V701

Reichweite von Alphastrahlung

Fritz Agildere fritz.agildere@udo.edu Amelie Strathmann amelie.strathmann@udo.edu

Durchführung: 18. April 2023 Abgabe:

TU Dortmund – Fakultät Physik

Inhaltsverzeichnis

| 1 | Zielsetzung | 2 |
|----|--------------|---|
| 2 | Theorie | 2 |
| 3 | Durchführung | 3 |
| 4 | Auswertung | 3 |
| 5 | Diskussion | 8 |
| Ar | nhang | 9 |

1 Zielsetzung

Ziel des Versuches ist es, experimentell die Reichweite von α -Strahlung in Luft zu bestimmen.

2 Theorie

Durch das Messen der Reichweite von α -Teilchen kann die Energie dieser bestimmt werden. Die α -Teilchen geben durch elastische Stöße mit dem Material Energie ab, dies spielt bei dem Energieverlust schlussendlich nur eine untergeordnete Rolle. Die Teilchen können dur h Anregung oder Dissoziation von Molkülen verlieren. Der Energieverlust $\frac{dE_{\alpha}}{dx}$ hängt von der Energie der α -Teilchen und der Dichte des zu durchlaufenden Materials ab. Dabei ist zu beachten, dass bei kleineren Geschwindigkeit die Wahrscheinlichkeit der Wechselwirkungen zunimmt. Für hinreichend große Energien lässt sich der Energieverlust der α -Teilchen über die Bethe-Bolch-Gleichung beschreiben

$$-\frac{dE_{\alpha}}{dx} = \frac{z^2 e^4}{4\pi\epsilon_0 m_e} \frac{nZ}{v^2} \ln\left(\frac{2m_e v^2}{I}\right),\tag{1}$$

wobei z die Ladung der α -Teilchen ist und v die Geschwindigekit dieser. Z ist die Ordnungszahl, n die Teilchendichte und I die Ioniesierungsenergie des Targetgases. Die Gleichung 1 verliert an Gültigkeit, wenn das α -Teilchen sehr kleine Energien hat. Die Reichweite der α -Teilchen, also die Strecke bis zur vollkommenen Ausbremsung, lässt sich über den Zusammenhang

$$R = \int_0^{E_\alpha} \frac{dE_\alpha}{-dE_\alpha/dx} \tag{2}$$

bestimmen. Da bei niedrig werdener Energie die Gleichung 1 nicht mehr gilt, wird zur Bestimmung der mittleren Reichweite empirisch gewonnene Kurven verwendet. Für die mittlere Reichweite von α -Strahlung in Luft mit der Energie $E_{\alpha} \leq 2,5\,\mathrm{MeV}$ kann die Bezeichnung $R_m = 3,1\,\mathrm{E}^{3/2}$ verwendet werden. Bei einer konstanten Temperatur und konstantem Volumen ist die Reichwite von α -Teilchen in Gasen proportiona zum Druck ρ . Dementsprechend kann eine Absorptionsmessung, bei der der Druck variiert wird, durchgeführt werden. Für einen festen Abstand x_0 zwischen Detektor und α -Strahler gilt für die ëffektive Länge"x

$$x = x_0 \frac{\rho}{\rho_0},\tag{3}$$

wobei für der Normaldruck mit $\rho_0=1013\,\mathrm{mbar}$ eingesetzt werden muss.

