には PMT のケーブル取り回し改善のため、複数種類のケーブル長の PMT を用いる。ケーブル長の差は最大で 60 m になることが予想されており、信号のケーブル遅延は最 大で 300ns ほどとなる。

このケーブル遅延に対し、MoGURA2 にリングバッファを実装することによる補正が考えられ

ている。リングバッファは MoGURA2 のオンボードメモリを利用し、ボード内の取得データを 保持し一律で遅延する。こうして PMT の信号は MoGURA2 のボード単位での補正されるため、 1 枚の MoGURA2 ボードに接続する PMT は同じケーブル長のものに限られる制限がある。

現在、KamLAND2 の PMT を近接するもの毎にグループ分けし、グループ毎の Hitsum を用 いた中性子検出トリガーの研究が行われている。ここでは、ボードへの接続を PMT ケーブル長 ではなくグループごとに行わなければならず、グループ内でケーブル長が異なる PMT が含まれ る可能性がある。

こうした状況に対応するため、1 枚の MoGURA2 ボード内においても PMT の接続チャンネル 毎にケーブル遅延の補正を行う機能の実装が期待される。ここでは、接続 PMT はその設置位置 が近いことからそのケーブル長の差についても数 m 程度であることが想定される。

#### 5.3.5 トリガーシステム動作概要

ここでは、トリガーシステムの動作概要について説明する。トリガーシステムの動作はエレク トロニクスの同期駆動、時間情報の同期、イベント検出の3つの要素にわけられる。

#### エレクトロニクスの同期駆動

トリガーシステムの各エレクトロニクスはクロック信号と呼ばれる規定周波数の矩形信号を供 給することによって駆動する。トリガーシステムでは全てのクロック信号は共通の基準クロック から生成されており、すべて同期している。ここではこのクロック信号の分配経路について説明 する。

クロック信号分配を図 5.6 に示す。GPS 受信機から出力された PPS 信号を Rb クロックが受け、10 MHz クロック信号を生成する。トリガーボードは 10 MHz クロック信号から 50 MHz クロック信号を生成し、すべてのリレーボードへこれを分配する。その後、リレーボードによって 各 MoGURA2 へ 50 MHz クロック信号が分配される。

#### 時間情報の同期

前述のようにクロック信号分配を行うことで同期系によるエレクトロニクスの駆動を行うこと ができる。トリガーシステムによる波形取得ではフロントエンドによって波形情報及び時間情報 を記録することが必要であり、同期駆動とは別にこの時間情報の同期を行う必要がある。

トリガーシステムのエレクトロニクスが持つ時間情報について説明する。時間情報はトリガー ボード及び MoGURA2 が持つ。トリガーボードが持つのは GPS 受信機から IRIG-B もしくは PTPv2 方式によって送信された情報であり、これは具体的な日時を表す絶対時間情報である。そ れに対し、MoGURA2 はボードごとに独立した時間測定用のタイムカウンター (以下 TC) を持 ち、これは 125 MHz のクロック信号の立ち上がり回数をカウントすることによって相対的な時間 情報を持つ。TC の値はリセット時刻を基準とした経過時間の情報となっており、MoGURA2 よ り送信された波形データにはこの TC 値のみが記録されている。

トリガーシステムの時間情報同期にはトリガーシステムが持つ絶対時間情報と MoGURA2 が



図 5.6: トリガーシステムにおけるクロック及び TC リセットの分配経路

持つ相対的な時間情報を対応づけることが必要であり、その際に MoGURA2 の TC の値は全て のボードで一致させる必要がある。そこで、時間情報同期のためにトリガーボードから全ての MoGURA2 に同時に TC リセットを行い、この時の絶対時間情報をトリガーボードが記録する (図 5.6 を参照)。この時間情報同期を行うことで、MoGURA2 によって送信された波形データに 記録された TC 値とリセットの絶対時間情報を合わせて取得波形の絶対時間情報を得ることがで きる。

#### イベント検出

イベント検出はトリガーボードによって Hitsum を観測し、その値の大きさや増加量などの要 因を踏まえてトリガーコマンドをフロントエンドに対し発行することによって行われる。このト リガーコマンドによって MoGURA2 は波形取得及び TC 値の記録、送信を行う。

Hitsum の分配図を図 5.7 に示す。トリガーシステムの Hitsum 接続はトリガーボードから 2 系 統に分かれており、それぞれ ID と OD の Hitsum を独立して算出することが可能となっている。 MoGURA2 は 8 つの VME クレートに分配して接続され、このクレート単位でリレーボードに 接続される。Hitsum はリレーボード単位で足し合わせたのち、リレーボードを ID、OD の系列 ごとにデイジーチェーン接続することによって各系列について Hitsum の加算がなされる。この



図 5.7: トリガーシステムにおける Hitsum の分配経路

ようにあらかじめリレーボードで Hitsum を加算しておくことで、MoGURA2 の故障時にも該当 ボードからリレーボードに入力する Hitsum がなくなるだけで系全体における Hitsum 加算が途 切れることはない。

トリガーコマンドの分配図を 5.8 に示す。トリガーコマンドは MoGURA2 に対して波形取得 を命令するための信号である。トリガーボードから発行され、リレーボードを通じてフロントエ ンドへ入力される。

## 5.3.6 主なトリガーフラグとトリガーコマンド

トリガーフラグとは、トリガーボードによってトリガーコマンドをフロントエンドへ送る際に トリガーボードによって記録される情報であり、発行されたトリガーコマンドの種別を表す。

トリガーシステムによるイベント検出に必要となるトリガーフラグの一例を以下に示す。ここ では MoGDAQ のトリガーフラグを参考にすることとし、トリガーシステムに導入することによ る改善点に着目する。

• Single トリガー



図 5.8: トリガーシステムにおけるトリガーコマンドの分配経路

通常のイベント観測に用いる基本的なトリガー。検出器の大きさを考慮し、120 ns の時間 窓によって累積した Hitsum (以下 Nhit) が閾値を超えた場合に発行され、フロントエンド ではヒット波形のみ取得を行う。フロントエンドのオンボードバッファ容量増加に伴い、 Nhit 閾値を下げより多くのデータを収集することが可能となると考えられる。

• Launch トリガー

宇宙線ミューオンの検出を目的としたトリガー。旧トリガーシステムと同様に Nhit 閾値が Single のものに比べて高く設定される。トリガーシステムでは OD Hitsum 情報を発行に 利用することができると考えられる。

- Adaptive トリガー 宇宙線ミューオン核破砕によって生じた不安定核の検出に用いる。フロントエンドのオン ボードバッファ容量増加により、不安定核によって生じた中性子の検出効率が改善するこ とが見込まれる。
- 1PPS トリガー
  PPS 信号に同期して1秒間に一度発行され、ヒットに関わらず規定時間の全チャンネル波
  形取得を行う。
- Baseline トリガー
  ヒットに関わらず全チャンネル波形取得を行う。

これらのトリガーフラグはヒット波形のみを取得するものとヒットに関わらず全チャンネル の波形を取得するものに分けることができ、フロントエンドの処理はそれぞれ異なる。そこで MoGURA2 ではトリガーコマンドの入力を二種類に分け、ヒット波形のみを取得する Acquire hit トリガーとヒットに関わらず全チャンネルの波形を取得する Acquire range トリガーとして実 装している。

### 5.3.7 運用初期を想定したトリガーシステムのその他構想案

本章では、KamLAND2 運用初期を想定したトリガーシステムの説明を行ったが、ここで紹介 した系の他にも、いくつかの系を構築することが可能である。

例えば、リレーボードのデイジーチェーン接続を廃止した系である。これによりリレーボード故障時にもヒット本数を取得できるほか、MoGURA2 に接続する PMT を KamLAND2 における PMT そのものの取り付け位置と対応させることで、MoGURA2 ボードの Hitsum と KamLAND2 における PMT 位置を対応付けたトリガー発行プロセスの開発も見込まれる。

# 第6章

# トリガーシステムにおけるエレクトロ ニクスの開発現状と本研究の目的

この章では、トリガーシステムにおけるエレクトロニクスと開発現状を踏まえて本研究の目標 を設定する。

始めに、トリガーシステムにおいて導入するエレクトロニクスの開発現状を説明する。その後、 現在開発されているトリガーシステムについて説明したのち、その現状を踏まえて本研究の目標 を設定する。

# 6.1 トリガーシステムに向けて新たに開発されるエレクトロニ クス

トリガーシステムについては 5 章で説明したが、このうち開発が必要となっているのは MoGURA2 とリレーボード、トリガーボードである。これらは全て FPGA を搭載した信号処理 機能を搭載しており、開発の段階は基板の設計および製造と FPGA ファームウェア開発の 2 段階 に分けられる。ここでは、使用予定の各エレクトロニクスの開発段階を紹介する。

フロントエンドを構成する MoGURA2 はその基盤設計及び製造が 3 枚完了している。この ボードは研究開発を目的としており、KamLAND2 建設時には 140 枚生産する計画となってい る。FPGA ファームウェアについても開発が進められており、MoGURA2 の単体系における波形 の収集が可能となっている。この単体系の詳細については 6.4 章にて説明する。

リレーボード及びリレーボードについてはそのどちらも基板設計及び製造段階であり、ボード デザインのみが決定している。そのため、これらのエレクトロニクスを用いたトリガーシステム の開発は行われておらず、搭載する FPGA ファームウェアについても開発が行われていない。

## 6.2 新型フロントエンド電子回路 MoGURA2

MoGURA2 はトリガーシステムのために新たに開発された新型フロントエンド電子回路である。ボード外見は図 6.1 の様であり、PMT 波形の収集及び送信を行う役割を持つ。MoGURA2



図 6.1: MoGURA2 に搭載されている主な部品。LADC は画像面の背面に搭載されている。

は大容量なオンボードメモリを持ち、全中性子検出を目指した性能となっている。そのほか、波 形送信では 10 Gbps の光ファイバーによる高速データ通信が可能となっており、将来的なソフト ウェアトリガー導入を見据えた設計となっている。

ここでは、MoGURA2の性能及び各部の機能について説明する。

## 6.2.1 MoGURA2 の性能と先行研究

これまでの先行研究により、MoGURA2 は単体系による波形取得が可能となっている。また、 データ収集性能についても開発や検証が行われており、KamLAND2 のフロントエンドに求めら れる要求を満たす性能を持つことが確認されている。ここではデータ収集性能の観点として、デ ジタイズ及びデータレートの二つに着目し、MoGURA2 が要求性能を達成していることを説明 する。

