修士論文

# T2K実験ミューオンモニターのための 電子増倍管の研究開発

東北大学大学院理学研究科

物理学専攻

瀧藤 航一

令和3年

#### 概 要

T2K 実験は 2009 年から行われている長基線ニュートリノ振動実験であり、茨城県東海村にあ る大強度陽子加速器 J-PARC で生成されたニュートリノを、約 295km 先にあるスーパーカミオカ ンデで観測し、ニュートリノ振動のパラメーターの精密測定およびレプトンセクターでの CP 対 称性の破れの探索を目的としている。ニュートリノビームの方向をリアルタイムでモニターする にはニュートリノの直接測定では難しく、同時に生成されるミューオンを測定している。その役 割を担うのがミューオンモニター (MUMON) である。MUMON には現在検出器としてシリコン PIN フォトダイオードとイオンチェンバーが用いられているが、将来の J-PARC のビームの大強 度化に向けて放射線耐性の問題、電離したイオンが引き起こす空間電荷効果による信号収量の低 下といった懸念がある。これらの対策にむけ、従来の検出器に代わるものとして電子増倍管が開 発されている。

開発中の電子増倍管 (electron-multiplier-tube; EMT) は光電子増倍管の光電面をアルミ蒸着に 変更したものであり、通過したミューオンにより発生した二次電子を増幅する。MUMON のある ミューオンピットでの実験や、東北大学電子光理学研究センター (ELPH) で行われた2回にわた る電子ビーム照射実験により、EMT は放射線耐性と線形応答性ともに要求されるべき性能を有し ていることが判明した。しかし、同時にビームの休止後の信号の初期不安定性、わずかながらの 放射線損傷といった点も見え始めた。

これらの問題点に対して、EMT が光に感受性があることを利用して、LED の光照射で信号の 初期不安定性を再現できるか実験を行った。そして 2021 年に ELPH で行われた 3 回目の電子ビー ム照射実験は放射線耐性の限界の測定、放射線損傷の原因の解明、初期不安定性の再現性、及び それの防止策を目標として行った。その結果、高電圧を印加したことによる温度上昇が原因と考 えられる初期不安定性と、さらに放射線の影響が EMT 本体とディバイダ回路それぞれにある可 能性が見えてきた。

これらのことを踏まえ、温度上昇が EMT のゲインにどれほどの影響を及ぼすか見るため、周 囲温度を変化させながら光照射実験を行ったところ、10 °C以上では温度上昇するにつれて出力が 下がる傾向が見られた。またディバイダ回路の放射線の影響がどれほどあるのかを見るために抵 抗値、静電容量をテスターで測定を行ったところ、抵抗値には特に問題がないように見えた。ま た静電容量は並列に接続されている抵抗の影響により値がうまく計測ができなかった。

# 目 次

1	イン	・トロダクション	4
	1.1	序論	4
		1.1.1 標準模型とニュートリノ	4
		1.1.2 CP 対称性の破れとニュートリノ振動	4
	1.2	T2K (Tokai to Kamioka) 実験	6
		1.2.1 概要	6
		1.2.2 J-PARC とニュートリノビームライン	6
		1.2.3 Off-Axis 法	8
		1.2.4 実験のセットアップ	10
		1.2.5 最近の成果	12
	1.3	ミューオンモニター (MUMON)	14
		1.3.1 概要	14
		1.3.2 MUMON の構造	16
		1.3.3 ビームの大強度化における問題点	18
		1.3.4 今後の MUMON で用いられる検出器に要求される性能	19
-	\_++r		~ -
2	次期	nミューオンモニター 検出器としての 電子 増倍 官	21
	2.1		21
	2.2		22
	2.3		23
	2.4	2019 年第1回電子ビーム照射実験	27
	2.5	2020 年第 2 回電子ビーム照射実験	31
	2.6	これまでの結果を踏まえ	34
3	$\mathbf{E}\mathbf{M}$	IT への光照射による初期不安定性の再現	35
	3.1	セットアップ	35
	3.2	J-PARC での照射量に相当する光照射の見積もり ...............	37
	3.3	HV 印加と LED 照射を同時に開始した場合の信号の時間変化........	37
	3.4	LED を断続的に光らせた場合の信号の時間変化	38
	3.5	HV 印加後1時間経過した後に LED 照射した場合の信号変化........	39
	3.6	まとめ	40
4	202	1 年第3回電子ビーム照射実験	42
	4.1		42
	4.2	実験場所・セットアップ	42
	4.3	電子ビーム	43
	4.4	初期个安定性の測定	44
	4.5	放射線耐性の限界の測定	45
	4.6	HV オフでの放射線損傷の試験	46
	4.7	放射線損傷原因の解明の試験	47
	4.8	考察	48

<b>5</b>	EMT の応答の温度依存性	<b>49</b>
	5.1 セットアップ	49
	5.2 評価方法	52
	5.3 測定手順	53
	5.4 実験結果	54
	5.5 考察	56
6	ディバイダ回路の放射線損傷の評価	58
	6.1 実験方法	58
	6.2 テスターの測定原理 [27]	58
	6.3         電気抵抗の測定	59
	6.4 静電容量の測定	60
	6.5 ゲインによる評価	60
7	まとめと今後の課題	62

## 図目次

1.1	NuFIT グループによる 2021 年時点でのニュートリノ振動のパラメーター一覧 [5] .	5
1.2	T2K 実験の概念図 [6]	6
1.3	J-PARC の全貌 [7]	7
1.4	J-PARC の陽子ビームの構造 [8]	7
1.5	ビームラインの全景 [9]	8
1.6	電磁ホーンの概要 [10]	8
1.7	π 中間子の崩壊過程 [11]	9
1.8	$E_{\nu}$ と $p_{\pi}$ の関係[11]	9
1.9	エネルギーと振動確率の関係 [25]	10
1.10	T2K 実験のビームラインと検出器の配置の概念図 [12]	11
1.11	Super-KamioKande[26]	12
1.12	INGRID[9]	13
1.13	ND280[9]	13
1.14	$\sin^2 \theta_{23}$ 、 $\sin^2 \theta_{13}$ 、 $\delta_{CP}$ の制限。 a の図は 68.27 %の信頼率での標準質量順序の場	
	合の $\sin^2( heta_{12})$ と $\delta_{cp}$ の領域を表している。星マークは T2K 実験と原子炉での実験の	
	結果を考慮した上での最適値を表している。b の図は T2K 実験と原子炉実験で得ら	
	れたデータに対し、順階層を仮定した時の $\sin^2( heta_{23})$ と $\delta_{cp}$ の領域を表している。右	
	のスケールは各パラメーター値の尤度の対数を-2 倍したものである。c の図は T2K	
	実験と原子炉実験で得られたデータに対し、正階層、逆階層における $\delta_{cp}$ の値を表	
	している。箱型の領域は 68.27 %信頼区間を表しており、エラーバーは 99.73 %の	
	信頼区間を表している。[15]	13
1.15	ミューオンモニター (MUMON) の実際の様子 [9]	14
1.16	MUMON でのプロファイルの例 左図はミューオンビームの電荷分布、右図は再	
	構成されたプロファイルを表す [28]	15
1.17	2010 年から 2020 年の運転で得られたイベント割合と水平・垂直方向のビーム方向	15
1.18	ミューオンモニター (MUMON) の立地 [8]	16
1.19	シリコン PIN ダイオード [16]	17
1.20	イオンチェンバー [18]	17
1.21	ミューモンチェンバー内の配置 [33]	17
1.22	J-PARC の将来のビームパワーの計画 [7]	18
1.23	ビームパワー 485kW、ホーン電流 250kA 下での SiPIN ダイオードの信号収量の変	
	化 縦軸は SiPIN ダイオードと IC の信号量の比 [17]	19
1.24	ビームパワー 460kW、ホーン電流 250kA での各バンチの SiPIN ダイオードの信号	
	収量に対する IC の信号収量の比率 [17] ...........................	19
1.25	ビームパワー 465kW、ホーン電流 250kA 下での IC の 8 バンチ目での線形性 横	
	軸はターゲットに照射した陽子数、縦軸は IC の信号量を陽子数で割ったもの [17] .	19
2.1	電子増倍管 (右) とディバイダ回路 (左)	21
2.2	電子増倍管がミューオンの通過により電子を増幅する概念図 [17]	22
2.3	ディバイダ回路の構造 [8]	23
2.4	2017 年の測定での EMT の波形の例 検出器固有の特性とケーブルおよび電子機	
	器の反射の両方によって引き起こされるテール成分が見えている[17]	24

2.5	2017 年の測定でのビームパワー 450kW、ホーン電流 250kA のときの陽子ビームの	
	パワーで規格化されたスピルごとの信号量。 標準偏差 (RMS) と平均値 (MEAN)	
	の比を強度分解能として算出している [17]	25
2.6	2017 年の測定での EMT の線形応答性。 横軸はビーム強度、縦軸はスピルごとに	
	おける陽子数 10 <sup>12</sup> 個で補正した EMT の信号量を表す [17] .........	25
2.7	2017 年の測定での EMT の安定性 横軸は時間、縦軸はスピルごとにおける陽子数	
	10 <sup>12</sup> 個で補正した EMT の信号量を表す [17] ................	26
2.8	2021 年の測定結果 横軸は時間、縦軸はスピルごとにおける陽子数 10 <sup>12</sup> 個で補正	
	した EMT の信号量を表す [32]	27
2.9	ELPH のレイアウト [19] 赤丸で囲った箇所で実験を行った	28
2.10	使用した Si アレイ [29] 素子数は 64 個で、アレイの裏側には Amphenol ICC 社	
	の Meg-Array 84512) が付属している	28
2.11	実験のセットアップ なお文中ではこの図の Si Sensor は単に Si と呼ぶことにする	
	[18]	29
2.12	セットアップの概念図	29
2.13	現在の J-PARC の状況下 (500kW) での EMT と SIPIN ダイオードの収量の変化	
	縦軸は照射後の収量とビームの照射量に応じた照射前の収量の比を表している [18]	30
2.14	EMT と Si の信号の安定性の比較 横軸はビームフラックス、縦軸は低強度照射時	
	の EMT と Si の収量比を表す。両者とも大強度を照射している。照射前の EMT/Si	
	は1としている。低強度照射 5 は J-PARC の将来の状況下 (ビーム強度 1.3MW、	
	ホーン電流 320kA) で 148 日間分の電子ビーム照射後の信号を確認している。[8]	30
2.15	2回目のビームテストのセットアップ [18] $\dots$ $\dots$ $\dots$ $\dots$ $\dots$ $\dots$ $\dots$	31
2.16		32
2.17	2回日のビームテストのセットアップ。上流側に置かれたSiセンサーの固定具(左)、	
0.10	ト流側に置かれた EMT、retSi センサー、Si アレイの固定具 (石) を表す [18]	32
2.18	9 点照射 左図は Si センサーの 9 点照射の例で図中の $\mu$ は Si センサーの座標を表	
	う。石図は左図の $\mu$ の値を3.5mm、ビームサイスか1.5mm としたときのビームの わ。性なまれている[10]	0.0
0.10	均一性を衣している [18]	32
2.19	現住のJ-PARUの状況下(500KW) CのEMI の収重の変化 縦軸は照射後の収重 と照射声後の初期収号の快変なデルブルス 用い点がビールテストの測字結用 表	
	と照射直後の初期収重の比率を示している。黒い点がビームアストの側だ相未、亦 線がミューオンピットでの宇騎結里を表している[18]	22
2 20	$     雨 \pi \sigma = \pi \sigma c \sigma r c \sigma c \sigma$	აა
2.20	縦曲は昭射後の収量とビームの昭射量に応じた昭射前の収量の比を表している 将	
	来の13MWビームパワーでの運転形能でも100日間の運転期間中に $+3$ %以内で	
	安定であるという要求を満たしている[18]	33
3.1	セットアップの概念図 点線で囲った部分は暗箱内を表している	35
3.2	暗箱内のセットアップ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	36
3.3	暗箱	36
3.4	EMT 固定器具	37
3.5	1 回目の測定結果	38
3.6	2 回目の測定結果	39
3.7	3 回目の測定結果	40
3.8	LED の初期不安定性 [24]	40

