

INTERNATIONALE ANMELDUNG VERÖFFENTLICHT NACH DEM VERTRAG ÜBER DIE
INTERNATIONALE ZUSAMMENARBEIT AUF DEM GEBIET DES PATENTWESENS (PCT)

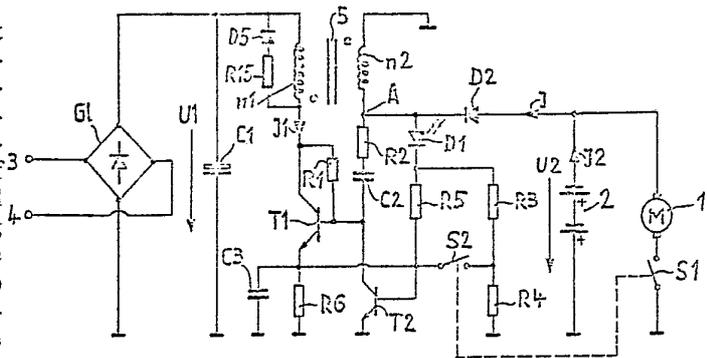
(51) Internationale Patentklassifikation ³ : H02M 3/335; H02J 7/10	A1	(11) Internationale Veröffentlichungsnummer: WO 81/01634 (43) Internationales Veröffentlichungsdatum: 11. Juni 1981 (11.06.81)
<p>(21) Internationales Aktenzeichen: PCT/DE80/00176</p> <p>(22) Internationales Anmeldedatum: 29. November 1980 (29.11.80)</p> <p>(31) Prioritätsaktenzeichen: P 29 48 054.4 P 30 40 875.4</p> <p>(32) Prioritätsdaten: 29. November 1979 (29.11.79) 30. Oktober 1980 (30.10.80).</p> <p>(33) Prioritätsland: DE</p> <p>(71) Anmelder; und (72) Erfinder: BECKER, Klaus [DE/DE]; Hellmersgarten 7, D-6239 Eppstein (DE).</p> <p>(74) Anwälte: BLUMBACH, Paul-Günter; Sonnenberger Straße 43, D-6200 Wiesbaden (DE) et al.</p>	<p>(81) Bestimmungsstaaten: JP, US.</p> <p>Veröffentlicht <i>Mit dem internationalen Recherchenbericht Vor Ablauf der für Änderungen der Ansprüche zugelassenen Frist veröffentlicht. Veröffentlichung wird wiederholt falls Änderungen eintreffen</i></p>	

(54) Title: SWITCHING DEVICE FOR REGULATING THE SUPPLY OF A CONSUMER APPARATUS

(54) Bezeichnung: SCHALTUNGSANORDNUNG ZUR GEREGLTEN SPEISUNG EINES VERBRAUCHERS

(57) Abstract

Switching device allowing to supply, without changing connection, from alternating or direct networks of substantially all voltages and frequencies, transportable apparatus such as electric razors, flash for cameras or luminescent tubes. To this effect, a stop transformer (5) is used which controls an output by means of two controlled semiconductors (T1, T2), which depend on the current (I1) flowing through the primary winding (N1) of the transformer (5) and on the input voltage (U1), this output having the particular characteristic to be constant. When the consumer apparatus is an accumulator (2) with a motor (1) connected in parallel, the switching device may supply from the network either the total motor output power or, the motor (1) being switched off, the charge current of the accumulator. An additional regulation is dependent on the utilization current so that a motor may be regulated during operation. When supplying a luminescent tube, the light intensity may be adjusted.



(57) Zusammenfassung

Eine Schaltungsanordnung mit der eine geregelte Speisung von Verbrauchern, insbesondere von transportablen Geräten, beispielsweise Trockenrasierer und elektronische Blitzgeräte, oder auch von Leuchtstofflampen oder dergleichen an praktisch allen Gleich- und Wechselstromnetzen unterschiedlicher Spannung und Frequenz ohne Umschaltung möglich ist. Dazu wird ein Sperrwandler (5) benutzt, der mit Hilfe von zwei steuerbaren Halbleiterschaltern (T1, T2) abhängig von dem durch die Primärwicklung (N1) des Wandlers (5) fließenden Strom (I1) und abhängig von der zugeführten Eingangsspannung (U1) so gesteuert wird, daß die abgegebene Ausgangsleistung einer gewünschten Kennlinie folgt, insbesondere konstant ist. Wenn als Verbraucher ein Akkumulator (2) mit parallel geschaltetem Motor (1) gespeist wird, kann die Schaltungsanordnung beim Netzbetrieb entweder die volle Motorleistung oder bei ausgeschaltetem Motor (1) einen Ladestrom für den Akkumulator (2) liefern. Eine zusätzliche Regelung der Schaltungsanordnung ist abhängig vom Verbraucherstrom möglich, so daß beispielsweise ein Motor bei Belastung nachgeregelt werden kann. Bei Speisung einer Leuchtstofflampe kann eine Regelung des Lichtstroms erfolgen.

