# Erteilt auf Grund des Ersten Überleitungsgesetzes vom 8. Juli 1949 (WiGBL S.175)

### BUNDESREPUBLIK DEUTSCHLAND

AUSGEGEBEN AM 26. AUGUST 1954



#### **DEUTSCHES PATENTAMT**

## PATENTSCHRIFT

Mr. 917 130
KLASSE 21a4 GRUPPE 22 05

T 5946 VIII a / 21 a 4

## Telefunken Gesellschaft für drahtlose Telegraphie m. b. H., Berlin\*)

# Einrichtung zur Dämpfung störender, einer periodischen Wechselspannung überlagerter Stoßspannungen

Patentiert im Gebiet der Bundesrepublik Deutschland vom 5. August 1936 an
Patentanmeldung vom Reichspatentamt bekanntgemacht am 9. April 1942,
vom Deutschen Patentamt erneut bekanntgemacht am 16. Oktober 1952
Patenterteilung bekanntgemacht am 15. Juli 1954

Es ist bereits bekannt, die einer periodischen Wechselspannung (sinusförmigen Spannung) überlagerten Störspannungen, deren Kurvenform aperiodisch ist oder einen stark gedämpften Schwingungszug darstellt, durch Amplitudenbegrenzer zu dämpfen. Als Amplitudenbegrenzer kann z. B. in bekannter Weise die Reihenschaltung eines Gleichrichters und einer Gleichspannungsquelle, etwa einer Batterie, verwendet werden, welche den Gleichrichter negativ vorspannt. Die Batteriespannung wird gleich der Amplitude der periodischen Wechselspannung gewählt. Der Gleichrichter ist dann normalerweise nicht leitend und

wird erst bei einer überlagerten Stoßspannung, bei der die gesamte Spannung (periodische Wechselspannung + Stoßspannung) an dem zu entstörenden Organ die Batteriespannung überschreitet, leitend. Dadurch wird die Stoßspannung abgeleitet und gedämpft. Die Batteriespannung stellt also die Grenzspannung dar, bei welcher der Gleichrichter 20 leitend wird und die Begrenzung einsetzt.

Es ist auch bekannt, den zur Amplitudenbegrenzung von Niederfrequenzschwingungen dienenden Gleichrichter mit einer Gleichspannung vorzuspannen, die durch Gleichrichtung der verstärkten 25 Niederfrequenzschwingungen gewonnen wird. Dann

\*) Von der Patentsucherin ist als der Erfinder angegeben worden:

Dr. Otto Tüxen, Berlin

paßt sich der Schwellenwert, bei dem die Begrenzung einsetzt, an die Umhüllende der Niederfrequenzschwingungen, also an die Lautstärke, an.

Bei einer anderen bekannten Schaltung, die zur Amplitudenbegrenzung von modulierten Hochfrequenzschwingungen dient, wird die Vorspannung des zur Begrenzung dienenden Gleichrichters aus zwei Spannungen zusammengesetzt, nämlich aus einer von einer Batterie entnommenen, mittels eines regelbaren Spannungsteilers einstellbaren Gleichspannung und aus einer so bemessenen, dem Ausgang des Empfängers entnommenen Niederfrequenzspannung, daß sich der Schwellenwert der

Begrenzung an die Umhüllende anpaßt.

Die Erfindung zeigt eine einfachere Schaltungsselbsttätigen Anpassung anordnung zur Schwellenwertes der Begrenzung an die zu entstörende Wechselspannung. Die Erfindung besteht darin, daß zur Gewinnung der Vorspannung der zur Amplitudenbegrenzung dienende dämpfende Gleichrichter selbst dient, indem in Reihe mit diesem Gleichrichter ein gegebenenfalls mit einem parallel geschalteten Ableitwiderstand versehener Kondensator mit einer gegenüber einer Periode der zu entstörenden Wechselspannung großen, so bemessenen Zeitkonstante gelegt ist, daß bei überlagerten Stoßspannungen keine wesentliche Erhöhung der Vorspannung auftritt.

Bei der erfindungsgemäßen Anordnung dient also ein und derselbe Gleichrichter gleichzeitig als Amplitudenbegrenzer und zur Erzeugung der Vorspannung für diesen. Der Kondensator lädt sich nämlich über den Gleichrichter auf die Amplitude der Wechselspannung auf und spannt hierdurch denselben Gleichrichter vor. Daraufhin fließt normalerweise kein merklicher Strom mehr durch die Reihenschaltung. Erst bei einer überlagerten Stoßspannung, bei der die gesamte Spannung wesentlich ansteigt, fließt wieder ein Strom, der die Stoß-

spannung abdämpft.