4.1	セットアップの概念図	42
4.2	ビーム標的周りのセットアップの実際の様子	43
4.3	7 点照射の概念図 図の正方形は EMT 内のダイノードを表す .......	44
4.4	高強度照射における処理 [8] .................................	44
4.5	初期不安定性の実験結果 縦軸は EMT の信号量をビーム強度で規格化したものを	
	表している....................................	45
4.6	放射線耐性の限界 縦軸は EMT の信号量をビーム強度で規格化したものを表して	
	いる [32]	46
4.7	高強度ビームの照射による放射線耐性の検証 縦軸は高強度照射後の収量と照射前	
	の収量の比を表している なお 0 nC 付近の点は初期不安定性の測定のデータであ	
	る [32]	47
4.8	EMT 本体とディバイダ回路の放射線の影響 縦軸は高強度照射後の収量と照射前	
	の収量の比を表している [32]	48
5.1	ミューオンピットの冷却水温度 プロットの赤が往路、青が復路をあらわす...	49
5.2	セットアップの概念図 点線で囲った部分は恒温槽内を表している。なお SiPIN ダ	
	イオードと熱電対・EMT に接続されているデータロガーは同一のものである。	50
5.3	温度依存性の測定に用いた恒温槽................................	50
5.4	実験器具の配置	51
5.5	恒温槽内の装置の様子	51
5.6	LEDの温度依存性 図は日亜化学工業株式会社 白色 LED 標準仕様書 NSPW500GS-	
	K1[20] より	52
5.7	SiPIN ダイオードの特性 [30]	53
5.8	白色 LED(NSPW500GS-K1)の波長スペクトル 図は日亜化学工業株式会社 白	
	色 LED 標準仕様書 NSPW500GS-K1[20] より	53
5.9	温度上昇の一例 赤丸が温度を上げ始めた時点で、青丸が温度が安定するまでにか	
	かった約 15 分間を表す。	54
5.10	1回目の温度変化実験 (補正前)  青のプロットは 40 ℃から 0 ℃、赤のプロットは	
	0 ℃から 40 ℃まで変化させた結果である .........................	54
5.11	1 回目の温度変化実験の LED の温度依存データで補正した SiPIN ダイオードの出	
	力 青のプロットは 40 ℃から 0 ℃、赤のプロットは 0 ℃から 40 ℃まで変化させた	
	結果である....................................	55
5.12	1 回目の温度変化実験の EMT の出力 青のプロットは 40 ℃から 0 ℃、赤のプロッ	
	トは 0 ℃から 40 ℃まで変化させた結果である ..............	55
5.13	2回目の温度変化実験 (補正前) 青のプロットは 40 ℃から 0 ℃、赤のプロットは	
	0 ℃から 40 ℃まで変化させた結果である .................	56
5.14	2回目の温度変化実験 青のプロットは 40 ℃から 0 ℃、赤のプロットは 0 ℃から	
	40 ℃まで変化させた結果である	56
5.15	光電面の種類における陽極感度温度係数 [31]	57
6.1	テスターによる測定の概略図..............................	58
6.2	テスターによる電気抵抗測定の原理.......................	59
6.3	テスターによる静電容量測定の原理.............................	59

## 表目次

2.1	ディバイダ回路の抵抗、静電容量の設計値 抵抗値の横のパーセンテージは抵抗値	
	の公差、静電容量の横の電圧値はコンデンサの耐圧を示している.......	23
4.1	検出器の使用目的...................................	43
4.2	電子ビームの特徴・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	43
4.3	ビームの幅 [8]	44
4.4	放射線耐性試験前の安定化までの測定のシークェンス..........	45
4.5	放射線耐性試験測定のシークェンス.......................	46
6.1	抵抗値の測定結果 (単位は kΩ) ...............................	60
6.2	静電容量の測定結果 (単位は nF)	60
6.3	ゲインの評価 (簡略のため a = 1 とした) ........................	61

## 1 イントロダクション

#### 1.1 序論

#### 1.1.1 標準模型とニュートリノ

素粒子とは物質を構成する最小単位、基本粒子である。素粒子の標準理論によると、素粒子は 電磁相互作用、弱い相互作用、強い相互作用を媒介するゲージ粒子、自発的対称性の破れにより 質量を生成するヒッグス粒子、物質を構成するクォーク、レプトンに区分される。

ニュートリノは電荷 0 のレプトンで、重力相互作用を除くと弱い相互作用のみ反応する。1930年に Pauli によってベータ崩壊におけるエネルギー保存則の問題解決のために予言され、1932年に Chadwick によって中性子が発見されたのを機に、1935年に Fermi により原子核のベータ崩壊は中性子が陽子と電子、ニュートリノに崩壊する過程であると理論づけられた。そして 1959年に Reines と Cowan らによる原子炉での実験でニュートリノの発見に至った。標準理論においてニュートリノは 3 世代存在し、それぞれ  $\nu_e$ (電子ニュートリノ)、 $\nu_{\mu}$ (ミューオンニュートリノ)、 $\nu_{\tau}$ (タウオンニュートリノ) とよばれている。

#### 1.1.2 CP 対称性の破れとニュートリノ振動

宇宙の初期の状態、すなわちビッグバンが起きた直後の状態では粒子と反粒子の存在比が厳密 に1:1 であると考えられているが、現在反物質の兆候が見られていない。この宇宙の物質優勢の謎 に対し、Sakharov は以下の3つの条件、(1) バリオン数を破る過程が存在すること、(2)C または CP の非対称性を引き起こす過程が存在すること、(3) 上記2つの条件が熱的非平衡でおこなわれ ていること、が物質優勢の状態を生み出すのに必要であるということを提唱した。

条件 (2) の1つである CP 対称性の破れは 1964 年に Cronin と Fitch らの実験により中性 K 中 間子の崩壊モードから発見された。そして 1973 年に小林誠と益川敏英がクォークが 3 世代、すな わち 6 種類存在すれば CP 対称性の破れを引き起こすことができると指摘し、その後にチャーム クォークとそして第 3 世代のボトムクォーク、トップクォークが発見された。1981 年に三田一郎 らによって小林・益川理論に基けば B 中間子での CP 対称性の破れが大きくなることが指摘され、 後の B ファクトリー実験である BaBar 実験、Belle 実験によって B 中間子での CP 対称性の破れ が観測され、小林・益川理論が正しいことが証明されることとなった。しかしながら観測された CP 対称性の破れでは宇宙の物質優勢を説明するには不十分で、更なる研究が進められている。

そうした中で CP 対称性を大きく破る現象なのではないかと期待されているのが次に説明する ニュートリノ振動である。ニュートリノ振動はニュートリノのフレーバーの固有状態が質量の固 有状態の重ね合わせであり、時間の経過によって質量固有状態の相対的な位相がずれることで、フ レーバーが周期的に変化する現象である。B.Pontecorvo、牧二郎、中川昌美、坂田昌一らによっ て予測・提唱がなされ、1998年のスーパーカミオカンデでの大気ニュートリノの測定、2005年の SNO 実験での太陽ニュートリノの測定で観測され、同時に質量が0と思われていたニュートリノ に質量があることが確立された。

ニュートリノのフレーバーの固有状態を |ν<sub>e</sub>〉、|ν<sub>μ</sub>〉、|ν<sub>τ</sub>〉、質量の固有状態を |ν<sub>1</sub>〉、|ν<sub>2</sub>〉、|ν<sub>3</sub>〉と すると、その関係は3×3のユニタリー行列で表される。一般的に用いられる表式では次のように 表される [1]。

$$\begin{pmatrix} |\nu_e\rangle\\ |\nu_\mu\rangle\\ |\nu_\tau\rangle \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0\\ 0 & c_{23} & s_{23}\\ 0 & -s_{23} & c_{23} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} c_{13} & 0 & s_{13}e^{-i\delta_{CP}}\\ 0 & 1 & 0\\ -s_{13}e^{-i\delta_{CP}} & 0 & c_{13} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} c_{12} & s_{12} & 0\\ -s_{12} & c_{12} & 0\\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} |\nu_1\rangle\\ |\nu_2\rangle\\ |\nu_3\rangle \end{pmatrix}$$
(1.1)

ここで  $c_{ij} = \cos \theta_{ij}$ 、 $s_{ij} = \sin \theta_{ij}$ (i, j = 1, 2, 3) であり、 $\theta_{ij}$ は混合角、 $\delta_{CP}$ は複素位相である。こ の行列はニュートリノ振動を予測・提唱した上記 4 人の頭文字をとって PMNS 行列と呼ばれてい る。現在の観測結果から推測されるパラメーターは NuFIT グループにより図 1.1 のようになって おり、質量が正階層 (Normal Ordering;NO)、すなわち  $m_1 < m_2 < m_3$  という関係にある時、混 合行列は図の値を用いて

 $U_{PMNS} \sim \begin{pmatrix} 0.825 & 0.545 & -0.115 + 0.0963i \\ -0.345 - 0.0539i & 0.655 - 0.0424i & 0.663 \\ 0.429 - 0.0711i & -0.520 - 0.0470i & 0.734 \end{pmatrix}$ (1.2)

となる。これはクォークセクターでの混合行列である CKM 行列と比較すると、混合角が大きく、 非対角化成分が大きい特徴を持つ。

					NuFIT 5.1 (2021)
		Normal Ore	lering (best fit)	Inverted Orde	ering $(\Delta \chi^2 = 2.6)$
		bfp $\pm 1\sigma$	$3\sigma$ range	bfp $\pm 1\sigma$	$3\sigma$ range
~	$\sin^2 \theta_{12}$	$0.304\substack{+0.013\\-0.012}$	$0.269 \rightarrow 0.343$	$0.304\substack{+0.012\\-0.012}$	$0.269 \rightarrow 0.343$
: date	$ heta_{12}/^\circ$	$33.44_{-0.74}^{+0.77}$	$31.27 \rightarrow 35.86$	$33.45_{-0.74}^{+0.77}$	$31.27 \rightarrow 35.87$
neric	$\sin^2 \theta_{23}$	$0.573\substack{+0.018\\-0.023}$	$0.405 \rightarrow 0.620$	$0.578\substack{+0.017\\-0.021}$	$0.410 \rightarrow 0.623$
lqsor	$\theta_{23}/^{\circ}$	$49.2^{+1.0}_{-1.3}$	$39.5 \rightarrow 52.0$	$49.5^{+1.0}_{-1.2}$	$39.8 \rightarrow 52.1$
t atn	$\sin^2 \theta_{13}$	$0.02220^{+0.00068}_{-0.00062}$	$0.02034 \to 0.02430$	$0.02238^{+0.00064}_{-0.00062}$	$0.02053 \rightarrow 0.02434$
t SK	$\theta_{13}/^{\circ}$	$8.57^{+0.13}_{-0.12}$	$8.20 \rightarrow 8.97$	$8.60^{+0.12}_{-0.12}$	$8.24 \rightarrow 8.98$
ithou	$\delta_{ m CP}/^{\circ}$	$194^{+52}_{-25}$	$105 \to 405$	$287^{+27}_{-32}$	$192 \rightarrow 361$
M	$\frac{\Delta m^2_{21}}{10^{-5}~{\rm eV}^2}$	$7.42_{-0.20}^{+0.21}$	$6.82 \rightarrow 8.04$	$7.42_{-0.20}^{+0.21}$	$6.82 \rightarrow 8.04$
	$\frac{\Delta m_{3\ell}^2}{10^{-3} \text{ eV}^2}$	$+2.515^{+0.028}_{-0.028}$	$+2.431 \rightarrow +2.599$	$-2.498^{+0.028}_{-0.029}$	$-2.584 \rightarrow -2.413$
		Normal Ordering (best fit)		Inverted Orde	ering $(\Delta \chi^2 = 7.0)$
		bfp $\pm 1\sigma$	$3\sigma$ range	bfp $\pm 1\sigma$	$3\sigma$ range
	$\sin^2 \theta_{12}$	$0.304\substack{+0.012\\-0.012}$	$0.269 \rightarrow 0.343$	$0.304\substack{+0.013\\-0.012}$	$0.269 \rightarrow 0.343$
data	$ heta_{12}/^{\circ}$	$33.45_{-0.75}^{+0.77}$	$31.27 \rightarrow 35.87$	$33.45_{-0.75}^{+0.78}$	$31.27 \rightarrow 35.87$
ric e	$\sin^2  heta_{23}$	$0.450\substack{+0.019\\-0.016}$	$0.408 \rightarrow 0.603$	$0.570\substack{+0.016\\-0.022}$	$0.410 \rightarrow 0.613$
sphe	$\theta_{23}/^{\circ}$	$42.1_{-0.9}^{+1.1}$	$39.7 \rightarrow 50.9$	$49.0^{+0.9}_{-1.3}$	$39.8 \rightarrow 51.6$
utmo	$\sin^2 \theta_{13}$	$0.02246^{+0.00062}_{-0.00062}$	$0.02060 \to 0.02435$	$0.02241^{+0.00074}_{-0.00062}$	$0.02055 \to 0.02457$
SK 8	$\theta_{13}/^{\circ}$	$8.62_{-0.12}^{+0.12}$	$8.25 \rightarrow 8.98$	$8.61^{+0.14}_{-0.12}$	$8.24 \rightarrow 9.02$
with	$\delta_{ m CP}/^{\circ}$	$230^{+36}_{-25}$	$144 \rightarrow 350$	$278^{+22}_{-30}$	$194 \rightarrow 345$
	$\frac{\Delta m_{21}^2}{10^{-5} \ {\rm eV}^2}$	$7.42_{-0.20}^{+0.21}$	$6.82 \rightarrow 8.04$	$7.42_{-0.20}^{+0.21}$	$6.82 \rightarrow 8.04$
	$\frac{\Delta m_{3\ell}^2}{10^{-3} \text{ eV}^2}$	$+2.510^{+0.027}_{-0.027}$	$+2.430 \rightarrow +2.593$	$-2.490^{+0.026}_{-0.028}$	$-2.574 \rightarrow -2.410$