LEDIGLICH ZUR INFORMATION

Code, die zur Identifizierung von PCT-Vertragsstaaten auf den Kopfbögen der Schriften, die internationale Anmeldungen gemäss dem PCT veröffentlichen.

AT	Österreich	KP	Demokratische Volksrepublik Korea
AU	Australien	LI	Liechtenstein
BR	Brasilien	LU	Luxemburg
CF	Zentrale Afrikanische Republik	MC	Monaco
CG	Kongo	MG	Madagaskar
CH	Schweiz	MW	Malawi
CM	Kamerun	NL	Niederlande
DE	Deutschland, Bundesrepublik	NO	Norwegen
DK	Dänemark	RO	Rumania
FI	Finnland	SE	Schweden
FR	Frankreich	SN	Senegal
GA	Gabun	SU	Soviet Union
GB	Vereinigtes Königreich	TD	Tschad
HU	Ungarn	TG	Togo
JP	Japan	US	Vereinigte Staaten von Amerika

- 1 -

Schaltungsanordnung zur geregelten Speisung eines Verbrauchers

Die Erfindung betrifft eine Schaltungsanordnung zur geregelten Speisung eines Verbrauchers nach dem Oberbegriff des Anspruchs 1.

Für viele elektrische Verbraucher, beispielsweise trans-
5 portable Geräte und hier wiederum elektrische Trockenrasierer, elektronische Blitzgeräte, Leuchtstofflampen odgl., ist eine Stromversorgungsschaltung erwünscht, die ohne Umschaltung an praktisch allen Gleich- und Wechselstromnetzen der Welt betrieben werden kann und den Verbraucher in
10 der gewünschten Weise speist, beispielsweise mit konstantem Strom oder konstanter Spannung oder auch einer Kombination von beiden. Wenn der Verbraucher einen Akkumulator enthält, um beispielsweise bei einem Trockenrasierer auch unabhängig vom Netz einen Betrieb zu ermöglichen, so soll
15 die Stromversorgungsschaltung wiederum unabhängig von der Netzspannung und -frequenz den Akkumulator aufladen, oder auch den Verbraucher allein speisen können, beispielsweise dann, wenn der Akkumulator entladen ist.

Bei den beschriebenen Anwendungsfällen einer solchen Schaltungsanordnung kommt als erschwerende Bedingung hinzu, daß
20 wegen der beengten Platzverhältnisse, beispielsweise in einem Trockenrasierer, der Raumbedarf für eine Speiseschaltungsanordnung nur sehr klein sein darf und gleichzeitig die Verlustleistung besonders niedrig gehalten werden
25 muß, weil bei kleinem Volumen die Kühlungsmöglichkeiten

ten sehr begrenzt sind. Schließlich wird bei vielen tragbaren Geräten ein einwandfreier Betrieb auch bei erhöhter Umgebungstemperatur, beispielsweise bei Reisen in tropische Länder, verlangt.

- 5 Bei einer bekannten Schaltungsanordnung nach dem Oberbegriff des Anspruchs 1 (US-PS 4 005 351) hat die Eingangsspannung einen starken Einfluß auf die Betriebsweise, weil die Anstiegsgeschwindigkeit des Primärstroms von der Eingangsspannung abhängt. Die Einschaltdauer des ersten Halbleiterschalters in Form eines Transistors wird dann bei
10 gleichem Abschaltstrom mit steigender Eingangsspannung kleiner, und die daraus resultierende Frequenzänderung führt zu einer entsprechenden Änderung der mittleren Ausgangsleistung. Zur Konstanthaltung der Ausgangsspannung
15 sieht die bekannte Schaltungsanordnung zwar eine Beeinflussung des Primärstrom-Abschaltwertes und damit der Einschaltzeit durch Zuführen einer weiteren Spannung vor, die während der Sperrphase gewonnen und an die Steuer-
elektrode des zweiten Halbleiterschalters angelegt wird.
20 Damit wird die prinzipielle Abhängigkeit von der Eingangsspannung aber nicht aufgehoben. Da die beiden Regelgrößen, nämlich der Primärstrom und die Ausgangsspannung, zu unterschiedlichen Zeiten - während der Durchlaß- bzw. der Sperrphase - gewonnen werden, ist eine Speicherung
25 des einen Wertes mittels eines Kondensators erforderlich. Damit sinkt die Regelgeschwindigkeit, die Schaltungsanordnung kann sich also nicht sofort auf schwankende Betriebsbedingungen einstellen.