Auf einfachste Weise wird somit erreicht, daß die Amplitude der zu entstörenden Wechselspannung und der Schwellenwert, bei dem die Amplitudenbegrenzung einsetzt, immer gleich groß sind. Von der unbestimmten und unter Umständen schwankenden Verstärkung zwischengeschalteter Verstärkerstufen ist man dabei völlig unabhängig. Die erfindungsgemäße Anordnung arbeitet sowohl bei großen als auch bei kleinen Amplituden, wie sie z. B. am Eingang des Empfängers herrschen.

Diese Wirkung tritt bei einer bekannten Einrichtung zur Amplitudenbegrenzung von Telegraphiezeichen nicht ein, bei der die Audionschaltung verwendet wird. Die Anodenspannung ist so bemessen, daß bei dem geringsten betriebsmäßig auftretenden Eingangspegel die Gitterspannungs-Anodenstrom-Kennlinie der Röhre bis annähernd an ihren unteren Knick ausgesteuert wird. Der bei der Aussteuerung des Gitterstromgebietes auftretende Gitterstrom erzeugt eine negative Vorspannung, die sich an die Spannung der Telegraphiezeichen anpaßt. Deshalb werden alle größeren Zeichen durch den unteren Knick der Gitterspannungs-Anoden-

strom-Kennlinie auf einen konstanten Wert begrenzt. Wegen dieser Begrenzung durch den unteren Knick wird der schwankende dämpfende Einfluß der Gitter-Kathoden-Strecke nicht ausgenutzt, tritt also im nachfolgenden Teil des Empfängers nicht in Erscheinung.

Will man bei der erfindungsgemäßen Anordnung 70 die Stoßspannung in beiden Spannungsrichtungen dämpfen, so empfiehlt es sich, wie an sich bekannt, zwei derartige Ketten mit umgekehrt gepolten

Gleichrichtern parallel zu schalten.

Ein Ausführungsbeispiel der Erfindung zeigt 75 Abb. 1. Parallel zur aperiodisch angekoppelten Eingangsspule eines Empfängers, also zwischen Antennenleitung A und Erdleitung E, liegen zwei Begrenzungsketten, von denen jede aus einer Gleichrichterstrecke  $G_1$  bzw.  $G_2$  und einer Kapazität  $C_1$  bzw.  $C_2$  besteht. Parallel zu den beiden Kapazitäten liegen Ableitwiderstände  $R_1$  bzw.  $R_2$ . Die beiden Ketten sind bis auf die entgegengesetzte Polung der beiden Gleichrichterstrecken der Bemessung nach vollständig gleich. Die Entladungszeitkonstante  $^{85}$  des Kondensators  $C_1$ , also das Produkt aus  $R_1$ und  $C_1$ , soll groß sein gegenüber einer Periode der zu empfangenden Hochfrequenzschwingung.

Um die Wirkungsweise verständlich zu machen, sei zunächst angenommen, daß in der Antenne nur die unmodulierte Schwingung eines einzigen verhältnismäßig starken Senders induziert wird. Nach Einsetzen der Schwingung lädt sich die nicht geerdete Belegung des Kondensators  $C_1$  positiv auf, bis seine Spannung die Spannungsamplitude der Empfangsschwingung erreicht hat. Sobald der Kondensator aufgeladen ist, werden nur noch in den Kulminationspunkten der Schwingung ganz schwache Ströme durch den Gleichrichter fließen, um den geringen Ladungsveriust des Kondensators 100 auszugleichen. Im übrigen wird die Schwingung unbeeinflußt bleiben. Sobald aber plötzliche Spannungsstöße auftreten, die über die durch die Schwingungsamplitude dargestellte Grenze hinausragen, fließt ein merklicher Strom durch die Kette, 105

der die Stoßspannung abdämpft.

Im einzelnen geht die Wirkungsweise aus Abb. 2 hervor. Die Kurve I stellt die zu empfangende Sinusschwingung dar, II die Spannungskurve eines von einer atmosphärischen Entladung herrührenden aperiodischen Stoßes, genauer gesagt, die Spannungskurve, die an der Eingangsspule herrschen würde, wenn die erfindungsgemäße Gleichrichter-Kondensator-Kette nicht eingeschaltet wäre. Sobald nun die Spannung (von der Wirkung 115 der überlagerten Empfangsschwingung soll in diesem Augenblick abgesehen werden) über die Kondensatorspannung anwächst, nimmt die Kette Strom auf, so daß die Stoßspannung abgeflacht wird. Die dadurch wirklich an der Spule auf- 120 tretende, gegenüber Kurve II verminderte Spannung ist durch die strichpunktierte Kurve III gegeben. Wird der Spannungsabfall am Gleichrichter vernachlässigt, so stellt die Kurve III in ihrem ersten Teil auch die Kondensatorspannung dar. In 125 dem Zeitpunkt A hat die Kondensatorspannung die

105

Höhe der Störspannung erreicht, und die Aufladung hört auf. Von diesem Punkt ab ist die Spannung des Kondensators durch die Kurve IV gegeben, deren Gang durch die langsame Kondensatorentladung über den Widerstand  $R_1$  bestimmt ist. Für die Wiedergabe des Empfängers maßgebend ist die Spannung an L, die der abgeflachten Kurve III entspricht.

