## V504

# Thermische Elektronenemission

 $\begin{array}{ccc} & & & & Ngoc\ Le \\ amelie.hater@tu-dortmund.de & & ngoc.le@tu-dortmund.de \end{array}$ 

Durchführung: 04.06.2024 Abgabe: 11.06.2024

TU Dortmund – Fakultät Physik

## Inhaltsverzeichnis

1	Ziel	setzung	3
2	The	orie	3
	2.1	Sättigungsstromdichte	3
	2.2	Hochvakuum-Diode	
	2.3	Kennlinie der Hochvakuum-Diode	4
3	Dur	chführung	5
	3.1	Kennlinienschar einer Hochvakuum-Diode	5
	3.2	Bestimmung des Anlaufstromgebiets	6
4	Aus	wertung	6
	4.1	Gültigkeit des Langmuir-Schottkyschen Raumladungsgesetzes	12
	4.2	Bestimmung der Kathodentemperatur	13
	4.3	Bestimmung der Kathodentemperaturen und Austrittsarbeit von Wolfram	
5	Disk	cussion	15
Ar	nhang	5	15
	Orig	rinaldaten	15

## 1 Zielsetzung

Das Ziel dieses Versuchs ist die Austrittsarbeit von Wolfram zu bestimmen. Hierfür werden verschiedene Kennlinien einer Hochvakuum-Diode und das Anlaufstromgebiet der Diode aufgenommen und untersucht.

#### 2 Theorie

Metalle sind meistens kristalline Festkörper mit einer guten elektrischen Leitfähigkeit, da die Atome ionisiert sind. Daher bilden die Ionen ein räumlich periodisches Gitter, welche von freigesetzten Elektronen eingehüllt sind. Das Gitterpotentail wird in grober Näherung als konstant betrachtet. Somit stellt das Metallinnere ein Gebiet mit positiven Potential dar, was vom Betrag des Potentials im Außenraum unterschiedlich ist.

Damit ein Elektron das Metall verlassen kann, muss ein Elektron gegen das Potential mithilfe einer Auftristtarbeit anlaufen. Laut der Quantentheorie können Elektronen nur diskrete dicht beieinanderliegende Energiewerte annehmen. Zusätzlich unterliegen die Elektronen eines Kristallgitter dem Pauli-Verbot, da diese Teilchen mit halbzahligen Spin sind. Das Pauli-Verbot sagt aus, dass jeder mögliche Zustand mit der Energie E von höchstens zwei Elektronen eingenommen werden kann. Hierbei müssen die beiden Elektronen entgegengesetze Spins besitzen. Dadurch weisen die Elektronen beim absoluten Nullpunkt eine endliche Energie auf, wobei die Fermische Grenzenergie  $\xi$  nicht überschritten wird. Diese ist abhängig von der Zahl n der Elektronen pro Volumeneinheit im Metall.

Bei Zimmertemperatur gilt für alle Metalle  $\xi >> k_{\rm B}T$ . Durch dei Fermi-Diracsche Verteilungsfunktion wird die Wahrscheinlichkeit angegeben, dass im thermischen Gleichgewicht ein möglicher Zustand mit der Energie E besetzt ist. Daraus lässt sich erschließen, dass ein Elektron mindestens die Energie  $\xi + e_0 \phi$  besitzen muss, um die Metalloberfläche zu verlassen. Für Elektronen mit hoher Energie, lässt sich diese Wahrscheinlichkeit mit

$$f(E) \approx \exp\left(\frac{\xi - E}{k_{\rm B}T}\right)$$
 (1)

nähern, da diese Elektronen die Metalloberfläche spontan verlassen können.

#### 2.1 Sättigungsstromdichte

Die Sättigungsstromdichte  $j_{\rm S}$  beschreibt, die Zahl der Elektronen, welche pro Zeit- und Flächeneinheit aus einer Metalloberfläche austreten. Dies wird durch die Richardson Gleichung

$$j_{\rm S}(T) = 4\pi \frac{e_0 m_0 k_{\rm B}^2}{h^3} T^2 \exp\left(\frac{-e_0 \phi}{k_{\rm B} T}\right) \eqno(2)$$

beschrieben.