始めに、MoGURA2のデジタイズ性能について説明した後、データレートの観点から説明する。

#### デジタイズ性能

トリガーシステムにおいては PMT 信号として高さ-2 mV の 1p.e. 信号から最大-8 V もの大き さとなるミューオン信号の検出を想定している。これらの信号検出を目指し、MoGURA2 のデジ タイズにおいては以下のような性能が求められる。

ゲインチャンネル	H-gain	L-gain		
測定対象	1~50 p.e.	ミューオン信号		
使用 ADC	RF-ADC	ADS42LB69		
測定レンジ	+50 mV~-150 mV	+0 V~-8 V		
サンプリングレート	1 Gsps	250 Msps		
分解能 (bit 換算)	12 bit	16 bit		
ノイズ RMS	$40 \ \mu V$	4.5 mV		

表 6.1: MoGURA2 の各ゲインによるデジタイズ性能 [16]

• ノイズ RMS が十分小さく 2 mV の 1p.e. が検出可能であること

• 最大で-8 V の信号についてデジタイズが可能であること

ただしノイズ RMS については、KamLAND で運用されていたフロントエンドにおいて最も良い 値を記録した KamFEE の 0.96 μV を基準とする。

この 8 V にもわたる広いレンジの信号を検出するため、MoGURA2 は H-gain と L-gain とい う二つのゲインチャンネルを実装している。すべての PMT 信号がこれら二つのゲインチャンネ ルによってそれぞれデジタイズされており、H-gain は 1~50 p.e. 程度の信号、L-gain はミューオ ンのような-数 V 程度の大光量信号を観測対象としている。

これらのデジタイズ性能の向上を目的とし、先行研究 [16] にて後述のアナログ子基板の最適化 が行われた。この研究によって得られた H-gain および L-gain のデジタイズ性能を表 6.1 に示す。

H-gain は後述の RFSoC 搭載の RF-ADC によってデジタイズを行い、デッドタイムフリーな 1 Gsps でのデジタイズが可能となっている。分解能は 12 bit であり、これは +50 mV から-150 mV を 12bit の二進数によってあらわすことを意味する。よって、この分解能をボード入力電圧に 換算すると

$$200[mV]/4095 = 48.8[\mu V] \tag{6.1}$$

と求められる。これは PMT の 1p.e. 波形の大きさである 2mV に比べて十分小さく、KamLAND で用いられていた MoGURA の P-gain の分解能 0.1mV より良いことがわかる。また、ノイズレ ベルについても KamFEE のノイズレベル 0.96 µV から大きく改善されており、1p.e. 信号の検出 に十分な性能を持つと言える。

L-gain のデジタイズには RFSoC 搭載のものではなく別部品としてボードに実装された ADC を用いており、デッドタイムフリーな 250 Msps でのデジタイズが可能となっている。ダイナミッ クレンジは 0 V から-8 V となっており、ミューオン信号の検出が可能なものとなっている。分解 能は 16 bit であり、これを H-gain と同様にしてボード入力電圧に換算すると、

$$8[V]/65535 = 0.13[mV] \tag{6.2}$$

と求められる。これは MoGURA のミューオンイベント検出を想定したチャンネルである L-gain

の分解能 50 mV に比べて大きく改善されているといえる。ノイズ RMS は 4.5 mV となっており、これは KamLAND のミューオン信号用に利用されていた MoGURA の L-gain のノイズレベル 15.5 mV と比較すると大きく改善していることが分かる。

以上の議論より、MoGURA2 のデジタイズのノイズ RMS が十分小さく 1p.e. 信号の検出が可 能であり、ミューオン信号の検出が可能なダイナミックレンジを持つことが分かる。

#### データレート

トリガーシステムでは、イベントレートとして 100 Hz の通常イベント及び 0.3 Hz のミューオ ンイベントを想定した。これらのイベントの長さについては、通常イベントのを 1p.e. 波形と同じ 40 ns、ミューオンイベントについてはアフターパルスを含む 50 µs と仮定した。

このイベントを踏まえて MoGURA2 で恒常的な波形取得に必要となるデータレートを計算す る。MoGURA2 は 125 MHz のクロックによって駆動し、1 クロックの長さである 8 ns のデジ タイズを 1 セットとしたデータフレームを構成する。デジタイズデータは 8 ns あたり 16 byte と なっており、これにヘッダーとフッター合わせて 24 byte が付けられる。以上のことから、通常イ ベントを 16 ch すべてで検出した場合を仮定するとデータレートは

$$(16/8[byte/ns] \times 40[ns] + 24[byte]) \times 16[ch] \times 100[Hz] = 0.2[Mbyte/s]$$
 (6.3)

と求められる。ミューオン信号についても同様に求めると、

 $(16/8[byte/ns] \times 50 \times 1000[ns] + 24[byte]) \times 16[ch] \times 0.3[Hz] = 0.5[Mbyte/s]$  (6.4)

と求められる。これらを足し合わせることで、トリガーシステムにおいて恒常的なデータ収集を 行う際に要求されるデータレートは 0.7 Mbyte/s と求められる。

以上の要求を踏まえ、MoGURA2 によるデータ送信が可能なデータレートについて考察す る。データレートを決定する要因は FPGA 及びオンボードメモリによるバッファリング速度と ポートによるデータ転送速度に分けることができ、これらのレートを比較して速度が遅いものが MoGURA2 によって送信可能なデータレートとなる。

FPGA 及びオンボードメモリによるデータ処理能力については先行研究 [17] にて検証されており、恒常的に取得可能なヒットレートは最大で 480.77 kHz/Ch と算出されている。これをデータレートに直すと

$$480[kHz/Ch] \times 240[B] \times 16[Ch] = 1.7[GB/s]$$
 (6.5)

と求められる。なお、この検証ではオンボードメモリの DDR4 メモリの代用として FPGA 搭載 の UltraRAM を使用している。データ転送について MoGURA2 には SFP+ ポートを搭載してお り、将来的に光通信による 10 Gbps が可能となる見込みである。これらのデータレートを比較す ることにより、将来的に MoGURA2 による恒常的な処理が可能なデータレートは最大で 10 Gbps (=1.25 GBps) となる。

以上の考察から、MoGURA2 は物理イベントを踏まえたデータレートに対応可能な性能を持つ と言える。なお、将来的にはオンボードメモリとして実装されている DDR4 メモリを使用するこ とでバッファ容量の拡大が可能となっている。

## 6.2.2 MoGURA2 に実装されている主な入出力端子

MoGURA2 は以下に示す入出力端子を備えている。

#### BNC コネクタ

BNC コネクタは MoGURA2 のフロントパネルに 16 チャンネル搭載しており、PMT によって 出力された信号を入力するために用いる。ここから入力された信号はアナログ子基板による信号 増幅ののちにデジタイズされる。

#### LEMO コネクタ

LEMO コネクタは MoGURA2 のフロントパネルに二つ搭載されており、入力用のものと出力 用がそれぞれひとつづつ実装されている。TTL 規格を満たす信号によるアクセスが可能となって おり、検出器キャリブレーション時のトリガーへの利用が可能となっている。

#### 1GbE 用イーサネットコネクタ・SFP+ ポート

MoGURA2 にはイーサネット接続用のコネクタが 3 つ搭載されている。このうちの一つが 1 Gbps のイーサネットであり、残り二つが 10 Gbps 対応の SFP+ ポートとなっている。主な使用 目的はスローコントロールおよび取得波形の転送である。

本研究ではスローコントロール及びデータ転送に 1 Gbps イーサネットを用いているが、将来 的には 2 つの SFP+ ポートそれぞれをスローコントロールとデータ送信に用いる運用を想定して いる。

#### クロック用 RJ45 コネクタ

MoGuRA2 を駆動する際に必要となる 50 MHz クロックについて、RJ45 コネクタによる外部 からの供給が可能となっている。

RJ45 コネクタのピンアサインを図 6.2 に示す。RJ45 コネクタは 4 bit の信号送受信が可能と なっており、クロックを除く 3 bit 分の信号線を外部エレクトロニクスから MoGURA2 へのトリ ガーコマンドの入力や TC のリセットなどに用いる。

VME

MoGURA2 は VME クレートに設置した運用を想定しており、その駆動に必要となる電源は VME クレートから供給される。

VME の一部端子にデバッグ用コネクタが用意されており、バックプレーンの端子を介して 5 bit 分の信号の送受信が可能となっている。トリガーシステムではこの 5 bit のうち 4 bit を Hitsum を出力する目的で使用する予定となっている。

## CLOCK\_INPUT(50MHz)



図 6.2: MoGURA2 へのクロック入力に用いる RJ45 コネクタのピン配置

## その他デバッグ用コネクタ

以上に挙げたコネクタはすべてトリガーシステムでの利用が検討されているものであるが、こ れらのほかにボードのデバッグでのみ使用するコネクタが存在する。

JTAG は Xilinx 社製の Platform cable USB II の接続に使用し、外部のコンピュータから FPGA へのアクセスを可能とする。コンピュータ上で対応ソフトウェアを起動することで、FPGA ファームウェアに搭載したロジックアナライザによる内部信号の観測を行う。そのほか、FPGA 内部の 信号に対し手動での制御を行うための VIO (Virtual i/o) の操作にも用いることができる。

そのほか、RFSoC の CPU をコマンドライン上で操作する際に有線接続によるパラレル通信が 可能である。これは、外部のコンピュータで対応するターミナルソフトを起動することで CPU へのスローコントロールを行うことができる。スローコントロール自体はイーサネットを用いた SSH 接続によって可能であるが、IP アドレスの設定など SSH 接続のために必要となる操作にこ れを用いる。

## 6.2.3 クロック信号供給部

MoGURA2 の実装素子とクロック信号の分配図を図 6.3 に示す。前述のとおり MoGURA2 は 50 MHz のクロック信号を供給することで駆動する。しかし、ボード上のすべての素子が 50 MHz クロックで駆動しているわけではなく、クロックジェネレータ (CDCI6214) によって様々な周波 数にこれを変換することで各部の素子を駆動している。

FPGA による信号処理は 125 MHz のシステムクロックによって行われており、このクロック生成には複数のクロックバッファが介在している。50 MHz のクロック信号が CDCI6214 によって 31.25 MHz に変換されたのち、ここから FPGA 内部のクロックジェネレータによって 125 MHz システムクロックが生成される。

CDCI6214 に対してはクロック用 RJ45 端子による外部から 50 MHz クロック信号の供給 (外 部クロック) が可能である他、ボードに搭載された水晶発振器による供給 (内部クロック) も可能 となっている。なお、外部クロックと内部クロックのそれぞれの特徴は以下のとおりである。



図 6.3: MoGURA2 のクロック系統図 [17]

• 外部クロック

MoGURA2 に搭載されたクロック供給用 RJ45 端子に 50MHz のクロックを供給すること で駆動する。複数の MoGURA2 に対し共通のクロックを入力することで同期した駆動が 可能となる。

