Diese Ungleichung wurde kürzlich von Wigner³ aus der allgemeineren Forderung der „Kausalität“ der Wechselwirkung (für $r < r_0$) abgeleitet und in ihrer Bedeutung diskutiert. Erfolgt die Wechselwirkung mittels eines Potentials, so läßt sich die Ungleichung zur Gl. (25) verschärfen.

Herrn Prof. W. Heisenberg danke ich für sein Interesse an der vorliegenden Untersuchung, Herrn Prof. C. Möller für die kritische Durchsicht des Manuskripts und Herrn K. Symanzik für eine interessante Diskussion über das analytische Verhalten der auftretenden Funktionen.

NOTIZEN

Die Sperrfähigkeit von legierten Si-Flächengleichrichtern

Von Adolf Herlet und Hubert Patalong
Laboratorium der Siemens-Schuckertwerke AG,
Pretzfeld

(Z. Naturforschg. **10a**, 584—586 [1955]; eingeg. am 7. Mai 1955)

Legierte Si-Gleichrichter besitzen im allgemeinen p-s-n-Struktur¹. Ihre Sperrfähigkeit ist ebenso wie die der Gleichrichter mit p-n-Struktur durch einen außerordentlich steilen Anstieg des Sperrstromes begrenzt (Abb. 1). Die „Grenzspannung“ U_B ², bei der der Stromanstieg abrupt einsetzt, wurde von Pearson und Sawyer unter der Annahme einer kritischen Feldstärke von $2,5 \cdot 10^5 \text{ V cm}^{-1}$ aus dem Störstellengehalt bzw. aus

dem spez. Widerstand der beiden p- und n-leitenden Bereiche einer p-n-junction abgeschätzt³. Bei Gleichrichtern mit p-s-n-Struktur geht praktisch nur der spez. Widerstand der hochohmigen Mittelzone ein, und die angegebene Formel reduziert sich z.B. im Falle einer p-leitenden Mittelzone auf

$$\frac{U_B}{\text{Volt}} = 8 \cdot \left(\frac{\varrho_p}{\Omega \text{ cm}} \right). \quad (1)$$

Wir haben diesen Zusammenhang zwischen Grenzspannung U_B und spez. Widerstand an legierten Si-Gleichrichtern mit p-leitender Mittelzone geprüft (Abb. 2). Die Darstellung enthält Meßwerte von etwa 30 Gleichrichtern mit sauber definiertem Steilanstieg des Sperrstromes. Es sind hierbei jeweils kleinere Gruppen mit gleichem ϱ_p -Wert zu einem Meßpunkt zusam-

Abb. 1. Sperrkennlinien von Siliciumgleichrichtern mit intensiver Oberflächenbehandlung. $T = 300^\circ \text{ K}$, Gleichrichterfläche $F = 1-2 \text{ mm}^2$.

Abb. 2. Grenzspannung U_B als Funktion des spez. Widerstandes ϱ_p des Mittelgebietes. — — — Verlauf von U_B mit ϱ_n nach D. K. Wilson (siehe McKay²).

mengefaßt (z.B. $\varrho_p = 15-20 \Omega \text{ cm}$; $U_B = 190, 230, 225, 197$ und 200 Volt zu einem Mittelwert 208 Volt). Die ϱ_p -Werte wurden durch Sondenmessung (Zweispitzenmethode) an den einkristallinen Siliciumstäben gemessen, die als Ausgangsmaterial für die Gleichrichtherstellung verwandt wurden. Bei der Bestimmung der Grenzspannung U_B lag eine gewisse Schwierigkeit dar-

¹ A. Herlet u. E. Spenke, Z. angew. Phys. **7** [1955], Heft 2, 3 und 4.

² Wir vermeiden hier bewußt den häufig benutzten Ausdruck: „Zener-Spannung“, da neben dem Zener-Effekt auch andere Ursachen für den Steilanstieg verantwortlich sein können. Vgl. z.B. K. G. McKay,

Phys. Rev. **94**, 877 [1954]. Dieser Arbeit entnehmen wir auch die Bezeichnung U_B , deren Index B sich von „breakdown“ herleitet.

³ G. L. Pearson u. B. Sawyer, Proc. Instn. Radio Engrs, Aust. **40**, 1348 [1952].

in, daß der abrupt einsetzende Sperrstromanstieg häufig durch Oberflächeneffekte verwischt wird (Abb. 3). Aus derartigen Kennlinien läßt sich, wenn auch die Gleichrichter technisch brauchbar sind⁴, eine definierte Grenzspannung nicht angeben. Für die beabsichtigte Untersuchung wurden daher nur Kennlinien von Gleichrichtern mit besonders einwandfreier Oberflächenbeschaffenheit, wie sie Abb. 1 zeigt, ausgewertet.

