平成16年度 修士学位論文 KEK-PS E391a 実験における Barrel 型検出器の性能評価

山形大学大学院 理工学研究科 博士前期課程 クォーク核物理研究グループ 佐藤 啓之

平成17年3月30日

概 要

2004年2月から6月にかけて約5ヶ月間、つくば市にある高エネルギー加速器研究機構 (KEK)の12GeV 陽子シンクロトロンを用いて、 $K_L^0 \to \pi^0 \nu \bar{\nu}$ 分岐比測定実験 (E391a) が行われた。この実験では、 K_L^0 が 崩壊して生成される π^0 を CsI カロリメータで検出し、ほかに崩壊で生成した粒子が測定されないことで $K_L^0 \to \pi^0 \nu \bar{\nu}$ と同定する。そのため、崩壊領域を完全に覆う粒子検出器を使用する。この検出器には鉛とシ ンチレータの積層型カロリメータが使用されている。シンチレーション光は、波長変換ファイバー (Wave Length Shifter Fiber)を用いて、光電子増倍管 (Photo Multiplier Tube、以下 PMT) により読み出されて いる。

本研究では、中央部に位置する積層型カロリメータである Main Barrel のエネルギー較正を実験中の宇 宙線データを用いて行った。

宇宙線粒子はシンチレータを通過する際に損失したエネルギーに対応する光をシンチレーション光とし て発光させる。その光をファイバーで吸収させ、ファイバー内を伝搬する光が PMT によって読み出され ている。しかし、降り注ぐ宇宙線の損失エネルギーが同じでも、ファイバー内での光の減衰のため、入射 位置により PMT から出力される電荷量に違いがある。この出力電荷を補正し、入射粒子の位置によらな いエネルギー較正を行うことができた。

次に、 K_L^0 のビームデータを用いて、CsIのみで K_L^0 を再構成した場合と、MBを使って再構成を行った場合の不変質量のばらつきを比較した。この結果、CsIのみでの再構成では $\sigma/E \sim 0.013$ 、Main Barrelを使った場合では $\sigma/E \sim 0.058$ となった。CsIとMBのカロリメータとしての性能の違いがあらわれる結果となった。

目 次

1.1 CP 対称性の破れ 6 1.2 中性 K 中間子 6 1.3 小林・益川理論 7 1.4 $K_L^0 \to \pi^0 \nu \bar{\nu}$ 崩壞 8 第 2章 E391a 実験 10 2.1 実験の方法 10 2.1.1 $K_L^0 \to \pi^0 \nu \bar{\nu}$ 崩壞の測定方法 10 2.1.2 Background 13 2.2 E391a 検出器 15 2.3 $\ell' - \Delta \bar{\gamma} \ell' \bar{\nu}$ 16 2.4 まとめ 16 第 3章 Main Barrel 18 3.1 γ 線の検出方法 18 3.1.1 γ 線や出器 19 3.2 構造 20 3.2.1 Plastic Scintillator 20 3.2.2 Wave Length Shifter $\neg \tau \ell \Lambda' -$ 21 3.2.3 光電子増倍管 22 第 4章 宇宙線地子によるエネルギー較正の目的 25 4.3 宇宙線測定 26 4.4 解析結果 26 4.4 解析結果 26
1.2 中性K 中間子 6 1.3 小林・益川理論 7 1.4 $K_L^0 arrow \bar{\nu} \bar{\nu}$ 崩壞 8 第 2章 E391a 実験 10 2.1 実験の方法 10 2.1.1 $K_L^0 arrow \bar{\nu} \bar{\nu}$ 崩壞の測定方法 10 2.1.2 Background 13 2.2 E391a 実験 16 2.3 $\ell' - \Delta \bar{\gamma} / \nu$ 16 2.4 まとめ 16 第 3章 Main Barrel 18 3.1.1 γ 線の検出方法 19 3.2 構造 19 3.2.1 Plastic Scintillator 20 3.2.2 Wave Length Shifter $\nabla \tau \bar{\tau} / \Lambda' -$ 21 3.2.3 光電子増倍管 22 第 4章 宇宙線粒子によるエネルギー較正 25 4.1 エネルギー較正の目的 25 4.2 較正の手順 25 4.3 宇宙線測定 26 4.4 解析結果 26
1.3 小林・益川理論 7 1.4 $K_L^0 \to \sigma^0 \nu \bar{\nu}$ 崩壞 8 第2章 E391a 実験 10 2.1 実験の方法 10 2.1.1 $K_L^0 \to \pi^0 \nu \bar{\nu}$ 崩壞の測定方法 10 2.1.2 Background 13 2.2 E391a 検出器 15 2.3 $\ell - \Delta \bar{\rho} \ell \nu \bar{\nu}$ 16 2.4 まとめ 16 2.4 まとめ 16 第3章 Main Barrel 18 3.1.1 γ 線の検出方法 18 3.1.1 γ 線や前町の相互作用 18 3.1.2 γ 線検出器 19 3.2 構造 20 3.2.1 Plastic Scintillator 20 3.2.1 Plastic Scintillator 20 3.2.2 Wave Length Shifter ファイバー 21 3.2.3 光電子増倍管 25 4.1 $x + \nu + \tau$ 岐正の手順 25 4.2 較正の手順 25 4.3 宇宙線測定 26 4.4 解析結果 26
1.4 K_U^0 → π^0 νν 崩壊 8 第 2章 E391a 実験 10 2.1 実験の方法 10 2.1.1 K_U^0 → π^0 νν 崩壊の測定方法 10 2.1.2 Background 13 2.2 E391a 検出器 15 2.3 ビームライン 16 2.4 まとめ 16 第 3章 Main Barrel 18 3.1 γ線の検出方法 18 3.1.1 γ線と物質の相互作用 18 3.1.2 γ線検出器 19 3.2 構造 20 3.2.1 Plastic Scintillator 20 3.2.2 Wave Length Shifter ファイバー 21 3.2.3 光電子増倍管 22 第 4章 宇宙線粒子によるエネルギー較正 25 4.3 宇宙線測定 25 4.3 宇宙線測定 26 4.4 解析論果 26 4.4 解析論果 26
第2章 E391a 実験 10 2.1 実験の方法 10 2.1.1 K ⁰ _L → π ⁰ νν ibg o 測定方法 10 2.1.2 Background 13 2.2 E391a 検出器 15 2.3 ビームライン 16 2.4 まとめ 16 第3章 Main Barrel 18 3.1 γ線の検出方法 18 3.1.1 γ線と物質の相互作用 18 3.1.2 γ線検出器 19 3.2 構造 20 3.2.1 Plastic Scintillator 20 3.2.2 Wave Length Shifter ファイバー 21 3.2.3 光電子増倍管 25 4.1 エネルギー較正の目的 25 4.2 較正の手順 25 4.3 宇宙線測定 26 4.4 解析論果 26 4.4 解析論果 26
2.1 実験の方法 10 2.1.1 $K_L^0 \to \pi^0 \nu \bar{\nu}$ 崩壊の測定方法 10 2.1.2 Background 13 2.2 E391a 検出器 15 2.3 $U - \Delta \bar{\gamma} d \nu \bar{\nu}$ 16 2.4 $z \geq \omega$ 16 2.4 $z \geq \omega$ 16 2.4 $z \geq \omega$ 16 第 3章 Main Barrel 18 3.1 γ 線の検出方法 18 3.1.1 γ 線と物質の相互作用 18 3.1.2 γ 線検出器 19 3.2 構造 20 3.2.1 Plastic Scintillator 20 3.2.2 Wave Length Shifter $\neg \tau r / n' -$ 21 3.2.3 光電子増倍管 22 第 4章 宇宙線粒子によるエネルギー較正 25 4.1 エネルギー較正の目的 25 4.3 宇宙線測定 26 4.4 解析稿果 28
2.1.1 $K_L^0 \to \pi^0 \nu \bar{\nu}$ 崩壊の測定方法 10 2.1.2 Background 13 2.2 E391a 検出器 15 2.3 $U - \Delta \bar{\rho} \tau \nu$ 16 2.4 $z \geq \omega$ 16 第 3章 Main Barrel 18 3.1 γ 線の検出方法 18 3.1.1 γ 線や出器 18 3.1.2 γ 線検出器 19 3.2 構造 20 3.2.1 Plastic Scintillator 20 3.2.2 Wave Length Shifter $\neg r r / r' -$ 21 3.2.3 光電子増倍管 22 第 4章 宇宙線粒子によるエネルギー較正 25 4.1 $x \bar{z} n \bar{z} - \bar{w} \bar{z}$ 25 4.2 較正の手順 25 4.3 宇宙線測定 26 4.4 解析結果 28
2.1.2 Background
2.2 E391a 検出器 15 2.3 ビームライン 16 2.4 まとめ 16 2.4 まとめ 16 第3章 Main Barrel 18 3.1 γ線の検出方法 18 3.1.1 γ線と物質の相互作用 18 3.1.2 γ線検出器 19 3.2 構造 20 3.2.1 Plastic Scintillator 20 3.2.2 Wave Length Shifter ファイバー 21 3.2.3 光電子増倍管 22 第4章 宇宙線粒子によるエネルギー較正 25 4.1 エネルギー較正の目的 25 4.3 宇宙線測定 26 4.4 解析結果 26 4.4 解析結果 28
2.3 ビームライン 16 2.4 まとめ 16 第3章 Main Barrel 18 3.1 γ線の検出方法 18 3.1.1 γ線と物質の相互作用 18 3.1.2 γ線検出器 19 3.2 構造 20 3.2.1 Plastic Scintillator 20 3.2.2 Wave Length Shifter ファイバー 21 3.2.3 光電子増倍管 22 第4章 宇宙線粒子によるエネルギー較正 25 4.1 エネルギー較正の目的 25 4.3 宇宙線測定 26 4.4 解析結果 28
2.4 まとめ 16 第3章 Main Barrel 18 3.1 γ線の検出方法 18 3.1.1 γ線と物質の相互作用 18 3.1.2 γ線検出器 19 3.2 構造 20 3.2.1 Plastic Scintillator 20 3.2.2 Wave Length Shifter ファイバー 21 3.2.3 光電子増倍管 22 第4章 宇宙線粒子によるエネルギー較正 25 4.1 エネルギー較正の目的 25 4.2 較正の手順 25 4.3 宇宙線測定 26 4.4 解析結果 28
第3章 Main Barrel 18 3.1 γ線の検出方法 18 3.1.1 γ線と物質の相互作用 18 3.1.2 γ線検出器 19 3.2 構造 20 3.2.1 Plastic Scintillator 20 3.2.2 Wave Length Shifter ファイバー 21 3.2.3 光電子増倍管 22 第4章 宇宙線粒子によるエネルギー較正 25 4.1 エネルギー較正の目的 25 4.2 較正の手順 25 4.3 宇宙線測定 26 4.4 解析結果 27
3.1 γ線の検出方法 18 3.1.1 γ線と物質の相互作用 18 3.1.2 γ線検出器 19 3.2 構造 19 3.2 構造 20 3.2.1 Plastic Scintillator 20 3.2.2 Wave Length Shifter ファイバー 21 3.2.3 光電子増倍管 22 第4章 宇宙線粒子によるエネルギー較正 25 4.1 エネルギー較正の目的 25 4.2 較正の手順 25 4.3 宇宙線測定 26 4.4 解析結果 26
3.1.1 γ線と物質の相互作用 18 3.1.2 γ線検出器 19 3.2 構造 20 3.2.1 Plastic Scintillator 20 3.2.2 Wave Length Shifter ファイバー 21 3.2.3 光電子増倍管 22 第4章 宇宙線粒子によるエネルギー較正 4.1 エネルギー較正の目的 25 4.2 較正の手順 25 4.3 宇宙線測定 26 4.4 解析結果 26
3.1.2 γ線検出器 19 3.2 構造 20 3.2.1 Plastic Scintillator 20 3.2.2 Wave Length Shifter ファイバー 21 3.2.3 光電子増倍管 22 第4章 宇宙線粒子によるエネルギー較正 25 4.1 エネルギー較正の目的 25 4.2 較正の手順 25 4.3 宇宙線測定 26 4.4 解析結果 28
3.2 構造 20 3.2.1 Plastic Scintillator 20 3.2.2 Wave Length Shifter ファイバー 21 3.2.3 光電子増倍管 22 第4章 宇宙線粒子によるエネルギー較正 25 4.1 エネルギー較正の目的 25 4.2 較正の手順 25 4.3 宇宙線測定 26 4.4 解析結果 28
3.2.1 Plastic Scintillator 20 3.2.2 Wave Length Shifter ファイバー 21 3.2.3 光電子増倍管 22 第4章 宇宙線粒子によるエネルギー較正 25 4.1 エネルギー較正の目的 25 4.2 較正の手順 25 4.3 宇宙線測定 26 4.4 解析結果 28
3.2.2 Wave Length Shifter ファイバー 21 3.2.3 光電子増倍管 22 第4章 宇宙線粒子によるエネルギー較正 25 4.1 エネルギー較正の目的 25 4.2 較正の手順 25 4.3 宇宙線測定 26 4.4 解析結果 28
3.2.3 光電子増倍管 22 第4章 宇宙線粒子によるエネルギー較正 25 4.1 エネルギー較正の目的 25 4.2 較正の手順 25 4.3 宇宙線測定 26 4.4 解析結果 28
第4章 宇宙線粒子によるエネルギー較正 25 4.1 エネルギー較正の目的 25 4.2 較正の手順 25 4.3 宇宙線測定 26 4.4 解析結果 28
4.1 エネルギー較正の目的 25 4.2 較正の手順 25 4.3 宇宙線測定 26 4.4 解析結果 28
4.2 較正の手順 25 4.3 宇宙線測定 26 4.4 解析結果 28
4.3 宇宙線測定 26 4.4 解析結果 28
4.4 解析結果 28
4.4.1 粒子の人射位置の算出 28
4.4.2 Event selection
4.4.3 Attenuation の補正
4.4.4 エネルギーの較正
4.5 結果と考察