#### 2.2 Hochvakuum-Diode

Für die Messung des Sättigungsstromes einer emittierenden Metalloberfläche wird eine Hochvakuum-Diode verwendet. Das Hochvakuum vermeidet die Wechselwirkungen zwischen den freien Elektronen und den Gasmolekülen. Zusätzlich sorgt die Hochvakuum-Diode dafür, dass ein elektrisches Feld exisitert, welches die austretenden Elektronen absaugt. Die Diode besteht aus einem evakuiertem Glaskörper. In diesem Glaskörper ist ein Draht eingeschmolzen, der durch Strom auf  $1000-3000\,\mathrm{K}$  erhitzt werden kann. Demzufolge treten Elektronen aus, die durch das elektrische Feld abgesaugt werden.

#### 2.3 Kennlinie der Hochvakuum-Diode

Die Kennlinie einer Hochvakuum-Diode ist in Abbildung 1 zu erkennen. Diese beschreibt den Zusammenhang zwischen der Stromdichte j bzw. dem Anodenstrom  $I_{\rm A}$  und dem von außen angelegten Potential einer Hochvakuumdiode.

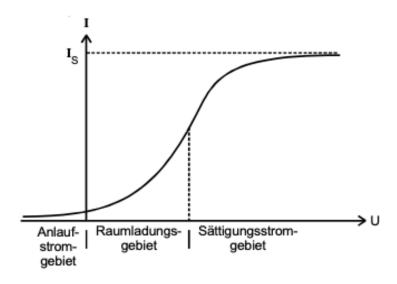


Abbildung 1: Kennlinie einer Hochvakuum-Diode Q[anleitungV504].

Das Anlaufstromgebiet ist durch einen exponentiellen Zusammenhang von dem Strom I und des Potentials V beschrieben. Dieser lautet

$$j(V) = j_0 \exp\left(-\frac{e_0 \phi_{\rm A} + e_0 V}{k_{\rm BT}}\right) = {\rm const} \, \exp\left(-\frac{e_0 V}{k_{\rm B} T}\right) \,. \eqno(3)$$

Der Anlaufstrom bezeichnet den geringen Strom, gegen welche die Elektronen beim Verlassen der Kathode anlaufen können. Dies ist möglich, da die Energie dieser Elektronen größer als die Austrittsarbeit  $\phi_{\rm A}$  ist. Das Raumladungsgebiet wird durch das Langmuir-Schottkyschen-Raumladungsgesetz

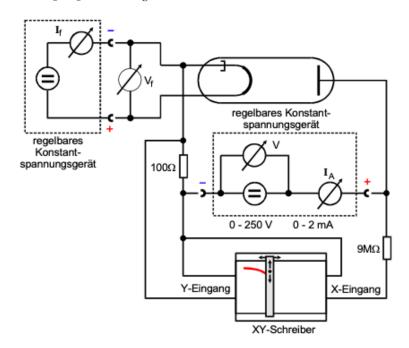
$$j = \frac{4}{9}\varepsilon_0 \sqrt{2\frac{e_0}{m_0}} \frac{V^{3/2}}{a^2} \tag{4}$$

beschrieben. In dem Raumladungsgebiet werden nicht alle emittierten Elektronen vom Anodenfeld erfasst, wodurch der gemessene Diodenstrom kleiner als der Sättigugnsstrom ist. Hierbei ist die Geschwindigkeit der Elektronen nicht konstant und die Raumladugnsdichte  $\rho$  der Elektronen nimmt zur Anhode hin ab. Da die Raumladugnsdichte den Verlauf der Feldstärke zwischen der Anode und Kathode beschreibt, reichen die Feldlinien, die von der Anode ausgehen, nicht mehr vollständig bis zur Kathode. Zuletzt ist in der Kennlinie der Sättigungsstromgebiet gekennzeichnet, der in 2.1 erläutert wird. Mithilfe von Ausschnitten der Kennlinie können die Kathodentemperatur sowie die Austrittsarbeit der Kathode bestimmt werden.