図 1.1: NuFIT グループによる 2021 年時点でのニュートリノ振動のパラメーター一覧 [5] 2 種類のニュートリノの場合は、エネルギー *E* のニュートリノ *v*<sub>l</sub> が距離 *L* において *v*<sub>l'</sub> に変異

する確率は質量2乗差 $\Delta m_{ij}^2$ を用いて、

$$P_{\nu_l \to \nu_{l'}} = \sin^2 2\theta \sin^2 \left( \frac{1.27 \Delta m_{ij}^2 [\text{eV}^2]}{E[\text{GeV}]} L[\text{km}] \right)$$
(1.3)

と書くことができる [2]。大きい方の質量 2 乗差  $\Delta m_{31}^2$  による振動が支配的で、 $\Delta m_{21}^2$  による振動が<br/>
対して、  $\Delta m_{21}^2$  による振動が小さいような条件で実験をするには

$$\frac{\Delta m_{21}^2}{E}L = 3.6 \times 10^{-2} \cdot \frac{\frac{\Delta m_{21}^2}{7 \times 10^{-5} \text{eV}^2}}{\frac{E}{1 \text{GeV}}} \frac{L}{100 \text{km}} \ll 1, \qquad (1.4)$$

$$\frac{\Delta m_{31}^2}{E} L = 1.0 \cdot \frac{\frac{\Delta m_{31}^2}{7 \times 10^{-5} \text{eV}^2}}{\frac{E}{1 \text{GeV}}} \frac{L}{100 \text{km}} \sim 1$$
(1.5)

でなければない [3][4]。この時、ニュートリノのエネルギーが一定、例えば *E* = 1GeV で、十分な ニュートリノ振動を得るためには、L が数百 km の地点で観測せねばならない。その為次項で紹介 する T2K 実験といった長基線ニュートリノ振動実験が考案され、行われることとなった。

## 1.2 T2K (Tokai to Kamioka) 実験

#### 1.2.1 概要

T2K (Tokai to Kamioka) 実験 (図 1.2) は茨城県東海村にある大強度陽子加速器施設 J-PARC で生成した  $\nu_{\mu}(\bar{\nu}_{\mu})$  ビームを 295km 先の岐阜県飛騨市神岡町にあるスーパーカミオカンデ (Super-Kamiokande;SK) で観測を行う長基線ニュートリノ振動実験である。T2K 実験は  $\nu_{\mu}$  の測定によ り、 $|\Delta m_{23}{}^2|$ 、sin<sup>2</sup> 2 $\theta_{23}$ をそれぞれ 10<sup>-4</sup>eV<sup>2</sup>、0.01 の精度で求めること、 $\nu_{\mu} \rightarrow \nu_{e}$  と  $\bar{\nu}_{\mu} \rightarrow \bar{\nu}_{e}$  を比 較し、CP 対称性の破れの度合いを示す複素位相  $\delta_{CP}$ を測定することを主な目的としている。



図 1.2: T2K 実験の概念図 [6]

## 1.2.2 J-PARC とニュートリノビームライン

J-PARC(Japan Proton Accelerator Research Complex)(図 1.3) は茨城県東海村に位置してい る大強度陽子加速器施設である。3つの加速器で構成されており、Linear Accelerator(LINAC) で H<sup>-</sup> イオンを 400MeV まで加速させている。その後 Rapid-Cycling Synchrotron(RCS) で陽子に変換して 3GeV まで加速させ、物質・生命科学実験施設 (MLF) または Main Ring(MR) ヘビームを送る。MR では 30GeV まで加速し、ハドロン実験施設 (HD) とニュートリノ実験施設 (NU) へ陽子ビームを送っている。ビームの構造は図 2 のようにバンチが 8 個で構成されたスピルが 2.48 s の間隔で構成されている (図 1.4 参照)。現在のところ MR でのビーム強度は 500kW、陽子数はスピル毎に 2.4 × 10<sup>14</sup>個 である。



図 1.3: J-PARC の全貌 [7]

図 1.4: J-PARC の陽子ビームの構造 [8]

ニュートリノのビームラインは図 1.5 のようになっている。まず MR から陽子ビームを取り出し、 グラファイト標的に照射して荷電 π 中間子を生成する。この π 中間子はその後ディケイボリュー ムと呼ばれるドリフト空間で

$$\pi^+ \to \mu^+ \nu_\mu \quad , \quad \pi^- \to \mu^- + \bar{\nu_\mu}$$
 (1.6)

とミューオンとミューニュートリノに崩壊し、ここで得られたミューニュートリノを前置検出器 やスーパーカミオカンデで観測するという流れとなっている。ニュートリノは1.1 章で述べた通り 弱い相互作用でのみ反応する為、ニュートリノビーム自身を加速・偏向させるのは不可能である。 そのため親粒子の荷電 π 中間子を3台の電磁ホーン (図 1.6) を用いてなるべく前方に収束させて いる。電磁ホーンは同軸構造をしており、数百 kA(現在は 250kA) のパルス電流 (ホーン電流) を 流してトロイダル磁場を作り出す装置である。グラファイト標的で反応しなかった陽子、ディケイ ボリュームで崩壊せず通過してきた π 中間子、低いエネルギーのミューオンはディケイボリュー ムの終端に位置するビームダンプによって受け止められる [11]。



図 1.5: ビームラインの全景 [9]



図 1.6: 電磁ホーンの概要 [10]

## 1.2.3 Off-Axis法

ニュートリノ振動実験では、ニュートリノ振動の起こる確率をできるだけ大きくせねばならない。T2K 実験では Off-Axis 法とよばれるビームの中心軸から 2.5° ずらした方向で観測することでニュートリノのエネルギー分布を振動する付近にできるだけ集中させる方法をとっている。

 $\pi$ 中間子から  $\nu_{\mu}$  と  $\mu$  が生成したとする。 $\pi$  の進行方向と  $\nu_{\mu}$  の放出方向のなす角度を  $\theta$  とする と (図 1.7 参照)、 $\nu_{\mu}$  のエネルギー  $E_{\nu}$  は、

$$E_{\nu} = \frac{m_{\pi}^2 - m_{\nu}^2}{2(E_{\pi} - p_{\pi}\cos\theta)} \tag{1.7}$$

で表される。(ただし $m_{\nu}$ 、 $m_{\pi}$ は $\pi$ 中間子、 $\nu_{\mu}$ の質量、 $E_{\pi}$ 、 $p_{\pi}$ は $\pi$ 中間子のエネルギー、運動量 である。)このとき $\theta$ が0°(On-Axis)、2°(Off-Axis2°;OA2°)、2.5°(OA2.5°)、3°(OA3°) の場合の $p_{\pi}$ と $E_{\nu}$ の関係を見ると、図 1.8 のように On-Axis の場合では、 $E_{\nu}$ は $p_{\pi}$  に比例してい るのに対し、Off-Axis の場合では依存度が低いことがわかる。これにより $p_{\pi}$ が広い範囲で分布し ていた場合でも、ビームの中心軸すなわち $\pi$ 中間子の収束軸からずれた方向のニュートリノは狭 い分布のエネルギーを持つことができる(図 1.9 参照)。



**図 1.7:** π中間子の崩壊過程 [11]

図 1.8:  $E_{\nu}$  と  $p_{\pi}$ の関係 [11]

基線長 295km の T2K 実験において、θ = 2.5°を採用することで、ニュートリノビームのピーク エネルギーが振動確率が高いエネルギー帯である約 0.6GeV と一致させている。



図 1.9: エネルギーと振動確率の関係 [25]

## 1.2.4 実験のセットアップ

T2K 実験では図 1.10 のようにビームの中心軸上 (On-Axis) には下流 118m にミューオンモニ ターと呼ばれる π 中間子の崩壊により生成されたミューオンをとらえる検出器と、下流 280m には 前置検出器の一つである INGRID が設置されている。そして中心軸から 2.5° ずれた直線上 (OA 2.5°)では下流 280m に前置検出器の一つの ND280、そして 295km 先にスーパーカミオカンデが 設置されている。他には T2K 実験の系統誤差を減らす目的のためにニュートリノ反応の微分断面 積を精密測定している WAGASCI 検出器群が OA1.5°の軸上で設置されている。



図 1.10: T2K 実験のビームラインと検出器の配置の概念図 [12]

振動後のニュートリノ振動を観測するのは、岐阜県飛騨市神岡町にあるスーパーカミオカンデ (Super-Kamiokande;SK)(図 1.11) である。直径 39.3m、高さ 41.4m の大きさでその中に 50kt もの 超純水が蓄えられたタンクが存在し、その内部には 20 インチの光電子増倍管が表面に 11200 本、 外側に Veto 用光電子増倍管が 1885 本備え付けられている。水とニュートリノの反応により生成 した荷電粒子がチェレンコフ放射を起こし、そのチェレンコフ光を検出する役割を担う。チェレ ンコフ光は荷電粒子が水中での光速よりも速く飛跡する時に円錐状に放射される光のことであり、 その放射角 θ は荷電粒子の速度と光速の比 β、屈折率を n とすると

$$\cos\theta = \frac{1}{n\beta} \tag{1.8}$$

という関係式がある。これよりエネルギー、生成点、運動方向の再構成を行うことができる。ま たミューオンからのチェレンコフ光によるリングが明瞭なのに対し、電子からのそれは電磁シャ ワーの影響により不明瞭になることを利用し、*ν*<sub>e</sub>の事象か、*ν*<sub>μ</sub>の事象かを識別することができる。 T2K 実験ではこの識別を用いてニュートリノ振動のパラメーターを測定している。現在はニュー トリノの観測精度向上を目的に、中性子捕獲反応を起こしやすくするため、2020 年に約 13t の硫 酸ガドリニウムが混ぜられている [22]。