第5章	宇宙線粒子による性能評価	37
5.1	エネルギー分解能	37
5.2	位置分解能	39
第6章	<i>K</i> 中間子 イベントの 再構成	43
6.1	再構成の目的	43
6.2	実験データ	43
6.3	解析結果	43
	6.3.1 π ⁰ の崩壊位置の算出	44
	6.3.2 MB への入射エネルギーの算出	45
	6.3.3 <i>K_L</i> 中間子の再構成	47
6.4	結果と考察	51
第7章	結果と今後の課題	52
付録A	$\pi^0 o 2\gamma$ の崩壊位置の算出方法	53

図目次

1.1	$K_L^0 \to \pi^0 \nu \bar{\nu}$ 崩壊に寄与する Z-penguin ダイアグラムと W-box ダイアグラム 9
2.1	KEK 12GeV-PS 加速器 11
2.2	東カウンターホール 12
2.3	E391a 検出器の全容 12
2.4	KEK E391a 検出器を側面から見た概略図 15
2.5	KEK E391a K_L^0 beam line の概略図
3.1	鉛による光子の反応断面積
3.2	WLSfiber の構造図 (Kuraray Y-11) 21
3.3	WLSfiber 中を伝搬する光の様子) 22
3.4	WLSfiber 発光スペクトル及び吸収スペクトル 22
3.5	PMT 光電面の違い 24
4.1	宇宙線トリガーセットアップ 26
4.2	クラスター
4.3	TDC の時間差の分布 (module#17) 28
4.4	シンチレーション光の伝搬速度の分布 29
4.5	入射宇宙線粒子の選別 30
4.6	選別された event 数の分布
4.7	光量の入射粒子位置依存性 (module#17) 31
4.8	光量の比の位置依存性
4.9	補正後の換算光量とxの相関 33
4.10	減衰光量補正前 (白) と補正後 (斜線) のヒストグラム 33
4.11	$\lambda($ 左) と $\alpha($ 右) の分布
4.12	$\lambda と \alpha$ の相関
4.13	全 PMT のエネルギー較正係数の分布 36
5.1	内側 15 層 (左) と外側 30 層 (右) の損失エネルギーのヒストグラム 37
5.2	各 module のエネルギー分解能 38
5.3	シミュレーションのイメージ図 39
5.4	tracking と実際の点との差
5.5	tracking と実際の点との差
5.6	各モジュールの tracking と実際の点との差 41

5.7	各モジュールの位置分解能....................................	42
6.1	今回解析するイベントの例....................................	44
6.2	$2\pi^0 \rightarrow 4\gamma$ の崩壊位置の分布	45
6.3	損失エネルギーと入射エネルギーの比 (入射エネルギー 0.1GeV (左)、0.5GeV(右))	46
6.4	MB に入射した光子のエネルギー分布.................................	47
6.5	MB に入射した光子の位置....................................	47
6.6	2 つの π ⁰ からの崩壊位置と MB+CsI からの崩壊位置の差............	48
6.7	MB の光子1つと CsI の光子1つで算出された π ⁰ の質量	49
6.8	CsI と MB で再構成された K 中間子の質量	50
6.9	CsI のみ再構成された K 中間子の質量	50

表目次

2.1	K_L^0 分岐比表	14
$4.1 \\ 4.2$	解析データの基本情報 Bench Test と本解析の伝搬速度の比較	27 29
6.1	解析データの基本情報	43

第1章 $K_L^0 \rightarrow \pi^0 \nu \bar{\nu}$ 崩壊の理論的背景

2004 年 2 月から 6 月にかけて約 5 r 月間、つくば市高エネルギー加速器研究機構 (KEK)12GeV 陽子シン クロトロンを用いて、 $K_L^0 \to \pi^0 \nu \bar{\nu}$ 崩壊分岐比測定実験が行われた。この章では、 $K_L^0 \to \pi^0 \nu \bar{\nu}$ 崩壊の 理論的背景について述べる。

1.1 CP 対称性の破れ

素粒子相互作用においては、荷電変換(C)、空間反転(P)、時間反転(T)の変換全てを組み合わせた CPT 変換に対して物理法則は不変である。これは、CPT 定理と呼ばれ、変換の順序には関係しない。ただし、 個々の変換に対する対称性は保証されていない。全ての粒子には質量が等しく電荷が逆符合の反粒子が存 在し、C 変換はこの粒子と反粒子を入れ換える変換である。P 変換、C 変換に対する対称性の破れは弱い 相互作用において見つけられてきた。1956年にリーとヤンが弱い相互作用に関してはパリティ(P)不変性 はまだ確立されていないことを指摘し、その翌年、ウー達の⁶⁰Coのβ崩壊の実験によって、空間反転に 対する対称性パリティの破れが実験的に確証された。続いて荷電変換(C)不変性も弱い相互作用では破れ ていることが示された。T 変換に対する対称性が破れているという証拠は見つかっていないので、C と P の積、つまり CP 変換については不変性があるとされてきた。しかし、1964年のクローニン、フィッチら の実験によって、中性 K 中間子においてこの CP 対称性がわずかに破れていることが明らかになった。こ の CP 対称性のわずかな破れが、われわれの宇宙に反粒子が存在せず、粒子のみで構成されていることに 密接に関係している。

1.2 中性K中間子

中性 K 中間子にはストレンジネス S = +1を持つ K^0 、及びその反粒子であるストレンジネス S = -1を持つ $\overline{K^0}$ の2種が存在する。この両者に対し CP 非保存の非常に小さな効果を無視し、C 変換 (荷電共 役変換) と P 変換 (パリティ変換)の組合せである CP 変換を施すと、

$$CP|K^0\rangle = |\bar{K^0}\rangle \tag{1.1}$$

$$CP|\bar{K^0}\rangle = |K^0\rangle \tag{1.2}$$

となるが、弱い力の下では $s \to u$ のフレーバー遷移が許されるので、 $\overline{K^0}$ 、 K^0 〉のいずれも CP の固有状態になり得ない。中性 K 中間子に対する CP の固有値及び固有状態は以下のように示される。

$$|K_1\rangle = \frac{1}{\sqrt{2}} \left[|K^0\rangle + |\bar{K^0}\rangle \right] \qquad (CP = +1)$$
 (1.3)

$$|K_2\rangle = \frac{1}{\sqrt{2}} \left[|K^0\rangle - |\bar{K^0}\rangle \right] \qquad (CP = -1)$$
 (1.4)

すなわち、 $\overline{K^0}$ 、 K^0 〉のそれぞれの CP 固有状態は K^0 、 $\overline{K^0}$ の線形結合状態として表される。実験的に K_1 、 K_2 は異なった寿命を持つことが知られている。

$$\tau(K_1) = (0.8926 \pm 0.0012) \times 10^{-10} \quad [sec] \tag{1.5}$$

$$\tau(K_2) = (5.17 \pm 0.04) \times 10^{-8} \quad [sec] \tag{1.6}$$

弱い相互作用のもと C 変換、P 変換は共に保存則を破るが CP 変換は保存していると考えられていたので 前述の CP 固有値を考慮すると K_1 は、 $2\pi(CP = +1)$ 、 K_2 は $3\pi(CP = -1)$ への崩壊のみが許されるこ とになる。