## 3 Durchführung

#### 3.1 Kennlinienschar einer Hochvakuum-Diode

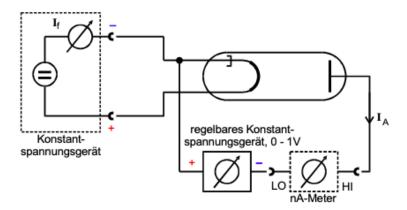
Im ersten Teil der Durchführung wird eine Kennlinienschar einer Hochvakuum-Diode erstellt. Hierfür wird die Schaltung in Abbildung 2 ohne einen XY-Schreiber verwendet. Dabei wird die Heizleistung fünf mal im Bereich von  $1,8\,\mathrm{A}-2,4\,\mathrm{A}$  variiert. Für jede Heizleistung wird schrittweise die Anodenspannung erhöht und der zugehörige Anodenstrom notiert. Damit wird anschließend für jede Heizleistung eine Kennlinie erstellt und die jeweiligen Sättigungsströme  $I_\mathrm{S}$  bestimmt.



**Abbildung 2:** Schaltbild zur Erstellung einer Kennlinie der Hochvakuum-Diode Q[anleitungV504].

## 3.2 Bestimmung des Anlaufstromgebiets

Beim zweiten Teil der Durchführung wird das Anlaufstromgebiet der Diode untersucht. Hier wird die Schaltung in Abbildung 3 verwendet. Zunächst wird der Heizstrom auf 2, 3 A eingestellt. Daraufhin wird die Spannung des Gegenfelds schrittweise erhöht. Hierbei werden die jeweiligen Anodenspannungen und -ströme notiert. Zuletzt wird mit den aufgenommen Daten die Kathodentemperatur sowie die Austrittsarbeit bestimmt.



 ${\bf Abbildung \ 3: \ Schaltbild \ zur \ Aufnahme \ einer \ Anlaufstromkurve \ Q[anleitung V504]}.$ 

## 4 Auswertung

Die für die verschiedenen Heizströme  $I_{\rm Heiz}$  bzw. Heizspannung  $U_{\rm Heiz}$  gemessenen Werte sind in den Tabellen (1), (2) und (4) aufgetragen. Die verschiedenen Kennlinien sind in den Abbildungen (4) und (??) dargestellt.

**Tabelle 1:** Gemessener Strom in Abhängigkeit von der Spannung bei  $I_{\rm Heiz}=2$  und  $U_{\rm Heiz}=4$  in den linken beiden Spalten und bei  $I_{\rm Heiz}=2.1$  und  $U_{\rm Heiz}=4$  in den rechten beiden Spalten.

Spannung [V]	Strom [mA]	Spannung [V]	Strom [mA]
10	0,013	15	0,032
20	0,029	30	0,072
30	0,043	40	0,096
40	0,050	50	0,111
50	0,054	60	0,121
60	0,056	70	0,121
70	0,056	80	0,126
80	0,057	90	0,130
90	0,059	100	0,133
100	0,059	110	0,134
110	0,060	120	0,135
		130	0,136
		140	$0,\!137$
		150	0,128
		160	0,139
		170	0,140
		180	0,140

**Tabelle 2:** Gemessener Strom in Abhängigkeit von der Spannung bei  $I_{\rm Heiz}=2,2$  und  $U_{\rm Heiz}=4,5$  in den linken beiden Spalten und bei  $I_{\rm Heiz}=2.3$  und  $U_{\rm Heiz}=5$  in den rechten beiden Spalten.