☑ 1.11: Super-KamioKande<sup>[26]</sup>

次に前置検出器群は直接ニュートリノの測定を行っている。SK では観測したニュートリノの 反応数とエネルギー分布を測定し、予想と比較して振動パラメータを測定を行なっている。この 予想にはニュートリノビームの特性やニュートリノ反応断面積の理解が必要不可欠である。その ため前置検出器ではニュートリノビームとニュートリノ反応断面積の測定を行っている。T2K 実 験では前置検出器をニュートリノ生成標的から 280m 下流に設置しており、INGRID(図 1.12)と ND280(図 1.13)と WAGASCI という 3 つの検出器群がある。INGRID は十字に配置された 7 台 の縦型モジュールと 7 台の横型モジュール器からなる。モジュールは鉄の層 9 層、とシンチレー ター層 11 層がサンドイッチの様な構造をしており、鉄とニュートリノの反応頻度を測定すること で、ニュートリノビームのモニター及びビーム方向測定を行なっている。ND280 はビーム軸から 2.5°ズレた位置にあるいわば Off-Axis のニュートリノを測定している。プラスチックと水を標的 としており、ビームフラックス、エネルギースペクトル、ニュートリノ種類、ニュートリノ反応断 面積の測定を行なっている [9]。

#### 1.2.5 最近の成果

2010 年 1 月から 2020 年 1 月までに取得したデータの解析結果が 2020 年に Nature 誌に投稿された [15]。図 1.13 ではニュートリノ振動のパラメータの制限を表している。 $\delta_{cp}$  に対し、 $3\sigma$  の制限を与えている。





**⊠** 1.12: INGRID[9]





図 1.14:  $\sin^2 \theta_{23}$ ,  $\sin^2 \theta_{13}$ ,  $\delta_{CP}$  の制限。 a の図は 68.27 %の信頼率での標準質量順序の場合の  $\sin^2(\theta_{12})$ と  $\delta_{cp}$  の領域を表している。星マークは T2K 実験と原子炉での実験の結果を考慮した上での最適 値を表している。b の図は T2K 実験と原子炉実験で得られたデータに対し、順階層を仮定した時 の  $\sin^2(\theta_{23})$  と  $\delta_{cp}$  の領域を表している。右のスケールは各パラメーター値の尤度の対数を-2 倍し たものである。c の図は T2K 実験と原子炉実験で得られたデータに対し、正階層、逆階層におけ る  $\delta_{cp}$  の値を表している。箱型の領域は 68.27 %信頼区間を表しており、エラーバーは 99.73 %の 信頼区間を表している。[15]

## 1.3 ミューオンモニター (MUMON)

#### 1.3.1 概要

Off-Axis 法を使っている T2K 実験ではビーム方向が 1mrad ずれるとスーパーカミオカンデに おけるニュートリノビームの強度が約 3 %変化し、エネルギーピーク が約 13MeV 変化すること が予測されている。そのためビーム方向を高精度で観測せねばならない [11]。しかし、INGRID 検 出器によりニュートリノを検出してビームの方向・強さを決めるには、ニュートリノの反応断面 積の小ささが理由で、半日から 1 日分のデータが必要であり、ビーム機器の問題があった場合など に即座に対応ができない。そのため、リアルタイムにビームをモニタリングするために π 中間子 の崩壊で ν<sub>μ</sub> と同時に生成されるミューオンのプロファイルをミューオンモニター (MUMON)(図 1.15) で測定し、ニュートリノビームの方向・強さを予測している。プロファイルの例を図 1.16、 得られた測定データを図 1.17 に示す。



図 1.15: ミューオンモニター (MUMON) の実際の様子 [9]



図 1.16: MUMON でのプロファイルの例 左図はミューオンビームの電荷分布、右図は再構成されたプロ ファイルを表す [28]



図 1.17: 2010 年から 2020 年の運転で得られたイベント割合と水平・垂直方向のビーム方向

MUMON は図 1.18 のように J-PARC のニュートリノ実験施設第 3 設備棟 (NU3) の地下 18.5m に位置し、検出器から地上までの約 70m を同軸ケーブルを用いてつなぎ、HV 印加や信号取得を 行なっている [8]。



図 1.18: ミューオンモニター (MUMON) の立地 [8]

## 1.3.2 MUMON の構造

MUMONは2つの検出器からなり、温度を一定に保つため、断熱材を挟んだアルミニウムのパ ネルで構成された箱ミューモンチェンバーに収められている。2つの検出器を設置するのは冗長性 のある測定によるシステムとしての安定性を担保するためと、独立な検出器間でのクロスチェック による検出器の信頼度を高めるためである [16]。検出器の1つはシリコン PIN ダイオード (浜松ホ トニクス;S3590-08) からなる。10×10mm<sup>2</sup>の検出領域をもち、300µm 空乏層をもつ半導体セン サーである。これがミューモンチェンバーのビーム上流部の150×150cm<sup>2</sup>の範囲に 25cm の間隔 で7×7 個配置されている。もう一つは平行平板型イオンチェンバー (IC) である。チャンネルと して100×100mm<sup>2</sup>のセラミック製プレートが2枚、3mm の間隔で平行に並んでいて、そのうち 1 枚に信号を読み取るための75×75mm<sup>2</sup>の電極があり (グラウンド電極で覆われている)、もう 1 枚に電圧印加のための93×93mm<sup>2</sup>の電極が取り付けられている。そして7チャンネルが25cm の間隔で一つのガスチェンバーに収められている。このイオンチェンバーを25cm の間隔で7本設 置している。電離させるためのガスは低ビーム強度では Ar と N<sub>2</sub>の混合気体を、高ビーム強度で は He と N<sub>2</sub>の混合気体を用いている。





図 1.19: シリコン PIN ダイオード [16]

図 1.20: イオンチェンバー [18]



図 1.21: ミューモンチェンバー内の配置 [33]

#### 1.3.3 ビームの大強度化における問題点

T2K 実験では依然として測定において統計誤差が支配的である。そこで J-PARC ではビームパ ワーを図 1.22 にあるように現在の 500kW から 1.3MW、ホーン電流を 250kA から 320kA ヘアッ プグレードする計画である。ビームパワーを上げるために、加速サイクルを 2.48 s から 1.16 s に 短くする計画であり、この時ミューオンモニターでのミューオンのフラックスは 80ns のビームバ ンチ 1 つあたり 4.9 × 10<sup>6</sup>/cm<sup>2</sup>、1 日あたりの吸収線量は~2440Gy と推定される。



図 1.22: J-PARC の将来のビームパワーの計画 [7]

しかしこの大強度化に向けて、従来の検出器では問題が見えてきた。SiPIN ダイオードをビー ムパワー 485kW、ホーン電流 250kA の環境下で 5.5ヶ月照射したところ図 1.23 のように信号量が 約1%減少する様子が見られた。これより将来の大強度の環境下 (1.3MW、320kA) では毎月の交 換が必要であると予測されている。そして交換には放射線管理区域での作業が必要となるため現 実的とは言えない。イオンチェンバーでは電離電子とともに生成したイオンがスピル間に蓄積し、 その空間電荷効果のため、図 1.24、1.25 のように信号の収量の低下が見られている [17]。



図 1.23: ビームパワー 485kW、ホーン電流 250kA 下での SiPIN ダイオードの信号収量の変化 縦軸は SiPIN ダイオードと IC の信号量の比 [17]



の各バンチの SiPIN ダイオードの信号収量 に対する IC の信号収量の比率 [17]

図 1.24: ビームパワー 460kW、ホーン電流 250kA で 図 1.25: ビームパワー 465kW、ホーン電流 250kA 下 での IC の 8 バンチ目での線形性 横軸は ターゲットに照射した陽子数、縦軸は IC の 信号量を陽子数で割ったもの [17]

#### 1.3.4 今後の MUMON で用いられる検出器に要求される性能

MUMON での現状の要請は

- •3%以内の精度でのニュートリノビームの強度測定
- 0.25mrad 以内の精度でのニュートリノビームの方向の測定
- バンチ毎、10<sup>5</sup>~10<sup>7</sup>muon/cm<sup>2</sup>/bunchのビーム強度での測定が可能な十分な信 号応答速度、強度分解能

• 高い放射線耐性と安定性

である。これにより検出器の線形応答性と安定性に起因する測定誤差は3%以内、ミューオンプ ロファイルは4%以内の精度で、ビーム強度を測定せねばならない。結論として高い線形性、強 度分解能、応答速度、安定性、放射線耐性が求められる。

## 2 次期ミューオンモニター検出器としての電子増倍管

ミューオンモニター (MUMON) はニュートリノと同時生成されるミューオンを測定することに より、リアルタイムでニュートリノビームをモニタリングすることができる検出器である。しか し J-PARC のビームの大強度化に向けて、従来使用されている検出器では問題点が見えてきた。 そのため次期検出器の開発が行われており、その候補の1つが電子増倍管 (Electron Multiplier-Tube;EMT) である。この章では EMT の概要及び EMT の性能を評価するために行われた過去の 実験について述べる。

## 2.1 概要

ミューオンモニターの新しい検出器として、光電子増倍管の光電面をアルミ蒸着に取り替え、 二次電子を増倍する電子増倍管 (Electron Multiplier-Tube;EMT)(図 2.1)を用いることを考える。 電子が増幅される様子の概念図を図 2.2 に示す。通常のアルカリ光電面では抵抗値が大きいため、 ミューオンビームにより大量の二次電子が発生すると、電圧の降下が起こるため、アルミ蒸着と している [17]。元となった光電子増倍管は浜松ホトニクスの R9880-110 である。



図 2.1: 電子増倍管(右)とディバイダ回路(左)



図 2.2: 電子増倍管がミューオンの通過により電子を増幅する概念図 [17]

## 2.2 ディバイダ回路の概要

R9880-110のダイノードはメタルチャンネル型であり、10段構造になっている。従って、接続 するディバイダ回路は図 2.3のように 11 個の抵抗  $R_1 \sim R_{11}$ とコンデンサー 5 個  $C_1 \sim C_5$  で構成さ れている。表 2.1 にそれぞれの抵抗値と静電容量を記す。印加 HV の最大値は-500V で、ダイノー ド間の電圧比は 1.3:1.3:1:1:1:1:1:1:1:3:3.3:0.5 である。 $R_9$ 、 $R_{10}$ の値を大きくしてい るのは、大きな信号まで線形性を保つためである。



図 2.3: ディバイダ回路の構造 [8]

表 2.1:	ディバイダ回路の抵抗、	静電容量の設計値	抵抗値の横のパーセンテ・	ージは抵抗値の公差、	静電容
	量の横の電圧値はコンジ	デンサの耐圧を示し <sup>-</sup>	ている		

抵抗	$k\Omega$	コンデンサ	nF
$R_1$	200 (±5 %)	-	-
$R_2$	$200(\pm 5 \%)$	-	-
$R_3$	$150 (\pm 5 \%)$	-	-
$R_4$	$150(\pm 5 \%)$	-	-
$R_5$	$150 (\pm 5 \%)$	-	-
$R_6$	$150 (\pm 5 \%)$	-	-
$R_7$	$150 (\pm 5 \%)$	$C_1$	10(200V)
$R_8$	$150 (\pm 5 \%)$	$C_2$	10(200V)
$R_9$	$200 \ (\pm 5 \ \%)$	$C_3$	10(200V)
$R_{10}$	$510 \ (\pm 5 \ \%)$	$C_4$	330(200V)
$R_{11}$	$75(\pm 5 \%)$	$C_5$	330(50V)

## 2.3 ミューオンピットでの実験

2017 年および 2021 年に実際の MUMON があるミューオンピットで EMT をミューモンチェン バーの下流側の壁の外側に設置し、その性能が調べられた。2017 年では 2 個の EMT をハンドメ イドのディバイダ回路と共に設置した。この時のダイノードの電圧比は一般的な 1:1:1:1:1: 1:1:1:1:1:0.5 であった。2021 年には加えて新品の EMT3 個を表 2.1 のディバイダ回路と共 に設置して測定が行われた。

2017年の測定結果では信号応答 (図 2.4)、強度測定分解能 (図 2.5) においては要求値を満たし ていた。線形応答性については図 2.6 のように-450V のほうが線形性が良い結果が得られた。この 結果から、ダイノード下流での空間電荷効果により線形性が悪化していると推測され、表 2.1 のよ うな電圧比を採用した。さらに図 2.7 のようにビーム休止後やビーム開始直後で信号量が 5 %下が りその後安定になるという傾向が見られ、信号の安定性の要求値である 3 %を超えてしまってい た。これを信号の初期不安定性と呼ぶこととする。