しかし 1964 年、クローニンとフィッチらによって長寿命の K 中間子が π^+ 、 π^- へ崩壊するという CP 保存の下では起こり得ない崩壊過程、つまり CP 対称性の破れが発見されたのである。この現象は (1.3)、 (1.4) の $|K_1\rangle$ 、 $|K_2\rangle$ が、実は CP の固有状態ではなかったということを示す。そしてこの現象は、長寿命 成分 K_L が実際は $|K_2\rangle$ だけではなく、わずかに $|K_1\rangle$ が混ざった状態であるとすると説明がつく。

$$|K_1\rangle = \frac{1}{\sqrt{1+|\epsilon|^2}} \left[|K_2\rangle + \epsilon|K_1\rangle\right] \tag{1.7}$$

すなわち、わずかに混ざり合っている K_1 が $\pi^+\pi^-$ へと崩壊したことになる。このような崩壊過程は間接 的な CP 対称性の破れと呼ばれる。しかし、仮に式 (1.3) の K_2 が 2π へと崩壊したとしても CP 対称性は 破られる。この K_2 が 2π へと直接崩壊するならば、我々はそれを直接的な CP 対称性の破れと呼ぶ。

1.3 小林·益川理論

現在 CP 対称性の破れを説明するのに最も有力であるのは小林・益川理論である。弱い相互作用の荷電 カレント相互作用をする場合のクォークの固有状態は通常の質量固有状態と異なっており、以下に示すように二重項を形成している。

$$\left(\begin{array}{c}u\\d'\end{array}\right)\quad \left(\begin{array}{c}c\\s'\end{array}\right)\quad \left(\begin{array}{c}t\\b'\end{array}\right)$$
(1.8)

このとき d'、s'、b' は

$$d' = V_{ud}d + V_{us}s + V_{ub}b$$

$$s' = V_{cd}d + V_{cs}s + V_{cb}b$$

$$b' = V_{td}d + V_{ts}s + V_{tb}b$$
(1.9)

である。これは

$$\begin{pmatrix} d'\\ s'\\ b' \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} V_{ud} & V_{us} & V_{ub}\\ V_{cd} & V_{cs} & V_{cb}\\ V_{td} & V_{ts} & V_{tb} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} d\\ s\\ b \end{pmatrix}$$
(1.10)

と表すことができる。ここで

$$V_{CKM} = \begin{pmatrix} V_{ud} & V_{us} & V_{ub} \\ V_{cd} & V_{cs} & V_{cb} \\ V_{td} & V_{ts} & V_{tb} \end{pmatrix}$$
(1.11)

と定義する行列*V_{CKM}*をCabbibo・小林・益川行列と呼び、荷電カレントによる弱い相互作用で、クォークのフレーバーが遷移する強度を表している。Cabbibo・小林・益川行列はユニタリ行列であり、回転角に対応する3つの実数パラメータと、CP対称性の破れを引き起こす1つの複素位相を合わせて4つが物理的に意味のあるパラメータである。

これを Wolfenstein 表示で表すと

$$V_{CKM} = \begin{pmatrix} 1 - \frac{\lambda^2}{2} & \lambda & A\lambda^3(\rho - i\eta) \\ -\lambda & 1 - \frac{\lambda^2}{2} & A\lambda^2 \\ A\lambda^3(1 - \rho - i\eta) & -A\lambda^2 & 1 \end{pmatrix}$$
(1.12)

となる。4 つのパラメータ λ 、A、rho、 η のそれぞれの値は実験により決定される。 λ は Cabbibo 角を θ_c とすると $sin\theta_c$ で精度良く測られている。

$$\lambda = \sin\theta_c = 0.2205 \pm 0.0018 \tag{1.13}$$

次に良く測られているのがパラメータ A で、

$$A = 0.78 \pm 0.043 \tag{1.14}$$

である。ρ、ηは現在のところまだ精度は高くない。

特に η は CP 対称性の破れに深く関係しているパラメータでありこの値を精度良く求めることが今日の 素粒子物理学の一つの主要な目標となっている。E391a 実験において CP 対称性を破る中性 K 中間子稀 崩壊過程 $K_L^0 \to \pi^0 \nu \bar{\nu}$ の分岐比を精度良く測定することでこのパラメータ η 値を決定することができる。

1.4 $K_L^0 \to \pi^0 \nu \bar{\nu}$ 崩壊

 $K_L^0 \to \pi^0 \nu \bar{\nu}$ の分岐比測定は複素位相を表すパラメータ η を決定するのに非常に適した実験である。この崩壊は図 (1.1)のような Z-penguin ダイアグラム及び W-box ダイアグラムで表される。

 $K_L^0 \to \pi^0 \nu \bar{\nu}$ 崩壊幅は式 (1.3)、(1.4)を用いると

$$A(K_L^0 \to \pi^0 \nu \bar{\nu})) = \frac{1}{\sqrt{1+\epsilon^2}} \left[A(K_2 \to \pi^0 \nu \bar{\nu}) + \epsilon A(K_1 \to \pi^0 \nu \bar{\nu}) \right]$$
(1.15)

あるいは

$$A(K_L^0 \to \pi^0 \nu \bar{\nu}) = \frac{1}{\sqrt{2(1+\epsilon^2)}} \left[(1+\epsilon)A(K^0 \to \pi^0 \nu \bar{\nu}) - (1-\epsilon)A(\bar{K^0} \to \pi^0 \nu \bar{\nu}) \right]$$
(1.16)

と表される。図 (1.1) に示すように top クォークは $K_L^0 \to \pi^0 \nu \bar{\nu}$ 崩壊過程の中間状態になることができる ので、この崩壊は必然的に V_{td} 、 V_{ts} を伴う。式 (1.12) の Wolfenstein 表示を用いると



図 1.1: $K_L^0 \rightarrow \pi^0 \nu \bar{\nu}$ 崩壊に寄与する Z-penguin ダイアグラムと W-box ダイアグラム

$$A(K_L^0 \to \pi^0 \nu \bar{\nu}) \propto V_{td}^* V_{ts} - V_{ts}^* V_{td} \sim 2i$$
(1.17)

となる。このようにして $K^0_L \to \pi^0 \nu \bar{\nu}$ の分岐比
が η^2 に比例し、パラメータ η が求められるということがわかる。

分岐比BR(Branching Ratio)は次のように計算されている。

$$BR(K_L^0 \to \pi^0 \nu \bar{\nu}) = 1.94 \times 10^{-10} \eta^2 A^4 \chi^2(x)$$
(1.18)

ここで $x = m_t/m_W$ 、 $\chi \sim x^{1.2}$ であり、A は式 (1.14) のとおりである。この分岐比の標準理論による推定 値は $\cong 3.0 \times 10^{-11}$ であるが CKM パラメータの不確定さゆえに、この推定値にはまだ $\cong 2 \times 10^{-11}$ の誤 差を含む。しかし、 $BR(K_L^0 \to \pi^0 \nu \bar{\nu}) \geq \eta$ の間の理論的不確定さは、式 (1.18) 中の $A^4 \chi^2(x)$ にだけ依存 し、その不確定さはわずか 1% のオーダーと極めて小さい。それゆえに $K_L^0 \to \pi^0 \nu \bar{\nu}$ の分岐比を測定する ことによって直接、CKM パラメータ η を高い精度で求めることができる。

第2章 E391a実験

2.1 実験の方法

2.1.1 $K_L^0 \to \pi^0 \nu \bar{\nu}$ 崩壊の測定方法

E391a 実験では 12GeV-PS 加速器 (図 2.1) によって加速された陽子を白金の Target に衝突させ、そこ で生成された二次粒子を陽子ビームに対して 4 度の角度で、2000 年 3 月に東カウンターホール (図 2.2) に 新たに建設された K_0 ビームラインから取り出す。 K_0 ビームラインは 10m の長さからなり、主にタン グステンからなる 5 段階のコリメーター部 6m と、荷電粒子を取り除くために設置された 2 つの双極電磁 石からなる。コリメーターを通して取り出されるビームは円錐状になり、その頂角の半分は 2mm radian にコリメートされる。このようにして取り出された K_L^0 はおよそ 2GeV/c の運動量をもち、図 (2.3) に示 す Detector 内部に導かれる。Detector は円筒形の崩壊領域を覆う Barrel 部と、ビームが通る穴をもつ、ビーム下流部にある End-cap 部からなる。End-cap 部には無機結晶シンチレータである CsI を並べる。 $K_L^0 \to \pi^0 \nu \bar{\nu}$ 崩壊で出来た π^0 は、ビームライン上ですぐに 2 γ に崩壊し、この 2 γ を End-cap 部の結晶で 精度良くエネルギーと位置を測定する。 2γ を reconstruct し π^0 の質量になることを要求すると、End-cap 部で得られた値から π^0 のビーム軸上の崩壊位置が求められ、続いて γ の運動量ベクトル、 π^0 の運動量ベクトルが求められる。基準の崩壊領域での崩壊であることと π^0 の運動量のビーム方向に垂直な成分 P_T に 制限を加えることで、 $K_L^0 \to \pi^0 \nu \bar{\nu}$ の識別を行う。



図 2.1: KEK 12GeV-PS 加速器



図 2.2: 東カウンターホール



図 2.3: E391a 検出器の全容

2.1.2 Background

以上のような測定方法では、力学的な物理量の制限だけで $K_L^0 \to \pi^0 \nu \bar{\nu}$ の識別には不十分なため、 K_L^0 の他の崩壊モードの排除が必要になる。表 (2.1) に K_L^0 の崩壊モードを示す。 K_L^0 の崩壊は $K_L^0 \to \pi^0 \nu \bar{\nu}$ と $K_L^0 \to \gamma \gamma$ を除くと、崩壊後の粒子は少なくとも2 個の荷電粒子かあるいは4 個以上の γ となる。これらの崩壊は 2γ 以外の粒子を VETO することで取り除くことができ、そのイベントの不感率は一個の粒子検出の不感率のせいぜい2 乗となる。荷電粒子に対する不感率よりも γ に対する不感率のほうが大きいので、分岐比が比較的大きい $K_L^0 \to \pi^0 \pi^0 (B = (9.14 \pm 0.34) \times 10^{-4})$ 崩壊では付加的な γ は二つとなり、様々な K_L^0 の崩壊のなかで主要な Background 源となる。 10^{-11} レベルで $K_L^0 \to \pi^0 \pi^0$ 崩壊からの Background を 減らすためには、一つの γ に対する検出不感率は 10^{-4} 以下が要求される。この要求は 100MeV 以上の高 エネルギーの γ に対して達成されると予想されるが、それ以下の低エネルギーの γ に対しては、光核反応により大きな不感率を持ってしまう。そこで $K_L^0 \to \pi^0 \pi^0$ からの γ は、ビームに対して垂直な方向の運動量の総和はゼロであるため、mainの検出器によって検出された 2γ を reconstruct し π^0 の質量になった としても、その粒子のビームに対して垂直な成分の運動量 P_T に、 $P_T > 120 MeV$ という要求で低エネル ギー γ の検出ミスに起因する大きな Background を減らすことが出来る。また $K_L^0 \to \gamma\gamma$ 崩壊も、ビーム に対して垂直な方向の運動量の総和はゼロであるために、 2γ を reconstruct して $P_T > 120 MeV$ という要求で区別することができる。