- Bekannt ist auch eine weitere Schaltungsanordnung (DE-OS
30 27 51 578) zur Bereitstellung einer geregelten Spannung unter Verwendung eines Sperrwandlers, dessen Primärwicklung über einen durch positive Rückkopplung einschaltbaren Transistor und einen Emitterwiderstand mit der Eingangsspannungsquelle verbunden ist. Wie bei der zuvor be-
35 schriebenen Schaltungsanordnung tritt auch hier eine

starke Abhängigkeit von der Eingangsspannung auf, die auf der unterschiedlichen Anstiegsgeschwindigkeit des Primärstroms, abhängig von der Eingangsspannung, beruht. Eine Regelung der Ausgangsspannung wird auch hier wiederum
5 durch Gewinnung einer Spannung während der Sperrphase erreicht, so daß wiederum ein Speicherkondensator nötig ist.

Bekannt ist auch ein rückkopplungsgesteuerter Eintakt-Sperrwandler (DE-OS 25 43 371), bei dem der zugehörige Übertrager jeweils in die Sättigung geführt wird und dann
10 die Abschaltung bewirkt. Der Wandler besitzt neben der Primärwicklung nur eine Sekundärwicklung, die gleichzeitig zur Ableitung der Rückkopplungsspannung verwendet wird. Das gilt auch für einen bekannten Gegentakt-Gleichspannungswandler (DE-AS 12 30 119), bei dem die Steuerung
15 der Primärschalter mittels einer aus der Sekundärwicklung abgeleiteten Spannung erfolgt.

Bei einer weiteren bekannten Schaltungsanordnung (GB-AS 20 00 394A) zur Speisung eines Gleichstrommotors und Aufladung eines Akkumulators, die beispielsweise für einen
20 elektrischen Rasierer verwendet wird, wird ein über einen Brückengleichrichter an die jeweilige Netzspannung angeschalteter Sperrwandler benutzt, der sekundärseitig abhängig vom Betriebszustand den Ladestrom für den Akkumulator oder auch den Betriebsstrom für den Motor liefert. Die Re-
25 gelung zum Ausgleich der verschiedenen Eingangsspannungen erfolgt mittels einer komplizierten Steuerschaltung in Form einer integrierten Schaltung, die dem primärseitigen Schalttransistor des Sperrwandlers Schaltimpulse zuführt, deren Länge von der Eingangsspannung und dem je-
30 weiligen Betriebszustand abhängt. Die bekannte Schaltungsanordnung erfüllt jedoch nicht alle Erwartungen. Ihr Aufwand ist verhältnismäßig hoch und der Platzbedarf häufig zu groß. Die integrierte Schaltung benötigt eine eigene Versorgungsspannung und demgemäß eine Startschaltung
35 für den Sperrwandler. Außerdem verbraucht sie Leistung. Bei Netzbetrieb des Motors wird nicht die volle Ladung

des Akkumulators erreicht oder gehalten.

Bekannt ist auch eine Transistor-Wandlerschaltung (DE-OS 20 14 377), mit deren Hilfe aus einer Netzwechselspannung zum einen ein Ladestrom für einen Akkumulator und zum anderen ein höherer Gleichstrom für den Antrieb eines Motors erzeugt werden kann. Dazu ist ein hochfrequent betriebener Durchflußwandler mit sättigbarem Kern vorgesehen, der primärseitig an die gleichgerichtete Netzspannung angeschaltet ist und sekundärseitig die gewünschten Ströme liefert. Die bekannte Schaltung läßt sich nur an einer bestimmten Netzspannung betreiben, paßt sich also nicht automatisch an unterschiedliche Spannungen an. Da der Kern des Wandlers jeweils in die Sättigung gelangt, ist der Wirkungsgrad nur klein, und es ergeben sich thermische Probleme.

Für den Betrieb eines motorgetriebenen Elektrorasierers in einem größeren Bereich von Eingangswchselspannungen ist eine Schaltung bekannt (US-PS 4 001 668), bei der ein Kondensator über Transistoren auf einen vorgegebenen Wert von etwa 100 V aufgeladen wird. Zur Abgabe höherer Ströme ist diese Schaltung nicht geeignet, weil keine Transformation stattfindet. Sie eignet sich außerdem nur für Verbraucher mit verhältnismäßig hoher Betriebsspannung. Bei kleinerer Betriebsspannung nimmt der Wirkungsgrad stark ab. Der Platzbedarf ist verhältnismäßig groß.