図 2.4: 2017 年の測定での EMT の波形の例 検出器固有の特性とケーブルおよび電子機器の反射の両方 によって引き起こされるテール成分が見えている [17]



図 2.5: 2017 年の測定でのビームパワー 450kW、ホーン電流 250kA のときの陽子ビームのパワーで規格 化されたスピルごとの信号量。 標準偏差 (RMS) と平均値 (MEAN) の比を強度分解能として算 出している [17]



 図 2.6: 2017年の測定での EMT の線形応答性。 横軸はビーム強度、縦軸はスピルごとにおける陽子数 10<sup>12</sup> 個で補正した EMT の信号量を表す [17]



**図 2.7:** 2017 年の測定での EMT の安定性 横軸は時間、縦軸はスピルごとにおける陽子数 10<sup>12</sup> 個で補正した EMT の信号量を表す [17]

2021年の測定でも同様に図 2.8 のようにビーム休止後やビーム開始直後で信号量が数%下がり、 その後安定になるという傾向が見られた。



**図 2.8:** 2021 年の測定結果 横軸は時間、縦軸はスピルごとにおける陽子数 10<sup>12</sup> 個で補正した EMT の信 号量を表す [32]

## 2.4 2019年第1回電子ビーム照射実験

東北大学電子光理学研究センター (ELPH) の本体室 (図 2.9 参照) に位置している入射用線形加 速器を用いて、EMT に電子ビーム照射を行う実験を行った。この実験の目的は

- 放射線耐性
- 線形応答性

の測定である。図 2.11 の様にビーム強度測定用カレントトランスフォーマー (CT)、照射用と比較用の SiPIN ダイオード (浜松ホトニクス S3590-08)(Si と ref-Si)、EMT を串刺しに配置した状態で、電子ビームを高強度 (1~10nA) と低強度 (0.1~1pA) で交互に照射して、J-PARC の将来の状況下 (ビーム強度 1.3MW、ホーン電流 320kA) でミューオンビーム 300 日分に対応する電子ビームが照射された。セットアップの概念図を図 2.12 に示す。ビームのプロファイル測定には Si アレイ (浜松ホトニクス S13620-02)(図 2.10) を用いた。また遠隔で PC から EMT と Si をビームから出し入れするために SUS 社のアクチュエータとそのコントローラを使用した。



図 2.9: ELPH のレイアウト [19] 赤丸で囲った箇所で実験を行った



**図 2.10:** 使用した Si アレイ [29] 素子数は 64 個で、アレイの裏側には Amphenol ICC 社の Meg-Array 84512) が付属している



図 2.11: 実験のセットアップ なお文中ではこの図の Si Sensor は単に Si と呼ぶことにする [18]



図 2.12: セットアップの概念図

結果は図 2.13 に示すように放射線耐性は SiPIN ダイオードよりも優れていることがわかった。 また図 2.14 に示すように J-PARC の将来の強度での稼働時の線形応答性も SiPIN ダイオードより も優れていた。しかし放射線耐性の限界がこの時点ではわからず、加えて電子ビームの断面積が EMT の光電面と比べて小さく、ビーム照射に偏りがあることが問題点となった。



図 2.13: 現在の J-PARC の状況下 (500kW) での EMT と SIPIN ダイオードの収量の変化 縦軸は照射後の収量とビームの照射量に応じた照射前の収量の比を表している [18]



図 2.14: EMT と Si の信号の安定性の比較 横軸はビームフラックス、縦軸は低強度照射時の EMT と Si の収量比を表す。両者とも大強度を照射している。照射前の EMT/Si は 1 としている。低強度照射 5 は J-PARC の将来の状況下 (ビーム強度 1.3MW、ホーン電流 320kA) で 148 日間分の電子 ビーム照射後の信号を確認している。[8]

## 2.5 2020年第2回電子ビーム照射実験

第2回目の電子ビーム照射実験も1回目と同様に ELPH の本体室で行われた。この実験では

- 放射線耐性の限界の測定
- EMT の初期不安定性の測定

を目的として行われた。図 2.15 にこの時のセットアップを、図 2.16 にセットアップの概念図を載 せる。放射線劣化の偏りを無くすために、図 2.17 の稼働ステージを用いて標的をビームに対して 垂直な平面内で動かし、高強度ビームを図 2.18 のように 9 点照射させた。検出器の配置は前回と 同様に CT、Ref-Si、EMT を串刺し状にした状態で実験が行われた。



図 2.15: 2回目のビームテストのセットアップ [18]



図 2.16: セットアップの概念図



図 2.17: 2回目のビームテストのセットアップ。上流側に置かれた Si センサーの固定具 (左)、下流側に置かれた EMT、ref.-Si センサー、Si アレイの固定具 (右) を表す [18]



図 2.18: 9 点照射 左図は Si センサーの 9 点照射の例で図中の µ は Si センサーの座標を表す。右図は左 図の µ の値を 3.5mm、ビームサイズが 1.5mm としたときのビームの均一性を表している [18]

図 2.19 に照射開始後の収量の変化の様子を載せる。収量が徐々に落ちて J-PARC の現在の稼働 日数で換算して 2 日後に信号が 1 %の範囲で安定した様子が見られた。ミューオンピットで測定 した時と同様の初期不安定性が見られた。図 2.20 にはビームの照射量に応じた EMT、SiPIN ダ イオードの収量の変化の様子を載せる。 2 つの EMT 両方とも放射線損傷による劣化が見ること ができた。しかし収量のばらつきが 3 %以上だったため、セットアップの改善による測定精度向 上が課題となった。



図 2.19: 現在の J-PARC の状況下 (500kW) での EMT の収量の変化 縦軸は照射後の収量と照射直後の 初期収量の比率を示している 黒い点がビームテストの測定結果、赤線がミューオンピットでの 実験結果を表している [18]



図 2.20: 現在の J-PARC の状況下 (500kW) での EMT と SIPIN ダイオードの収量の変化 縦軸は照射後 の収量とビームの照射量に応じた照射前の収量の比を表している 将来の 1.3MW ビームパワー での運転形態でも 100 日間の運転期間中に ±3 %以内で安定であるという要求を満たしている [18]

## 2.6 これまでの結果を踏まえ

ミューオンピットでの測定では、図 2.8 にみられるように設置後最初の照射時だけでなく、ビーム休止後の再開時にも信号の初期不安定性が観測されている。EMT は光に多少の感度があることを利用し、ビーム休止後に光を照射して初期不安定性を解消できないかと考えられる。光照射による実験は3章で述べる。また放射線の劣化の原因が、増幅された電子を一番多く受ける EMT の最終段のダイノードにあるのではと推測された。これの対抗策として低い HV を印加することで寿命を伸ばすことができるかもしれないという考えに至ることになった。これらの点を踏まえ2021 年 10 月に 3 回目の電子ビーム照射実験を行うことになった。

## 3 EMTへの光照射による初期不安定性の再現

電子増倍管 (EMT) はわずかながら光に感度があることがわかっている。そこでミューオンピットの実験で見られた信号の初期不安定性を光照射で再現することを試みた。この章では EMT に HV を印加し、LED で光照射を行い、初期不安定性について調査した結果を述べる。

## 3.1 セットアップ

図3.1にセットアップの概念図を載せる。暗箱内に図3.2のように白色LEDと新品のEMT(XDA0805) を設置し、光照射を行なった。HVは-450V、LEDは200Qの抵抗と直列に繋ぎ、直流安定化電源 (KIKUSUI;PMM24-1QU)を用いて5.44Vの電圧を印加した。LED-EMT間の距離は1cmとし、 信号の読み出しは1MQの抵抗を並列に接続したテスター (SANWA;PC5000a)を用いた。テスター のインピーダンスは10MQである[23]。暗箱としては図3.3の万能アルミ保管箱 (TRUSCO;TAC-480BK)を用いた。側面に穴を3箇所開け、SHVケーブル2本、BNCケーブル2本、lemoケー ブル1本を通し、黒色のビニルテープ、絶縁テープで穴を塞ぐという加工を施した。EMTを設置 する台は図3.4のようなアルミケース (タカチ電機工業;MB16-9-25-PS-WB2109300130)に穴を開 け、SHV コネクタ、BNC コネクタを接続し、EMT のディバイダ回路のピンを接続するコネクタ をはんだ付けしたユニバーサル基盤2枚をスペーサー、ネジ等で固定し、導線でコネクタ間をは んだ付けしたものを用いた。



図 3.1: セットアップの概念図 点線で囲った部分は暗箱内を表している



図 3.2: 暗箱内のセットアップ



図 3.3: 暗箱



図 3.4: EMT 固定器具

## 3.2 J-PARC での照射量に相当する光照射の見積もり

ミューオンピットでの EMT の出力は加速器からの陽子数 10<sup>12</sup> 個あたり 15pC である。500kW 運転時の 1 スピルの陽子数は 2.4 × 10<sup>14</sup> 個、スピル間隔は 2.48 s である。図 2.7、2.8 より EMT が安定化するのは 500kW のビーム強度で数日から 2 週間程度である。LED による光照射を行い、 1 時間で J-PARC2 週間分と同様の出力を得たいとすると

 $15 \times 10^{-12} \times 10^{-12} \times 2.4 \times 10^{14} \times 3600 \times 24 \times 14/2.48 = 0.00176A$ (3.1)

の電流値を出力させる必要がある。これを 1MΩ で読み出すと、出力電圧が 488mV となる。この ような出力を出すように LED を DC で駆動する。

## 3.3 HV 印加と LED 照射を同時に開始した場合の信号の時間変化

1回目の測定では HV 印加と LED 照射を同時に開始し、出力の変化を見た。1分おきに測定し、 合計 70 分間の測定を行った。得られた結果は図 3.5 のようになった。バックグラウンドは 10<sup>-2</sup>mV 単位のため、それ以外での出力の変化が見えた。EMT の出力が時間経過とともに 1%下がり、40 分経過で安定する様子が見られる。これらをふまえるとおおよそ 10 日分の J-PARC の運転により 信号が安定したと言える。EMT で見られていたビーム小休止での初期不安定性と似た状態が見られた。



**図 3.5:** 1回目の測定結果

## 3.4 LED を断続的に光らせた場合の信号の時間変化

3.3 節で観測された結果が、光照射によるものかどうかを確認するために、HV を-450V 印加し、 5 分おきに LED を断続的に十数秒光らせ、その時の出力を見る。LED にかける電圧は 5.40V と した。図 3.6 が得られた結果である。1 回目の実験と同様に HV 印加から 40 分~60 分ほどで信号 量が 1.3 %減少していき、その後安定するという挙動が見られた。この結果は EMT の収量変化が 信号増幅作用によるものではないことを示している。



図 3.6: 2回目の測定結果

## 3.5 HV 印加後1時間経過した後に LED 照射した場合の信号変化

3.3 節及び 3.4 節の測定で HV 印加から 60 分経過した後、信号が安定している兆候がみられてい たため、事前に HV を印加した状態でも信号が安定するかを確認した。HV 印加後 60 分経過した 後に、LED を連続照射し、信号量の変化を見た。LED にかける電圧は 5.4V とした。結果は図 3.7 のように出力の減少は見られず、約 0.24 %とわずかながらに出力の上昇があったがほぼほぼ一定 であることが見て取れた。開始直後の一点の値が大きいのは、電流が LED の半導体材料の接合部 で光と熱に変換され、接合部の温度が上昇し、効率が低下することで図 3.8 のように LED に点灯 開始から約 40 秒間、LED の初期の明るさの不安定性が影響していると思われる [24]。



図 3.8: LED の初期不安定性 [24]

#### 3.6 まとめ

HV 印加を開始した時点で LED 照射を行ったとき、EMT の出力が下がり続け、40~60 分経過後に信号が安定するということと、事前に 60 分 HV を印加した状態で LED を照射した時、EMT

の信号は安定していることがわかった。EMT のこのような信号の変化が見られた理由として、HV 印加による抵抗の温度上昇により、ディバイダ回路の電圧比率が変化し、ゲインが変化したとい うことが推測される。この仮説に基づくと 40 分から 60 分経過後は温度が安定し、抵抗値変化に よるゲイン変化が乏しくなったと考えられる。しかしこれらの測定では温度計を使用していなかっ たため、どれ程抵抗の温度、または周囲の温度に変化があったかはわからなかった。5 章では周囲 の温度がどれほど EMT の信号の変化に影響しているかを確認する。

