### Impulsanalyse bei OPERA

DPG Frühjahrstagung in Karlsruhe

### Mikko Meyer

Institut für Experimentalphysik Universität Hamburg

### 1. April 2011



**bmb+f** - Förderschwerpunkt



Großgeräte der physikalischen Grundlagenforschung



<ロト < 昂 > < 言 > < 言 > 言 2000 1/15

# Gliederung

- I. Das OPERA-Experiment
- II. Precision-Tracker und Impulsbestimmung
- III. Konsistenzüberprüfungen I Winkelvergleich
- IV. Konsistenzüberprüfungen II Versatzmethode

・ロト・日本・モート・モーンのので
2/15

- V. Alignmentuntersuchungen
- VI. Ergebnisse und Zusammenfassung

Aufbau des Detektors

- Oscillation Project with Emulsion tRacking Apparatus
- Direkter Nachweis von  $u_{\mu} \rightarrow 
  u_{\tau}$  Oszillationen (Appearance)
- Detektor-Konzept: Elektronische Komponenten + Fotoemulsionen



Aufbau des Detektors

- Oscillation Project with Emulsion tRacking Apparatus
- Direkter Nachweis von  $\nu_{\mu} \rightarrow \nu_{\tau}$  Oszillationen (Appearance)
- Detektor-Konzept: Elektronische Komponenten + Fotoemulsionen



- Precision-Tracker (PT): Kinematische Analyse der Zerfallsprodukte
- Detektor im Untergrundlabor: Problem f
  ürs Alignment

Der Precision-Tracker und Impulsbestimmung



- Der Precision-Tracker:
  - 9504 Driftröhren
  - Aufgeteilt auf sechs Wände pro SM
- Zentrale Aufgabe:
  - Myon-Identifikation
  - Ladungs- und Impulsbestimmung
- Ladungs- und Impulsbestimmung:
  - Wichtig f
    ür die Identifikation des Untergrundes

Der Precision-Tracker und Impulsbestimmung

Charakterisierung der Teilchengerade durch Hessesche Normalform:

$$\left[ \left( \begin{array}{c} x \\ z \end{array} \right) - d_0 \left( \begin{array}{c} sin\varphi \\ -cos\varphi \end{array} \right) \right] \cdot \left( \begin{array}{c} sin\varphi \\ -cos\varphi \end{array} \right) = 0$$

• Ladung:  $\delta \varphi = \varphi_i - \varphi_{i+1}$ 

• Impuls: 
$$p \sim \frac{1}{\delta \varphi}$$

- $\varphi_i$ : Rekonstruierter Winkel vor dem Magnetarm
- $\varphi_{i+1}$ : Rekonstruierter Winkel hinter dem Magnetarm



Der Precision-Tracker und Impulsbestimmung

Charakterisierung der Teilchengerade durch Hessesche Normalform:

$$\left[ \left( \begin{array}{c} x \\ z \end{array} \right) - d_0 \left( \begin{array}{c} sin\varphi \\ -cos\varphi \end{array} \right) \right] \cdot \left( \begin{array}{c} sin\varphi \\ -cos\varphi \end{array} \right) = 0$$

• Ladung:  $\delta \varphi = \varphi_i - \varphi_{i+1}$ 

• Impuls: 
$$p \sim \frac{1}{\delta \varphi}$$

- $\varphi_i$ : Rekonstruierter Winkel vor dem Magnetarm
- $\varphi_{i+1}$ : Rekonstruierter Winkel hinter dem Magnetarm



Konsistenzuntersuchungen I - Winkelvergleich



- E Zwei Ansätze: Vergleich der Winkel  $\alpha_1$  und  $\alpha_2$  und Versatzmethode
- Vergleich erlaubt Konsistenzüberprüfung an jedem Magnetarm
- ▶ Unter Vernachlässigung des Energieverlustes  $\alpha_1 \approx \alpha_2$
- $\blacktriangleright$  Bei Abweichung  $\rightarrow$  Falsche Bestimmung von Ladung und Impuls

4日 > 7/15

Identifikation von problematischen Ereignissen



Identifikation von problematischen Ereignissen



#### Konsistenzuntersuchungen II - Versatzmethode

- Ausgangssituation: Pro SM liegen (bei voller Driftröhreninformation) drei Messungen vor (φ<sub>i</sub>, d<sub>0,i</sub> mit i = 1, 2, 3).
- Idee: Rekonstruktion der Teilchenspur im mittleren Segment (φ<sub>2</sub>, d<sub>0,2</sub>) ohne Information der mittleren Driftröhrenwände
- Ausnutzung der entgegengesetzten Polarität beider Magnetarme
- ▶ Neue Parameter  $\varphi_{2,reco} = \varphi_{reco} \left( \varphi_1, d_{0,1}, \varphi_3, d_{0,3} \right)$  und  $d_{0,reco}$



#### Konsistenzuntersuchungen II - Versatzmethode

Bietet:

- 1. Bei voller Driftröhreninformation: Identifikation von problematischen Spuren
- 2. Ohne Information der mittleren Driftröhrenwände: Zusätzliche Ladungsund Impulsbestimmung
- 3. Alignmentuntersuchungen (Vergleich von  $\varphi_2$  und  $d_{0,2}$  mit  $\varphi_{reco}$  und  $d_{0,reco}$ )