• 内部クロック

MoGURA2 に搭載された水晶発振器によって生成された 50 MHz クロック信号によって 駆動する。外部からのクロック供給が不要である反面、水晶発振器の精度にバラツキが存 在することやクロック信号の位相を外部から調整する手段がないことから、同期系には使 用することができない。

## 6.2.4 アナログ子基板

MoGURA2 において信号処理を行うアナログ回路は図 6.4 のような子基板と呼ばれる別ボード への実装を行うことによって MoGURA2 ボードから分離されており、回路の仕様変更や故障時 の交換が容易になっている。アナログ子基板は MoGURA2 ボード 1 枚につき 16 枚取り付けられ ており、子基板 1 枚で 1 チャンネルの信号処理を行う。

具体的な信号処理内容は、入力された PMT 信号の分岐及び信号の増幅である。その概念図を 図 6.5 に示す。入力信号を異なる増幅率によって増幅し H-gain 及び L-gain の 2 系統の ADC に 入力することで、小さい分解能を持つ H-gain と大きなダイナミックレンジを持つ L-gain という 二種類の波形デジタイズを実現している。なお、デジタイズ性能の詳細については表 6.1 で説明



図 6.4: アナログ子基板写真



図 6.5: アナログ子基板による信号の分岐及び増幅の概念図

しているため省略する。

このアナログ子基板については最適化が進められており、先行研究 [16] によってその低ノイズ 化や部品選定が行われた。

## 6.2.5 LADC

MoGURA2 には、L-gain のデジタイズを目的とした ADC (型番 ADS42LB69) が実装されて いる。これを LADC と呼び、16bit の分解能による 250MHz でのサンプリングが可能である。

## 6.2.6 RFSoC と FPGA ファームウェア

MoGURA2 の主な処理は、ボードに一つ搭載された RFSoC (型番 XCZU29DR-1FFVF1760E) によって行われる。RFSoC (RF System on Chip) は FPGA、DAC、ADC、CPU が複合した素子 である。これにより、動作の高速化や省電力化、基板開発期間の短縮が可能となるなどの利点が ある。

RFSoC に搭載されている FPGA ファームウェアの主な機能ブロックを以下に示す。

## RFDC ブロック

RFDC ブロックの役割は H-gain 波形のデジタイズであり、RF-ADC によって行われる。RF-ADC は前述の RFSoC 搭載の ADC の名称であり、FPGA との高速なデータ通信が可能となっている。

#### 6.2 新型フロントエンド電子回路 MoGURA2

HEADER[7:0] (0xAA)	FW_VERSIO	N[7:0]	DF_VERSION	N[7:0]	SERIAL[11:0]	Ì		CH_ID[11:0]			FRAME_LEN	GTH[11:0]		FRAME_INFC	0[3:0]
RESERVED[15:0]	RESERVED[15:0] TIME_STAMP[47:0]														
HADC0[11:0]		HADC1[11:0]	1:0] HADC2[11:0]					HADC3[11:0]			LADC0[15:0]				
HADC4[11:0]		HADC5[11:0]	IADC5[11:0]		HADC7[11:0]		HADC7[11:0]		LADC1[15:0]						
HADC0[11:0]		HADC1[11:0]	ADC1[11:0]		HADC2[11:0]		HADC3[11:0]		LADC0[15:0]						
HADC4[11:0]		HADC5[11:0]		HADC7[11:0]			HADC7[11:0]			LADC1[15:0]					
HADC0[11:0]		HADC1[11:0]	1:0] HADC2[11:0]		.DC2[11:0]		HADC3[11:0]		LADC0[15:0]						
HADC4[11:0]		HADC5[11:0]			HADC7[11:0]		HADC7[11:0]		LADC1[15:0]						
FOOTER[7:0] (0x55) TRIGGER_ID[23:0] [				DF_ID[31:0]											

図 6.6: MoGURA2 のデータフレームフォーマット

#### トリガーブロック

トリガーブロックの主な役割は、H-gain 波形に対するヒット判定およびヒット波形のデータフ レーム作成である。

ヒット判定では、RF-ADC によってデジタイズされた入力信号の電圧値が設定閾値を超えてい る間の観測波形についてヒットフラグを立てる処理を行う。閾値については各チャンネルで独立 に設定をすることが可能となっており、このヒットフラグが生じた数を Hitsum として扱う。

データフレームの作成では、MoGURA2 ファームウェア内部において時間情報を持つタイムカ ウンター (TC) の情報と H-gain、L-gain 波形データ、取得チャンネルの情報などによって 1 つの データのブロックを構成する。現在 MoGURA2 で利用されているデータフレームのフォーマッ トを図 6.6 に示す。

#### バッファーブロック

バッファーブロックはトリガーブロックによって作成されたデータフレームを一時的に保持し ておく役割を持つ。データ転送を行う際にこのデータフレームを後述のトランスファーブロック に出力する。

#### トランスファーパート

トランスファーパートは、バッファーブロックのデータフレームを RFSoC 上の CPU に読み出 す役割を持つ。CPU 上に読み出されたデータはイーサネットを介して、ZeroMQ と呼ばれるライ ブラリを用いたパケット通信によって送信される。

#### DDR4 メモリ

MoGURA2 には、RFSoC からのデータを保持するオンボードメモリとして DDR4 メモリが 6 つ搭載されている。これらは RFSoC のアクセス方法によって分けられ、Processing Logic (= FPGA の論理回路) によるアクセスが可能な PL DDR が 2 つと Processing System (= RFSoC 上 の CPU) によるアクセスが可能な PS DDR が 4 つとなっている。役割はデータ送信前のデータ バッファリングであり、トリガーブロックによって作成されたデータフレームの保持を行う。 メモリ仕様は表 6.2 のようになっている。

	型番	容量 [Gbyte] (ダイ当たり)	ダイ数	容量 [Gbyte] (合計)	データレート [Gbyte/s] (最大)	
PL DDR	MT40A1G16KD-062E IT:E	1	4	4	約 9.6	
PS DDR	MT40A512M16LY-062E IT:E	2	2	4	約 19.2	

表 6.2: MoGURA2 に搭載されているオンボードメモリ [17]

# 6.3 バックエンドに用いるエレクトロニクス

バックエンド電子回路はリレーボード及びトリガーボード、GPS 受信機と Rb クロックによっ て構成される。ここでは、トリガーシステムに関係するリレーボード及びトリガーボードについ てのみ説明する。

リレーボード及びトリガーボードは現在設計段階であるため、ここでは現在決定しているこれ らのボードデザインについて説明する。

## 6.3.1 リレーボードのデザイン

リレーボードのデザインは図 6.7 のようになっている。FPGA (XC7A75T-3FG676E)を搭載 し、クロック入力用 RJ45 端子に 50 MHz のクロックを供給することで駆動する。フラットケー ブルコネクタ 2 つを実装しており、一つは他のリレーボードから Hitsum を受けトリガーを出力 するため、もう一つは反対に他のリレーボードからトリガーを受け Hitsum を出力するためのも のとなっている。MoGURA2 に接続するための RJ45 コネクタを計 32 個実装しており、うち 16 個はクロックおよびトリガーを供給に使用し、残り 16 個は Hitsum を受けるために使用する。

## 6.3.2 トリガーボードのデザイン

トリガーボードのデザインは図 6.8 のようになっている。FPGA (XC7A75T-3FG676E)を搭載し、Rb クロックによって生成された 10 MHz クロックを LEMO 端子から供給することで駆動する。このクロックを元に 50 MHz クロックを生成し、トリガー信号とともに RJ45 端子より リレーボードへ供給する。また、40 ピン仕様のフラットケーブルコネクタを二つ備え、2 枚のリ レーボードとトリガー信号および Hitsum の送受信が可能となっている。

# 6.4 MoGURA2 を用いたトリガーシステムの現状

ここでは、これまで開発されている MoGURA2 のトリガーシステムを説明する。



図 6.7: 現在想定されているリレーボードのデザイン。トリガーシステムに関連する入出力信号に ついても記載した。



図 6.8: 現在想定されているトリガーボードのデザイン。トリガーシステムに関連する入出力信号 についても記載した。



図 6.9: 現在波形取得が可能となっている系

## 6.4.1 MoGURA2 単体系での動作試験

前述のようにトリガーシステムにおけるバックエンドのエレクトロニクスは製造段階であり使 用することができないため、これまで MoGURA2 を1枚用いた単体系による波形取得のみ行わ れてきた。

波形の取得が可能となっている系を図 6.9 に示す。MoGURA2 の制御には共通のネット ワークに接続されたデータ取得用 PC を利用し、シリアル通信もしくはイーサネットによって MoGURA2 のスローコントロールを行う。また、取得データはイーサネットを用いたパケット通 信によってデータ取得用 PC に送信される。そのほか、デバッグ用に Xilinx 社の Platform Cable USB II を用いた FPGA 内部信号の観測や一部制御を行っている。なお、将来的には全ての制御 をイーサネットを用いた SSH 接続に移行する予定となっている。

外部エレクトロニクスによるトリガーコマンドには対応しておらず、波形取得にはテスト用の 以下の2つのトリガーが使用可能である。

• セルフトリガー

入力波形に対し MoGURA2 内部で閾値判定を行い、これを超える波形が検出された場合 に波形取得を行う。

外部強制トリガー
 波形とともに外部からトリガー信号を入力し、その信号入力時間分の波形をヒット数と関

58

係なく取得する。MoGURA2 のフロントパネルに搭載された入力用 LEMO 端子を用いた TTL 規格の入力に対応している。

これらのトリガーは MoGURA2 単体系を想定し開発されたものであり、複数同期系によるト リガーシステムには使用することができない。

## 6.5 本研究の目的

MoGURA2 同期系を想定したトリガーシステムが開発されていない現状を踏まえ、本研究では トリガーインターフェースの開発を行い、MoGURA2 同期系によるデータ取得の検証を行うこと を目的とした。そのために、MoGURA2 2 枚とバックエンド回路を模擬した Xilinx 評価ボード (ZCU102)1 枚を用いた系で同期性の検証を行う。

## 6.5.1 同期系における目標性能

本研究においては、同時信号に対する波形検出時刻の一致精度に対して目標値を定め、同期の 検証を行う。トリガーシステムの性能目標を踏まえ、ジッターとして 0.1 ns、レイテンシの差と して 1 ns と定めた。

## 6.5.2 本研究の流れ

本研究では、はじめに同期系による波形取得を行うためにファームウェアに搭載する FPGA ロ ジックの開発を行った。その後、それらのロジックの動作確認を MoGURA2 の単体系で行った のち、2 枚の MoGURA2 と ZCU102 を用いた同期系による波形取得試験を行った。