Abb. 3. Sperrkennlinien von Siliciumgleichrichtern ohne intensive Oberflächenbehandlung. $T = 300^\circ \text{ K}$, Gleichrichterfläche $F = 0,3 - 0,4 \text{ cm}^2$, ϱ_p -Werte: $70 \text{ } \Omega \text{ cm}$ bis $660 \text{ } \Omega \text{ cm}$.

Die numerische Auswertung von Abb. 2 liefert die Beziehung

$$\frac{U_B}{\text{Volt}} = 23 \cdot \left(\frac{\varrho_p}{\Omega \text{ cm}} \right)^{3/4} \text{ bei } 300^\circ \text{ K.} \quad (2)$$

Der Zusammenhang zwischen ϱ_p und U_B ist also nicht linear, wie man dies bei Annahme einer festen kritischen Randfeldstärke, eines abrupten Störstellenverlaufes und einer von ϱ_p unabhängigen Defektelektronenbeweglichkeit μ_p zunächst erwarten würde [Gl. (1)]³. Nun ist eine erhebliche Änderung von μ im untersuchten ϱ_p -Bereich nicht anzunehmen⁵. Ferner scheint uns die Annahme eines hinreichend abrupten Störstellenverlaufes bei den relativ breiten Raumladungszonen, die im Fall der untersuchten ϱ_p -Werte vorliegen müssen⁶, ebenfalls gerechtfertigt. Deshalb liegt der Schluß nahe, daß sich die kritische Randfeld-

stärke mit dem ϱ_p -Wert ändert; diese Annahme fügt sich im übrigen zwanglos in den Rahmen der McKay'schen Theorie der Lawinenbildung durch Stoßionisation ein⁷. Die in der McKayschen Arbeit veröffentlichte Meßreihe von D. K. Wilson an n-Silicium (siehe Abb. 2) zeigt ebenfalls einen nichtlinearen Verlauf. Ein Vergleich mit unseren Meßwerten ergibt ein Verhältnis ϱ_n/ϱ_p (bei gleichem Wert von U_B), das roh etwa dem Beweglichkeitsverhältnis μ_p/μ_n entspricht.

Abb. 4. Durchlaßkennlinien bei verschiedenen spez. Widerständen des Mittelgebietes. $T = 300^\circ \text{ K}$, $F = 1$ bis 2 mm^2 . $\circ$ $4 \text{ } \Omega \text{ cm}$, $\bullet$ $15 - 20 \text{ } \Omega \text{ cm}$, $\blacktriangle$ $60 \text{ } \Omega \text{ cm}$, $\square$ $165 - 180 \text{ } \Omega \text{ cm}$.

Bei Annahme eines abrupten Störstellenverlaufes erhalten wir mit dem von Prince⁵ angegebenen Zusammenhang zwischen ϱ_p -Wert und Störstellengehalt als kritische Randfeldstärke E_B an den Grenzen unseres Untersuchungsbereiches:

$$E_B = 2,5 \cdot 10^5 \text{ Volt cm}^{-1} \text{ für } \varrho_p = 4 \text{ } \Omega \text{ cm},$$

$$E_B = 1,8 \cdot 10^5 \text{ Volt cm}^{-1} \text{ für } \varrho_p = 180 \text{ } \Omega \text{ cm}.$$

Zum Abschluß noch eine kurze Bemerkung: Bei der Konzeption der p-s-n-Gleichrichter⁸ war der wesentliche Ausgangspunkt die Überlegung, daß man bei die-

⁴ Bei technischen Si-Gleichrichtern kommt es auf den Verlauf der Sperrkennlinien vor Erreichen der Zener-Spannung nicht sonderlich an, weil die Sperrströme an sich so klein sind, daß sie keine Rolle spielen. Ein Kennlinienverlauf, wie ihn beispielsweise Kurve a in Abb. 3 zeigt, kann u. U. im Hinblick auf eine Serienschaltung sogar technisch günstiger sein als eine ideale Kennlinie.

⁵ M. B. Prince, Phys. Rev. **93**, 1204 [1954].

⁶ Die Breite der Raumladungszone berechnet sich zu ca. $4 \text{ } \mu$ bei $\varrho_p = 4 \text{ } \Omega \text{ cm}$ und $U = 55 \text{ Volt}$ und zu ca. $130 \text{ } \mu$ bei $\varrho_p = 170 \text{ } \Omega \text{ cm}$ und $U = 1100 \text{ Volt}$.