## 4 2021年第3回電子ビーム照射実験

#### 4.1 目的

3回目の電子ビーム照射実験は

- 放射線耐性の測定
- 初期不安定性の測定
- 短期休止後の不安定性の対策

を目的として 2021 年 10 月 19 日から 23 日にかけて行われた。

## 4.2 実験場所・セットアップ

これまでと同様に ELPH のシンクロトロン入射用電子線型加速器からの 90MeV の電子ビームを 用いた。これは電子散乱効果をできるだけ小さくするように、安定して大強度を取り出せる最高エ ネルギーにしている。検出器は EMT(新品の XDA0803、XDA0804、XDA0806、XDA0796、2020 年に使用した XDA0798 の計 5 個)と、SiPIN ダイオード (S3590-08)(ref-Si と Si-monitor)と Si ア レイ (S13620-02)、と我々が独自に製作した CT と遷移放射光 (Optical Transision Radiation;OTR) モニターを使用した。EMT に印加する電圧は-450V にした。第2回のビーム試験では、ビーム切 り替え時に一旦ビームを停止して EMT の回路の切り替えと CT のアッテネータの切り替えを行っ ていたため、ビームの状態が変化し、収量にばらつきが表れてしまった。そのため今回は遠隔操 作で行えるようにした。

データの読み取りには CAEN の波形ディジタイザ (DT5725 が 1 台、DT5740 が 2 台)(FADC) を用いた。配置については CT、OTR モニター、ref-Si、EMT をビームに対して串刺し状に配置 した。図 4.1 にセットアップの概念図、図 4.2 に実際の様子、表 4.1 に各検出器の用途を載せる。



図 4.1: セットアップの概念図



(a)

(b)

図 4.2: ビーム標的周りのセットアップの実際の様子

表 4.1: 検出器の使用目的

検出器の名称	使用目的
СТ	ビーム強度測定
OTR モニター	中・高強度ビームの分布測定
Si-array	低強度ビームの分布測定
ref-Si	低強度ビームにおける EMT の応答との比較
Si-monitor	低強度ビームに切り替えた時のビーム確認

## 4.3 電子ビーム

今回の実験では3種類の強度の電子ビームを用いて、初期不安定性の測定、放射線耐性の測定を 行った。ビームのそれぞれのデータは表4.2の通りである。低強度は照射後の検出器応答をJ-PARC のミューオンビーム相当の強度で評価するため、中強度は小刻みに放射線照射するため、高強度 は短時間に放射線照射するために用いられる。また EMT の有効領域 (直径 8mm の円) に対して ELPH の電子ビームのサイズは表4.3 のように小さい。そのため EMT 全体を一様に照射するた め、図 4.3 のように検出器を3.5mm の間隔で移動させ、7 点の位置で照射を行った。また高強度 では EMT に大量の荷電粒子が入射するため、アノード電流が流れすぎて出力の電圧降下が起こ り、増幅が抑制されてしまうため、図 4.4 のように EMT と FADC の回路に 1Ω の抵抗を並列に接 続することで、電圧降下を防ぐようにした [8]。

表 4.2: 電子ビームの特征	敳
-----------------	---

強度	周波数 (Hz)	電流 (nA)	パルスごとの電荷 (nC/pulse)	電子数 (個/pulse)	パルスごとの吸収線量 (Gy)	目的
低	7	0.007	0.001	$6.24 \times 10^{6}$	$5.16 \times 10^{-3}$	EMT の応答測定
中	7	1.89	0.27	$1.69 \times 10^{9}$	1.39	小刻みに放射線を照射
高	7	155.26	22.18	$1.38 \times 10^{11}$	114.4	まとめて放射線を照射

表 4.3: ビームの幅 [8]

方向	ビーム幅 (mm)
X	$1.43\pm0.10$
у	$1.45\pm0.09$



図 4.3:7 点照射の概念図 図の正方形は EMT 内のダイノードを表す



図 4.4: 高強度照射における処理 [8]

## 4.4 初期不安定性の測定

放射線耐性試験前に各 EMT に対して、表 4.4 の様に (i)EMT の応答確認 (60 s 間)、(ii) ビーム のプロファイル測定 (30 s 間)、(iii) 中強度ビーム照射、(iv) 低強度への切り替えの時、本当に低 強度になっているかの確認というシークェンスを繰り返すことで、初期不安定性を調べた。

ビームの強度		ビーム上流の検出器	中段の検出器	ビーム下流の検出器	
(i)(60s)	低	СТ	ref-Si	EMT	
(ii)(30s)	低	$\operatorname{CT}$	-	Si-array	
(iii)	中	$\operatorname{CT}$	-	$\operatorname{EMT}$	
(iv)	低	$\operatorname{CT}$	-	Si-monitor	

表 4.4: 放射線耐性試験前の安定化までの測定のシークェンス

結果は図 4.5 に載せる。前回の実験で見られていた信号の初期不安定性を確認することができな かった。3 章で述べたように光照射の測定で HV 印加後 30~40 分間は温度上昇により、初期不安 定性の様に徐々に信号が下がり、その後安定するという傾向が確認されたため、今回のビームテ ストでは HV 印加後、30 分以上経過してから測定を行った。以前のビームテストでは HV 印加直 後に測定を行っていたため、初期不安定性が見られていた可能性が高い。



図 4.5: 初期不安定性の実験結果 縦軸は EMT の信号量をビーム強度で規格化したものを表している

## 4.5 放射線耐性の限界の測定

放射線耐性の測定では、表 4.5 の様に (i)EMT の応答確認 (60 s 間)、(ii) ビームのプロファイル 測定 (30 s 間)、(iii) 放射線損傷のための高強度ビーム照射、(iv) 低強度への切り替えの時、本当 に低強度になっているかの確認というシークェンスを繰り返すことで、放射線耐性の限界を計測 した。

	ビームの強度	ビーム上流の検出器	中段の検出器	ビーム下流の検出器
(i)	低 (60 s)	СТ	ref-Si	EMT
(ii)	低 (30 s)	CT	-	Si-array
(iii)	高	CT	-	EMT
(iv)	低	CT	-	Si-monitor

表 4.5: 放射線耐性試験測定のシークェンス

図 4.6 に結果を示す。現在の J-PARC のビーム強度 500kW の状況では 450 日までは 3 %の範囲 で安定していることがわかり、高い放射線耐性を有していることがわかった。将来の大強度運転 (ビーム強度 1.3MW、ホーン電流 320kA)の状況下でも 100 日は使用することができると言える。



図 4.6: 放射線耐性の限界 縦軸は EMT の信号量をビーム強度で規格化したものを表している [32]

## 4.6 HV オフでの放射線損傷の試験

放射線損傷の原因が最終段のダイノードであるかを確かめるために、XDA0796 に対して、

- 1. EMT の HV をオフにする
- 2. J-PARC の現在の状況下 (ビームパワー 500kW) での約 1000 日分に相当する高強度ビーム 照射
- 3. 低強度への切り替えの時、本当に低強度になっているかの確認のための低強度ビーム照射

4. EMT の HV をオンにする (ただし 1~4 は 30 分以上あけ、電圧値を-450V とする)

5. EMT の応答確認のための低強度ビーム照射を 30 分行う

を3回繰り返し行った。

結果を図 4.7 に載せる。オフにした時、HV オンで照射した場合と同じような放射線損傷による 信号の低下が見られた。HV をオフにすれば増幅がないことを意味しているので、最終段のダイ ノードが放射線損傷の信号低下の主な要因ではなかったことが判明した。よって放射線損傷の原 因として考えられるのは、アルミ蒸着されたカソード面か、ディバイダ回路、ダイノード全体の いずれかであると推測できる。損傷の原因を探るために EMT 本体、ディバイダ回路を分けて電 子ビーム照射を行うことにした。



図 4.7: 高強度ビームの照射による放射線耐性の検証 縦軸は高強度照射後の収量と照射前の収量の比を表 している なお0 nC 付近の点は初期不安定性の測定のデータである [32]

## 4.7 放射線損傷原因の解明の試験

放射線損傷が EMT 本体かディバイダ回路のどちらかであるかを特定するために、EMT の XDA0804 と XD0806 を対象に両方に低強度ビームで応答を確認した後、互いのディバイダ回路を 交換し、XDA0806 のみに高強度のビームを照射し、J-PARC(500kW)3000 日分に相当する量の電 子ビームを照射した。その後ディバイダ回路を元に戻して、低強度ビームの応答の変化を計測し た。

結果は図 4.8 に示すとおり、EMT 本体のみに照射した場合は、照射前と比較し、約 15 %の収量の減少が見られ、ディバイダ回路のみに照射した場合では 10 %の増加が見られた。



図 4.8: EMT 本体とディバイダ回路の放射線の影響 縦軸は高強度照射後の収量と照射前の収量の比を表 している [32]

#### 4.8 考察

第3回目の電子ビーム照射実験では、過去の実験からの予想を裏切る様な結果が見えた。まず 初期不安定性が見えなかったということである。これは3章で EMT の光照射による測定で確認 されたように、これまでの測定では初期不安定性が HV 印加によりディバイダ回路の温度上昇し たことが原因であると疑われる。

次に HV を印加するか否かに関わらず、信号の減少が見えたことで、最終ダイノードの損傷が 主な原因ではないということがわかった。そして EMT 本体のみに高強度ビームを照射した場合で は信号量が約 15 %減少し、ディバイダ回路のみに照射した場合は 10 %の上昇が計測された。HV がオフでも信号の減少が見られることから、EMT 本体についてはアルミ蒸着のカソード面、また はダイノード全体の損傷が疑われる。これについてはアノード・第1ダイノード間の抵抗の抵抗 値を小さくすることで、電圧差が小さくなり寿命が伸ばすことができる可能性がある。またディ バイダ回路については電気抵抗・コンデンサに何らかの放射線による影響が出ていると予想され、 それぞれの抵抗値、静電容量を測定することが必要である。

## 5 EMT の応答の温度依存性

第3回目の ELPH での電子ビーム照射、LED での光照射により、EMT の初期不安定性は HV 印加による EMT 本体、ディバイダ回路の温度上昇による分圧比の変化の影響が原因として疑わ れた。図 5.1 はミューオンピットで循環している冷却水の往路と復路での温度を表している。この 冷却水はディケイボリュームの壁が放射線により加熱され、温度が過度に上昇するのを防ぐため のもので、ビーム開始直後やメンテナンスでビームを停止し、その後再開したときに温度が上昇 しているのが見られる。これによりミューオンピットの温度も数日かけて上昇していること、そ して 2.3 節の測定では EMT はミューモンチェンバーの外側につけられていたことを考慮すると、 EMT はその温度変化の元にあったことが考えられる。このことから EMT の周囲温度依存性につ いての理解が今後の運用のためにも必要不可欠である。この章では恒温槽内に LED と EMT を設 置し、周囲の温度を変化させ、EMT の温度依存性について調査した結果をまとめる。



図 5.1: ミューオンピットの冷却水温度 プロットの赤が往路、青が復路をあらわす

## 5.1 セットアップ

セットアップの概念図を図 5.2 に示す。恒温恒湿機 (エスペック;PU-2KT) 内に熱電対 (極細タ イプ)、白色 LED(日亜化学;NSPW500GS-K1)、EMT(XDA0805) と比較のためにシリコン PIN ダ イオード (S3590-08) を設置し、温度を変化させながら測定を行った。LED-EMT 間、SiPIN ダイ オード-LED 間の距離をそれぞれ 3cm ずつ離した。光照射においては前述の LED に 200Ω の抵抗 を直列に接続したものを直流安定化電源 (KIKUSUI;PMM24-1QU) を用いて印加して行った。3 章 の光照射実験より初期不安定性の影響をなくすため、HV 印加 60 分以上経過後に恒温槽を起動さ せることにした。測定にはデータロガー (GRAPHTEC;GL100-WL、GS-4VT と対応 PC ソフト の GL100-240-840-APS) を用いた。図 5.3 に実際に用いた恒温槽、図 5.4 に実験装置の実際の様 子、図 5.5 に恒温槽内の実際の様子を載せる。