崩壊モード	分岐比	Visible particle(additionals)
$3\pi^0$	(21.12 ± 0.27) %	$6\gamma(4\gamma)$
$\pi^0\pi^+\pi^-$	(12.56 ± 0.20) %	$2ch - 2\gamma(2ch)$
$\pi^{\pm}\mu^{\mp}\nu$	(27.17 ± 0.25) %	2ch(2ch)
$\pi^{\pm}e^{\mp}\nu$	(38.78 ± 0.27) %	2ch(2ch)
2γ	$(5.92 \pm 0.15) \times 10^{-4} \%$	$2\gamma(non)$
$\pi^0\gamma\gamma$	$(1.70 \pm 0.28) \times 10^{-6}$	$4\gamma(2\gamma)$
$\pi^0 \pi^\pm e^\mp \nu$	$(5.18 \pm 0.29) \times 10^{-5}$	$2ch-2\gamma(2ch)$
$\pi^{\pm}e^{\mp}\gamma\nu$	$(3.62 \pm 0.26) \times 10^{-3}$	$2ch - 1\gamma(2ch)$
$\pi^+\pi^-\gamma$	$(4.61 \pm 0.14) \times 10^{-5}$	$2ch - 1\gamma(2ch)$
$\pi^0\pi^0\gamma$	$< 5.6 \times 10^{-5}$	$5\gamma(3\gamma)$
$\pi^+\pi^-$	$(2.067 \pm 0.035) \times 10^{-3}$	2ch(2ch)
$\pi^0\pi^0$	$(9.36 \pm 0.20) \times 10^{-4}$	$4\gamma(2\gamma)$
$\mu^+\mu^-$	$(7.2 \pm 0.5) \times 10^{-9}$	2ch(2ch)
$\mu^+\mu^-\gamma$	$(3.25 \pm 0.28) \times 10^{-7}$	$2ch - 1\gamma(2ch)$
e^+e^-	$<4.1\times10^{-4}$	2ch(2ch)
$e^+e^-\gamma$	$(9.1 \pm 0.5) \times 10^{-6}$	$2ch - 1\gamma(2ch)$
$e^+e^-\gamma\gamma$	$(6.5 \pm 1.2) \times 10^{-7}$	$2ch - 2\gamma(2ch)$
$\pi^+\pi^-e^+e^-$	$<4.7\times10^{-7}$	4ch(4ch)
$\mu^+\mu^-e^+e^-$	$(2.9 \pm 6.7) \times 10^{-7}$	4ch(4ch)
$e^+e^-e^+e^-$	$(4.1 \pm 0.8) \times 10^{-8}$	4ch(4ch)
$\pi^0 \mu^+ \mu^-$	$< 5.1 \times 10^{-9}$	$2ch - 2\gamma(2ch)$
$\pi^0 e^+ e^-$	$< 4.3 \times 10^{-9}$	$2ch - 2\gamma(2ch)$
$\pi^0 u \bar{ u}$	$< 5.8 \times 10^{-5}$	$2\gamma(non)$
$e^{\pm}\mu^{\mp}$	$< 3.3 \times 10^{-11}$	2ch(2ch)
$e^{\pm}e^{\pm}\mu^{\mp}\mu^{\mp}$	$< 6.1 \times 10^{-9}$	4ch(4ch)

表 2.1: K⁰_L 分岐比表

2.2 E391a 検出器

図 (2.4) に KEK E391a 検出器を側面から見た概略図を示す。測定器は K_L^0 beam line について円筒対称 に配置されている。



図 2.4: KEK E391a 検出器を側面から見た概略図

図に示すように、 K_L^0 の崩壊領域は上流部と下流部の2段に構成されている。下流部は $K_L^0 \rightarrow \pi^0 \nu \bar{\nu} \bar{\nu} \bar{\nu}$ 応を捕らえるための主崩壊領域 (Main decay chamber) であり、この反応に対して約10%のアクセプタンスが確保されている。崩壊領域の入口付近で multi- π^0 decay が起こった場合、異なる π^0 からの γ 対が見せかけの π^0 vertex を構成し、さらに残りの γ が検出器で覆われていない上流方向に逃げてしまう確率が無視できない。これを防ぐため、上流部にも崩壊領域 (Upstream decay chamber) が設けられている。またこの Upstream decay chamber は、beam halo による事象、Main decay chamber より上流での K_L^0 崩壊からの2次粒子による事象、 K_L^0 崩壊以外からのバックグラウンド事象などを排除することにも用いられる。

 K_L^0 崩壊による π^0 からの 2 つの γ 線は、Endcap 部に配置された γ calorimeter(pure-CsI 結晶などからなる)によって検出される。残りの領域は全て veto counter で覆われており、それらは「nothing」を保証 するために用いられる。特に K_L^0 の崩壊領域を覆っている γ 線 veto 用検出器は Barrel veto counter と呼 ばれている。E391a 実験では、「nothing」を保証するために veto counter の不感率をでき得る限り小さく することが求められる。 γ 線や中性子に対するサンドイッチ型検出器の不感率についての詳細な研究、検討は [1] や [7] でなされている。

2.3 ビームライン

 $\pi^0 \to 2\gamma$ の kinematics を精度よく決めることが実験の成否を左右するので、Endcap 部に設置されるカロリメータの性能と並んで、ビームの質も重要な要素である。 $\pi^0 \to 2\gamma$ 系の横運動量 P_T の分解能 ΔP_T は K_L^0 beam の横運動量の広がりでほとんど決まってしまう。 K_L^0 beam は極細の pencil beam であり、入射方向とビームロ径は厳しく制御される。

図 (2.5) に K_L^0 の beam line の概略図を示す。KEK-PS の Main Ring から供給される運動エネルギー 12GeV の 1 次陽子ビームは、 K_L^0 beam line に対して 4°の角度で、長さ 60mm の Pt ターゲットに入射 する。第1コリメーターの half-cone angle は 2mrad である。図のように 10m の長さに渡って 5 段のコリ メーターが設置され、beam halo が取り除かれビームがシェイプアップされる。(beam halo flux は beam core flux の 10⁻⁴ 以下になるようにデザインされている。) またビームライン中には偏向電磁石が設置さ れ、荷電粒子がビームから取り除かれるようになっている。測定器入口でのビーム直径は約 60mm である。



図 2.5: KEK E391a K_L^0 beam line の概略図

2.4 まとめ

KEK E391a 実験は、直接 CP 対称性を破る $K_L^0 \to \pi^0 \nu \bar{\nu}$ 反応の存在を探索し、K 崩壊におけるその 反応の分岐比を測定しようとするものである。標準理論により予想されている分岐比は 10⁻¹¹ 程度と大変 小さいものであるが、一方で理論計算による不定性も数%程度と大変小さいと考えられていて、CKM 行 列要素を決める上できわめて重要な反応である。我々は KEK E391a 実験において、KEK-PS とそのビー ムラインで実現可能な 3×10⁻¹⁰ の感度でこの反応を探索し、その経験を生かして、将来の J-PARC では ×10⁻¹³ の感度で実験を行い、この反応の分岐比を精密に測定することを目指している。

 $K_L^0 \to \pi^0 \nu \bar{\nu}$ 反応に関わる粒子は全て電気的に中性であるので、この反応は、測定器内において $K_L^0 \to \pi^0 (\to \gamma \gamma) + nothing$ の事象があったことを観測することによって同定される。すなわち以下の 2 つの条

件が満たされるように実験装置が構成されている。

1. 2 つの γ の位置 (方向) とエネルギーが精密に測定され π^0 の kinematics が決まる。

2. K_L^0 の崩壊領域の全てを覆う測定器系によって nothing が保証される。

第3章 Main Barrel

3.1 *γ*線の検出方法

3.1.1 *γ*線と物質の相互作用

γ線と物質との主な相互作用は3つある。

• 光電吸収

光電吸収過程では、光子は吸収物質と相互作用して完全に消滅する。この場合エネルギーを持った 光電子 (photoelectoron) が原子の束縛された殻から放出される。この相互作用はその原子全体との 間で起こるものであり、放出された光電子は $E_{e^-} = h\nu - E_b$ のエネルギーを持つ。ここで、 E_b は光 電子が最初存在した殻の結合エネルギーを表す。数百 keV 以上の γ 線では、最初の光子エネルギー の大半を光電子が受け取る。

• コンプトン散乱

コンプトン散乱の相互作用過程は入射 γ 線光子と吸収物質中の 1 個の電子との間で起こる。コンプトン散乱は放射性同位元素線源で典型的なエネルギーの γ 線が引き起こす主要な相互作用の過程となっている。

• 電子 · 陽電子対生成

 γ 線のエネルギーが電子の静止質量の2倍すなわち 1.02MeV を越えると、電子対生成過程がエネル ギー的に可能となる。実際上この反応確率は γ 線のエネルギーが数 MeV に近づくまでは非常に低 い。したがって、電子対生成は主として高エネルギーの γ 線に限られる。この相互作用は原子核の クローン場の中で起こり、 γ 線光子は消失して電子と陽電子に置き換えられる。電子対を生成する に必要な 1.02MeV 以上の光子が有していた余剰エネルギーは全て電子と陽電子に分配される。陽電 子は吸収物質中で減速した後引き続いて消滅するので相互作用の2次産物として2個の消滅光子が 生み出される。