開発したロジックの概要を7章、動作確認については8章、MoGURA2複数同期系における波 形取得試験及びその結果については9章で説明する。
## 第7章

# MoGURA2 同期系による同期波形取得 のための FPGA ロジック開発

この章では、本研究にて開発した FPGA ロジックについて説明する。

はじめに、トリガーシステムによる波形取得の際に必要となる要素をまとめる。その後、本研 究にて開発した FPGA ロジックに含まれる機能モジュールの概要を説明する。

## 7.1 トリガーシステム実現のために必要な要素

ここでは、トリガーシステム実現のために必要となる要素についてまとめる。 トリガーシステムにおいて、以下の 5 つの機能が必要となる。

- PMT 信号に対するヒット判定機能
- Hitsum 出力機能
- 外部クロックによる同期駆動
- トリガーコマンドのインターフェース
- TC リセット機能による時間情報同期

これらのうち、ヒット判定及び Hitsum 出力機能、外部クロックによる同期駆動についてはすでに 開発されており、すでにファームウェアに実装されている。トリガーコマンドのインターフェー ス及び TC リセット機能については利用されておらず、ファームウェアへの実装が必要である。

## 7.1.1 すでに開発されている機能

前述の通り、ヒット判定機能及び Hitsum 出力機能についてはすでに実装されている。ここでは、これらの機能の概要を紹介する。

#### ヒット判定機能

ヒット判定機能はデジタイズ波形があらかじめ設定したヒット閾値を超えた際にヒット信号と 判別する機能である。

MoGURA2 ではデッドタイムフリーなデジタイズがなされており、そのデジタイズデータ は常に流れ続けている。この連続したデジタイズデータのうちヒット波形を区別するために、 HIT\_FLAG と呼ばれる信号が用いられている。具体的な手法としては閾値による判定が採用され ており、PMT 信号が設定された閾値を超えている間だけ HIT\_FLAG は 1 を出力するものとなっ ている。ヒット判定より後段の処理では、この HIT\_FLAG の値を参照することでヒット波形の 処理が可能となっている。

このヒット機能判定は MoGURA2 に実装された 16Ch の全 BNC 端子に実装されており、閾値 についても各チャンネルごとに独立に設定することができる。また、ヒット判定の前後拡張機能 があり閾値を実際に超えたデータの前後 1 クロック分のデータについても HIT\_FLAG が 1 とな るよう設計されている。

#### Hitsum 出力機能

PMT のヒット本数情報である Hitsum は前述の HIT\_FLAG を元に算出されている。具体的には、HIT FLAG が 0 から 1 に変化したチャンネル数をカウントしその数を 4 bit で出力している。

本研究においては、Hitsum 出力に使用可能な信号線は 4 bit 分しか用意されておらず、Hitsum が 4 bit で表現できない 16 の場合については代わりに 15 を出力するよう変更を行なっている。 そのほか、後述のトリガーシステムの起動に必要となるため Hitsum の出力を停止する機能についても新たに実装した。

#### 外部クロックによる同期駆動

MoGURA2 同期系においては、外部クロックによって駆動する MoGURA2 を使用し、各ボードに共通の 50 MHz クロック信号を入力する。6.2.3 章で述べたように MoGURA2 の FPGA による信号処理は 125 MHz のシステムクロックによって行われており、生成には共通クロック信号から二度の周波数変換を行っている。そのため、同期駆動の際にはこれらの周波数変換が FPGA の信号処理に与える影響に関しても検証が必要となる。

#### 7.1.2 新たに実装する機能

トリガーコマンドのインターフェース及び TC リセット機能を新たに開発する。ここでは、これらの機能の概要および目的を説明する。

#### トリガーコマンドのインターフェース

現在の MoGURA2 では外部エレクトロニクスによって発行されたトリガーコマンドの受け入れ機能を持たないため、これに対応した処理の開発が必要となる。



図 7.1: トリガーコマンドによる波形取得の範囲の例。HitFlag は閾値を超えてヒット波形である と判定された際に立つフラグである。

5.3.6 章で説明したトリガーフラグ実装には、MoGURA2 に PMT 波形の取得および送信を命 令するトリガーコマンドと呼ばれる信号が必要となる。トリガーフラグ発行時の MoGURA2 の 動作は PMT のヒット波形のみを取得するものとヒットに関わらず PMT の波形を取得するものに 分けることができ、これを目見令するトリガーコマンドについても二種に分ける必要がある。こ の二種類のトリガーコマンドをそれぞれ Acquire hit と Acquire range と呼ぶ。これらのトリガー コマンドの機能は以下のようであり、その波形取得範囲の例を図 7.1 に示す。

- Acquire hit トリガー
  MoGURA2 のヒット波形のみ取得し、送信する。通常のイベント検出への使用を想定している。
- Acquire range トリガー

ヒットの有無に関わらずトリガー入力期間の全チャンネルの波形を記録し、送信する。検 出器のキャリブレーションや PPS 信号による定期的な波形取得を想定している。

これらの信号は MoGURA2 のクロック供給用 RJ45 コネクタのうち 2 bit 分の信号線を用いた外 部からの入力が可能となっている。

本研究では以上の機能を持つトリガーコマンド用インターフェースを開発した。また、これら のトリガーコマンドを発行するために用いるトリガーボードを模擬したトリガーモジュールにつ いても開発を行った。

#### TC リセット機能による時間情報同期

同期系による波形取得には全 MoGURA2 で時間情報の同期が必要であり、これを行うのが TC リセット機能である。TC 及びトリガーシステムにおける時間情報の同期についてはすでに 5.3.5 章で説明しているため、ここでは省略する。

TC リセット入力にはクロック供給用 RJ45 コネクタを用いる。ここにはリセット供給を目的と した信号線が 1 bit 分備わっており、外部からのリセット入力が可能である。



図 7.2: トリガーシステムにおける波形バッファリング。バックエンドの接続については簡略化していある。

## 7.2 本研究にて実装した FPGA ロジック

ここでは、本試験において新たに開発した FPGA ロジックの詳細について説明する。本研究で は、大きく分けて 3 つの FPGA ロジックの開発を行った。MoGURA2 に搭載することを想定し たロジック、トリガーボードへの搭載を想定したトリガーボードロジックおよびリレーボードへ の搭載を想定したリレーボードロジックである。

## 7.2.1 MoGURA2 への搭載を想定した波形バッファリングモジュール

MoGURA2 への搭載ロジックとして、デジタイズ後波形のバッファリングモジュールを作成した。本項では、初めにバッファリングの必要性について述べたのち、波形保持時間のキャリブレーション方法を説明する。

#### トリガー発行の所要時間とバッファリングの必要性

ここでは、本研究で実装するトリガーのうち Acquire hit トリガーに焦点を当ててトリガーコマンド発行の所要時間に関する議論を行う。

トリガーシステムにおける波形バッファリングを図 7.2 に示す。MoGURA2 において入力波形 に対してヒット判定が下された際に Hitsum が出力され、その後、トリガーボードによってイベン ト検出が行われたのちにトリガーコマンドが出力される。ここで、トリガーコマンド発行には必 ず所要時間が発生する。

MoGURA2 はデッドタイムフリーなデータ収集を目指し波形データは絶えず ADC から出力さ れている。よって、トリガーが入力した際にはヒット判定時刻より後の波形データが ADC より 出力されており、バッファリング機能がない場合ヒット判定がされた瞬間のデータは失われるこ ととなる。これを避けるため、ヒット判定がされた瞬間のデータについてトリガーが入力するま での間バッファリングを行い、トリガーによってデータを取り出すことができる状態としておく 必要がある。以上のことから、波形バッファリング機能が必要となる。

従来のファームウェアにおいても波形バッファリング機能は利用されており、セルフトリガー などヒット判定による波形取得機能に用いられてきた。この従来のバッファリングと今回の新規 バッファリングの違いについては、次の項目で説明する。

#### バッファリング時間の設定とキャリブレーション

前述の通り、トリガーコマンド発行によって波形を正しく取得するためには適切な時間の波形 バッファリングが必要である。ここで重要となるのが、波形のバッファリング時間の設定方法で ある。

既存のセルフトリガー機能では MoGURA2 内部でのヒット判定ののちにボード内部でトリ ガー判定が行われ、波形の取得が行われていた。ここではボード内部の信号処理はクロック信号 による同期回路によって行われており、トリガーコマンド発行までの時間を求めることができる。 また、ここにかかる時間は常に一定であるため、従来モジュールには定数値によるバッファリン グ機能が搭載されていた。

それに対し、今回の MoGURA2 複数系では MoGURA2 から Hitsum を出力し、外部ボードを 複数経由したのちにトリガーコマンドが入力する。この際、トリガーコマンド発行にかかる時間 はケーブル長やトリガーボードの処理時間など、外的要因によって変動する。このため、バッファ リング時間の設定が可能な新規バッファリングモジュールが必要となる。

新規モジュールにおけるバッファリング時間の設定方法について説明する。今回はキャリブ レーション機能を搭載することで、バッファリング時間の自動設定を可能とした。時間の決定精 度は FPGA のシステムクロックに依存し、その最小単位は 8 ns(=1 クロック) となる。この方法 の利点は、ケーブル長の変化に対応することができる点やトリガーボードロジックの仕様変更に よるトリガー発行の所要時間の変化に対応することができる点が挙げられる。

#### バッファリング時間のキャリブレーション方法

ここでは、バッファリング時間のキャリブレーション方法について説明する。

図 7.3 にキャリブレーションの模式図を示す。キャリブレーション開始時にキャリブレーショ ンを行うために用いる擬似 Hit トリガーを出力し、それによってトリガーが帰ってくるまでの時 間を測定することによってバッファリング時間を設定する。その詳しい流れを以下に示す。

1. Hitsum の出力を停止する。



図 7.3: バッファリング時間のキャリブレーション模式図

- 2. Hit 判定を停止し、規定時間待機する。
- 3. キャリブレーション用の Hit 判定を出力し、タイムカウンターをスタートする。
- 4. トリガー入力を確認したタイミングでカウンターを止める。
- 5. 測定したカウンターの値に基づき、バッファリング時間を決定する。

波形バッファリングモジュールは手順 2~5 の機能を持ち、手順 1 は Hitsum 出力用のモジュー ルによって行う。

### 7.2.2 トリガーボードロジック

トリガーボードの役割は、リレーボードを通じて入力した MoGURA2 の Hitsum の和を受け取 り、トリガーを発行することである。

本研究ではトリガーボードへの搭載を想定し、Nhit 算出モジュール及びトリガー発行モジュー ルを作成した。はじめに Nhit 算出モジュールの機能を説明したのち、トリガー発行モジュールの 機能を説明する。