Schließlich ist auch noch ein Ladegerät für Akkumulatoren bekannt (US-PS 3 943 423), das ohne Umschaltung für verschiedene Eingangsspannungen eingesetzt werden kann. Ein Transistorschalter liegt in einer Rückkopplungsschaltung und stellt einen veränderbaren Widerstand dar, der die Stromregelung übernimmt. Eine Transformation findet nicht statt, so daß keine höheren Ströme geliefert werden können.

Der Erfindung liegt die Aufgabe zugrunde, eine Schaltungsanordnung nach dem Oberbegriff des Anspruchs 1 zu schaffen.

fen, die ohne Umschaltung in einem sehr großen Bereich von Eingangsspannungen, beispielsweise in einem Bereich von 1:3, mit hohem Wirkungsgrad und hoher Regelgeschwindigkeit betrieben werden kann, wobei der schaltungstechnische Aufwand und der Bauteil- und Platzaufwand minimal
5 bleiben.

Die Lösung der Aufgabe ist in Patentanspruch 1 angegeben.

Das Ausschalten des Primärstromes wird dann nicht nur durch das erste, dem linear ansteigenden, induktiven Primärstrom proportionale Steuersignal, sondern zusätzlich
10 durch ein zweites, der Eingangsspannung proportionales Steuersignal bewirkt. Damit kann der mittlere Energie - inhalt des Übertragerkerns und damit die Ausgangsleistung auf einfachste Weise beeinflußt bzw. konstant gehalten
15 werden, und zwar in einem sehr großen Eingangsspannungsbereich zwischen beispielsweise 90 und 270 V. Eine Speicherung von Regelgrößen ist nicht erforderlich, so daß die zugehörigen Bauelemente entfallen.

Eine integrierte Schaltung als Steuerschaltung, die eine eigene Stromversorgung und einen eigenen Oszillator zur Taktsteuerung benötigt, ist ebenfalls nicht notwendig.
20

Wenn der Verbraucher, beispielsweise ein elektrischer Trockenrasierer, einen Akkumulator enthält, so wird zur Erzielung eines konstanten Ausgangsstroms, der den Akkumulator auflädt und/oder den Motor speist, die Ausschalt-
25 dauer des Halbleiterschalters auf einfachste Weise dadurch richtig beeinflußt, daß die Sekundärwicklung nur so lange einen Strom in den Akkumulator liefert, wie ihre Spannung höher ist als die im wesentlichen konstante Klemmspannung des Akkumulators. Wenn eine konstante Spannung am Verbraucher erzielt werden soll, so kann dazu eine der bekannten Spannungsregelschaltungen eingesetzt werden, die auf den Halbleiterschalter einwirken. In ähnlicher Weise läßt sich auch eine Kombination einer
30 vorgegebenen Ausgangsspannung mit einem vorgegebenen Aus-
35

gangsstrom für einen weiten Bereich von Eingangsspannungen erzielen.

Da dafür gesorgt ist, daß der Kern des Wandlers nicht in die Sättigung gerät, d.h. der Halbleiterschalter vorher
5 den durch die Primärwicklung fließenden Strom ausschaltet, bleiben die Wandlerverluste klein. Auch in den übrigen Bauteilen der Schaltungsanordnung treten nur sehr kleine Verluste auf, so daß insgesamt der Wirkungsgrad groß ist. Die Erwärmung der Schaltung bleibt dann in engen Grenzen,
10 so daß eine Unterbringung auf engstem Raum ohne besondere Kühlung möglich ist.

So kann in Reihe mit der Primärwicklung des Übertragers ein Widerstand geschaltet sein, dem über den ersten Widerstand fließenden Primärstrom ein der Spannung der Eingangsspannungsquelle proportionaler Strom überlagert sein,
15 und die am ersten Widerstand abfallende Spannung als erstes und zweites Steuersignal an die Steuerelektrode des zweiten Halbleiterschalters angelegt sein. Damit können das erste und das zweite Steuersignal auf besonders einfache Weise abgeleitet und durch Überlagerung von zwei
20 Strömen addiert werden, wobei die über dem Widerstand abfallende Spannung den kritischen, die Ausschaltung des Primärstroms bewirkenden Wert mit steigender Eingangsspannung früher erreicht und damit wiederum der mittlere
25 Energieinhalt des Übertragerkerns eingestellt wird.