各相互作用の反応断面積の物質依存性は以下のようになる。

- 光電効果 $\propto Z^5 \times (E_{\gamma})^{-\frac{3}{2}}$
- コンプトン散乱 $\propto Z \times (E_{\gamma})^{-1}$
- 電子·陽電子対生成 $\propto Z^2 \times log E_{\gamma}$



+分エネルギーの高い (>10MeV)γ 線が物質に入射した際、高い確率で電子・陽電子対生成を起こす。 物質に内では入射する電子のエネルギーが高いと電子の制動放射により高エネルギーの光子が作られ、こ の光子が電子・陽電子対を作る。これらの電子・陽電子はまた制動放射で光子を作るという過程が繰り返 され、光子のエネルギーが電子・陽電子対を作れなくなるまで電子、陽電子、光子の増殖が行われる。あ る厚さに達すると、個々の電子や光子のエネルギーが低くなる。ほぼ臨界エネルギーに達すると電子・陽 電子対を作るよりも、電子による電離、光子のコンプトン散乱によるエネルギー損失の方が大きくなり、 粒子数が減少していく。したがって、シャワーの縦方向の発達は近似的に物質の輻射長 (電子のエネルギー が 1/e に減る物質の厚さ)のみに依存する。この現象を電磁シャワーと呼ぶ。物質の厚さが十分厚いと、 入射粒子のエネルギーはほとんど全て物質の中で失われる。

3.1.2 γ 線検出器

前節で述べたように、電子やγ線は物質に入射するとで電磁シャワーを起こす。十分な物質量があった とき、持っていたエネルギーのほとんど全てをそこで失う。このとき作られる電子・陽電子の総数は、入 射粒子のエネルギーと統計的に良い相関があるため、これら電子・陽電子のイオン化損失またはチェレン コフ光を測ることにより、入射粒子の持っていたエネルギーが想定できる。このタイプの測定器には2種 類ある。NaI 結晶や鉛ガラスなど密度が高く透明なシンチレーション光やチェレンコフ光を発生させる物 質を使って、シャワーによって生じた全ての電子・陽電子による蛍光ないしはチェレンコフ光を観測する ものと、シャワーを起こさせるための密度の高い物質(鉛、タングステンなど)の板とシャワー電子を測定 するための測定器を交互に重ね合わせたサンプリングカロリメータの2つである。

一般には、前者のタイプは良いエネルギー分解能を持つが、相対的に密度が低く、全シャワーエネルギー を吸収するためには大型になってしまう。またある種の結晶は潮解性を示すなど、取扱いに難がある場合 があったり、価格が高いといった問題点がある。後者のタイプのサンプリングカロリメータは使用する測 定器により、それぞれ特徴を有する。液体アルゴンの電離を使うものは、比較的良いエネルギー分解能が 得られ、電極を細分化することにより良い位置精度が得られる。またゲインも安定しているといった利点 がある。その一方低温に冷やす必要があるため、容器、配管などが大掛かりなるといった問題もある。プ ラスチックシンチレータを使用したタイプは信号の応答時間が短く、取扱いが容易であるなどの利点があ る一方、位置精度には限界がある。また、多線比例計数管を用いたタイプは、良い位置精度が出せる一方 で、エネルギー分解能の点で劣るといった特徴がある。

3.2 構造

E391a 実験ではバレル部の γ 線検出器として、Plastic Scintillator と鉛のサンドイッチ構造のデザイン を採用した。 γ 線検出器として一般的なものは、NaI や CsI といった無機結晶 Scintillator は γ 線カロリ メーターとしては最適だが、広大な領域を覆う Barrel PhotonVeto 検出器として使用するには、コスト やそれを支える構造などの面から言っても現実的ではない。しかも、Barrel Photon Veto 検出器に求め られている性能は、高い efficiency で γ 線を検出することであり、必ずしもそのエネルギーを精度良く求 める必要はない。したがって E391a 実験のバレル部に用いる γ 線検出器は結晶 Scintillator ではなく、比 較的低コストで大体積を覆うことが出来る PlasticScintillator と鉛のサンドイッチ構造のデザインを採用 した。層目は構造を支えるために強度のあるステンレススチール (3mm)を用い、2 層目以降は鉛とプラ スチックシンチレータを交互に積層した構造にした。内側 15 層の鉛の厚さは 1mm で外側 30 層の鉛の 厚さは 2mm である。この鉛の厚さの違いは、低いエネルギーの γ 線に対して不感率が小さくなるよう に内側のサンプリング層を密にし、外側は全体として放射長を長くするよう設計された。全体の厚さは 346.5mm であり、全体の放射長は 13.5 X_0 である。また、内側に荷電粒子検出用に 2 層 (1 層の厚さ 5mm) の PlasticScintillator(Barrel ChargedVeto) を取り付けている。

3.2.1 Plastic Scintillator

Plastic Scintillator は有機 Scintillator の固溶体である。主に光の応答時間が短いこと (~5ns) が特徴とし て挙げられ、取り扱いも容易である。鉛で発生した電磁シャワーによる電子・陽電子が Plastic Scintillator に入射すると、Plastic Scintillator 内の原子核や電子との電磁相互作用によって、分子を電離させたり、エ ネルギーを与えて励起状態とする。励起状態の分子はシンチレーション光を出し、基底状態に戻る。この シンチレーション光を PMT を使い検出し、電気信号に変換することで Plastic Scintillator は検出器とし て動作する。今回、MB モジュールで使用される Plastic Scintillator は母材が MS 樹脂で、第一蛍光剤と して PPO(ポリフェノールオキシダーゼ) が 1%、第二蛍光剤として POPOP(化学名: 1,4-Bis(5-phenyl-2oxazolyl)benzene) が 0.02 % 含まれている。MS 樹脂を採用することで、押出成形を可能にし、また柔軟 性を持たせることで耐久強度を向上させている。

3.2.2 Wave Length Shifter ファイバー

Plastic Scintillator は光の減衰長が短く、およそ 1.7m である。そこで Plastic Scintillator に溝を掘り、 そこに WLS ファイバーを埋め込む。そうすることにより Plastic Scintillator で発光した光がファイバー で吸収され、約 500nm(緑色)の波長の光を発光する。そして光がファイバー内を伝搬することで、光の減 衰長の短さを補うことができる。

実験で用いるファイバーはマルチクラッドのファイバーであり、ファイバーがコア、クラッド、クラッ ドと3層構造になっている。そして屈折率が内側から、1.59、1.49、1.42と異なっている。光は異なった 屈折率を持つ媒質内を進む時、高い屈折率の媒質から低い屈折率の媒質へは境界面に対してより浅い角度 に屈折されて進む。これは、全反射と呼ばれ、屈折率の個となる透光性物質の境界面で、ある一定の角度 以内の光は完全に反射される現象で、この現象を利用して光は伝搬される。このため、マルチクラッドの ファイバーはシンングルクラッドのファイバーより光を損失しにくい。



図 3.2: WLSfiber の構造図 (Kuraray Y-11)



Lost photon

図 3.3: WLSfiber 中を伝搬する光の様子)



図 3.4: WLSfiber 発光スペクトル及び吸収スペクトル 上:発行スペクトル、下:吸収スペクトル

3.2.3 光電子增倍管

PMT の量子効率をあげることができれば、光量を増やすことができる。また、獲得光量を増やすこと は、不感率を抑えるために極めて役に立つ。そこで今回の実験では、新しく開発した R329 EGP(extended green photocathode, prism-type) と呼ばれる PMT を使用した。R329 EGP PMT については板谷氏によ り一昨年度の修士論文として詳しく報告されている。[?] この R329 EGP PMT の特徴として、

• プリズム光電面

PMT の量子効率は光電面のアルカリ金属で決まってしまう。そこで光電面の形状をプリズム状に カットする (図 3.5) ことで、アルカリ金属の表面積を増やし、これにより構造上の量子効率を上げ ることができる。先に行なわれたテストではプリズム光電面にすることで通常の約 √2 倍の光電子 を得られると報告されている。

• Green extended

PMT の光電面に緑の波長 (~500nm) の光により感度をもったアルカリ金属を用いることで、WLS Fiber で伝搬されてきた光を効率よく、読み出せるようにした。これにすることで従来の約 1.2 倍の 光量を得られる。

• 反射材

PMTの光電面から収束電極までの内部側面を鏡面状に磨いた。それにより光電面をすり抜けた光子を反射させ、再度、光電面に入射させることで光電子が放出される確率を増やした。

が、挙げられる。

この R329 EGP PMT を使った WLS fiber の読み出しでは通常の R329 PMT に比較しておよそ 1.8 倍 もの光電子数を獲得することができた。



図 3.5: PMT 光電面の違い R329 EGP PMT は図のように 1mm 幅のカットを施してある

第4章 宇宙線粒子によるエネルギー較正

4.1 エネルギー較正の目的

E391a 実験では、MB に入射した光子は電磁シャワーとなり光子の損失エネルギーに対応したシンチ レーション光がファイバー内で吸収され、波長変換された光子がファイバー内を伝搬し、PMT で検出さ れる。検出される光量は電荷量として測定されるため、損失エネルギーと電荷量の換算係数が必要となる。 また、光量はファイバー内伝搬中に減衰するため、エネルギー損失量あたりの検出光量を光量の入射位置 の関数として求める必要がある。この関数が求まれば、上流側及び下流側の PMT 出力から、MB 中での 損失エネルギーを求め、さらに入射光子エネルギーに変換することが出来る。

4.2 較正の手順

以下に、実験中に収集した宇宙線データを使って解析した手順を示す。

宇宙線粒子の入射位置の算出

PMT が上流側と下流側の両読みであるため、ファイバー内を伝搬するシンチレーション光の到達時 間の差は、粒子の入射位置に依存する。この値とシンチレーション光の伝搬速度から、粒子入射位 置を求めることができる。

• Event selection

荷電粒子の損失エネルギーは宇宙線粒子がシンチレータを通過する距離に比例する。粒子の通過距 離が一定になるようにビーム軸に対して垂直に入射する Event を選ぶ。

• Attenuation の補正

宇宙線粒子の損失エネルギーが同じであっても、長手方向の入射位置が違う場合、光の減衰により、 PMTから出力される電荷量は異なる。そのため、入射位置と出力電荷の関係を求め、MB中心での 出力電荷に換算する。

エネルギーの較正

Attenuation の補正後に得られる電荷量は、同一の損失エネルギーに対して同じ出力を示す。この損 失エネルギーは粒子のシンチレータ中での飛程に比例する。本解析では、モジュール中央部を貫通 する宇宙線粒子に対するエネルギー較正係数を各モジュールに対して求める。