#### Nhit 算出モジュール

MoGURA2 からリレーボードを介して加算された Hitsum はトリガーボードへ入力し、はじめ に Nhit と呼ばれる 120ns の累積を算出する。Nhit を算出する理由は、KamLAND2 の検出器の 大きさを考慮し、1 つのイベントによって生じた複数の発光がすべて検出されるまでの時間の広が りを考慮するためである。

#### トリガー発行モジュール

トリガー発行モジュールでは Nhit について閾値判定を行い、閾値を超えていた場合に Acquire hit トリガーを発行する。Acquire hit トリガーには前後拡張機能があり、pre length と post length というパラメータによって操作が可能である。これは Single トリガーと同様のプロセスとなって おり、将来的なトリガーボード運用時を見据えたものとなっている。

Acquire range トリガーについては、一秒間に一度の発行を行う。トリガーの長さについては任 意の値に設定が可能である。これは PPS トリガーを模擬したものとなっている。

### 7.2.3 リレーボードロジック

リレーボードの役割は、Hitsum の加算及びトリガーコマンドの分配である。Hitusm は MoGURA2 によって出力されたものをクレート単位で足し合わせ、その後リレーボード間で デイジーチェーン接続をすることで全クレートの Hitsum の和をトリガーボードへ入力する。そ の後、トリガーボードから発行されたトリガーコマンドをリレーボードによって各クレートの MoGURA2 へ分配する。

本研究ではリレーボードへの搭載を想定し、Hitsum relay モジュール及びトリガー分配モジュー ルを作成した。はじめに Hitsum relay モジュールについて説明したのち、トリガー分配モジュー ルについて説明する。

#### Hitsum relay モジュール

MoGURA2 から入力した 4 bit の Hitsum16 個を加算し、隣のリレーボードから送られた Hitsum と足し合わせて次のリレーボードに向けて出力する。

#### トリガー分配モジュール

トリガーコマンドから出力された Acquire range と Acquire hit と TC リセットを受け、それら を次のリレーボードへ送ったのち、16 枚の MoGURA2 へ分配する機能を持つ。

## 7.3 本研究にて作成した FPGA ロジックの位置付け

ここでは、本研究にて作成したこれらの FPGA ロジックのトリガーシステム実運用に対する位 置付けについて説明する。 MoGUAR2 に搭載したトリガーコマンド用インターフェース及び TC リセット機能は MoGUAR2 同期系を想定したものであり、そのままトリガーシステム実運用時に利用可能な ものとなっている。

リレーボード用ロジックについても、ここでの処理はトリガーシステムと同等のものとなって おり、実運用時の雛形とすることができる。

トリガーボード用ロジックについては、本研究では Single トリガーの実装を行なっており、こ れはトリガーシステムにおいて利用可能なものとなっている。しかし、トリガーフラグの種類に 関しては不足しており、将来的なトリガーシステムの実機運用ではその他のトリガーフラグの開 発が必要となる。また、GPS 受信機を用いた絶対時間情報記録機能についても本研究では実装さ れておらず今後の開発が必要となっている。

## 第8章

## MoGURA2 単体系における動作試験

この章では、7章で説明した FPGA ロジックの動作確認試験について説明する。

始めに、動作確認試験の方法および実験系について説明する。その後、動作確認試験結果を示 したのちシミュレーションとの比較を行う。

## 8.1 トリガーロジックの動作確認試験方法

ここでは、本研究において開発した FPGA ロジックの動作確認方法について説明する。ロジッ クそのものの妥当性の確認を目的としており、単体系によって行うことでケーブル遅延や外部エ レクトロニクスなどの外部要因を排除した形での試験を行った。

はじめに、試験で使用したファームウェアについて説明したのち、実験セットアップについて 説明する。

## 8.1.1 MoGURA2 に搭載した FPGA ファームウェア

本試験では MoGURA2 のファームウェアにトリガーボード及びリレーボードのロジックを組 み込み、MoGURA2 の単体系によって試験を行った。このように全ロジックを一つのボードに実 装することで、ロジックアナライザによる内部波形の確認が容易となる利点がある。

ファームウェアの概略図を図 8.1 に示す。MoGURA2 の FPGA に FEE 用のファームウェアだ けでなくリレーボード及びトリガーボード用のロジックを搭載することで、外部ボードを介さず にトリガーシステムの動作確認を行なった。トリガー発行までの遅延を加えるため、リレーボー ドロジックを 2 つ中継した。

## 8.1.2 本試験における実験系

本試験は以下の図 8.2 ような実験系によって行った。

トリガー受け入れロジックにおいて使用したパラメータについて説明する。Acquire hit トリ ガーの pre length 及び post length をそれぞれ 1 クロックとし、Acquire range トリガーの発行時 間を長さ 100 クロック (=800ns) とした。また、入力信号は高さ-10 mV 幅 40ns の三角波を用



図 8.1: トリガー試験で用いたファームウェアの概念図。リレーボード及びトリガーボードの機能 を MoGURA2 ボードに全て搭載しているが、これらの機能同士の接続には外部ボードを想定し た入出力のみを使用している。



図 8.2: トリガー試験で用いた実験系



図 8.3: Acquire hit トリガーの動作確認結果。Acquire hit トリガーは 120 ns の累積処理を通すこ とで長時間発行されているが、そのうちヒット判定がなされた区間のみ波形が取得されている。

いた。

## 8.2 MoGURA2 単体系のトリガー試験結果

ここでは、本研究にて開発した FPGA ロジックを用いたトリガー試験の結果について説明する。 はじめに、波形取得結果を示す。その後、ロジックアナライザによる動作結果と FPGA ロジッ クの動作シミュレーションとの比較することでバッファリングモジュールによる波形保持時間が 適切であることの確認をする。

## 8.2.1 本研究にて作成したトリガーコマンド用インターフェースを用いた波形 取得結果

動作試験によって取得した波形を図 8.3 及び図 8.4 に示す。Acquire hit トリガーでは発行された Acquire hit トリガー入力時におけるヒット判定がなされた区間のみ波形取得が行われていることがわかる。なお、Acquire hit トリガーの発行の詳細については次のセクションで詳しく述べる。

Acquire range トリガーにおいては、設定値である長さ 100 クロック (800 ns) にわたる強制的 な波形取得が行われていることが確認できる。ここで、Acquire range トリガーと波形との時間対 応関係については RF-ADC によるデジタイズ時間の影響を受け、別途キャリブレーションが必要 である。

## 8.2.2 バッファリングモジュールの動作確認

ロジックアナライザによるバッファリングモジュールの動作を図 8.5 及び図 8.6 に示す。バッ



図 8.4: Acquire range トリガーの動作確認結果。Acquire range トリガーの発行時間 100 クロックに対応した 800 ns の時間だけヒット判定に関わらず波形が取得されている。



図 8.5: キャリブレーション前のバッファリングモジュールの動作。取得波形を初期設定値である 2 クロックの間保持しており、Acquire hit トリガーの入力前に波形が出力されている。

ファリングモジュールによる出力波形について、キャリブレーションを行うことによって出力波 形と Acquire hit トリガーが対応することがわかる。キャリブレーション後のバッファリング時間 はロジックアナライザによってカウントすることで求めることができ、本試験系では 16 クロック であることがわかった。

本試験と同様の系におけるシミュレーションの結果を図 8.7 に示す。このシミュレーション結 果より波形のバッファリング時間は 16 クロックとなっていることが分かった。ロジックアナライ ザによるバッファリング時間がシミュレーションにおけるリレーボード及びトリガー発行にかか る時間と一致しており、キャリブレーションが正常に行われていると言える。



図 8.6: Acquire range トリガーの動作確認結果。キャリブレーションによって波形保持時間が 16 クロックに設定され、Acquire hit トリガーの入力に対応するタイミングに対応して波形が出力さ れている。また、Acquire hit トリガーは pre length によって 1 クロックのに延長を受けているた め、出力波形は本来のトリガー位置に対応するタイミングとなっている。



図 8.7: シミュレーションによるバッファリングモジュールの動作。これはキャリブレーション後 のものであり、ロジックアナライザと同様に波形バッファリングが 16 クロックの間行われている ことがわかる。また、16 クロックの遅延における各信号の内訳を図左側に示してある。

以上の検証から、本研究にて作成したトリガーコマンド用インターフェースが設計の通りに動 作することが確認された。

## 第9章

# MoGURA2 同期系における波形取得 試験

この章では、単体系において動作確認が完了した FPGA ロジックを MoGURA2 2 枚を用いた 複数同期系に導入し波形取得を行った結果について説明する。

始めに、本試験の目的や使用エレクトロニクス、実験系についての説明を行う。その後、実際の観測波形を示したのちに議論を行う。最後に、RF-ADC を構成するタイルと呼ばれるデジタイズグループ間の同期機能についての検証を行う。

## 9.1 同期試験の目的

前章の研究により、外部ボードによる波形取得時に生じる信号遅延への対応が可能となった。 しかし、KamLAND2 におけるトリガーシステム実現のためには、課題点が残されている。前章 の波形取得系と KamLAND2 の系での大きな違いは、複数の MoGURA2 での同期が必要となる ことと、キャリブレーション等の起動時手順が複雑化することである。

同期に関して、本試験では共通の 50 MHz クロック信号によってそれぞれの MoGURA2 を駆動するが、前の 6.2.3 章で述べた通り FPGA による信号処理は 125 MHz のクロック信号によって行われておりこの過程で各ボードによって周波数変換が行われている。よって、入力クロック そのものは同期しているが変換後の 125 MHz クロック信号による処理についてはその整合性の 確認が必要となっている。

以上の点を踏まえ、本試験では MoGURA2 を複数用いた系による同期した波形取得を試みる。

## 9.2 本研究において使用するエレクトロニクス

前述のとおり、本研究では MoGURA2 及び ZCU102 評価ボードによって同期系を構築する。 このセクションでは、これらのエレクトロニクスについて説明する。なお、MoGURA2 について はすでに説明しているため、前章との差異について説明する。



図 9.1: ZCU102 評価ボードの外見図

## 9.2.1 ZCU102 評価ボード

トリガーボード及びリレーボードは現在製作中の段階であり、使用することができない。そこ で、本研究では ZCU102 評価ボードによってこれらの機能を再現することで代用する。

ZCU102 評価ボードの外見を図 9.1 に示す。ZCU102 評価ボードはクロック信号の生成および FPGA 論理回路によるトリガーロジック等の実装が可能となっている。スローコントロールは JTAG 接続によって PC からの制御が可能である。

信号の入出力については主に FMC コネクタによって行われており、MoGURA2 と接続を行う ための端子を備えていない。そこで、本研究では端子変換用のボードを作成し使用した。