Der der Spannung der Eingangsspannungsquelle entsprechende Stromanteil kann direkt aus der Eingangsspannungsquelle abgeleitet werden. Zur Verringerung der Verlustleistung wird dieser Stromanteil in Weiterbildung der Erfindung
30 aber zweckmäßig über einen zweiten Widerstand geliefert, der mit der Sekundärwicklung des Übertragers verbunden ist. Während der Einschaltphase des Halbleiterschalters liegt nämlich an der Sekundärwicklung eine Spannung an, die gleich einem dem Windungsverhältnis entsprechendem
35 Bruchteil der Eingangsspannung ist. Außerdem kann in Reihe mit dem zweiten Widerstand eine Anzeigevorrichtung,

vorzugsweise eine Leuchtdiode, geschaltet sein, die dann bei allen Eingangsspannungen den Betriebszustand mit gleicher Leuchtstärke anzeigt.

Es kann außerdem vorgesehen sein, daß der erste Widerstand
5 durch zwei in Reihe geschaltete Widerstände ersetzt ist, daß die am Verbindungspunkt der beiden Widerstände abfallende Spannung über einen dritten Widerstand an die Steuerelektrode des zweiten Halbleiterschalters angelegt ist und daß der zweite Widerstand zwischen die Sekundärwick-
10 lung und die Steuerelektrode des zweiten Halbleiterschalters geschaltet ist. Damit wird nicht nur ein schnelleres und damit sichereres und verlustloseres Ausschalten des ersten Halbleiterschalters erreicht, sondern außerdem kann der zweite Widerstand wesentlich größer gemacht wer-
15 den, so daß die dort auftretenden Verluste kleiner werden.

Zur Einstellung der jeweils gewünschten Leistung am Verbraucher sieht eine Weiterbildung der Erfindung vor, daß der erste und der zweite Widerstand veränderlich ausgebildet sind. Beispielsweise kann in vorteilhafter Weise dann,
20 wenn der Verbraucher aus einem Akkumulator und einem mit einem Einschalter versehenen Motor besteht, mit dem Einschalter ein weiterer Schalter gekoppelt sein, der bei eingeschaltetem Motor den ersten und zweiten Widerstand so verändert, daß der Sperrwandler allein einen zum Betrieb
25 des Motors ausreichenden Strom liefert. Auf diese Weise läßt sich beispielsweise ein von einem Motor angetriebener, elektrischer Trockenrasierer auch dann an einem beliebigen Stromnetz betreiben, wenn der Akkumulator nicht geladen ist. Andererseits kann bei ausgeschaltetem Motor
30 und damit umgeschalteter Leistung des Sperrwandlers der Ladestrom so eingestellt werden, daß das Gerät beliebig lang an das Netz angeschlossen sein kann, ohne daß es zu einer Schädigung des Akkumulators kommt.

Nach einer weiteren Empfehlung der Erfindung kann außerdem mit dem Akkumulator ein spannungsabhängiger Schalter
35 verbunden sein, der den ersten Halbleiterschalter bei Er-

reichen einer vorgegebenen Akkumulatorspannung ausschaltet. Damit wird ein Überladen des Akkumulators vermieden, so daß auch bei hohem Ladestrom zur Erzielung einer Schnellladung ein sicherer Betrieb möglich ist. Der spannungsabhängige Schalter kann unter Verwendung eines Transistors 5 verwirklicht werden, dessen Basis-Emitterstrecke in Reihe mit einer Zenerdiode parallel zum Akkumulator geschaltet ist, und dessen Kollektor mit der Steuerelektrode des ersten Halbleiterschalters verbunden ist. Eine zusätzliche 10 Möglichkeit zur gleichzeitigen Überwachung der Temperatur eines Akkumulators, insbesondere eines Nickel-Cadmium-Akkumulators, besteht darin, daß die Zenerdiode mit dem Akkumulator thermisch gekoppelt ist.

Wenn ein Akkumulatorbetrieb nicht erforderlich ist, kann 15 nach einer Weiterbildung der Erfindung anstelle des Akkumulators auch ein Kondensator verwendet werden, der für eine konstante mittlere Ausgangsspannung sorgt.

Eine zweckmäßige Weiterbildung sieht vor, daß der den Verbraucher speisenden Wicklung über einen Gleichrichter ein 20 Kondensator nachgeschaltet ist, dessen Ladespannung über eine auf die Steuerelektrode des ersten Halbleiterschalters wirkende Zenerdiode konstant gehalten ist.

Es entsteht damit eine Konstantspannungsquelle, deren Spannungshöhe durch die ausreichend engen, üblichen Spannungstoleranzen von Zenerdioden sowie von Festwiderständen be- 25 stimmt ist. Gegebenenfalls können aber auch Zenerdioden mit ausgewählten Spannungen und enger tolerierte Widerstände eingesetzt werden. Einstellungen zur Erzielung der jeweils richtigen Spannung unter Berücksichtigung der Fertigungstoleranzen, insbesondere der stark unterschiedlichen Stromverstärkungsfaktoren der als Halbleiterschalter 30 meist verwendeten Transistoren, sind nicht erforderlich, so daß die Herstellung insbesondere bei Kleingeräten verbilligt wird.