⁷ K. G. McKay, l. c.².

⁸ R. N. Hall u. W. C. Dunlap, Phys. Rev. **80**, 467 [1950].

sem Gleichrichtertyp im Gegensatz zum p-n-Gleichrichter die Durchlaß- und Sperreigenschaften praktisch unabhängig voneinander beeinflussen kann. Abb. 4 zeigt einige Durchlaßkennlinien der untersuchten Gleichrichter mit ϱ_p -Werten zwischen 4 und 170 Ω cm. Entsprechend der theoretischen Erwartung fallen diese Kennlinien im Rahmen der normalen Streuung zusammen. Der im mittleren Strombereich erwartete

theoretische Anstieg des Stromes mit $\exp \{U/2v\}$ ist gut erfüllt.

Herrn E. Spenke, von dem auch die Anregung zu dieser Arbeit ausging, und Herrn A. Hoffmann haben wir für zahlreiche Ratschläge und Diskussionen zu danken, den Herren R. Emeis, K. Reuschel und H. Schweickert für die Herstellung der benötigten Silicium-Einkristallstäbe.

Zur Temperaturabhängigkeit der Leuchtwellen der Elektrolumineszenz

Von Dietrich Hahn und F. W. Seemann
Berlin-Charlottenburg

Mitteilung aus der Physikalisch-Technischen
Bundesanstalt

(Z. Naturforschg. **10a**, 586—587 [1955]; eingegangen am 9. Mai 1955)

In einer früheren Arbeit¹ haben wir bereits die Leuchtwellen der Elektrolumineszenz, d. h. den zeitlichen Verlauf der Lumineszenzhelligkeit bei Anregung durch ein elektrisches Wechselfeld untersucht. Es wurde gefunden, daß jeder Phosphor eine charakteristische Leuchtwellenlinie besitzt, die durch die Frequenz des Feldes wenig, durch die Feldstärke und das Einbett-dielektrikum des Phosphors jedoch stärker zu beeinflussen war. In der vorliegenden Arbeit wird phänomenologisch gezeigt, daß sich die Form der Leuchtwellen durch Variation der Temperatur verändert.

Die verwendeten Elektrolumineszenzzellen wurden in der gleichen Weise präpariert wie früher beschrieben, d. h. der Leuchtstoff, in Siliconöl eingebettet, wurde zwischen eine Al-Elektrode und eine Glimmerschicht mit Flüssigkeits Elektrode gebracht. Um möglichst reine Versuchsbedingungen zu erhalten, wurden die angelegten Zellenspannungen so niedrig wie möglich gehalten (etwa 50 bis 400 V).

Die nach verschiedenen Präparationsarten hergestellten Phosphore zeigen auffallende Unterschiede in den Leuchtwellen. So beobachtet man bei den durch oxydierendes Glühen sensibilisierten ZnS-Phosphoren charakteristische Unterschiede je nach dem Aktivator, den sie enthalten, bzw. dem CdS-Gehalt im Grundgitter¹. Im Vergleich mit anderen elektrolumineszierenden Phosphoren, z. B. den ZnSCu-Präparaten von Froelich², zeigen diese ZnS/ZnO-Mischphosphore aber gewisse gemeinsame Eigenschaften. Die Leuchtwellen der ZnS/ZnO-Phosphore sind abhängig von der Präparation der Leuchtstoffe und der Zelle, auch von der Vorgeschichte der Zelle, z. B. der Erwärmung, Abkühlung und Alterung, und schließlich zeigen sie auch eine gewisse Temperaturhysterese, d. h. die Formänderung der Leuchtwellen ist etwas verschieden beim Abkühlen oder Erwärmen. Dagegen sind die Präparate von Froelich, von denen zwei mit den Formeln Zn(Al)SCu und Zn(O)SCu untersucht wurden, in ihrer Leuchtwellenform wesentlich stabiler und besser re-

produzierbar, zeigen aber auch einen ganz unverkennbaren Einfluß der Temperatur auf die Leuchtwellenform.

Abb. 1 bringt als Beispiel für die ZnS/ZnO-Gruppe die Leuchtwellen eines oxydierten ZnSag-Phosphors,

Abb. 1. Der Temperaturverlauf der Leuchtwellen bei ZnSag/ZnO ($U=200$ V, $\nu=500$ Hz).

¹ H. Gobrecht, D. Hahn u. F. W. Seemann, Z. Phys. **140**, 432 [1955].

² H. C. Froelich, J. Electrochem. Soc. **100**, 280, 496 [1953].