Spannung [V]	Strom [mA]	Spannung [V]	Strom [mA]
10	0,026	15	0,052
20	0,060	30	0,128
30	0,101	45	0,214
40	0,146	60	$0,\!306$
50	0,189	75	0,402
60	0,227	90	0,491
70	0,250	105	$0,\!557$
80	0,274	120	0,609
90	0,289	135	0,644
100	0,298	150	0,667
110	0,309	165	0,683
120	0,310	180	0,694
130	0,314	195	0,702
140	0,316	210	0,709
150	0,319	225	0,714
		240	0,719

Tabelle 3: Gemessener Strom in Abhängigkeit von der Spannung bei  $I_{\rm Heiz}=2.4$  und  $U_{\rm Heiz}=5.$ 

3       0,007         6       0,017         9       0,027         12       0,040         15       0,053         18       0,067         21       0,081         24       0,098         27       0,114         30       0,129         33       0,149         36       0,171         39       0,193         42       0,214         45       0,235         48       0,251         51       0,275         54       0,299         57       0,322         60       0,352         65       0,400         70       0,441         75       0,492         80       0,535         85       0,576         90       0,626         110       0,786         130       0,930         150       1,053         170       1,158         190       1,238         210       1,292         230       1,330	Spannung [V]	Strom [mA]
6       0,017         9       0,027         12       0,040         15       0,053         18       0,067         21       0,081         24       0,098         27       0,114         30       0,129         33       0,149         36       0,171         39       0,193         42       0,214         45       0,235         48       0,251         51       0,275         54       0,299         57       0,322         60       0,352         65       0,400         70       0,441         75       0,492         80       0,535         85       0,576         90       0,626         110       0,786         130       0,930         150       1,053         170       1,158         190       1,238         210       1,292         230       1,330		
12       0,040         15       0,053         18       0,067         21       0,081         24       0,098         27       0,114         30       0,129         33       0,149         36       0,171         39       0,193         42       0,214         45       0,235         48       0,251         51       0,275         54       0,299         57       0,322         60       0,352         65       0,400         70       0,441         75       0,492         80       0,535         85       0,576         90       0,626         110       0,786         130       0,930         150       1,053         170       1,158         190       1,238         210       1,292         230       1,330		
15       0,053         18       0,067         21       0,081         24       0,098         27       0,114         30       0,129         33       0,149         36       0,171         39       0,193         42       0,214         45       0,235         48       0,251         51       0,275         54       0,299         57       0,322         60       0,352         65       0,400         70       0,441         75       0,492         80       0,535         85       0,576         90       0,626         110       0,786         130       0,930         150       1,053         170       1,158         190       1,238         210       1,292         230       1,330	9	0,027
18       0,067         21       0,081         24       0,098         27       0,114         30       0,129         33       0,149         36       0,171         39       0,193         42       0,214         45       0,235         48       0,251         51       0,275         54       0,299         57       0,322         60       0,352         65       0,400         70       0,441         75       0,492         80       0,535         85       0,576         90       0,626         110       0,786         130       0,930         150       1,053         170       1,158         190       1,238         210       1,292         230       1,330	12	0,040
21       0,081         24       0,098         27       0,114         30       0,129         33       0,149         36       0,171         39       0,193         42       0,214         45       0,235         48       0,251         51       0,275         54       0,299         57       0,322         60       0,352         65       0,400         70       0,441         75       0,492         80       0,535         85       0,576         90       0,626         110       0,786         130       0,930         150       1,053         170       1,158         190       1,238         210       1,292         230       1,330	15	0,053
24       0,098         27       0,114         30       0,129         33       0,149         36       0,171         39       0,193         42       0,214         45       0,235         48       0,251         51       0,275         54       0,299         57       0,322         60       0,352         65       0,400         70       0,441         75       0,492         80       0,535         85       0,576         90       0,626         110       0,786         130       0,930         150       1,053         170       1,158         190       1,238         210       1,292         230       1,330	18	0,067
27       0,114         30       0,129         33       0,149         36       0,171         39       0,193         42       0,214         45       0,235         48       0,251         51       0,275         54       0,299         57       0,322         60       0,352         65       0,400         70       0,441         75       0,492         80       0,535         85       0,576         90       0,626         110       0,786         130       0,930         150       1,053         170       1,158         190       1,238         210       1,292         230       1,330	21	0,081