### 9.2.2 ZCU102 端子変換用ボード

ZCU102 の FMC コネクタからの信号を MoGURA2 に接続可能な端子に変換するボードが図 9.2 のような端子変換ボードである。MoGURA2 へのクロックおよびトリガー入力を行うための RJ45 端子と MoGURA2 からの Hitsum を受け入れるための MIL40 ピンコネクタをそれぞれ 2 つずつ備えており、2 枚の MoGURA2 と接続が可能となっている。

FPC コネクタから 2 つの RJ45 コネクタの信号線と FPC コネクタから 2 つの MIL コネクタの 信号線についてはそれぞれのグループごとに等長配線となっている。



図 9.2: ZCU102 端子変換用ボード

#### 端子変換用ボードの配線確認試験

ここでは、制作した端子変換用ボードの配線確認試験について述べる。主な目的は、信号の配 線長の誤差が信号伝達に対し影響を与えないことの確認である。

試験方法を図 9.3 に示す。2 枚の MoGURA2 ボードから 4bit カウンター信号をそれぞれ出力 し、ZCU102 で受け取る。同様に ZCU102 から 3bit カウンター信号を出力し、2 枚の MoGURA2 ボードへ分配する。こうして伝達されたカウンター信号をそれぞれのエレクトロニクスのロジッ クアナライザによって観測する。

信号長にずれがある場合、3/4 bit の信号はカウント信号として検出されず、配線長が長い信号 のみ1クロックの遅延が見られる。よって、これらの信号を観測した際にカウンターとして値が 増加する様子を確認することができれば、本ボードによって伝達されたパラレル信号が1クロッ クのずれなく伝達されていると言える。

結果を以下に示す。ZCU102 による観測結果が図 9.4 である。MoGURA2 それぞれから正常 にカウンター信号が出力されていることがわかる。各ボードのカウント値の違いはボードごとの 起動にかかる時間によるものであり、本試験では同期リセットを利用していないために生じる。 MoGURA2 それぞれで観測された ZCU102 からの信号が図 9.5 である。ロジックアナライザは ボード間の同期機能を持たないためボード間でのカウント値は一致しないが、カウンター信号が 各ボードに正常に伝達していることがわかる。

以上の試験より、本研究にて作成した端子変換用ボードは使用可能なものであると結論づけた。



図 9.3: 端子変換用ボードの動作確認の様子



図 9.4: フラットケーブル用コネクタの動作結果。2 枚の MoGURA2 から出力された信号が正し く見えていることが確認できる。



図 9.5: 端子変換用ボード搭載の RJ45 コネクタ動作結果。ZCU102 から入力された信号が正しく 見えていることが確認できる。

## 9.2.3 外部クロック駆動の MoGURA2

本試験では、外部クロック駆動使用の MoGURA2 ボードを 2 枚使用した。前述の ZCU102 より 出力された 49.995 MHz のクロック信号をクロック用 RJ45 端子より入力することで MoGURA2 は駆動する。クロック周波数が正確に 50 MHz でないのは ZCU102 のクロック系統が原因で



図 9.6: 同期試験に使用した MoGURA2 用ファームウェア。外部より供給するクロックによって 駆動し、Hitsum およびトリガーの入出力が可能となっている。

ある。

ファームウェアの概要を図 9.6 に示す。前章のトリガーテストで使用したファームウェアから リレーボード及びトリガーボードを除き、Hitsum の出力とトリガー信号の入力を機能を備えたも のとなっている。

## 9.3 MoGURA2 の同期試験における波形取得系

ここでは、MoGURA2の同期試験における実験セットアップ等について説明する。

### 9.3.1 同期試験における波形取得系の概要図

MoGURA2の同期試験における波形取得系を図 9.7 に示す。

本試験では、2 枚の MoGURA2 ボードを ZCU102 ボードで生成する 50MHz クロックによっ て同期駆動し、外部のファンクションジェネレータからテスト波形を MoGURA2 に入力する。各 MoGURA2 によってテスト波形を検出した際に Hitsum を出力し、それを受けて ZCU102 から Acquire hit トリガーを発行する。その後、ZCU102 からのトリガーによって波形を取得する。取 得波形の単純化のため、Acquire range トリガーは使用しない。

本試験におけるパラメータの設定を表 9.1 に示す。

### 9.3.2 ZCU102 によるトリガーボードの代用

リレーボードおよびトリガーボードについては現在設計段階であり、実験に使用することがで きない。そこで、本研究においては ZCU102 評価ボードと呼ばれるエレクトロニクスによって MoGURA2 の同期駆動を行う。FPGA を搭載しており、トリガーボード及びリレーボードによる



図 9.7: MoGURA2 同期試験における実験系。なお、MoGURA2 ボードそれぞれに接続されている QSPI 及び JTAG は省略してある。

入力波形	高さ-10mV 幅 40ns の三角波
周波数	10kHz
pre length	1 クロック
post length	1 クロック
ヒット判定閾値	30ADC
トリガー発行閾値	2 チャンネル

表 9.1: 同期試験において設定したパラメータ

信号処理と同様なコーディングが可能である。

この系の利点として、ZCU102 にリレーボードロジックを複数搭載することによって複数の ハードウェアトリガー接続系のシミュレーションが可能である。ZCU102 による試験が可能と なっている系の一例を以下に示す。

## 9.3.3 外部 PC による操作

本測定系では、外部 PC による制御を一部用いた。外部 PC による制御では、QSPI 及び xilinx 社製の platform cable USB II を接続した。

QSPI は、IP アドレスを内部ネットワークに合わせる目的で使用しており、IP アドレス設定後の RFSoC 搭載の Linux による制御はイーサネットにて行うことが可能である。実機運用時には、IP アドレスの設定などをあらかじめ行っておくことで、本ケーブルによる接続および制御は不要となり、事前準備無しでイーサネットによる制御が可能となる。

platform cable USB II は、PC のアプリケーション vivado によって FPGA 内部の信号観測お



リレーボード2枚をデイジーチェーン接続した系



リレーボードのデイジーチェーン接続を行わない系

図 9.8: ZCU102 による試験が可能な接続系の例

よび一部信号の制御が可能である。FPGA 内部信号の制御においては、GPIO と呼ばれる IP を導入することによってボード搭載の Linux の制御によって代替することが可能である。よって、実 機運用時については本ケーブルによる接続は不要となる。

なお、外部 PC からのこれらの制御は初期設定にのみ使用し、同期試験における遅延キャリブ レーションや同期波形取得時には使用しない。

## 9.3.4 ZCU102 に搭載する信号処理機能

ZCU102 には、図 9.9 に示すような FPGA ロジックを搭載した。リレーボードを 1 枚とトリ ガーボード 1 枚の系を想定し、2 枚の MoGURA2 からの Hitsum を元に Acquire hit トリガーを 発行したのち波形取得を行う。なお、それぞれのボードロジックの詳細については**??**章を参照さ

モード名	機能
スタート	Acquire range 及び Acquire hit が有効化される
キャリブレーション	Acquire hit のみ有効化される
TC リセット	TC リセット信号のみ有効化される
ストップ	全ての出力信号が無効化される

表 9.2: トリガースイッチ機能の概要。有効化とは信号出力が可能となることを指している。

フラットケーブルコネクタ (40ピン仕様)×2



図 9.9: 同期試験に用いる ZCU102 のファームウェア概念図。トリガーシステムに関係する入力 信号についても記載するとともに、端子変換ボードの経路についても示す。

れたい。

なお、TC リセット及びトリガーボードの初期設定については JTAG の接続によってデータ取 得用 PC から制御を行っている。また、トリガーボードロジックから出力するトリガーコマンド 及び TC リセットの出力制御を行う表 9.2 のようなスイッチを実装した。

## 9.3.5 同期系の起動方法

ここでは、MoGURA2 同期系の起動方法について説明する。具体的な手順は、以下のように表される。

1. ZCU102 を起動し、ファームウェアを書き込む。

2. ZCU102 をキャリブレーションモードにする。

- 3. QSPI を用いて、MoGURA2 の IP アドレスを設定する。
- 4. PC から MoGURA2 それぞれにイーサネット接続する。

5. MoGURA2 の Hitsum 出力をそれぞれ停止する。

- 6. MoGURA2 のバッファリングキャリブレーションをボード毎に行う。
- 7. MoGURA2 の LADC についてキャリブレーションを行う。
- 8. ZCU102 をストップモードにする。
- 9. MoGURA2 の使用チャンネルを設定する。
- 10. MoGURA2の各チャンネルについてヒット閾値を設定する。
- 11. MoGURA2 のトリガーモードを設定する。
- 12. MoGURA2の設定適用をする (set config)。
- 13. ZCU102 を TC リセットモードにする。
- 14. ZCU102 からタイムカウンターのリセットを出力する。
- 15. MoGURA2の Hitsum 出力を開始する。
- 16. MoGURA2のZeroMQデータ送信を開始する。
- 17. データ収集用 PC にて受信プログラムを開始する。
- 18. ZCU102 をスタートモードにする。

以上の手順を取ることで、2 枚の MoGURA2 において同期した時間情報によって波形の収集を 開始することができる。なお、本研究では波形の同期取得の検証を目的としているため、Acqure range による波形取得を行わず Acquire hit のみを使用した。

## 9.4 波形取得結果と同期精度

以上のようなセットアップにて、MoGURA2 二枚の同期系による波形取得試験を行った。ここでは、その結果を示す。

#### 9.4.1 波形観測結果

波形観測の結果の一例を図 9.10 に示す。2 枚のボードでおよそ 8 ns 以下の誤差で波形取得が されていることがわかる。また横軸はそれぞれの MoGURA2 ボードが搭載しているタイムカウ ンターの時間情報であり、同期系起動時にタイムカウンターリセットを行うことで同期が取れて いることがわかる。なおこれらの時間情報に関する詳しい解析結果は次に述べる。

## 9.4.2 時間分布及びデジタイズの同期評価

取得波形について、ボード毎の時間差分布を確認するため時間差分布の解析を行った。

ボード間の時間差の算出にあたっては、ボード A の波形を線型補完し、それを時間軸軸に沿っ て移動することでボード B の波形に対するフィットを行った。その後、ベストフィットとして得 られた時間軸の移動距離を取得波形 1000 組について求め、時間差分布を作成した。得られた時間 差分布が図 9.11 である。フィットパラメータはボード B の波形がボード A の何秒時点に対応す るかを表している。そのため、ボード B の波形はボード A に比べて早く観測されていることから フィットパラメータは正の値となっている。