35 Im einfachsten Fall wird die Zenerdiode in Reihe mit einem Widerstand zwischen den Kondensator und den Steueran-

schluß des ersten Halbleiterschalters gelegt. Es kann jedoch auch vorgesehen sein, daß die Zenerdiode über einen Optokoppler auf die Steuerelektrode des ersten Halbleiterschalters wirkt. Dann besteht die Möglichkeit, eine Netz-
5 trennung zu verwirklichen, d.h. der Verbraucher steht nicht in galvanischer Verbindung mit dem Speisernetz. Für diese Netztrennung ist es zusätzlich erforderlich, daß der Verbraucherstrom von einer zusätzlichen Sekundärwicklung des Sperrwandlers geliefert wird.

10 Wenn der Verbraucher beispielsweise bei einem elektrischen Trockenrasierer aus einem Akkumulator und einem über einen Schalter parallel liegenden Motor besteht, ist in Weiterbildung der Erfindung vorgesehen, daß die Ladespannung des Kondensators über einen Widerstand den Akkumula-
15 tor auflädt, daß mit dem Schalter des Motors ein weiterer, parallel zum Widerstand liegender Schalter zur Umschaltung der Speisespannung vom Ladebetrieb auf den Motorbetrieb gekoppelt ist und daß die Zenerspannung der Zenerdiode größer ist als die Akkumulatorspannung. Da der Lade-
20 strom von einer Konstantspannungsquelle geliefert wird, kann er auf einfache Weise durch Wahl eines festen Widerstandswertes auf die gewünschte Größe eingestellt werden. Beim Motorbetrieb aus dem Netz wird der Widerstand durch den parallel liegenden, mit dem Einschalter des Motors ge-
25 koppelten Schalter kurzgeschlossen. Dann erfolgt eine Spannungsstabilisierung direkt durch den Akkumulator auf einem Spannungsniveau, das niedriger als die im Ladebetrieb erzeugte Konstantspannung ist, deren Höhe durch die Zenerdiode bestimmt wird. Der Sperrwandler kann dann seine
30 volle Leistung ohne Begrenzung durch die Zenerdiode liefern, die wegen der niedrigeren Akkumulatorspannung : sperrt. Da beide Schalter gleich stark durch den Motorstrom belastet sind, ergibt sich eine gleich gute Kontaktierung. Schließlich ergibt sich beim Motorbetrieb sowohl
35 bei Speisung aus dem Netz als auch aus dem Akkumulator der Vorteil, daß der dann parallel zum Motor liegende, verhältnismäßig große Kondensator eine Entstörung bewirkt.

Zur Betriebsanzeige kann nach einer Empfehlung der Erfindung eine Leuchtdiode in Reihe zum Widerstand geschaltet sein. Die Diode leuchtet dann während des Ladebetriebs hell, weil zu ihrer Speisung der volle Ladestrom zur Verfügung steht.

Es ist häufig erwünscht oder auch erforderlich, für eine Regelung der dem Verbraucher zugeführten Spannung bzw. des fließenden Stroms zu sorgen. Beispielsweise ist bei einer Glühlampe der Kaltwiderstand so klein, daß unter Umständen der Sperrwandler den gewünschten Betriebszustand nicht erreichen kann. Wenn der Verbraucher ein Gleichstrommotor ist, wird häufig eine Drehzahlkonstanthaltung unabhängig von der Last oder zumindest eine gewisse Nachregelung bei Belastung gewünscht. In Weiterbildung der Erfindung kann dazu vorgesehen sein, daß an die Steuerelektrode des zweiten Halbleiterschalters zusätzlich ein drittes Steuersignal angelegt ist, das dem Verbraucherstrom proportional ist. Eine erste praktische Verwirklichung ist dadurch gekennzeichnet, daß der Verbraucher einseitig mit dem in Reihe mit dem ersten Halbleiterschalter liegenden Widerstand verbunden ist, derart, daß der Verbraucherstrom oder ein Äquivalent des Verbraucherstroms entgegengesetzt zum Primärstrom über den Widerstand fließt. Wenn dann der Verbraucherstrom zunimmt, beispielsweise ein Motor abgebremst wird, bewirkt der dann höhere Verbraucherstrom ein späteres Ausschalten des ersten Halbleiterschalters, weil die zum Ausschalten erforderliche Spannung über dem Widerstand später erreicht wird. Eine andere praktische Verwirklichung sieht vor, daß die Zenerdiode durch ein äquivalentes Bauteil mit veränderbarer Zenerspannung ersetzt ist und daß ein aus dem Verbraucherstrom abgeleitetes Steuersignal an das Bauelement angelegt ist, um die Zenerspannung abhängig vom Verbraucherstrom zu regeln.