30       0,129         33       0,149         36       0,171         39       0,193         42       0,214         45       0,235         48       0,251         51       0,275         54       0,299         57       0,322         60       0,352         65       0,400         70       0,441         75       0,492         80       0,535         85       0,576         90       0,626         110       0,786         130       0,930         150       1,053         170       1,158         190       1,238         210       1,292         230       1,330	24	0,098
33       0,149         36       0,171         39       0,193         42       0,214         45       0,235         48       0,251         51       0,275         54       0,299         57       0,322         60       0,352         65       0,400         70       0,441         75       0,492         80       0,535         85       0,576         90       0,626         110       0,786         130       0,930         150       1,053         170       1,158         190       1,238         210       1,292         230       1,330	27	0,114
36       0,171         39       0,193         42       0,214         45       0,235         48       0,251         51       0,275         54       0,299         57       0,322         60       0,352         65       0,400         70       0,441         75       0,492         80       0,535         85       0,576         90       0,626         110       0,786         130       0,930         150       1,053         170       1,158         190       1,238         210       1,292         230       1,330	30	0,129
39       0,193         42       0,214         45       0,235         48       0,251         51       0,275         54       0,299         57       0,322         60       0,352         65       0,400         70       0,441         75       0,492         80       0,535         85       0,576         90       0,626         110       0,786         130       0,930         150       1,053         170       1,158         190       1,238         210       1,292         230       1,330	33	0,149
42       0,214         45       0,235         48       0,251         51       0,275         54       0,299         57       0,322         60       0,352         65       0,400         70       0,441         75       0,492         80       0,535         85       0,576         90       0,626         110       0,786         130       0,930         150       1,053         170       1,158         190       1,238         210       1,292         230       1,330	36	0,171
45 0,235 48 0,251 51 0,275 54 0,299 57 0,322 60 0,352 65 0,400 70 0,441 75 0,492 80 0,535 85 0,576 90 0,626 110 0,786 130 0,930 150 1,053 170 1,158 190 1,238 210 1,292 230 1,330	39	0,193
48	42	0,214
51       0,275         54       0,299         57       0,322         60       0,352         65       0,400         70       0,441         75       0,492         80       0,535         85       0,576         90       0,626         110       0,786         130       0,930         150       1,053         170       1,158         190       1,238         210       1,292         230       1,330	45	$0,\!235$
54       0,299         57       0,322         60       0,352         65       0,400         70       0,441         75       0,492         80       0,535         85       0,576         90       0,626         110       0,786         130       0,930         150       1,053         170       1,158         190       1,238         210       1,292         230       1,330	48	0,251
57       0,322         60       0,352         65       0,400         70       0,441         75       0,492         80       0,535         85       0,576         90       0,626         110       0,786         130       0,930         150       1,053         170       1,158         190       1,238         210       1,292         230       1,330	51	$0,\!275$
60       0,352         65       0,400         70       0,441         75       0,492         80       0,535         85       0,576         90       0,626         110       0,786         130       0,930         150       1,053         170       1,158         190       1,238         210       1,292         230       1,330	54	$0,\!299$
65       0,400         70       0,441         75       0,492         80       0,535         85       0,576         90       0,626         110       0,786         130       0,930         150       1,053         170       1,158         190       1,238         210       1,292         230       1,330	57	$0,\!322$
70       0,441         75       0,492         80       0,535         85       0,576         90       0,626         110       0,786         130       0,930         150       1,053         170       1,158         190       1,238         210       1,292         230       1,330	60	$0,\!352$
75       0,492         80       0,535         85       0,576         90       0,626         110       0,786         130       0,930         150       1,053         170       1,158         190       1,238         210       1,292         230       1,330	65	0,400
80 0,535 85 0,576 90 0,626 110 0,786 130 0,930 150 1,053 170 1,158 190 1,238 210 1,292 230 1,330	70	0,441
85 0,576 90 0,626 110 0,786 130 0,930 150 1,053 170 1,158 190 1,238 210 1,292 230 1,330	75	0,492
90 0,626 110 0,786 130 0,930 150 1,053 170 1,158 190 1,238 210 1,292 230 1,330	80	$0,\!535$
110       0,786         130       0,930         150       1,053         170       1,158         190       1,238         210       1,292         230       1,330	85	0,576
130       0,930         150       1,053         170       1,158         190       1,238         210       1,292         230       1,330	90	0,626
150       1,053         170       1,158         190       1,238         210       1,292         230       1,330	110	0,786
170       1,158         190       1,238         210       1,292         230       1,330	130	0,930
190 1,238 210 1,292 230 1,330	150	1,053
210 1,292 230 1,330	170	1,158
230 1,330	190	1,238
	210	1,292
250   9   1.356	230	1,330
	250 9	1,356