図 9.10: MoGURA2 同期系において 2 枚のボードで観測された波形



図 9.11: MoGURA2 同期系において各ボードでデジタイズされた波形の時間差分布のヒストグラム

ボード間の時間差分布は 3.68 ns となり、その標準偏差は 0.0589 ns となった。本研究におい て設定したジッターの目標値 0.1 ns に対しては達成していることが確認できた。また、レイテン シの差については目標値 1 ns より大きく、達成できていないことがわかる。時間差算出における フィット誤差は平均 0.017 ns となった。

レイテンシ差は 1 クロックより小さく、これが 2 枚のボード間において生じているのは、 MoGURA2 搭載のデジタイザである RF-ADC の構成単位であるタイルと呼ばれる単位における 同期を行っていないことが原因であると考えられる。RF-ADC はタイル単位でのデジタイズの グループ化が行われており、このタイル間における同期を行うまではデジタイズのレイテンシが 制御されずずれの原因となる。タイル間同期によるデジタイズのレイテンシ制御を行うためには RFDC と呼ばれるドライバーの導入が必要となる。

## 9.5 RFDC ドライバーによるタイル間のデジタイズ同期

RFDC は RFSoC 搭載の RF-ADC の制御に用いるドライバーであり、デジタイズにかかるレイ テンシの制御が可能である。ここでは、Multi Tile Sync 機能についての検証を行い、その結果を 述べる。

#### 9.5.1 Multi Tile Sync 機能

MoGURA2 に搭載されている RFSoC の RF-ADC は 4 つのタイルによって構成されており、 1 つのタイル当たり 4Ch のデジタイズを行うことになる。デジタイズにかかるレイテンシはタイ ルごとに異なっており、タイル間の同期に関しては保証されていない。

このデジタイズにかかるレイテンシの制御を行いタイル間のレイテンシを均一化する機能が Multi Tile Sync である。Multi Tile Sync ではデジタイズのレイテンシを 1 ns 単位で制御するこ とが可能である。

## 9.5.2 RFADC の動作不良

本研究で用いた 2 枚の MoGURA2 ボードのうち一方についてはタイルの 1 つが破損しており、 Multi Tile Sync の際にエラーが発生した。このタイルに関してはデジタイズでも動作不良が生じ ており、波形について 1 ns 分のデータのみが他の値に対しと大きく外れたデータを取る現象が確 認されている。

この現状を踏まえ、本検証では動作不良があるボードを使用せず全タイルの動作が確認されて いるボード 1 枚のみを用いた単体系によって Multi Tile Sync 機能の動作試験を行った。

## 9.5.3 単ボード系における Multi Tile Sync 動作試験

本試験では MoGURA2 を 1 枚使用した系において Multi Tile Sync 機能を用いることによるタイル同期の確認を行った。

Multi Tile Sync を行うためのライブラリについては Xilinx 社によって開発されているが、これ を用いるためにはコーディング及びコンパイルによるアプリケーションの作成が必要となる。本 試験では、MoGURA2 の基板設計およびテストファームウェアの提供を頂いている東京エレクト ロンデバイス社によって開発された MoGURA2 のテストアプリケーション (MoguraApp) を使 用した。MoguraApp には Multi Tile Sync 機能が実装されている。

ファームウェアについてはテストアプリケーションと共に提供いただいたテスト用のものを一 部改変し使用した。主な変更点はバッファリングモジュールの搭載やロジックアナライザによる 波形モニタリング機能の追加が挙げられる。

テストファームウェアにおけるデータ転送機能に関しては動作確認がなされていないため、本 研究ではロジックアナライザ (ILA) による波形モニタリングによってデジタイズのレイテンシを 確認する。波形入力には Ch0 と Ch1、と Ch4 を使用しており、Ch0 と Ch4 のデジタイズを比較 することで Tile3 と Tile2 のタイル間レイテンシ測定が可能となっている。Ch0 と Ch1 はともに Tile3 に配線されており、これらを使用することで同一タイル内のレイテンシ確認が可能となって いる。

入力波形には 1 MHz の高さ-10 mV 長さ 40 ns の三角波を使用した。これは ILA による波形 モニタリング一度で 8 つの波形観測ができる周波数となっている。

レイテンシの算出には 9.4.2 と同様に一方の波形の線形補間を行い、もう一方の波形を時間軸方 向に移動することでフィットを行った。こうして得られた時間軸方向の移動パラメータをレイテ ンシ差とした。

### 9.5.4 Multi Tile Sync 動作試験結果

ロジックアナライザを用いた波形モニタリングによって得られたデジタイズのレイテンシ差分 布を図 9.12 に示す。Ch0 と Ch4 の波形をフィットすることによって Tile3 と Tile2 のタイル間 レイテンシの差を算出した。また、Ch0 と Ch1 の波形を比較することで Tile3 内のレイテンシの 差についても検証を行った。それぞれの測定で 8 波形ずつ解析を行った。

タイル内のレイテンシ差についてその平均は-0.202 ns、タイル間のレイテンシ差は平均 0.137 ns となった。これらの値は本研究の同期精度の目標値である 1 ns より小さく、単体系において目 標を達成していることがわかる。フィット誤差についてはタイル内で平均 0.018 ns、タイル間で は平均 0.022 ns であった。

タイル間のレイテンシ差はタイル内のものに比べて広がった分布を示しており、その原因とし てフィッティングによる影響が考えられる。図 9.13 に示すように、タイル間のレイテンシ測定 で観測された波形は各チャンネル毎にピークの高さが異なっている。これにより、波形を時間軸 方向に移動しフィットを行った際にピークの高さの差が反映され、フィッティングの精度が悪く なっていることが考えられる。ピークの高さが異なる原因はアナログ回路の特性によるものであ り、キャリブレーション信号を用いた測定を行うことによって補正が可能である。

以上のように、単体系においてデジタイズのタイル間同期機能を使用しレイテンシ差の目標値 を達成することが確認された。



図 9.12: タイル間同期機能によるデジタイズのレイテンシ差分布。タイル内のレイテンシを比較 したものが青、タイル間のレイテンシを比較したものが橙である。



図 9.13: タイル間同期後の取得波形の一例。異なるタイルによるデジタイズが同期していること がわかるが、そのピークの高さについては異なっている。

## 9.6 レイテンシのオフセット設定

Multi Tile Sync 機能によるタイル間の同期機能では、ここで設定されたレイテンシに対しオフ セットの遅延を加える機能がある。これにより任意のタイルのデジタイズを意図的に遅延するこ とができる。

#### 9.6.1 単ボード系におけるレイテンシのオフセット制御試験

前に述べたデジタイズ同期試験と同様に、レイテンシのオフセット制御試験についても全タイ ルの動作が確認されているボード1枚のみを用いた単体系によって検証を行った。

本試験は Multi Tile Sync 動作試験と同様のセットアップで行い、MoguraApp 及び一部改変し たテスト用ファームウェアを使用した。また、テスト波形も 1 MHz の高さ-10 mV 長さ 40 ns の 三角波を使用した。観測波形はロジックアナライザを用いたモニタリングによって同期の評価を 行った。

テスト波形入力は Ch0 と Ch4 を用いて行い、Tile2 と Tile3 のレイテンシ制御を試験した。 MoguraApp によるレイテンシオフセットは最大 31 ns まで設定可能となっているため、Tile2 の オフセットを 0 ns に固定し Tile3 のオフセットを 0 から 31 ns まで変化させることでレイテンシ 差の変化を観測した。一つのオフセット設定値に対してモニタリングによって三角波形 8 つを記 録し、Tile3 の波形の補完を行ったのちに Tile2 の波形を時間軸方向に移動することでレイテンシ 差の算出を行った。

## 9.6.2 レイテンシのオフセット制御試験結果

Tile3 に設定したオフセット値に対する観測波形から算出したレイテンシ差をプロットしたもの が図 9.14 である。算出されたレイテンシ差は Tile3 に対し Tile2 がどれだけ早く入力したかを表 しており、そのまま Tile2 に対する Tile3 の遅れを表すことができる。

オフセット設定値を増加することでレイテンシ差についても大きくなっていることが確認でき る。これを線形近似した結果

$$y = (0.9998 \pm 0.0002) \times x + 0.585 \pm 0.003 \tag{9.1}$$

となり、フィットパラメータからもオフセットの設定値とレイテンシ差の対応が確認でき正しく 制御されていることがわかる。また、オフセットを 0 ns に設定した際のレイテンシ差については およそ 0.6 ns ほど存在しており、タイル間の同期機能の試験結果である図 9.12 のヒストグラム及 びその平均値に比べ大きいことがわかる。原因として、ボードの起動及び Multi Tile Sync による 同期のたびに同期後のレイテンシ差にばらつきが存在することが考えられる。本研究ではタイル 間同期において平均 0.137 ns のレイテンシ差が、オフセット制御試験において平均 0.585 ns のレ イテンシ差が確認されているが、本研究のレイテンシ差に対する目標値 1 ns に対してはこれを達 成していると言える。



図 9.14: タイル間のデジタイズレイテンシに対するオフセット制御機能の検証結果。横軸が Tile3 のオフセット設定値、縦軸が実際に観測されたデジタイズレイテンシである。図中では各設定値 毎の 8 波形それぞれに対して求められたレイテンシ差とフィット誤差をプロットしてあり、そこ に線形近似でフィットを行ってある。

本研究の RFDC によるデジタイズレイテンシの制御試験においてはロジックアナライザによる 波形観測を行っており、これは観測可能な波形数の統計量が少ない欠点がある。そこで、今後の 課題としてイーサネットによるデータ転送が確認されたファームウェアにデジタイズレイテンシ の制御機能を実装することで、十分な統計量によるレイテンシ差の算出を行うともに、RFDC に よる制御環境下におけるジッターの算出が可能となることが期待される。

## 9.6.3 オフセット制御による PMT のケーブル遅延補正

本試験によって、タイル間同期後のデジタイズレイテンシに対しオフセットを設定することに よる遅延制御が可能であることが実証された。ここで、レイテンシのオフセットは任意のタイル に対して設定が可能であり最大で 31ns の遅延を加えることが可能である。

KamLAND2 では 5.3.4 章で述べたとおり PMT のケーブル長が異なるものを使用予定となっ ており、ボード内のチャンネル間レイテンシ制御機能の実装はケーブル接続自由度を向上する上で 重要な機能であった。本試験で確認されたオフセット制御機能により、従来の計画であったボー ド単位によるケーブル遅延補正の他に、ボード内のタイル単位でのオフセット制御による補正が 可能となる。オフセット遅延機能では同じタイルに対して同じケーブル長のものを接続するとい う制限があるものの、異なるタイル間においては 31 ns までのケーブル遅延の補正が可能であり、 これはケーブル長に換算するとおよそ 6 m となる。このように、オフセット制御機能によって接 続する PMT ケーブル長に対する制限を従来より大幅に緩和できる可能性を示した。