4.3 宇宙線測定

本実験中に収集した宇宙線トリガーのセットアップを図 (4.1) に示す。先に述べたように MB モジュー ルは内側 15 層と外側 30 層に分かれていて、かつ両側から PMT により読み出しているため、1 モジュー ルにつき 4 つの読み出しがある。図 (4.2) に示すように、クラスターは上流側と下流側それぞれ 8 個の PMT 出力をまとめたものである。Amp/Discriminator モジュールで 8 個の入力のアナログ sum をとり、 sum 出力信号を Discriminator で Digital 化してトリガーロジックに使用した。Discri の threshold はすべ て 3mV(~1MeV に対応) に設定した。



図 4.1: 宇宙線トリガーセットアップ



図 4.2: クラスター

宇宙線トリガーは下流側のクラスターの対面どうしの coincidence

 $(sum8 \times sum12) + (sum9 \times sum13) + (sum10 \times sum14) + (sum11 \times sum15)$

を用いた。本解析では、電荷量と時間の測定に各 PMT の ADC と TDC データを使用している。測定時間、日時、Run number、データ量、を以下に示す。

Run#	測定時間	Event 数	データ量
	(spill)		(kByte)
2878	2878	849523	7020490
2879	2422	855084	7065670
2880	2519	900572	7435330
2881	2506	896824	7410110
2882	2520	902264	7461960
2883	2514	899814	7429690
2884	2517	894380	7400410
2885	194	18151	921220
2886	2377	851843	7027440
2887	2414	862152	7125350

表 4.1: 解析データの基本情報

4.4 解析結果

4.4.1 粒子の入射位置の算出

上流側と下流側の TDC の時間差をとると図 4.3 に示すように、モジュールの edge が見られる。時間差 は ns scale に換算してある。



図 4.3: TDC の時間差の分布 (module#17) 時間差の-方向が上流、+方向が下流になっている

この edge を求めるために以下に示す関数で fitting した。

$$function = P1 \times arctan(x - P2) + P3 \tag{4.1}$$

P1:normalization factor P2:edge position P3:offset

この fitting で得られた edge からのモジュールの長手方向の中心位置、シンチレーション光の WLS ファ イバー中での伝搬速度が得られる。伝搬速度を求める式を以下に示す。

伝搬速度 =
$$\frac{\overline{\epsilon v_{\perp} - \nu o_{\xi}} \overline{\rho_{\xi}}}{(edge(\hat{\mu}, \hat{\pi}) - edge(\bar{\mu}, \hat{\pi}))}$$
 (4.2)

この式により求められた伝搬速度の分布を図(4.4)に示す。



図 4.4: シンチレーション光の伝搬速度の分布

解析の結果、64 個のモジュールに対し、平均速度は $v = 17.51 \pm 0.26 cm/ns$ であった。この値は、Front Barrel および MB の Bench Test[2] の結果の値と良く一致している。比較表を表 (4.2) に示す。

	モジュール名	伝搬速度 (cm/ns)
Bench Test	FB	17.5 ± 0.1
	MB	17.7 ± 0.1
本解析	MB	17.5 ± 0.3

表 4.2: Bench Test と本解析の伝搬速度の比較

4.4.2 Event selection

次に Event の選別を行う。この選別により粒子の通過距離が一定の event を選択し、電荷量をエネル ギー換算する際、粒子の通過距離でエネルギーを規格化することを目的としている。粒子の通過距離を 一定にするため、シンチレータに対して垂直に粒子が入射した Event のみとなるように選別した。条件 は、自分自身の他に対面モジュールに signal があること、それぞれの両側のモジュールに signal がない こととした。両側のモジュールに signal がないことを要求すると宇宙線粒子の強度は水平方向ではほとん どゼロである。イベントをできるだけ多く収集するように、長手方向の内側と外側の位置の差が対面を含 めて 100cm 以内になるように要求した。図 (4.5) にその概略図を示す。長手方向の粒子の通過位置の差が 100cm とすると入射角度は、鉛直方向を 0° として最大 67.7° になる。シンチレータの粒子通過距離は最 大で 8.1%のばらつきを持つ。



図 4.5: 入射宇宙線粒子の選別 宇宙線粒子がモジュールに対して垂直に通過するイベントを選んでいる

図 (4.6) に選別された各 module の event 数の分布を示す。鉛直方向を 0° とした場合地上付近では宇宙 線粒子の天頂角分布はおよそ cos²θ に比例していることが分かっている。



図 4.6: 選別された event 数の分布 module#は図 (4.2) と対応

4.4.3 Attenuation の補正

ファイバー内を伝搬中にシンチレーション光は減衰してしまうため、宇宙線粒子が同じエネルギーをプ ラスチックシンチレータに落としても、入射位置により、出力される光量が異なる。エネルギー較正には 光量からエネルギーを求めるため、粒子入射位置に依存しないように ADC を補正する必要がある。 はじめに上流側と下流側の PMT で測定された光量を図 (4.7) に示す。



図 4.7: 光量の入射粒子位置依存性 (module#17) 左が上流、右が下流の光量

それぞれの光量 Q は以下の式で近似できる。

減衰光量
$$Q_{up} = A \times exp(\frac{-x_{up}}{\lambda + \alpha x_{up}})$$

減衰光量 $Q_{down} = B \times exp(\frac{-x_{down}}{\lambda + \alpha x_{down}})$ (4.3)

A:normalization factor λ:減衰長 α:減衰補正係数 x:入射位置から PMT までの距離



図 4.8: 光量の比の位置依存性

入射粒子の損失エネルギーが小さいと TDC の閾値を越えるのに時間差が生じる。これは、同一粒子で も上流と下流で光量と位置の関係がずれることを意味している。これを解決するため上流側と下流側の光 量の比をとることで入射粒子のエネルギーに依存せず、入射位置にのみ依存するようにした (図 4.8)。 fitting 関数として式 (4.3) の比をとり、次の式を使っている。

滅衰光量の比
$$R = A' \times \frac{Q_{down}}{Q_{up}}$$
(4.4)

また、得られたパラメータλ、αを使い減衰光量を補正するための式は

減衰補正後の光量
$$Q' = Q/exp(\frac{-x}{\lambda + \alpha x})$$
 (4.5)

となる。

減衰補正後の ADC 分布、補正前と補正後の光量のヒストグラムの比較、fitting で得られたパラメータ λ、αの分布を次に示す。



図 4.10: 減衰光量補正前 (白) と補正後 (斜線) のヒストグラム



図 4.11: λ(左) と α(右) の分布



図 4.12: λ と α の相関

fitting の結果、減衰長λは平均で163.7±18.6cm、減衰係数は平均で0.313±0.016となった。また、減 衰長と減衰係数に負の相関がみられた。

4.4.4 エネルギーの較正

荷電粒子の物質内での損失エネルギーは Bethe-Bloch の式 (4.6) で近似できる [5]。

$$-\frac{dE}{dX} = (4\pi r_e^2 m_e c^2 N_0 Z z^2 / A \beta^2) \left\{ ln \left[\frac{2m_e c^2 \beta^2}{(1-\beta^2)I} \right] - \beta^2 \right\}$$
(4.6)

ここで N_0 はアボガドロ数、 $Z \ge A$ は、媒質の原子番号と質量数、 $z \ge v = \beta c$ は荷電粒子の電荷と速度、 m_e は電子の質量、 r_e は電子の古典半径で 2.8 fm であり、I は実効電離ポテンシャルである。

宇宙線粒子の場合 $\beta \sim 1$ だから、式 (4.6) を使うとプラスチックシンチレータに落とすエネルギーは約 1.998MeV/cm となる。プラスチックシンチレータの素材はポリスチレンとした。前節にようにして垂直 入射を選別したため減衰を補正された値は、1層 0.5cm のプラスチックシンチレータの MB において内 側 15層では 14.98MeV、外側 30層では 29.97MeV のエネルギーを落とすことになる。損失エネルギーを $E_{dep}(GeV)$ とすると、図 (4.10) の補正後の ADC のピーク値 Q'(pC) 使って次のようにエネルギー較正係 数 G(Gev/pC) が得られた。

$$E_{dep} = G \times Q' \tag{4.7}$$



図 4.13: 全 PMT のエネルギー較正係数の分布

エネルギー較正係数のばらつきは約12.7%であった。PMT number64、65、96、97 付近¹のずれは、本 実験初期に合わせた値が、宇宙線の統計が小さいデータで計算されているため、誤差が大きくなった影響 が現れている。

4.5 結果と考察

MBへの入射粒子の光量を測定しエネルギー換算するため、宇宙線粒子を用いて、attenuationの補正、 エネルギー較正を行った。一般的に光の減衰を求めるためには、減衰長の短い成分と長い成分に分かれた 式を用いるが、本解析では減衰のパラメータを基本減衰長 λ に位置依存の係数 α を加えた式を採用した。 次に、 λ 、 α を用いて減衰を補正し、エネルギー較正係数を求めた。これらのパラメータと測定光量、入 射位置によりエネルギーが求められることになる。減衰補正では上流と下流の光量にそれぞれ fitting する のではなく比をとることにより粒子のエネルギーの依存性をなくし、精度のよい fitting をすることがで きた。得られたパラメータ λ 、 α を用いて、減衰を補正し、エネルギー較正係数をもとめたが、ばらつき が 12.7%と大きく信頼性に欠けるため、今後は π^0 run のデータを用いて詳細なエネルギー較正を行う必 要がある。また、エネルギー較正の正確性を確認するため第6章で K_L の再構成を行い、 K_L の不変質量 をどれくらい正確に求められるか検証する。

¹図 (4.2) を参照

第5章 宇宙線粒子による性能評価

ここでは宇宙線粒子を使った性能評価について議論する。まず、前章で求めた宇宙線粒子の損失エネルギー に対する分解能を求める。次に、TDCの時間差を使って得られる MB の長手方向の位置が、どれくらい の精度で求められるか検証する。

5.1 エネルギー分解能

前章で得られた宇宙線粒子の損失エネルギーについて、attenuationの補正後のヒストグラムを示す。



図 5.1: 内側 15 層 (左) と外側 30 層 (右) の損失エネルギーのヒストグラム



図 5.2: 各 module のエネルギー分解能 内側で約 15MeV、外側で約 30MeV の損失エネルギーに対応している

損失エネルギーが大きいため、外側が内側に比べてエネルギー分解能がよくなっている。また、module number 1、32 付近で分解能が悪くなっているのは宇宙線粒子の統計が小さいため、損失エネルギーの誤 差が大きくなり、それが分解能に反映されているためである。