Alignmentuntersuchungen - Versatzmethode und Winkelvergleich



- Alignment = Präzise Messung der Position von den Driftröhrenwänden
- Wichtig f
  ür Impuls- und Ladungsanalyse
- Bisherige Prozeduren: Messung mit Theodolit und Analysen bei ausgeschaltetem Magnetfeld
- Problem: Wenig Statistik und mögliche Verformung des Detektors bei eingeschaltetem Magnetfeld (Temperaturschwankung)
- Vorteil der Versatzmethode und des Winkelvergleiches: Alignmentkorrektur bei eingeschaltetem Magnetfeld mit viel Statistik

Alignmentuntersuchungen - Versatzmethode und Winkelvergleich

- Keine Korrektur
- Alignmentkorrektur: -
- $\chi^2/ndf = 3,36$



Alignmentuntersuchungen - Versatzmethode und Winkelvergleich

- ► Erste Korrektur: Gegenteilige Verschiebung von PT3 (↑) und PT4 (↓)
- Alignmentkorrektur: Jeweils 200 μm
- $\chi^2/ndf = 1,784$  (vorher:  $\chi^2/ndf = 3,36$ )



Ergebnisse und Zusammenfassung

 Winkelvergleich zwischen α<sub>1</sub> und α<sub>2</sub> sowie die Einführung einer Versatzmethode mit φ<sub>reco</sub> (φ<sub>1</sub>, d<sub>0,1</sub>, φ<sub>3</sub>, d<sub>0,3</sub>) und d<sub>0,reco</sub> erlaubt:

> <ロト < 回 > < 国 > < 国 > < 国 > 15/15

Ergebnisse und Zusammenfassung

 Winkelvergleich zwischen α<sub>1</sub> und α<sub>2</sub> sowie die Einführung einer Versatzmethode mit φ<sub>reco</sub> (φ<sub>1</sub>, d<sub>0,1</sub>, φ<sub>3</sub>, d<sub>0,3</sub>) und d<sub>0,reco</sub> erlaubt:

> <ロト < 団 > < 臣 > < 臣 > 三 3000 15715

- 1. Identifikation von problematischen Spuren (im einstelligen Prozentbereich)
- 2. Alignmentuntersuchungen

Ergebnisse und Zusammenfassung

- Winkelvergleich zwischen α<sub>1</sub> und α<sub>2</sub> sowie die Einführung einer Versatzmethode mit φ<sub>reco</sub> (φ<sub>1</sub>, d<sub>0,1</sub>, φ<sub>3</sub>, d<sub>0,3</sub>) und d<sub>0,reco</sub> erlaubt:
- 1. Identifikation von problematischen Spuren (im einstelligen Prozentbereich)
- 2. Alignmentuntersuchungen
- Monte-Carlo-Simulationen zum Alignment (p = 20 GeV):
- 1. Sensitivität bei paralleler Rotation der beiden mittleren Driftröhrenwände: ca. 5 *mrad*
- 2. Sensitivität bei einer gegenteiligen Verschiebung der beiden mittleren Driftröhrenwände: ca. 100  $\mu m$  (pro Wand).

<ロト < 団 > < 臣 > < 臣 > 三 3000 15715

Ergebnisse und Zusammenfassung

- Winkelvergleich zwischen α<sub>1</sub> und α<sub>2</sub> sowie die Einführung einer Versatzmethode mit φ<sub>reco</sub> (φ<sub>1</sub>, d<sub>0,1</sub>, φ<sub>3</sub>, d<sub>0,3</sub>) und d<sub>0,reco</sub> erlaubt:
- 1. Identifikation von problematischen Spuren (im einstelligen Prozentbereich)
- 2. Alignmentuntersuchungen
- Monte-Carlo-Simulationen zum Alignment (p = 20 GeV):
- 1. Sensitivität bei paralleler Rotation der beiden mittleren Driftröhrenwände: ca. 5 *mrad*
- 2. Sensitivität bei einer gegenteiligen Verschiebung der beiden mittleren Driftröhrenwände: ca. 100  $\mu m$  (pro Wand).
- OPERA: Alignmentkorrektur von PT3 und PT4 um 200 µm

Ergebnisse und Zusammenfassung

- Winkelvergleich zwischen α<sub>1</sub> und α<sub>2</sub> sowie die Einführung einer Versatzmethode mit φ<sub>reco</sub> (φ<sub>1</sub>, d<sub>0,1</sub>, φ<sub>3</sub>, d<sub>0,3</sub>) und d<sub>0,reco</sub> erlaubt:
- 1. Identifikation von problematischen Spuren (im einstelligen Prozentbereich)
- 2. Alignmentuntersuchungen
- Monte-Carlo-Simulationen zum Alignment (p = 20 GeV):
- 1. Sensitivität bei paralleler Rotation der beiden mittleren Driftröhrenwände: ca. 5 *mrad*
- 2. Sensitivität bei einer gegenteiligen Verschiebung der beiden mittleren Driftröhrenwände: ca. 100  $\mu m$  (pro Wand).
- OPERA: Alignmentkorrektur von PT3 und PT4 um 200  $\mu m$

Vielen Dank für die Aufmerksamkeit!