図 5.2: セットアップの概念図 点線で囲った部分は恒温槽内を表している。なお SiPIN ダイオードと熱電 対・EMT に接続されているデータロガーは同一のものである。



図 5.3: 温度依存性の測定に用いた恒温槽



図 5.4: 実験器具の配置



図 5.5: 恒温槽内の装置の様子

#### 5.2 評価方法

LED には光束の初期不安定性がある。そのため測定値に関しては LED 照射後に 45 秒以上経過 した時の出力値を参照することにする。また図 5.6 のように周囲温度の上昇につれ光束が下がる傾 向がある。そこで熱電対により記録された温度に近い温度の相対光束を図 5.6 よりもとめ、EMT と SiPIN ダイオードの出力を補正した。



**図 5.6:** LED の温度依存性 図は日亜化学工業株式会社 白色 LED 標準仕様書 NSPW500GS-K1[20] より

用いた SiPIN ダイオードは図 5.7 のように一定の波長領域では温度変化に強く、可視光の範囲 では感度が波長が長くなるほど高くなる特徴を持つ。そのため図 5.8 のような波長スペクトルをも つ今回の LED に対して、この SiPIN ダイオードが LED の温度依存性のレファレンスとして有用 だと期待される。そこで補正なしの EMT の出力を SiPIN ダイオードの出力で割ったものも評価 し、補正後の EMT 出力と比較する。



図 5.7: SiPIN ダイオードの特性 [30]



**図 5.8:** 白色 LED(NSPW500GS-K1)の波長スペクトル 図は日亜化学工業株式会社 白色 LED 標準仕様 書 NSPW500GS-K1[20] より

#### 5.3 測定手順

EMT の HV(-450V)、SiPIN ダイオードの電圧 (10V) を印加し、2 時間経過後に恒温槽の起動と 測定を開始させる。測定は 30 s ごとに 1 回行う。温度の設定は 0 ℃から 40 ℃まで 5 ℃刻みで上げ ていった。その後 40 ℃から 0 ℃まで 5 ℃刻みで下げていった。5 ℃刻みで増減させる時、熱電対 で温度の変化過程を見たところ図 5.9 のようにおおよそ 15 分以上経過した時に温度が安定してい るので、LED 照射・測定間のスパンを 15 分以上開けることにした。LED 照射時間は 2 分間取り、 LED 照射から 90 s 経過した時の出力と温度を読み取った。2 度目の測定では温度の設定は逆の順 番で 40 ℃から 0 ℃まで 5 ℃刻みで下げていき、その後 0 ℃から 40 ℃まで 5 ℃刻みで上げていっ た。この時は EMT の HV 印加と SiPIN ダイオードの電圧印加開始から 1 時間経過後に恒温槽を 起動させ、LED 照射・測定間のスパンを15分以上開けることにし、LED 照射時間は2分間取り、 LED 照射から90 s 経過した時の出力と温度を読み取った。



図 5.9: 温度上昇の一例 赤丸が温度を上げ始めた時点で、青丸が温度が安定するまでにかかった約 15 分間 を表す。

#### 5.4 実験結果

図 5.10、5.11、5.12 に 1 回目の測定結果を載せる。図 5.10 は LED 出力の温度補正をする前の ものであり、図 5.11 は LED 出力の温度補正をした SiPIN ダイオードの出力で、温度依存性が見 られず、温度補正がうまくいっていることを示している。図 5.12 で LED の温度依存データで補 正した場合と、SiPIN ダイオードの出力で補正した場合を比較したところ、ほとんど同じような 結果が得られた。10 ℃以下では変化はほとんどなく、10 ℃以上では 0.12 %/℃ または 0.15 %/℃ で EMT の出力が下がっている。そして温度を上げる過程のほうが温度を下げる過程よりも出力 が大きいというヒステリシスな特徴が見て取れた。







図 5.11: 1回目の温度変化実験の LED の温度依存データで補正した SiPIN ダイオードの出力 青のプロットは 40 ℃から 0 ℃、赤のプロットは 0 ℃から 40 ℃まで変化させた結果である



図 5.12: 1回目の温度変化実験の EMT の出力 青のプロットは 40 ℃から 0 ℃、赤のプロットは 0 ℃から 40 ℃まで変化させた結果である

図 5.13、5.14 に 2 回目の測定結果を載せる。1 回目の測定とほとんど同じような特徴の結果が 得られた。図 5.14 より 10 ℃以上では 0.16 %/℃ または 0.18 %/℃ で EMT の出力が下がってい る。そして依然として温度を上げる過程のほうが温度を下げる過程よりも出力が大きいというヒ ステリシスな特徴を持つことがわかった。1 回目と 2 回目の測定ではほぼ同じ様な結果が得られた ことから、15 分間以上の LED 照射及び測定のスパンで周囲温度とディバイダ回路自体の温度の 差異が少なくなったといえる。



図 5.13: 2回目の温度変化実験 (補正前) まで変化させた結果である

青のプロットは 40 ℃から 0 ℃、赤のプロットは 0 ℃から 40 ℃



図 5.14: 2回目の温度変化実験 青のプロットは 40 ℃から 0 ℃、赤のプロットは 0 ℃から 40 ℃まで変化 させた結果である

#### 5.5 考察

今回の測定及び 4.5 節の結果より、今までの実験で見られた初期不安定性は温度変化によるもの である可能性が高まった。次回の T2K 実験ビームタイムではミューオンピットにおいて温度管理 されているミューモンチェンバー内に EMT を設置し、測定を行おうと考えている。

温度によりゲインが増減する原因として考えられるのは、陽極の温度特性である。PMTでは図 5.15 のように光電面の種類によっては陽極感度の温度係数が異なり、長い波長領域で温度係数が マイナスからプラスに変化する特徴を持っている。今回の EMT の実験では 10 ℃以上でマイナス の温度係数が見られる [31]。また PMT はダイノードは温度を一旦下げて (-34 ℃) もう一度温度を 同じ状態にした時に、ダイノード表面の状態が変化してゲインなどが変化することが知られてい る [21]。EMT において温度を上げる過程のほうが温度を下げる過程よりも出力が大きい状態が生 まれたのはこのダイノード表面の状態変化によるものと考えられなくもないが、PMT の場合では ゲインが下がる特徴が見られており、今回の実験結果は逆の傾向が見られている。この点から別 の要因の可能性もあるため、今回のようなヒステリシスな特徴が見られた原因については特定で きなかった。



図 5.15: 光電面の種類における陽極感度温度係数 [31]

## 6 ディバイダ回路の放射線損傷の評価

4.7 章にあるようにディバイダ回路のみに高強度の電子ビームを照射した後に、EMT 本体とと もに収量を測定したところ、照射前と比べ収量が10%上昇した。ディバイダ回路のゲインに影響 を与えているのは分圧比、すなわち回路上の電気抵抗と電圧を安定させるコンデンサーである。こ れらが照射により何らかの変化があり、ゲインが変化したと考えられる。この章ではディバイダ 回路の放射線影響が電気抵抗あるいはコンデンサーにあることを確認するため、抵抗値と静電容 量を測定し、結果を踏まえゲインの影響を議論する。

#### 6.1 実験方法

照射したディバイダ回路は放射化の影響により、管理区域外に持ち出すことができなかった。そ のため ELPH の第 2 実験室で測定を行った。デジタルマルチメーター (HIOKI 3801) を図 6.1 の ようにディバイダ回路の端子にあて、抵抗・コンデンサの抵抗値、静電容量を測定する。今回測定 を行ったのは光照射・温度依存性実験で用いている XDA0805(1 回目の温度依存性実験を終えた直 後) と、第 3 回目の ELPH での電子ビーム照射実験で使われた XDA0806、XDA0804、XDA0803、 XDA0796、XDA0798 の 6 個である。このうち 2020 年に高強度ビームを照射したのは XDA0798 の 1 個、2021 年に照射したのは XDA0803、XDA0804、XDA0796 の 3 個である。



図 6.1: テスターによる測定の概略図

#### 6.2 テスターの測定原理 [27]

テスターにおける電気抵抗測定は、図 6.2 のようにテスター内部の電流発生回路から既知の電流 *I<sub>S</sub>*を測定対象に流し、測定対象の両端で得られた電圧 *V<sub>X</sub>*を用いて、測定対象の抵抗値 *R<sub>X</sub>*を

$$R_X = \frac{V_X}{I_S} \tag{6.1}$$

のように電圧、電流の比として算出している。



図 6.2: テスターによる電気抵抗測定の原理

静電容量も同様に図 6.3 のように既知の電流  $I_S$  を測定対象に流し、内部のタイマーでコンデン サの端子間の電圧が基準電圧  $V_C$  に達するまでの時間  $T_C$  を計測している。これらの値を用いて測 定対象の静電容量  $C_X$  を

$$C_X = \frac{I_S \times T_C}{V_C} \tag{6.2}$$

のように電流と時間の積と電圧の比として算出している。



図 6.3: テスターによる静電容量測定の原理

## **6.3** 電気抵抗の測定

電気抵抗測定の結果は表 6.1 のようになった。どのディバイダ回路の抵抗値もディバイダ回路の 設計値の公差 5 %の範囲内であり、放射線による目立った損傷などは見つけることはできなかった。

	設計値	設計値 XDA0806 XDA0804		XDA0803	XDA0796	XDA0798	XDA0805
	-	高強度未照射	高強度照射	高強度照射	HV0V で高強度照射	2020 年に高強度照射	LED で光照射
$R_1$	200	199.5	200.6	200.3	199.5	201	200.8
$R_2$	200	199.4	200.1	200.2	200.4	200.7	200.3
$R_3$	150	149.8	150	149.9	150.2	149.8	149.7
$R_4$	150	149.8	149.7	149.7	150.1	149.2	149.6
$R_5$	150	149.5	149.6	149.8	149.5	150.2	149.7
$R_6$	150	149.7	149.8	149.6	149.8	150	150.2
$R_7$	150	149.4	149.5	150	149.6	150.3	149.4
$R_8$	150	149.6	149.9	149.9	150	149.6	149.5
$R_9$	200	199.6	199.8	200.7	200.8	199.4	201
$R_{10}$	510	515	515	511	512	510	508
$R_{11}$	75	74.8	74.8	74.8	74.8	74.8	74.8

**表 6.1**:抵抗値の測定結果 (単位は kΩ)

#### **6.4 静電容量の測定**

測定によって得られた値は表 6.2 のようになった。*C*<sub>1</sub>、*C*<sub>2</sub>、*C*<sub>3</sub>、は設計値に比べて 10~20 %の 変化、*C*<sub>1</sub> は 5 %~10 %程の変化があるが、*C*<sub>5</sub> は 2 倍近い値が測定された。これらは並列に接続 されている電気抵抗により基準電圧に達するまでの時間が正確に測定できず、測定値が大きくず れてしまった可能性が高い。よってこの測定で得られた静電容量はあまり信頼できないものと言 える。そして静電容量を測定するために別の方法を考える必要がある。

表 6.2: 静電容量の測定結果 (単位は nF)

	設計値	XDA0806	DA0806 XDA0804 XDA0803		XDA0796	XDA0798	XDA0805
	-	高強度未照射	高強度照射	高強度照射	HV0V で高強度照射	2020 年に高強度照射	LED で光照射
$C_1$	10	11	10	11	10	10	10
$C_2$	10	12	10	10	10 10		10
$C_3$	10	10	9	9	9	9	9
$C_4$	330	365	343	354	343	356	348
$C_5$	330	679	699	662	641	651	667

### **6.5** ゲインによる評価

6.3 節では抵抗値には大きな問題がなかったが、抵抗値の5%の範囲の中で、抵抗値の組み合わ せ次第ではゲインが大幅に変わることも考えられる。そうした懸念点を踏まえ、この章では抵抗 値の変化によってゲインがどれほど変化するのかを評価する。