5.2 位置分解能

前章で述べたように、MBの長手方向の位置は上流と下流のTDCの時間差を使って求められる。ここでは、求められた時間差がどれだけの精度を持っているか、宇宙線のtrackingをシミュレーションすることによって宇宙線をtrackingすることによって検証する。まず、MBのサイズをほぼ再現し、MBの内側、 外側、対面の内側、外側のモジュールを作成した。次に長手方向40cm以内にガウス分布を作るようにランダムで宇宙線を降らせた。このときのガウス分布のsigmaは内側で11.2cm、外側で8.7cmとしている。これは MB 単体で実験したときの位置分解能の値である [2]。



図 5.3: シミュレーションのイメージ図

この tracking 1event に対し、MB の内側、外側、対面の内側、外側の合計 4 点の位置を算出し、最小 二乗法により宇宙線の軌跡を求めた。tracking の位置と実際の各点の位置の差を求めると図 (5.4) のよう になる。



図 5.4: tracking と実際の点との差 (シミュレーションの場合)

各 4 点の sigma は内側 7.85cm、外側 9.14cm、対面の内側 7.82cm、外側 9.37cm となり、平均で内側 7.83cm、外側 9.25cm となった。

つぎに実際の宇宙線データを使い、同様に 40cm 以内の宇宙線を選別し、tracking した。このとき各 4 点の両側のモジュールには signal がないことを要求し、クリアな event のみを選んだ。tracking の位置と 実際の点の位置の差を図 (5.5)(5.6) に示す。



図 5.5: tracking と実際の点との差 (実際の宇宙線データ)



図 5.6: 各モジュールの tracking と実際の点との差 統計の少ないモジュールは組み込んでいない

MBの長手方向の位置分解能 σ_{pos} はシミュレーションから得られたの sigma を σ_{sim} 、実際の宇宙線データから得られた sigma を σ_{data} とすると次のように計算できる。

内側
$$\sigma_{pos} = \frac{11.2}{\sigma_{sim}} \times \sigma_{data}$$
 (5.1)

外側
$$\sigma_{pos} = \frac{8.7}{\sigma_{sim}} \times \sigma_{data}$$
 (5.2)



図 5.7: 各モジュールの位置分解能 統計の少ないモジュールは組み込んでいない

結果、宇宙線粒子の tracking による位置分解能は平均 3.79±0.85cm となった。これは、時間に換算すると約 217ps となる。

第6章 K中間子イベントの再構成

6.1 再構成の目的

第4章では、MBの入射宇宙線粒子の光量の位置依存性を補正するパラメータの導出と、粒子の損失エネルギーに換算できるパラメータの導出を行った。この章では、本実験中に MB の veto をはずしたビームデータを使用して MB に光子が入射した *K*_L の崩壊イベントから *K*_L 中間子を再構成する。この解析の目的は、MB を使った *K*_L の不変質量の精度を見ることで、エネルギー較正で使用したパラメータが正しいかどうかを評価することである。

6.2 実験データ

本実験データでは、veto counter である MB に入射した一定以上のエネルギーをもつイベントはデータ として残らない。ここでは、ビームを使った MB の入射光子の応答の解析をするため、MB の veto を外 した trigger mode でデータを収集した。

Run#	測定時間	Event 数	データ量
	(spill)		(kByte)
3118	500	72430	3059740
3133	984	153376	6347130
3134	1117	170449	7039290
3135	142	12606	367249
3181	1329	207626	8924160
3182	1326	208825	8983070
3183	1043	172216	7065160

表 6.1: 解析データの基本情報

6.3 解析結果

ここでは、MBを用いた K_L の再構成の解析を行う。解析では CsI に 5 γ 、MB に 1 γ 入射したイベント を使用する (図 (6.1))。CsI については入射位置、入射エネルギーはすでに解析用プログラムが製作されて おり、これを利用する [3][4]。 5 個の光子が CsI で観測されるイベントは K_L の崩壊モードでは、 $K_L \rightarrow 3\pi^0$ (崩壊分岐比 21.05±0.23%) 以外にありえない ($K_L \rightarrow \pi^0 \pi^0 \gamma$ もあるが崩壊分岐比が < 5.6×10⁻⁶ でまだ観測されていない)。したがっ て、5 個の光子の位置とエネルギーが正確に測定されれば、崩壊の運動学より、残りの1 個の光子のエネ ルギー、運動量が決められる。また、MB で残り1 個の光子が測定できれば、 K_L の質量を 6 γ より再構成 することもできる。図 (6.1) はそのイメージ。





解析で使用するデータは、CsIと MB の signal のみで、CsI については入射位置、入射エネルギーはプログラムで計算されており、これを利用する [3][4]。

6.3.1 *π*⁰ の崩壊位置の算出

はじめに、CsI に入射した5つの光子のうち4つを選び、2つの π^0 を再構成する。まず、5つの光子のから2つを選び、残り3つの光子から2つを選ぶ組合せ(合計 15 通り)を考える。CsI に入射した光子は、エネルギーと入射位置が分かっている。そして、 K_L ビームは十分に collimate されているため、ビーム軸上で崩壊すると考えられるので、2つの光子から構成されていた π^0 の質量を仮定(135MeV)すると、崩壊位置が算出できる(付録 A を参照)。残りの2つの光子についても同様に崩壊位置を算出する。2つの π^0 の崩壊位置の差を全15 通りについて計算し、崩壊位置の差が最も小さいものを選ぶことで、適切な光子の組合せを抽出できる。この光子の組合せから得られた2つの π^0 の崩壊位置の分布を図(6.2)に示す。崩壊位置は2つの π^0 の平均値を用いた。



図 6.2: $2\pi^0 \rightarrow 4\gamma$ の崩壊位置の分布 2つの π^0 の平均値を崩壊位置としている (注:FBの前面を0としている)

6.3.2 MBへの入射エネルギーの算出

つぎに MB に入射した光子の入射エネルギーを求める。MB に入射した光子は、電磁シャワーを起こし 電子・陽電子が損失したエネルギーに対応する電荷量が出力される。K⁰_Lの再構成には MB への入射光 子のエネルギーが必要となるが、MB は鉛とプラスチックシンチレータのサンドイッチ構造であるため、 出力される電荷量はプラスチックシンチレータでの損失エネルギーに比例する。そこで入射粒子のエネル ギーと損失エネルギーの割合をシミュレーションで求める必要がある。シミュレーションは GEANT4 を 利用し、実際の MB の構造であるプラスチックシンチレータと鉛のサンドイッチの積層を再現し、入射エ ネルギーを変化させて MB に光子を入射し、入射エネルギーと損失エネルギーの比を求めた。図 (6.3.2) に入射エネルギーが 0.1GeV と 0.5GeV の場合の損失エネルギーに対する比を示す。



図 6.3: 損失エネルギーと入射エネルギーの比(入射エネルギー 0.1GeV (左)、0.5GeV(右))

シミュレーションの結果、入射エネルギーが 0.1GeV のとき 0.2584、0.5GeV のとき 0.2376 となった。 ここでは、鉛直方向に入射した光子の角度を 0° としている。90° 近くになると損失エネルギーの割合が大 きくなるのは、MB の鉛の厚さが内側で 0.1cm、外側で 0.2cm であるため、光子が鉛を通過する距離がシ ンチレータ (内側、外側とも 0.5cm)を通過する距離に比べて少なくなるためである。この後の解析では、 入射エネルギーと損失エネルギーの比は一定値の 0.24 として計算をおこなった。

6.3.3 *K*_L 中間子の再構成

次に、シミュレーションの結果から得られた入射光子のエネルギーと損失エネルギーの割合を使って、 MBに入射した光子のエネルギーを求めた。その結果を図 (6.4) に示す。



図 6.4: MB に入射した光子のエネルギー分布

光子の入射エネルギーはほとんどが 0.2GeV 以下で、エネルギーの大きいものは約 0.6GeV までの分布 を示した。

入射光子はシャワーの広がりが3モジュール以内のイベントを選択し、エネルギーの重みつき平均から ¢ 位置を算出している。z 方向の位置は上流と下流の PMT の信号の時間差により求めた。図 (6.5) に MB に入射した光子の z 方向の位置を示す。FB の先端を0としている。



図 6.5: MB に入射した光子の位置

MBの領域から外れているイベントは入射エネルギーが低く、time walk による時間のずれの影響が大

きいためであると考えられる。これらのイベントはこの後の解析から外している。

2つの π^0 の崩壊位置と MB に入射した光子と残りの CsI に入射した光子から成る π^0 の崩壊位置が同じ であるとすると、MB と CsI に入射した 2 つの光子の座標から π^0 の崩壊角度 θ が算出できる。また、崩 壊角度と MB に入射した光子 1 つと CsI の光子の入射エネルギーがわかっているので、以下の式により π^0 の質量が算出できる。

$$m_{\pi} = \sqrt{2E_{1}E_{2}(1 - \cos\theta)}$$
(6.1)

$$m_{\pi} : \pi^{0} \quad \text{の質量}$$

$$E_{1} : \text{MB} \land \text{の入射エネルギー}$$

$$E_{2} : \text{CsI} \land \text{の入射エネルギー}$$

$$\theta : 2 \supset \text{の光子の崩壊角度}$$

次に、2 つの π⁰ から算出した崩壊位置と MB+CsI から算出した崩壊位置の差を図 (6.6) に示す。崩壊



図 6.6: 2 つの π⁰ からの崩壊位置と MB+CsI からの崩壊位置の差

位置の差が0よりずれているイベントは MB の位置分解能が CsI に比べて悪いことと、エネルギーの低い 光子により time walk の影響がでていると考えられる。

 K_L の再構成では MB より CsI の方が位置分解能、エネルギー分解能が良いため、2 つの π^0 から得られた崩壊位置を使用する。また、MB に入射したエネルギーは 0.1GeV 以上のイベントのみを使用している。他の検出器による accidental をなくすため cc02 は 1MeV 以上、cc03 は 3MeV 以上、FB は 5MeV 以上、cc04 は 10MeV 以上、cc05 は 10MeV 以上、cc06 は 10MeV 以上のイベントをカットしている。

次に、MBの光子1つとCsIの光子1つから算出された π⁰の質量の分布を図 (6.7) に示す。



図 6.7: MBの光子1つとCsIの光子1つで算出された π⁰の質量

PDG の値の 0.1349MeV とほぼ同じであるが、 π^0 の質量がずれているイベントは、 π^0 を構成する光子 の組合せのミスによるものだと考えられる。