3 Durchführung

4 Auswertung

Tabelle 1

| p / mbar | x / cm | $N_{ m tot}$ | $N_{ m max}$ | СН | E / MeV |
|----------|-------------------|--------------|--------------|-----|----------------------|
| 0 | 0,00 | 16178 | 71 | 803 | 4,00 |
| 50 | $0,\!30$ | 16170 | 74 | 779 | 3,88 |
| 100 | $0,\!59$ | 16153 | 78 | 716 | $3,\!57$ |
| 150 | 0,89 | 15246 | 82 | 656 | $3,\!27$ |
| 200 | 1,18 | 15085 | 99 | 595 | 2,96 |
| 250 | 1,48 | 14200 | 111 | 524 | 2,61 |
| 300 | 1,78 | 13984 | 97 | 472 | $2,\!35$ |
| 350 | 2,07 | 12137 | 95 | 408 | 2,03 |
| 400 | 2,37 | 3599 | 72 | 310 | $1,\!54$ |
| 450 | 2,67 | 458 | 12 | 316 | $1,\!57$ |
| 500 | 2,96 | 0 | 0 | 0 | 0,00 |

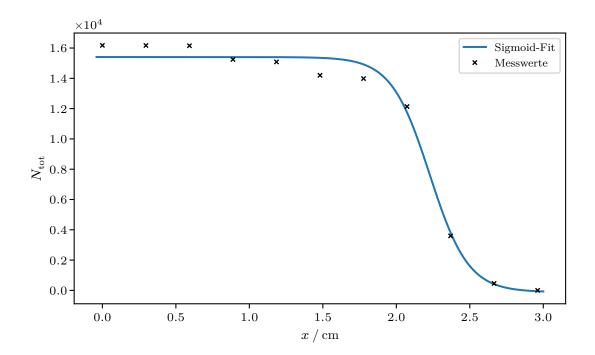


Abbildung 1

$$\operatorname{sig}(x) = \frac{a}{1 + \exp\big(b(x - c)\big)} + d$$

$$a = -15520 \pm 752$$

 $c = (2,227 \pm 0,031) \text{ cm}$

$$b = (-7.63 \pm 1.38) \,\mathrm{cm}^{-1}$$

 $d = 15406 \pm 310$

$$R = (2,227 \pm 0,031) \, \mathrm{cm}$$

$$E = (3{,}723 \pm 0{,}035)\,\mathrm{MeV}$$

$$\operatorname{sig}^{-1}(x) = \frac{\ln\left(\frac{a}{x-d} - 1\right)}{b} + c$$

$$\frac{1}{2}\hat{N}_{\rm tot} = 8089$$

$$R = (2,212 \pm 0,035) \, \mathrm{cm}$$

$$E = (3{,}707 \pm 0{,}039)\,\mathrm{MeV}$$

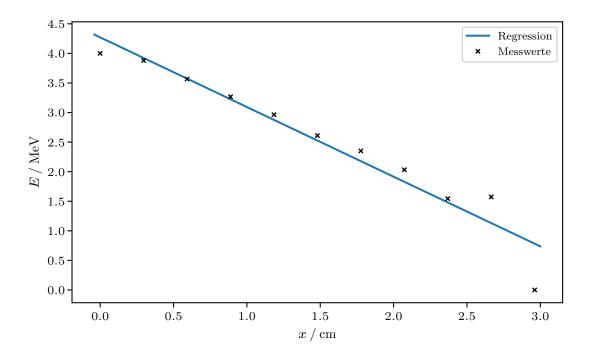


Abbildung 2

$$E(x) = w - vx$$

$$v = (1{,}178 \pm 0{,}106)\,{\rm MeV\,cm^{-1}} \qquad \qquad w = (4{,}271 \pm 0{,}186)\,{\rm MeV}$$