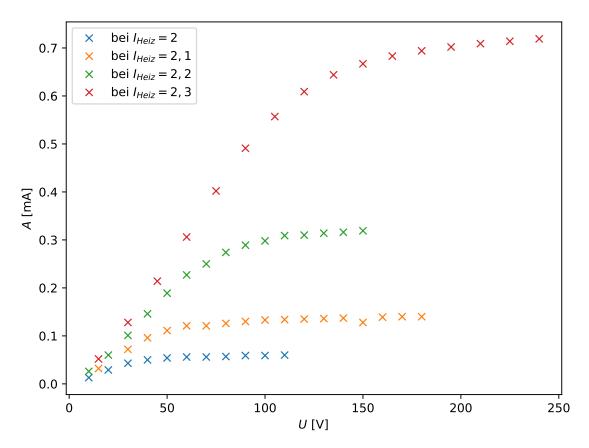
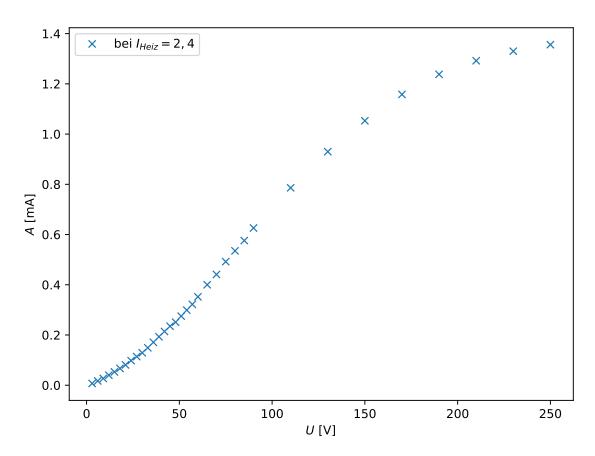


Abbildung 4: Kennlinien der Diode bei verschiedenen Heizströmen.

Tabelle 4: Gemessener Strom in Abhängigkeit von der Spannung bei  $I_{\rm Heiz}=2.4$  und  $U_{\rm Heiz}=5.$ 

$I_{ m Heiz} \left[{ m mA} ight]$	$I_S [\mathrm{mA}]$
2,0	0,060
2,1	0,140
$^{2,2}$	0,319
2,3	0,719
3,4	1,356

Aus den Abbidlungen (4) und (5) werden die Sättigungsströme  $I_S$  abgelesen, die in Tabelle (4) aufgelistet sind.



**Abbildung 5:** Kennlinien der Diode bei einem Heizstrom von  $2,4~\mathrm{mA}$ 

## 4.1 Gültigkeit des Langmuir-Schottkyschen Raumladungsgesetzes

Die Langmuir-Schottkysche Gleichung (??) hat die Form  $I = a \cdot U^b$ . Diese lässt sich durch Logarithmisieren in die Geradengleichung

$$\log(I) = b \cdot \log(U) + \log(a)$$

bringen. Zur Überprüfung der Gleichung wird eine lineare Regression der 5. Kennlinie verwendet, die bei dem höchsten Heizstrom entsteht. Die Regression und die Messwerte der 5. Kennlinie sind in Abbildung (7) abgebildet.