ゲインGは印加した HV を V、ダイノード間の抵抗を  $R_i$ (1  $\leq i \leq 11$ )とすると

$$G = \prod_{11}^{n=1} a \times (V \times \frac{R_n}{\sum_{i=1}^{11} R_i})^k$$
(6.3)

と書くことができる。ただし*a*は定数、*k*は電極の構造・材質で決定され、0.7 から 0.8 までの値 をとる [31]。この式を用いて、設計値の5%の公差の範囲で設定値でのゲインから 10%増える組 み合わせを探したところ、抵抗値が例えば (210,210,143,143,143,143,143,143,143,210,530,73) と仮定し た時 (単位は全て kΩ)、表 6.3 のようにゲインが設計値から約 10~12%減少する。表 6.1 の結果は これほど大きな変化は起きていないことを示しているが、照射前の測定値がないため結論づける ことができない。加えてこの状態で静電容量に異常があったとしても、原因の判別がうまく行え ないことが示唆される。そのため正確に評価するためには照射前後で測定を行う必要がある。結 論として今回の実験ではディバイダ回路の放射線の影響の原因は判明できなかった。

	設計値	仮定値	XDA0806	XDA0804	XDA0803	XDA0796	XDA0798	XDA0805
	-	-	高強度未照射	高強度照射	高強度照射	HV0V で高強度照射	<b>2020 年に高強度照射</b>	LED で光照射
k = 0.7 k = 0.8	$\begin{array}{c} 1.12777 \times 10^{12} \\ 5.94226 \times 10^{13} \end{array}$	$\begin{array}{c} 1.00786 \times 10^{12} \\ 5.22604 \times 10^{13} \end{array}$	$\begin{array}{c} 1.11135 \times 10^{12} \\ 5.8437 \times 10^{13} \end{array}$	$\begin{array}{c} 1.1117 \times 10^{12} \\ 5.84579 \times 10^{13} \end{array}$	$\begin{array}{c} 1.1224 \times 10^{12} \\ 5.91 \times 10^{13} \end{array}$	$1.1202 \times 10^{12}$ $5.8969 \times 10^{13}$	$\begin{array}{c} 1.1252 \times 10^{12} \\ 5.927 \times 10^{13} \end{array}$	$\begin{array}{c} 1.1291 \times 10^{12} \\ 5.9506 \times 10^{13} \end{array}$

**表 6.3:** ゲインの評価 (簡略のため *a* = 1 とした)

## 7 まとめと今後の課題

本研究では T2K 実験において初期不安定性の再現及び原因の究明と、放射線損傷の原因の特定 と放射線耐性の限界の測定を目的として行われた、電子増倍管の光照射実験と東北大学電子光理 学研究センターで行われた3回目の電子ビーム照射実験での結果をふまえ、電子増倍管の周囲温 度依存性の実験、電子ビームに照射後のディバイダ回路の放射線の影響の有無を調べる実験を行っ た。

光照射による実験では HV の印加によるディバイダ回路の温度上昇によって抵抗値が変化し、分 圧比変化によるゲインの減少が見られた。電子増倍管の初期不安定性に似た傾向を持っており、初 期不安定性の要因が温度の可能性がある。

これを踏まえ、測定の前に HV 印加後必ず 30 分間時間を置くようにした。その結果電子ビーム 照射実験の結果は以前見られていた初期不安定性が見られなくなった。放射線損傷については HV の印加の有無にかかわらず損傷が見られた、ディバイダ回路、電子増倍管個別に照射すると、電 子増倍管側は 15 %の信号の減少、ディバイダ回路側は 10 %の上昇が見られたりと、実験前に予 測されたものとは異なった結果が得られた。以前の電子ビーム照射実験では HV 印加直後に電子 ビームを照射したが、今回は HV を印加後 30 分経過した後に照射している事実から初期不安定性 が温度による可能性が高まった。また放射線損傷の主な要因が最終段のダイノードではないこと がわかった。

電子増倍管の周囲温度依存性の実験では0℃から40℃まで上げた場合と40℃から0℃まで下 げた場合はどちらも10℃以上の温度領域で温度が上がるごとに出力が下がるという結果が得られ た。このゲインの変化の要因として考えられるのは陽極の温度特性によるものと考えられる。し かしアルミニウムの光電面での波長ごとの陽極感度の温度係数の特定は今回の実験ではできなかっ た。また温度を上げていく過程のほうが下げていく過程よりも出力が大きいというヒステリシス な特徴が見られた。この特性はダイノードに起因するものと考えられなくもないが、光電子増倍 管でみられるそれとは逆の傾向であり、別の要因の可能性もある。そのため電子増倍管の温度に 対するヒステリシスな特性の原因は判明しなかった。しかしながら電子増倍管は温度の影響があ ることは今回の実験で明らかになったので、ミューモンピットでの実験は次回からは温度一定に 保たれたミューモンチェンバー内で行う必要がある。

ディバイダ回路のテスターでの計測では、抵抗値は5%の公差の範囲内であった。そして静電 容量は並列に接続された抵抗の影響でうまく値が取れなかった。抵抗値に関しては設計値の5% の公差の範囲では、抵抗値の組み合わせ次第では十分にゲインの10%以上の増減を作り出すこと ができる。従って照射前後で抵抗値を測定する必要がある。またコンデンサについては、同じく 照射前後で静電容量を精度よく計測する方法を考案せねばならない。

今回の実験を踏まえると将来の J-PARC の運転では約 100 日も放射線耐性があること、初期不 安定性が温度依存によるものかもしれず、解消が可能かもしれないという今回の実験結果から、電 子増倍管の次期検出器候補としての期待がますます大きくなったと言える。

## 謝辞

初めての大学院生活、研究生活ということで何も知らずに博士前期課程の道を進んだ。しかし どういうわけか新型コロナウイルスが流行し始め、様々な研究活動、研究会などが次々と制限さ れ、教員の異動も合間って自分は何をしたら良いかわからぬまま結局1年を棒に振ってしまった。 2年目に突入して研究に本腰を入れようにも、研究活動を碌にやってこなかったので依然として何 も動けぬまま時が過ぎ、タイムリミットが迫るたびに絶望感に駆られやはり思うように動けなかっ た。どうにか研究を進めこうして修士論文を書いてる訳だがやはり今でも将来の不安を抱えてい る。こんなどうしようもない私を見捨てることなく、研究を見てくださった市川温子教授と中村 輝石助教には申し訳ない気持ちとともにここに感謝の意を表したい。また研究について同じ研究 室に所属している平船精大氏にはたびたび研究生活についてアドバイスをいただき、ありがとう ございます。また笠間奏平氏、大阪市立大学の本條貴司氏、山本達也氏、東京理科大学の中村妃 南氏、石塚正基氏、京都大学の木河達也氏、安留健嗣氏、KEK の坂下健氏、松原綱之氏には色々 と研究のアドバイス・お手伝いをしていただき本当にありがとうございます。あなたがたの支え がなければこの研究は進みませんでした。そして KEK に異動してしまわれたが、修士1年のとき に心の支えとなってくれた與那嶺亮、佐藤瑶両氏には感謝の意しかない。そして今まで支えてく れた研究室の皆様、そして家族には感謝の意を表すとともに、お粗末な出来ではあるがこの論文 を捧げたい。

## 参考文献

- [1] Ling-Lie Chau, Wai-Yee Keung, Phys. Rev. Lett. 53, 1802 (1984)
- [2] Particle Data Group (K. Hagiwara et al.): Phys. Rev. D66, 010001 (2002)
- [3] 例えば、林青司 "素粒子の標準模型を超えて"丸善出版
- [4] 例えば、林青司 "ニュートリノの物理学 素粒子像の変革に向けて" サイエンス社
- [5] www.nu-fit.org,JHEP 09 (2020) 178 [arXiv:2007.14792]
- [6] T2K 実験 ホームページ (https://t2k-experiment.org/ja/about-t2k/)
- [7] K.Abe et al., "J-PARC Neutrino Beamline Upgrade Technical Design Report" [arXiv:1908.05141] (2019)
- [8] 本條貴司, "T2K 実験ミューオンモニターに用いる新検出器の開発", 大阪市立大学大学院 理学研究科 (2021)
- [9] K.Abe et al. Nuclear Instruments and Methods in Physics Research A 659 (2011) 106-135
- [10] 市川温子, "T2K 実験ニュートリノ生成機器", 高エネルギーニュース Vol.28 No.4 (2010)
- [11] 木河達也, "T2K 実験新ニュートリノ検出器の開発及び製作とそれを用いたニュートリノ反応の研究", 修士論文, 京都大学大学院理学研究科, (2011)
- [12] 安留健嗣, "新検出器 Baby MIND を導入した T2K-WAGASCI 実験の 最適化と解析アルゴ リズムの構築", 修士論文, 京都大学大学院理学研究科, (2019)
- [13] 松岡広大, "T2K 長基線ニュートリノ振動実験 ミューオンモニターの開発", 修士論文, 京都 大学大学院理学研究科, (2007)
- [14] 青木茂樹、中家剛、塚本敏文, "T2K 実験 前置ニュートリノ測定器 ND280 Off-Axis"、高エ ネルギーニュース Vol.29 No.2 (2010)
- [15] K. Abe et al (The T2K Collaboration), "Constraint on the Matter-Antimatter Symmetry-Violating Phase in Neutrino Oscillations" Nature 580, 339-344 (2020)
- [16] 松岡広大、久保一、横山将志, "T2K 実験ミューオンモニターの開発", 高エネルギーニュー ス Vol.29 No.1 (2010)
- [17] Y. Ashida et al., "A new electron-multiplier-tube-based beam monitor for muon monitoring at the T2K experiment" Prog. Theor. Exp. Phys. 2018(10), 2018. 103H01 [arXiv:1805.07712]
- [18] Izumi Nao, "Evaluation of a new detector for the T2K muon monitors", Master Thesis, Department of Physics Faculty of Science and Technology Tokyo University of Science (2021)
- [19] 東北大学電子光理学研究センターホームページ(https://www.lns.tohoku.ac.jp)
- [20] 日亜化学工業株式会社 白色 LED 標準仕様書 NSPW500GS-K1

- [21] W.R.Leo, "Techniques for Nuclear and Particle Experiments A How-to Approach", Springer-Verlag
- [22] K.Abe et al., "First Gadolinium Loading to Super-Kamiokande" [arXiv:2109.00360] (2021)
- [23] SANWA PC5000a 取扱説明書 (https://www.sanwa-meter.co.jp/japan/pdf/manual/ digital\_multimeters/PC5000a\_JP.pdf?channel=sanwa)
- [24] スタンレー電気【資料】LED の明るさと色調 (https://premium.ipros.jp/stanley/ product/detail/2000602874/)
- [25] K.Abe et al., Evidence of electron neutrino appearance in a muon neutrino beam. Phys. Rev. D, 88:032002 (2013)
- [26] Y.Itou et al., "The JHF-Kamioka neutrino project", [arXiv:hep-ex/0106019]
- [27] 日置電機株式会社 テスターの機能と使い方 (https://www.hioki.co.jp/jp/products/ listUse/?category=42)
- [28] K.Suzuki et al., "Measurement of the muon beam direction and muon flux for the T2K neutrino experiment", Prog. Theor. Exp. Phys. 2015, 053C01
- [29] 浜松ホトニクス 64素子 Si フォトダイオードアレイ S13620-02 データシート (https://www. hamamatsu.com/resources/pdf/ssd/s13620-02\_kmpd1198j.pdf)
- [30] 浜松ホトニクス SiPIN フォトダイオード S3590 シリーズ データシート(https://www. hamamatsu.com/resources/pdf/ssd/s3590-08\_etc\_kpin1052j.pdf)
- [31] 浜松ホトニクス 光電子増倍管ハンドブック (https://www.hamamatsu.com/sp/hq/ mktg-LP/201707\_pmt/PDF/PMT\_handbook\_v4J.pdf)
- [32] 中村妃南, "T2K 実験ミューオンモニターにおけるビームアップグレードに向けた新型検出器の開発", 修士論文 東京理科大学 理工学部
- [33] K.Matsuoka et al., "Design and performance of the muon monitor for the T2K neutrino oscillation experiment" Nucl. Instrum. Meth. A 624 591-600 (2010)