以上から、6つの光子の入射位置 (x_i, y_i, z_i) とエネルギー E_i が計算できたことになる。これらの情報から、6つの光子それぞれの運動量が計算できる。

$$P_{xi} = \frac{E_i \cdot x_i}{\sqrt{x_i^2 + y_i^2 + z_i^2}}, P_{yi} = \frac{E_i \cdot y_i}{\sqrt{x_i^2 + y_i^2 + z_i^2}}, P_{zi} = \frac{E_i \cdot z_i}{\sqrt{x_i^2 + y_i^2 + z_i^2}}$$

また、6つの光子から構成される K 中間子の運動量、エネルギーは以下の式で求まる。

$$P_{K} = \sum_{i=1}^{6} \sqrt{P_{xi}^{2} + P_{yi}^{2} + P_{zi}^{2}}$$

$$E_{K} = \sum_{i=1}^{6} E_{i}$$
(6.2)

運動量 P_K とエネルギー E_K が算出できたので式 (6.3) により K_L の質量 M_K が計算できる。

$$M_K = \sqrt{E_K^2 - P_K^2}$$
(6.3)

こうして求めた CsI(5 γ) と MB(1 γ) で再構成された K 中間子の質量と、比較のために作成した CsI の み (6 γ) で再構成された K 中間子の質量をそれぞれ図 (6.8)、図 (6.9) に示す。



図 6.8: CsI と MB で再構成された K 中間子の質量



図 6.9: CsI のみ再構成された K 中間子の質量

MB と CsI を使用して K 中間子を再構成した結果、MB+CsI では K 中間子の質量は 0.5094GeV、シグマは 0.0313GeV、CsI のみでは質量は 0.4998GeV、シグマは 0.0064GeV となった。K 中間子の質量について、MB+CsI で得られた質量が PDG(0.4976GeV) と差が大きくなったのは MB の位置分解能、エネルギー分解能が低いこと、そのため 6 つの光子の組合せが実際とは違ってしまったためだと考えられる。光子の組合せの問題については、さらに詳細な解析により解決できると考えられるので、今後の課題である。

6.4 結果と考察

宇宙線粒子の解析で得られたエネルギー較正係数の正確性を検証するために K_L の再構成を行った。その結果、CsI で 6 γ の入射の場合、 $M_{K_L^0} = 499.8 MeV$ 、 $\sigma = 0.006 MeV$ となり、CsI で 5 γ 、MB で 1 γ の入射の場合は $M_{K_L^0} = 509.4 MeV$ 、 $\sigma = 0.031$ が得られた。CsI の 6 γ での K_L^0 再構成と CsI5 γ MB1 γ での再構成では MB がエネルギー分解能、位置分解能が悪いため、 σ が大きくなっている。今後するべきこととして、 γ の組合せから得られる vertex の算出、シミュレーションにより得られた入射エネルギーごとの損失エネルギーの割合等ををもっと詳細に解析することにより正確に K_L の再構成が可能となると考えられる。

第7章 結果と今後の課題

2004年2月から約5ヶ月間、KEK-PS 12GeV シンクロトロンを用いて、稀崩壊 $K_L^0 \to \pi^0 \nu \bar{\nu}$ 分岐比測定 実験が行われた。本論文では、Photon Veto 検出器である MB についてこの実験中に収集された宇宙線 データを用いてエネルギー較正を行い、その正確性を確認するため K_L ビームデータを用いて K_L の再構 成を行った。以下その結果をまとめる。

- ファイバー内を伝搬する光子の減衰を補正したエネルギー較正係数を求めることができた。これにより、入射粒子の位置に依存しないエネルギーを算出することが可能になった。
- MB モジュールの宇宙線粒子の損失エネルギーに対するエネルギー分解能は内側約 15MeV に対して、平均 10.0±1.3%、外側約 30MeV に対して、平均 7.9±0.5% である。
- 宇宙線で求めたエネルギー較正係数、光の減衰係数を使って π^0 、 K_L^0 の質量を算出した。その結果、 $M_{\pi^0} = 135.9 MeV$ 、 $\sigma = 0.02 MeV$ 、 $M_{K_L^0} = 509.4 MeV$ 、 $\sigma = 0.03$ が得られた。PDG の K_L^0 質量 との誤差はそれぞれ 0.58%、0.10% である。

解析の結果、MBを使用して K_L を再構成できた。しかし、MB の位置分解能、エネルギー分解能等に よる性能と、 K_L の vertex 算出の解析方法などにより誤差が大きくなってしまった。エネルギー較正の手 順は確立されたが、その評価としては今後さらに詳細な解析が必要となる。また、エネルギー較正は一次 近似として有効だが、今後はアルミ板標的を置いて生成された π^0 粒子を用いて、MB 各モジュールの正 確なエネルギー較正の値を求める必要がある。

付 録A $\pi^0 \rightarrow 2\gamma$ の崩壊位置の算出方法



 2γ の位置 $(x_1, y_1), (x_2, y_2)$ と入射エネルギー E_1, E_2 が既に得られているとすると、以下の計算方法により π^0 の崩壊位置が算出できる。ここで π^0 の崩壊点は z=0 軸上にあると仮定している。文字は上図に対応。

$$m_{\pi}^{0} = 2E_{1}E_{2}(1 - \cos\theta) \qquad r_{12}^{2} = d_{1}^{2} + d_{2}^{2} - 2d_{1}d_{2}\cos\theta$$

$$cos\theta = 1 - \frac{m_{\pi}^{0}}{2E_{1}E_{2}} \qquad \text{and} \qquad d_{1} = \sqrt{r_{1}^{2} + d^{2}}, d_{2} = \sqrt{r_{2}^{2} + d^{2}}$$

$$r_{1}^{2} + r_{2}^{2} - r_{12}^{2} = 2(x_{1}x_{2} + y_{1}y_{2})$$

$$(r_1^2 + d^2)(r_2^2 + d^2)\cos^2\theta = \left(d^2 + \frac{r_1^2 + r_2^2 - r_{12}^2}{2}\right)^2$$

$$d^4(1 - \cos^2\theta) - d^2(r_{12}^2 - (r_1^2 + r_2^2)(1 - \cos^2\theta) + (x_1x_2 + y_1y_2)^2 - r_1^2r_2^2\cos^2\theta = 0)$$

or
$$a \cdot d^4 - b \cdot d^2 + c = 0$$
, where
 $a = (1 - \cos^2\theta), \quad b = r_{12}^2 - (r_1r + r_2^2)(1 - \cos^2\theta),$
 $c = (x_1x_2 + y_1y_2)^2 - r_1^2 r_2^2 \cos^2\theta$.

$$d^2 = \frac{b \pm \sqrt{b^2 - 4ac}}{2a} \tag{1}$$

関連図書

- [1] T.Inagaki et al, Proposal of an experiment at the KEK 12GeV proton synchrotoron "Measurement of the $K_L^0 \to \pi^0 \nu \bar{\nu}$ ", *KEKInternal*96 13, pp.1-94, 1996
- [2] 阿久根洋平、宇宙線粒子による $K_L^0 \to \pi^0 \nu \bar{\nu}$ 崩壊探索実験 (E391a) 用中央部粒子検出器の性能評価、 修士論文、佐賀大学、2004
- [3] M.Doroshenko, Momentum calibration for T510, E391a Technote TN133, 2002
- [4] 藤岡洋一、 $K_L^0 \to \pi^0 \nu \bar{\nu}$ 崩壊探索実験 (E391a) における CsI カロリメーターのエネルギー較正、修 士論文、佐賀大学、2003
- [5] Konrad Kleinknecht、粒子線検出器-放射線計測の基礎と応用-
- [6] 渡辺大晃、 $K_L^0 \to \pi^0 \nu \bar{\nu}$ 分岐比測定実験のための全吸収型電磁カロリメーターの光子非検出効率の測定、修士論文、佐賀大学、1998
- [7] S.Ajimura et al, Measurement of the photon detection inefficiency of calorimeters between 185 and 505 MeV, NuclearInstrumentsandMethodsinPhysicsResearchA435, pp.408-422, 1999
- [8] 吉田浩司、中性 K 中間子稀崩壊実験のためのサンドイッチ型検出器と新型光電子増倍管の開発、学 位論文、山形大学、2004
- [9] 吉田浩司、中性 K 中間子稀崩壊実験のためのサンドイッチ型検出器と新型光電子増倍管の開発、学 位論文、山形大学、2004

謝辞

院生の後半はほとんど KEK に滞在していたため山形にはあまりいませんでしたが、山形大学の先生方 には様々なことを教えて頂きありがとうございました。加藤静吾先生、学部長という忙しい立場にありな がらゼミを通して、核物理の理論、実験についての基礎を教えて頂きました。岩田高広先生には本論文の テーマを提案して頂き、また、様々な角度から解析の方向についてご指摘頂きました。吉田浩司先生には ゼミを通して検出器についての知識を教えて頂いた他、山形に帰った際には的確な助言により解析のつま づきが解消されたこともありました。田島靖久先生からは、本論文の作成にあたり、終止適切かつ熱心な 助言を賜わり、丁寧に指導してくださりありがとうございました。

KEK の奥野英城先生には、FB の製作当初から MB の解析、論文の手直し等様々なところで助言を頂 きました。渡辺大晃さんには解析のほとんどを見て頂き、また私の解析が遅くなっても最後までつき合っ て下さりありがとうございました。稲垣隆雄先生、Lim 先生、小松原健先生、Misha さんにはミーティン グ等で助言を頂き、次のステップにつなげることができました。大阪大学の菅谷頼仁先生には解析の問題 点等をご指摘頂きとても参考になりました。KEK に常駐されている大阪大学の坂下健さん、京都大学の 隅田土詞さんには解析だけでなく、その物理についても鋭い指摘を頂きありがとうございました。

また、同学年の川村知行くんは別の実験に参加しており、違った視点で解析についてのアドバイスをも らいました。佐賀大学の石橋正二郎くん、大阪大学の石井裕康くん、小松成亘くん、西宣彦くんとは解析 の他にプライベートな面でも討論したり、助け合ったりして KEK での日々が充実するものになったと思 います。

KEKに2年近く滞在するという、これまでの生活にはなかった環境の変化を体験することにより、また出会った人々の影響により、抽象的ではありますが、人として幾らか成長することができたのではないかと思います。院生になってからの2年間で学んだことは人生においても生かされると思います。このような貴重な生活をいっしょ過ごしてくださったみなさん、それをサポートしてくださった山形大学の先生方、最後に本当にありがとうございました。