Schließlich kann in Weiterbildung der Erfindung der zweite Halbleiterschalter durch eine Zenerdiode ersetzt werden, die an die Steuerelektrode des ersten Halbleiterschalters angeschlossen ist und an der die am Widerstand abfallende

Spannung anliegt, derart, daß die Zenerdiode bei Erreichen eines vorgegebenen, über den Widerstand fließenden Stroms leitet. Dadurch kann der über den ersten Halbleiterschalter und damit die Primärwicklung des Wandlers fließende Strom nicht mehr ansteigen, so daß eine Umpolung stattfindet und der erste Halbleiterschalter aufgrund der Rückkopplung ausgeschaltet wird. Die Vereinfachung der Schaltung durch Ersatz des zweiten Halbleiterschalters mittels einer Zenerdiode wiegt in vielen Anwendungsfällen das unter Umständen schlechtere Regelverhalten auf.

Nachfolgend wird die Erfindung anhand der Zeichnungen beschrieben. Es zeigen:

- Fig. 1 ein Ausführungsbeispiel einer Schaltungsanordnung nach der Erfindung zur Verwendung in einem motorbetriebenen Trockenrasierer mit Akkumulator;
- Fig. 2 Kurvendiagramme für den zeitlichen Verlauf von Spannungen und Strömen an bestimmten Punkten der Schaltungsanordnung nach Fig. 1;
- Fig. 3 ein Diagramm für die gelieferten Ausgangsströme in Abhängigkeit von der Eingangsspannung;
- Fig. 4 eine Abwandlung des Ausführungsbeispiels nach Fig. 1;
- Fig. 5 ein Diagramm zur Erläuterung des Verhaltens der spannungs- und temperaturabhängigen Ladeschaltung in Fig. 4;
- Fig. 6 ein Ausführungsbeispiel, bei dem eine Konstantspannungsquelle zur Speisung des Verbrauchers verwirklicht ist;
- Fig. 7 ein Ausführungsbeispiel ähnlich dem nach Fig. 6 mit zusätzlicher Netztrennung;
- Fig. 8 ein Ausführungsbeispiel zur Speisung einer Gesamtladungslampe.

Die Schaltungsanordnung gemäß Fig. 1 ist zum Einbau in einen elektrischen Trockenrasierer bestimmt, der mit einem kleinen Gleichstrom-Motor 1 und einem aus mehreren Zellen bestehenden Nickel-Cadmium-Akkumulator 2 ausge-

stattet ist. Über einen Einschalter S1 wird der Motor geschaltet. Die Netzspannung, die eine Gleich- oder Wechselspannung sein kann, wird den Klemmen 3, 4 zugeführt, mittels einer Gleichrichterbrücke G1 gleichgerichtet und
5 durch einen Kondensator C1 geglättet. Man erhält eine Gleichspannung U1, deren Betrag im Fall einer Wechselspannung etwa gleich dem 1,4-fachen des Effektivwertes der Wechselspannung ist. Für die folgende Betrachtung wird angenommen, daß die Schaltungsanordnung zunächst elektrisch
10 in Ruhe ist und die beiden Transistoren als Halbleiterschalter T1 und T2 sperren.

Sobald die Gleichspannung U1 an die Reihenschaltung aus der Primärwicklung n1 des mit einem Ferritkern ausgestatteten Übertragers 5, dem Transistor T1 und dessen Widerstand R6 als Emitterwiderstand angelegt ist, kann über
15 den zwischen den Kollektor und die Basis des Transistors T1 gelegten Widerstand R1 ein Basisstrom fließen. Es genügen bereits einige Mikroampere Basisstrom, um im Transistor T1 einen kleinen Kollektorstrom zu erzeugen, der
20 durch die Wicklung n1 des Übertragers 5 fließt. Die damit verbundene Änderung des magnetischen Flusses im Übertrager induziert am Punkt A der Sekundärwicklung n2 eine positive Spannung, die über einen Widerstand R2 und einen Kondensator C2 auf die Basis des Transistors T1 geführt wird und
25 einen größeren Basisstrom hervorruft. Durch diese positive Rückkopplung schaltet der Transistor T1 schnell vollständig ein, wobei nur eine kleine Restspannung zwischen seinem Emitter und Kollektor verbleibt. Der Basisstrom wird im wesentlichen durch den Widerstand R2 begrenzt.