$$-\frac{{\rm d}E}{{\rm d}x} = (1{,}178 \pm 0{,}106)\,{\rm MeV\,cm^{-1}}$$

Tabelle 2

| p / mbar | x / cm | $N_{ m tot}$ | $N_{\rm max}$ | CH | E/MeV |
|----------|-------------------|--------------|---------------|---------------|------------------|
| 0 | 0,00 | 35 970 | 137 | 832 | 4,00 |
| 50 | 0,20 | 35467 | 156 | 783 | 3,76 |
| 100 | 0,39 | 34994 | 156 | 735 | $3,\!53$ |
| 150 | 0,59 | 34253 | 150 | 719 | 3,46 |
| 200 | 0,79 | 34239 | 168 | 658 | 3,16 |
| 250 | 0,99 | 34219 | 174 | 640 | 3,08 |
| 300 | 1,18 | 33165 | 188 | 584 | 2,81 |
| 350 | 1,38 | 31181 | 185 | 559 | 2,69 |
| 400 | 1,58 | 30254 | 181 | 505 | 2,43 |
| 450 | 1,78 | 28910 | 195 | 463 | $2,\!23$ |
| 500 | 1,97 | 25276 | 194 | 384 | 1,85 |
| 550 | $2,\!17$ | 18557 | 204 | 340 | 1,63 |
| 600 | 2,37 | 6020 | 122 | 312 | 1,50 |
| 650 | $2,\!57$ | 753 | 17 | 308 | 1,48 |
| 700 | 2,76 | 117 | 2 | 441 | $2,\!12$ |
| 750 | 2,96 | 1 | 1 | 126 | 0,61 |

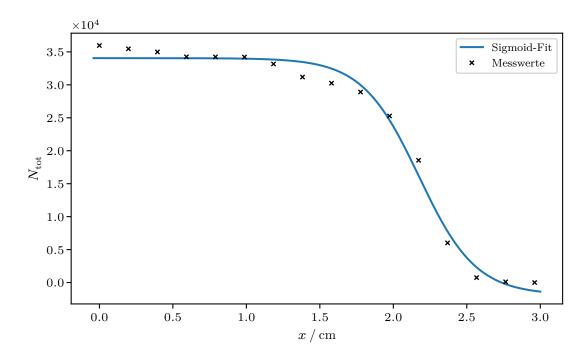


Abbildung 3

$$a = -35\,927 \pm 1706 \qquad \qquad b = (-5,17 \pm 0,73)\,\mathrm{cm}^{-1}$$

$$c = (2,175 \pm 0,032)\,\mathrm{cm} \qquad \qquad d = 34\,053 \pm 585$$

$$R = (2,175 \pm 0,032) \,\mathrm{cm}$$

$$E = (3,665 \pm 0,036) \,\mathrm{MeV}$$

$$\frac{1}{2}\hat{N}_{\mathrm{tot}} = 17\,985$$

$$R = (2{,}134 \pm 0{,}039)\,\mathrm{cm}$$

$$E = (3,618 \pm 0,044) \, \mathrm{MeV}$$

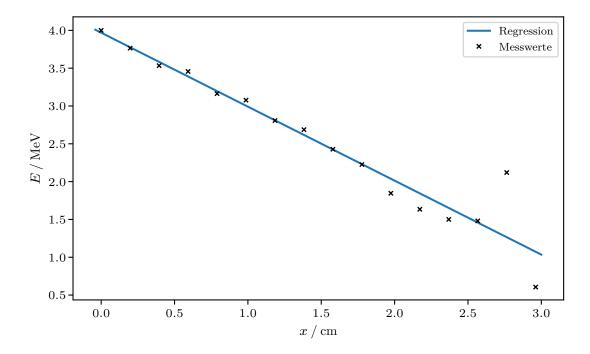


Abbildung 4

$$v = (0.978 \pm 0.076) \, \mathrm{MeV \, cm^{-1}}$$
 $w = (3.969 \pm 0.132) \, \mathrm{MeV}$