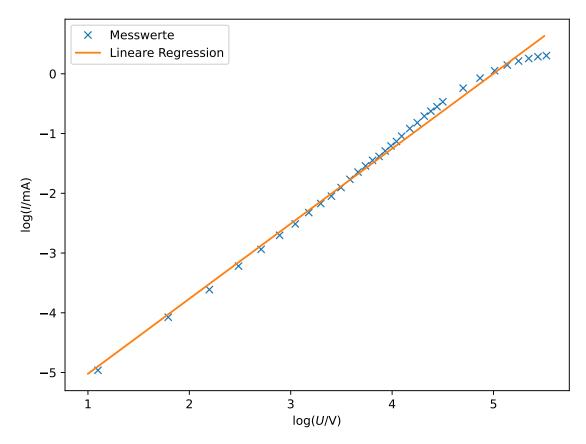


Abbildung 6: Lineare Regression der logarithmisierten, fünften Kennlinie.

Durch die lineare Regression ergeben sich die Werte

$$\log(a) = 1,26 \pm 0,02 \tag{5}$$

$$b = -6,28 \pm 0,08. \tag{6}$$

bist zur Auswertung der Gültigkeit nicht relevant.  $\log(a)$ kann mit dem Theoriewert  $\log(a)_{\rm Theo}=\frac{3}{2}$ verglichen werden.

## 4.2 Bestimmung der Kathodentemperatur

Der Bereich des Anlaufstroms hat einen exponentiellen Zusammenhang zwischen Strom und Spannung wie in Gleichung (??) zu sehen ist. Durch das Logarithmieren des Stroms und dem Auftragen gegen die Spannung eine lineare Regression der Form

$$y = cx + d$$

durchgeführt werden. Die verwendeten Messwerte aus dem Anlaufbereich sind in Tabelle (5) zu sehen.

Tabelle 5: Gemessener Strom in Abhängigkeit von der Spannung im Anlaufbereich.

Spannung [V]	Strom [nA]
0	4,40
0,05	3,00
0,1	2,10
0,15	1,90
$0,\!2$	1,45
$0,\!25$	1,00
0,3	0,79
$0,\!4$	0,40
$0,\!5$	0,185
0,6	0,059
0,65	0,014

Diese Messwerte und die lineare R<br/>gression sind in Abbildung (??) dargestellt. Die Wert der lineare Regression bestimmen sich zu

$$c = -7, 8 \pm 0, 6$$
  
 $d = 1, 7 \pm 0, 2$ .

Durch Vergleich mit Gleichung (??) ergibt sich

$$c = -\frac{e}{kT}$$
 
$$\Leftrightarrow T = -\frac{e}{kc}$$

für die Kathodentemperatur T. Die aus den Messwerten bestimmte Kathodentemperatur ist

$$T = (1,5 \pm 0,1) \cdot 10^3 \ \mathrm{K} \, .$$

## 4.3 Bestimmung der Kathodentemperaturen und Austrittsarbeit von Wolfram

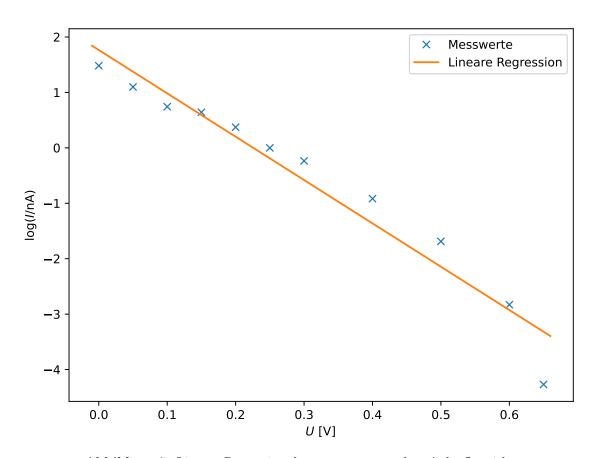


Abbildung 7: Lineare Regression der messwerte aus dem Anlaufbereich.

## 5 Diskussion

# Anhang

Originaldaten