In Wirklichkeit überlagert sich die Empfangsschwingung der Störung. Die Wirkung der elastischen Amplitudenbegrenzung ist dann die, daß vom Beginn der Störung bis nahezu zum Punkt A die Schwingung im wesentlichen unterdrückt wird. Dieses Loch in der Schwingung ist aber verhältnismäßig klein, so daß die an die Antennenspule angeschlossenen, scharf abgestimmten Kreise während der Pause durchschwingen und so an den Empfangsgleichrichter eine fortlaufende Schwingung gelangt.

Der wesentliche Vorteil ist der, daß der steile Anstieg der Störung, der in erster Linie für den Anstoß der Schwingungskreise zu Eigenschwingungen großer Amplitude verantwortlich ist, in starkem Maße geschwächt ist. Die Forderung, daß dieser Erfolg bei möglichst allen vorkommenden Störungen erreicht wird, ergibt eine untere Grenze für die Größe des Kondensators und auch für die Leitfähigkeit des Gleichrichters in der Durchlaß-

Die aus  $G_2$ ,  $C_2$  und  $R_2$  bestehende Kette hat die Aufgabe, in entsprechender Weise Störungen umgekehrter Spannungsrichtung abzudämpfen.

30

Die erfindungsgemäße Anordnung hat eine gewisse Verzerrung der Empfangsschwingung zur Folge, wenn diese moduliert ist. Sobald die Amplitude ansteigt, werden die Kuppen der Schwingung in stärkerer Weise abgeschnitten als bei gleichbleibender Amplitude. Will man diese Verzerrung klein halten, so dürfen die Kondensatoren nicht zu groß gewählt werden. Verringern lassen sich die Verzerrungen, wenn man die Entladungskonstante des Kondensators größer wählt als eine Periode der niedrigsten Modulationsfrequenz, also etwa gleich einer Zehntelsekunde. Die Spannung des Kondensators macht dann die Amplitudenschwankungen nicht mehr mit und bleibt beispielsweise bei 100% iger Modulation auf dem doppelten Wert der Trägeramplitude. Es besteht dann allerdings der Nachteil, daß von zwei Störungen, die schneller als in einer-Zehntelsekunde aufeinanderfolgen, die zweite weniger abgedämpft wird, da der Kondensator sich noch nicht auf seine normale Spannung entladen hat. In solchen Fällen wird man daher die Entladungszeitkonstante größenordnungsmäßig gleich der Periode einer mittleren Modulationsfrequenz wählen. Unter Umständen wird es sich empfehlen, Kondensatoren und Widerstände regelbar anzuordnen, um sich den jeweiligen Verhältnissen anpassen zu können.

Die Schaltung nach Abb. 3 unterscheidet sich von der in Abb. I dargestellten im wesentlichen nur dadurch, daß in der Antennenzuleitung vor dem Eintritt in das Entstörungsorgan und den

Empfänger ein gegebenenfalls regelbarer ohmscher Widerstand R eingeschaltet ist. Dieser dient einerseits zur zusätzlichen Dämpfung des aus Antenne, Spule und Erde bestehenden Eingangskreises. zweitens zur Erzielung eines größeren Spannungsabfalles beim Ansprechen der Begrenzungsketten. Ferner ist noch dargestellt, daß die gefilterte Hochfrequenzenergie vor der ersten Verstärkung über einen trennscharf abgestimmten Zwischenkreis Z geführt wird, was zur Vermeidung von Kreuzmodulation zweckmäßig ist.

Abb. 4 stellt eine etwas abgeänderte Schaltung dar, bei der nur ein Kondensator C vorgesehen ist, der durch beide Halbwellen der Schwingung mittels der vier Gleichrichter  $G_1$ ,  $G_2$ ,  $G_3$ ,  $G_4$  nach dem Prinzip der an sich bekannten Graetzschen Schaltung aufgeladen wird. Der Vorteil dieser An- 80 ordnung liegt darin, daß bei gleicher Zeitkonstante die Beschneidung der Schwingungskuppen geringer ist als bei der Anordnung gemäß Abb. 1, weil in jeder Halbperiode eine Nachladung des Kondensators eintritt. Die Ankopplung an die erste Röhre 85 ist im vorliegenden Fall rein aperiodisch ausgeführt.