$$-\frac{{\rm d}E}{{\rm d}x} = (0.978 \pm 0.076)\,{\rm MeV\,cm^{-1}}$$

Tabelle 3

| 2339 | 2420 | 2455 | 2478 | 2504 | 2532 | 2570 | 2608 | 2642 | 2669 |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 2340 | 2420 | 2457 | 2487 | 2509 | 2534 | 2571 | 2609 | 2642 | 2672 |
| 2355 | 2421 | 2460 | 2489 | 2514 | 2539 | 2574 | 2611 | 2642 | 2678 |
| 2375 | 2423 | 2467 | 2492 | 2518 | 2540 | 2576 | 2618 | 2646 | 2682 |
| 2375 | 2429 | 2468 | 2492 | 2521 | 2542 | 2576 | 2624 | 2651 | 2682 |
| 2387 | 2430 | 2473 | 2493 | 2523 | 2543 | 2582 | 2628 | 2654 | 2685 |
| 2395 | 2444 | 2475 | 2497 | 2523 | 2549 | 2590 | 2628 | 2655 | 2708 |
| 2405 | 2445 | 2475 | 2498 | 2527 | 2550 | 2597 | 2632 | 2660 | 2710 |
| 2406 | 2451 | 2477 | 2503 | 2527 | 2556 | 2605 | 2636 | 2663 | 2742 |
| 2411 | 2453 | 2478 | 2503 | 2529 | 2562 | 2607 | 2636 | 2665 | 2769 |

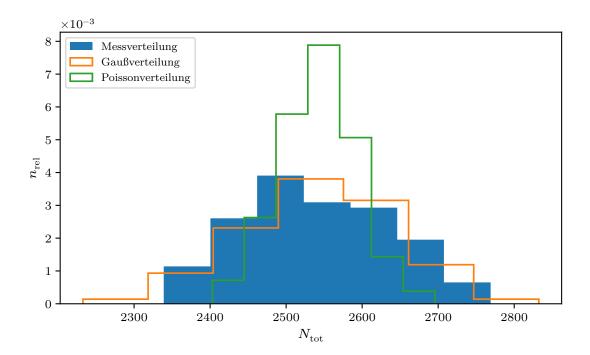


Abbildung 5

$$\begin{split} P_{\mu\,\sigma}(x) &= \frac{1}{\sqrt{2\pi}\sigma} \exp\left(-\frac{(x-\mu)^2}{2\sigma^2}\right) \\ P_{\lambda}(k) &= \frac{\lambda^k}{k!} \exp\left(-k\right) \end{split}$$

$$\begin{split} \overline{N}_{\mathrm{tot}} &= 2539{,}78 \\ \sigma^2 &= 9439{,}41 \end{split}$$

$$\sigma = 97,16$$

5 Diskussion

Anhang

| Druck moar | Channel | 2 ahirate | Maxzahl |
|---|--------------------------|-------------------------|------------------|
| 0 | 803 | 8 = 1,9 1 | 7/ |
| 100 | 776 | 16170 | 74 |
| 720 | 656 | 15246 | 82 |
| \$0 \$00 \$00 \$50 \$50 \$00 \$50 \$00 | 656 585 524 472 | 15085 | 99 1X1 195 |
| 300 | 472 | 14200 13384 12137 | 97 |
| 320 | 408 | 12/37 | 35 |
| 450 | 310 | 43599 | 1/2 |
| 500 | 0 | O | 0 |
| | | | |
| | OCH BERTHE | | 16 |
| | | | 3 |
| | | | 5 |

| Druck moar | Max Zanirate | Enannel | 1 Zahirate |
|---------------------------------|---|--|--|
| -0- | 438 | #32 832 733 735 719 600 | 34846 |
| 0 50 | 137 137 156 156 150 168 174 188 185 185 185 187 135 135 134 204 122 | 832 | 359 70 359 70 359 6 7 34253 34253 34239 34279 33165 |
| 50 | 156 | 783 | 35467 |
| 100 | 156 | 733 | 34253 |
| 150 | 168 | 65- | 311230 |
| 200 | Au | (140 | 34219 |
| 200 300 300 400 400 | 188 | 262 284 262 263 | 33165 |
| 350 | 185 | 259 | 34481 |
| uno | 181 | 305 | 20254 |
| 450 | 195 | 1163 | 28310 |
| 500 | 194 | 384 3840 372 | |
| 550 | 264 | 3 67 | 25276 |
| 600 | 122 | 3/12 | 18047 |
| 650 | NA EN | 308 | 753 |
| 300 | 2 | 500 | 753 |
| 750 | 2 1 | 941 | 1177 |
| 000 000 000 000 | 0 N | 156 g 176 g | 11/1/ |
| xo= ucm | | 1 633 | 111111111111111111111111111111111111111 |