## 第10章

## 結論と今後の課題

## 10.1 結論

現在建設が進行している KamLAND2 検出器では、新型フロントエンド電子回路 MoGURA2 を用いたトリガーシステムの導入が計画されている。MoGURA2 は大容量なオンボードメモリの 搭載やイーサネットを用いたデータ送信による全中性子捕獲現象の検出が見込まれており、中性 子検出を用いた宇宙線ミューオンのタグ効率の向上が期待されている。

しかし、これまで MoGURA2 の開発に利用されていた系では MoGURA2 を 1 枚のみ使用し ており、KamLAND2 のトリガーシステム開発という面においては同期系によるデータ収集が大 きな課題となっていた。そこで、本研究では MoGURA2 の同期系による駆動およびデータ収集 のためのトリガーシステムの開発を行った。KamLAND2 の検出器系を考慮し同時信号の検出に おける同期精度についてジッターは 0.1 ns、レイテンシ差には 1 ns という目標値を設定した。 KamLAND2 では PMT のケーブル長が複数種類存在し、ケーブル長の違いによる信号遅延は MoGURA2 単位での補正が予定されている。ここで、MoGURA2 ボード内における信号遅延の 補正機能についても実装することができれば PMT の接続自由度向上につながるため MoGURA2 内における信号遅延補正機能の実装可能性の検証を行った。

開発は各ボードに搭載する FPGA ロジックの形で行っており、トリガーシステムを想定した MoGURA2 用のバッファリングモジュール、トリガーボード用モジュール、リレーボード用の モジュールがある。バッファリングモジュールについては KamLAND2 のトリガーシステムにお いてもそのまま利用することを想定しており、外部のトリガー仕様変更やケーブル遅延への対応 を可能とする可変バッファリング機能に加え、バッファリング時間の自動キャリブレーション機 能を備えている。これらの機能を MoGURA2 一枚に実装することで単ボード系において動作の 確認を行った。トリガーボード用モジュール及びリレーボード用モジュールにおいては単純な機 能のものとし、実際の物理イベントの観測においてはより複雑なトリガーロジックなどが必要と なる。

このようにトリガーシステムを想定した FPGA ロジックの開発を本研究では行ったが、トリ ガーシステムへ導入を予定するトリガーボード及びリレーボードは現在制作中のため使用するこ とができない。そこで、MoGURA2 同期系の構築のため本研究では Xilinx 評価ボード (ZCU102) を利用した。この ZCU102 にトリガーボードおよびリレーボードの機能を実装することで、 MoGURA2 を 2 枚使用した同期系における波形取得を実現した。

結果、2 枚の MoGURA2 同期系において MoGDAQ に実装されていた Single トリガーと同 等の機能を持つトリガーによる波形の取得に成功した。レイテンシ差は 3.68 ns と目標値を達 成できなかったものの、ジッターについては目標値 0.1 ns を達成した。レイテンシ差の原因は MoGURA2 搭載の RF-ADC のデジタイズ同期にあると考えられ、RFDC と呼ばれるドライバー による制御が必要となる。

そこで RFDC ドライバーを用いたデジタイズ同期によるレイテンシ差の改善を試みたが、一方 のボードについて動作不良を起こしていることが判明した。そこで、正常に動作したボードの単 体系において RFDC ドライバーによる機能であるタイル間同期機能の検証を行った。その結果、 ボード内の ADC タイル間におけるデジタイズが同期され、単体系におけるレイテンシ差は目標 値 1 ns を達成することが確認された。

タイル間の同期後にはデジタイズレイテンシに対しオフセットを加えることによる任意のタイ ルのデジタイズに対する意図的な遅延が可能となっており、単体系におけるデジタイズレイテン シのオフセット設定機能についての検証を行った。本機能ではタイル単位でのオフセット遅延の 設定が可能であり、最大 31 ns の遅延が検証を検証し、検出波形の遅延が制御されていることを 確認した。31 ns は PMT のケーブル長に換算するとおよそ 6 m となり、本機能を用いることで 一枚の MoGURA2 ボードに接続する PMT に対し、ケーブル長の差が 6 m まで許容されること が期待される。

本研究によってトリガーシステム実装に向けたトリガーインターフェースの開発を行い、 MoGURA2を2枚用いた同期系による同期性の検証がなされた。レイテンシ差については課題が 残るものの RFDC ドライバーを用いた制御によって改善が可能であり、KamLAND2のトリガー システムの実装に大きく近づいた。また、レイテンシのオフセット制御機能が検証され PMT の ケーブル遅延の補正に対する新たな可能性を見出すことができた。

## 10.2 今後の課題

今後の課題として、MoGURA2 を複数枚用いた同期系へのタイル間同期機能の導入が挙げられ る。本研究ではボードの動作不良により単ボード系による検証となったが、複数枚用いた同期系 へ導入することで本研究で得られた 2 枚の MoGURA2 同期系によるレイテンシ差の改善が見込 まれる。

トリガーシステム実装に向けて、リレーボード及びトリガーボードの実機テストに向けたファー ムウェア開発が今後の課題として残されている。本研究ではリレーボードの FPGA ロジックにつ いては実機を想定した開発を行ったが、トリガーボードについては Single トリガーおよび擬似的 な PPS トリガーのみを実装した簡易的なものとなっている。そのため、トリガーボードの機能で ある絶対時間情報の取得やその他トリガーフラグの実装についても今後の課題となっている。

RFDC ドライバーによるレイテンシ制御については、自動化をすることが期待される。トリ ガーシステムにおいては MoGURA2 を 130 枚程度使用する予定であり、本研究のように RFDC ドライバーによる遅延制御をすべてのボードについて手動で行うことは難しい。そこで、RFDC ドライバーを用いたプログラムとコンピュータ上における波形解析を組み合わせることでキャリ ブレーション信号の観測からフィッティングによる遅延解析、各ボードのレイテンシ制御までを 自動化することが期待される。

## 付録

## A 端子変換ボードの設計概要

ここでは、本研究にあたって新たに作成した端子変換ボードの設計について述べる。ボード外 形は図 A.1 のようになっている。

配線は図 A.2 のようになっており、このうち LVDS\_Mog2A\_RJ45 の配線グループと LVDS\_Mog2B\_RJ45 の配線グループは全て精度 5.5 mm (40 ps) の等長配線となっている。ま た、LVDS\_Mog2A\_VME と LVDS\_Mog2B\_VME についても同様に等長配線となっている。



図 A.1: 端子変換ボード外形図


図 A.2: 端子変換ボード配線図。FPC コネクタ (CN1) に関しては一部抜粋しており、残りの端子 は全てオープンとなっている。



本研究を行うにあたり、多くの方々よりご支援いただきました。ここでお礼申し上げます。

石徹白先生にはテーマの決定よりご指導いただくとともに、ニュートリノ検出器の回路開発に 携わるという貴重な経験をさせていただきました。

井上先生をはじめとするニュートリノセンターの先生方には修論中間報告や修論発表練習で大 変お世話になりました。先生方からいただいたご指摘は、研究において狭い視野となってしまっ ていた私にとって、研究の全体像を理解する上で大変貴重なものでした。

MoGURA 関係者の皆様には MoGURA ミーティングにてご意見を頂き、大変お世話になり ました。皆様からコメントをいただくことで私自身の研究がより良いものになったと感じており ます。

共同開発をさせていただいております東京エレクトロンデバイスの皆様にも大変お世話になり ました。テスト用アプリケーションやファームウェアの開発を頂いただけでなく、不具合発生時 には相談等をさせていただき、夜分遅くに対応いただいたこともございました。

KamLAND のシフトでは古賀先生や池田先生に大変お世話になりました。 最後に、経済面や精神面から私自身を支えてくださった両親にお礼申し上げます。 皆様本当にありがとうございました。

## 参考文献

- [1] S. Abe, T. Araki, K. Chiba et al., "Search for Majorana Neutrinos with the Complete KamLAND-Zen Dataset", (2024), URL: https://arxiv.org/abs/2406.11438.
- [2] S. Abe, T. Ebihara, S. Enomoto et al., "Precision Measurement of Neutrino Oscillation Parameters with KamLAND", *Phys. Rev. Lett.* 100, 221803 (2008), DOI: 10.1103/ PhysRevLett.100.221803.
- [3] P. D. Group, R. L. Workman, V. D. Burkert et al., "Review of Particle Physics", *Progress of Theoretical and Experimental Physics* 2022, 083C01 (2022), DOI: 10.1093/ptep/ptac097.
- [4] K.Zuber, NEUTRINO PHYSICS.
- [5] 編集委員会浜松ホトニクス株式会社, "光電子増倍管 -その基礎と応用-", 浜松ホトニクス株式会社 (2017).
- [6] A. Gando, Y. Gando, T. Hachiya et al., "Search for Majorana Neutrinos Near the Inverted Mass Hierarchy Region with KamLAND-Zen", *Phys. Rev. Lett.* 117, 082503 (2016), DOI: 10.1103/PhysRevLett.117.082503.
- [7] 吉田学立, "液体シンチレータでの粒子識別による α 線バックグラウンド除去の研究", 修士 論文, 東北大学 (2011).
- [8] 榎本三四郎, "Neutrino Geophysics and Observation of Geo-neutrinos at KamLAND", 博 士論文 (2005).
- [9] 竹本康浩, "CNO サイクル太陽ニュートリノ観測のためのデッドタイムフリー電子回路の開発", 修士論文, 東北大学 (2009).
- [10] 大木歩, "新トリガーによる KamLAND-Zen 実験での 10C バックグラウンド除去", 修士論 文, 東北大学 (2013).
- [11] 二木佐和子, "KamLAND のための新型及び現行フロントエンド回路混合系におけるトリ ガーシステムの研究開発", 修士論文, 東北大学 (2023).
- [12] 尾崎秀義, "High Sensitivity Search for Neutrinoless Double-beta Decay ini KamLAND-Zen with Double Amount of <sup>136</sup>Xe", 博士論文, 東北大学 (2020).
- [13] 石川貴寛, "KamLAND における近傍超新星ニュートリノ観測に向けた新規トリガー機能開発", 修士論文, 東北大学 (2015).
- [14] 浅見祥宏, "KamLAND2 実験に向けたソフトウェアトリガーの研究開発", 修士論文, 東北 大学 (2022).

- [15] 中根淳, "KamLAND2 プロトタイプ検出器における較正手法の開発と性能評価", 修士論文, 東北大学 (2024).
- [16] 中畑豪, "「KamLAND2 へ向けたフロントエンド回路の性能評価と最適化」", 修士論文, 東 北大学 (2023).
- [17] 中村公亮, "KamLAND2 実験に向けた新型フロントエンド回路の研究開発", 修士論文, 東 北大学 (2020).