



Influence of the Metallization on the Charge Collection Efficiency of Segmented Germanium Detectors

Lukas Hauertmann

Max Planck Institute for Physics

Technical University of Munich

13.03.2017





- 2 Experimental Setup GALATEA
- Germanium Detector: Siegfried III
- 4 Data Taking
- 5 Analysis
- 6 Summary and Outlook



Neutrinoless double beta decay $(0\nu\beta\beta)$:



$$^{A}_{Z}X \rightarrow ^{A}_{Z+2}X + 2e^{-}$$

- Lepton number violating
- Majorana/Dirac particle?
- Effective neutrino mass m_{ee}?
- Neutrino mass hierarchy?



Neutrinoless double beta decay $(0\nu\beta\beta)$: A_{ZX}



$$^{A}_{Z} \mathrm{X}
ightarrow {}^{A}_{Z+2} \mathrm{X} + 2e^{-}$$

- Lepton number violating
- Majorana/Dirac particle?
- Effective neutrino mass *m_{ee}*?
- Neutrino mass hierarchy?
- \rightarrow The GERmanium Detector Array (GERDA) Experiment
 - ^{76}Ge is a possible candidate for $0\nu\beta\beta$
 - ⁷⁶Ge enriched germanium is used as source and detector
 - $T_{1/2} > 5.3 imes 10^{25} \, {
 m yr}$
 - Biggest challenge: Further reduction of background

Experimental Setup - GALATEA Outside



GermAnium LAser TEst Apparatus



Experimental Setup

Inside





イロト イヨト イヨト イヨト

Experimental Setup Upgrade - Hat Positioning System





ELE SOC

イロト イヨト イヨト イヨト

Germanium Detector: Siegfried III Siegfried III







 $h = 70.1 \,\mathrm{mm}$ $m_D = 1662 \,\mathrm{g}$ $r_o = 37.5 \,\mathrm{mm}$ $r_i = 5.0 \,\mathrm{mm}$

-

▶ ▲ 문 ▶ ▲ 문 ▶



At the beginning:

• Just cross-talk from core to segments



At the beginning:

• Just cross-talk from core to segments

Now:

- Cross-talk from core to segments
- Cross-talk from segments to segments
- Cross-talk from segments to core is all equal



At the beginning:

• Just cross-talk from core to segments

Now:

- Cross-talk from core to segments
- Cross-talk from segments to segments
- Cross-talk from segments to core is all equal
 - \rightarrow Calibration of the core just through known photon lines
 - \rightarrow Resolution of the core gets a bit worse.



$$E_{lpha} = 5485.56 \, \mathrm{keV}$$

 $E_{\gamma} = 59.54 \, \mathrm{keV}$



三日 のへの

(日) (周) (三) (三)

Analysis Alphas - Count Rates





-∢ ∃ ▶

Analysis

Alphas - Beam-Spot Reconstruction





<ロ> < 四 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ >

Analysis



Alphas - Beam-Spot Reconstruction



Lukas Hauertmann

Analysis Alphas - Continuum to Peak Ratio



 $f = \frac{N_{continuum}}{N_{Peak}} \rightarrow$ No differences observered in respect to metallization



Analysis Alphas - Rise Times





Summary and Outlook

Summary:

- Upgrade of GALATEA: Hat positioning system
- Improved the cross-talk correction and calibration
- No difference between full and partial metallization away from the end plates

Summary and Outlook

Summary:

- Upgrade of GALATEA: Hat positioning system
- Improved the cross-talk correction and calibration
- No difference between full and partial metallization away from the end plates

Outlook:

- Automatization of GALATEA
- Further improvement of the cross-talk correction and calibration
- Compare full and partial metallization close to the end plates
- Compare to simulations
- Verify results with other detectors
- Remove Kapton tape on the boundaries to study the boundaries with alphas
- Usage of a LASER to study a detector

Thank you for your attention!

3 K K 3 K

Germanium Detector: Siegfried III



Germanium Detectors



Radiation \rightarrow electron-hole pairs \rightarrow induced charge \rightarrow amplification \rightarrow signal

Germanium Detector: Siegfried III



Siegfried III - Cross-Section



Germanium Detector: Siegfried III



Siegfried III - Electrical Field



-

ヨト イヨト

Image: Image:





ъ.





Linearity: $\vec{E} \cdot \mathbf{C}^i \cdot \mathbf{F} \cdot \mathbf{C}^e \cdot \mathbf{A} = \vec{M} \rightarrow \vec{E} \cdot \mathbf{C}' = \vec{M}$

・ロト・西・・山・・山・ とう・



Linearity:
$$\vec{E} \cdot \mathbf{C}^i \cdot \mathbf{F} \cdot \mathbf{C}^e \cdot \mathbf{A} = \vec{M} \rightarrow \vec{E} \cdot \mathbf{C}' = \vec{M}$$

Conservation of energy:
$$E_0 = \sum_{j=1}^{18} E_j \longrightarrow 19 imes 19$$
 to $18 imes 18$

三日 のへで

イロト イ団ト イヨト イヨト



Linearity:
$$\vec{E} \cdot \mathbf{C}^i \cdot \mathbf{F} \cdot \mathbf{C}^e \cdot \mathbf{A} = \vec{M} \rightarrow \vec{E} \cdot \mathbf{C}' = \vec{M}$$

Conservation of energy:
$$E_0 = \sum_{j=1}^{18} E_j \longrightarrow 19 imes 19$$
 to $18 imes 18$

Assumption: $c_{i,0} = c_{1,0} \rightarrow \text{calibration of core: } M_0 = c_{core} \cdot E_0$

<ロ> < 四 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ >



Linearity:
$$\vec{E} \cdot \mathbf{C}^i \cdot \mathbf{F} \cdot \mathbf{C}^e \cdot \mathbf{A} = \vec{M} \rightarrow \vec{E} \cdot \mathbf{C}' = \vec{M}$$

Conservation of energy:
$$E_0 = \sum_{j=1}^{18} E_j \longrightarrow 19 imes 19$$
 to $18 imes 18$

Assumption: $c_{i,0} = c_{1,0} \rightarrow \text{calibration of core: } M_0 = c_{core} \cdot E_0$

Segments:
$$M_j = \sum_{i=1}^{18} E_i \cdot c_{i,j}$$

<ロ> < 四 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < 回 > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ >



Linearity:
$$\vec{E} \cdot \mathbf{C}^i \cdot \mathbf{F} \cdot \mathbf{C}^e \cdot \mathbf{A} = \vec{M} \rightarrow \vec{E} \cdot \mathbf{C}' = \vec{M}$$

Conservation of energy:
$$E_0 = \sum_{j=1}^{18} E_j \longrightarrow 19 imes 19$$
 to $18 imes 18$

Assumption: $c_{i,0} = c_{1,0} \rightarrow \text{calibration of core: } M_0 = c_{core} \cdot E_0$

Segments:
$$M_j = \sum_{i=1}^{18} E_i \cdot c_{i,j}$$

Single Segment k Events : $E_k = E_0 \wedge E_j = 0 \quad \forall \ j \neq k, 0$ $\rightarrow M_j = E_k \cdot c_{k,j}$

< □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □



208 Tl photon line: $E_{\gamma}=2615.533\,\mathrm{keV}$



-

8000

20000





 p_{raw}



Analysis Segment Boundaries







ъ







三日 のへの

イロト イヨト イヨト イヨト





ъ

Analysis Alphas - Charge Trapping





ъ

э.

< A