| | ucm | Druck = 3 | 300mb | |
|----------------|--|---|----------------------------|------------------------------|
| 1 | 2423 2608 2642 2448 2408 2540 2540 2540 2445 2665 | 39 2523 | 77 | 2521 |
| 1 | 2608 | 40 21 52 | 78 | 2611 |
| 3 | 2642 | 41 2529 | 78 79 80 81 | 2420 |
| 5 | 2703 | 42 2532 | 80 | 2682 |
| 6 | 2030 | 43 2642 | 81 | 2682 2527 2682 |
| 1 | 2571 | 44 2355 | 82 | 2682 |
| 8 | 2475 2665 2339 2605 2605 2605 2605 2506 2506 2506 2405 2405 2405 2405 2405 2406 2407 2616 | 47 2529 42 2532 43 2642 44 2355 45 2534 | 82 83 84 | 2429 2685 |
| 0 10 | 2665 | 46 2400 | 85 | 2685 |
| 10 | 2339 | 47 2672 48 2669 | 85 | 2590 2411 |
| M | 2605 | 49 2503 | 86 87 | 2421 |
| 12 RB 14 ND | 2 453 | 50 2543 | 00 | 2421 2636 |
| 13 | 2574 | 51 2497 | 89 99 90 91 92 | 2660 |
| M | 255 6 | 97 2642 | 90 | 24.92 |
| 10 | 25 62 | 53 2468 | 91 | 2492 2576 2477 |
| 16 | 2493 | 54 2487 | 02 | 1472 |
| 18 | 2455 | 55 2509 | 93 | 2514 |
| 18 | 2387 | 56 2498 | 94 | 24.60 |
| 19 | 2504 | 57 2478 58 2489 | 95 | 2460 2742 2473 2430 |
| 20 | 2445 | 58 7489 | 96 | 2472 |
| 21 22 | 24 67 | 59 2375 | 97 | 24.20 |
| 22 | 2340 | 60 2076 | 98 | 2518 |
| 23 | 7375 | 60 2576 61 2395 | 99 | 2549 |
| 24 | 7678 | 62 2550 | 100 | 2655 |
| 23 25 25 14 | 2527 | 62 2461 | 700 | 2033 |
| 26 | 7646 | 63 2451 64 2542 65 2492 | | 1 |
| 77 | 3609 | 15 21.02 | | 1 |
| 22 | 2151 | 52 2642 53 2468 54 2487 55 2509 56 2498 57 2478 58 2489 59 2375 60 2576 61 2395 62 2550 63 2451 64 2542 65 2492 66 2475 67 2539 68 2628 69 2523 70 2582 | N | 1. |
| 23 | 5836 | 66 2475 67 2539 68 2628 69 2523 70 2582 | | IN |
| 30 | 2622 | 67 2537 | | |
| 2 1 | 27.40 | 68 2628 | | |
| 31 32 | 2600 | 69 2523 | | |
| 54 | 2007 | 70 2582 | | |
| 33 | 1662 | 71 2618 | | |
| 34 | 2405 | 72 2624 | | |
| SAN S | 2097 | 71 2618 72 2624 73 2444 | | |
| 34 | 27/9 | 71 2618 72 2624 73 2444 74 2628 75 2651 | | |
| 27 | 2/ 50 | 75 2651 | | |
| 36 37 38 | 2405 2797 2769 2420 2540 | 75 2057 | | The Paris London |
| 38 | 2740 | 76 2503 | | |