Selbstverständlich kann die erfindungsgemäße Anordnung auch bei einem auf die Trägerfrequenz abgestimmten Antennenkreis angewendet werden. Es dürften sich dann aber zusätzliche Dämpfungsmittel empfehlen. Ferner können die Begrenzungsketten auch parallel zu weiteren, im Empfänger liegenden Hochfrequenz- und Zwischenfrequenzkreisen geschaltet sein. Ihre Anwendung kann sogar im Niederfrequenzteil eines Empfängers oder parallel zum Belastungswiderstand einer Empfangsdiode erfolgen.

Als Gleichrichterstrecken können beispielsweise Zweipolröhren oder elektrolytische Gleichrichter 100 Verwendung finden. Wichtig ist, daß die Kapazität des Gleichrichters klein, der Rückstrom möglichst gering ist und daß die Stromspannungskurve einen möglichst ausgeprägten Knick und große Steilheit in der Durchlaßphase besitzt.

#### PATENTANSPRÜCHE:

1. Empfänger mit einer Einrichtung zur Dämpfung störender, einer periodischen Wechsel- 110 spannung überlagerter Stoßspannungen, bei der zur Anpassung des Schwellenwertes der Begrenzung an die Amplitude der Wechselspannung parallel zum Übertragungsweg die Reihenschaltung eines dämpfenden Gleichrichters und 115 einer Vorspannung liegt, die durch Gleichrichtung der Wechselspannung gewonnen wird, und bei der im nachfolgenden Teil des Empfängers die Wirkung des sich anpassenden Schwellenwertes erhalten bleibt, dadurch ge- 120 kennzeichnet, daß zur Gewinnung der Vorspannung der dämpfende Gleichrichter selbst dient, indem in Reihe mit diesem Gleichrichter ein gegebenenfalls mit einem parallel geschalteten Ableitwiderstand versehener Kondensator 125 mit einer gegenüber einer Periode der zu ent5

10

15

20

25

störenden Wechselspannung großen, so bemessenen Zeitkonstante gelegt ist, daß bei überlagerten Stoßspannungen keine wesentliche Erhöhung der Vorspannung auftritt.

2. Einrichtung nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß zwei Reihenschaltungen mit verschieden gepolten Gleichrichtern parallel ge-

schaltet sind.

3. Einrichtung nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß zwischen der Störspannungsquelle und dem zu entstörenden Organ, dem die Reihenschaltung parallel liegt, ein gegebenenfalls regelbarer, insbesondere ohmscher Belastungswiderstand (R in Abb. 3 und 4) ein-

geschaltet ist.

4. Einrichtung nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß parallel zu dem zu entstörenden Organ eine Schaltungskombination aus einem mit einem ohmschen Widerstand überbrückten Kondensator (C) und vier Gleichrichtern  $(G_1, G_2, G_3, G_4)$  liegt, von denen entsprechend der an sich bekannten Graetzschen Gleichrichterschaltung Gleichrichter zwei (G1, G3) mit ihren Kathoden an die eine Belegung des Kondensators (C) und mit ihren Anoden an je eine Klemme des zu entstörenden Organs und die beiden anderen Gleichrichter (G2, G4) mit ihren Anoden an die andere Belegung des Kondensators (C) und mit ihren Kathoden an je eine Klemme des zu entstörenden Organs angeschlossen sind (Abb. 4).

5. Empfänger für modulierte hochfrequente Schwingungen mit einer Einrichtung nach An-

spruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß die Entladungszeitkonstante des Kondensators, dem gegebenenfalls ein Ableitwiderstand parallel geschaltet ist, mindestens in der Größenordnung einer Periode der mittleren Modulationsfrequenz

6. Empfänger nach Anspruch 5, dadurch gekennzeichnet, daß die Entladungszeitkonstante des Kondensators groß ist gegenüber einer Periode der tiefsten Modulationsfrequenz.

7. Empfänger mit einer Einrichtung nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß die Reihenschaltung am Eingang des Empfängers

liegt.

8. Empfänger mit einer Einrichtung nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß der Kondensator und/oder der Ableitwiderstand 50 regelbar sind.

9. Empfänger mit einer Einrichtung nach Anspruch 1, gekennzeichnet durch die Änwen-

dung im Niederfrequenzteil.

10. Empfänger mit einer Einrichtung nach 55 Anspruch I, dadurch gekennzeichnet, daß die Reihenschaltung parallel zum Belastungswiderstand einer Empfangszweipolröhre liegt.

Angezogene Druckschriften: 60 USA.-Patentschrift Nr. 2 121 735; deutsche Patentschrift Nr. 526 890; britische Patentschrift Nr. 444 049; französische Patentschrift Nr. 771 327; österreichische Patentschriften Nr. 143 054, 65 126 709.

Hierzu I Blatt Zeichnungen