30 Mit dem Einschalten des Transistors T1 steigt der durch die Wicklung n1 des Übertragers fließende Strom I1 linear an, bis über dem Widerstand R6 eine dem Strom I1 proportionale Spannung von ca. 700 mV anliegt, wobei die Leuchtdiode D1 und die Widerstände R3, R4, R5 zunächst außer
35 Acht gelassen werden. Diese Spannung läßt im Transistor T2 einen Basisstrom fließen, wodurch der Transistor T2 einschaltet und die Basis des Transistors T1 zum Bezugspoten-

tial zieht. Dadurch leitet der Transistor T1 weniger gut, so daß der durch die Wicklungen n1 fließende Strom I1 kleiner wird. Durch die zugehörige Verringerung des Magnetflusses im Kern des Übertragers 5 erfolgt eine Umpo-
 5 lung der Sekundärspannung am Punkt A, die über den Widerstand R2 und den Kondensator C2 rückgekoppelt wird, so daß der Transistor T1 schließlich vollständig ausschaltet. Die Abschaltgeschwindigkeit wird durch den Kondensator C3 parallel zum Widerstand R6 vergrößert, da der Kon-
 10 densator C3 die Spannung am Emitter des Transistors T1 kurzzeitig hält, wodurch die Basis-Emitterspannung des Transistors T1 im Abschaltmoment negativ wird.

Während der Sperrphase des Transistors T1 fließt die im Kern des Übertragers 5 gespeicherte magnetische Energie
 15 in Form eines Stroms aus der Sekundärwicklung n2 ab. Dabei leitet die Diode D2, und - der Schalter S1 sei als geöffnet angenommen - der Akkumulator 2 erhält einen linear abfallenden Ladestrom zugeführt. Ein negativer, abfallender Strom über den Widerstand R2 und den Kondensator C2
 20 hält den Transistor T1 gesperrt, bis die im Kern des Übertragers 5 gespeicherte Energie abgeflossen ist. Erst danach kann wieder ein Anlaßstrom über den Widerstand R1 in die Basis des Transistors T1 fließen, der den bereits geschilderten Einschaltvorgang auslöst.

25 Die Dauer der Sperrphase des Übertragers ist abhängig von der Spannung des Akkumulators 2. Diese ist, vom Übertrager aus gesehen, annähernd konstant. Es kann nur Strom in den Akkumulator 2 fließen, so lange die Beziehung:

$$\left| N \cdot \frac{d \Phi}{d t} + U_D \right| > \left| U_2 \right|$$

30 erfüllt ist. Dabei bedeuten:

- N = Anzahl der Windungen der Wicklung n2,
- $\frac{d \Phi}{d t}$ = Änderung des Magnetflusses über die Zeit,
- U_D = an der Diode D2 abfallende Spannung,
- U_2 = Akkumulatortension.

Ist zu Beginn jeder Sperrphase der Energieinhalt des Übertragers 5 stets gleich, so ergibt sich ein im zeitlichen Mittel konstanter Ladestromfluß in den Akkumulator 2.

Wenn der Akkumulator jedoch tief entladen oder kurzgeschlossen ist, so verlängert sich die Sperrphase entsprechend. Dadurch wird eine automatische Strombegrenzung im Störfall erreicht, beispielsweise dann, wenn der Motor 1 blockiert oder ein anderer Kurzschluß vorliegt.

Die bisher beschriebene Schaltung bewirkt, daß der Übertrager 5 im Abschaltzeitpunkt immer den gleichen Energieinhalt besitzt. Wie oben festgestellt, bedeutet dies bei konstanter Akkumulatordspannung U_2 gleiche Sperrdauer t_s (Fig. 2) des Transistors T1 und pro Sperrzyklus gleichen Ladestromverlauf $I_2(t_s)$ für den Akkumulator 2. Der Anstieg des Stroms I_1 durch die Wicklung n_1 ist proportional dem Betrag der angelegten Spannung U_1 . Da die Abschaltung des Transistors T1 in Abhängigkeit von seinem Emitterstrom und damit in guter Näherung vom Strom I_1 erfolgt, stellt sich die Schaltung auf Änderungen der Versorgungsspannung U_1 ein.

Wie in Fig. 2 dargestellt ist, wird bei Verdopplung der Eingangsspannung U_1 auf den Wert $2 U_1$ (Fig. 2b) die Einschaltzeit t_1 des Transistors T1 halbiert. Bei konstanter Ausschaltzeit t_s führt dies zu einer Erhöhung der Schaltfrequenz und damit einer Vergrößerung des effektiven Ladestroms I_2 für den Akkumulator 2.

Hinzu kommt, daß die transformierte Spannung am Punkt A (Fig. 1) der Eingangsspannung U_1 proportional ist. Bei steigender Eingangsspannung wird damit der Basisstrom des Transistors T1 erhöht. Der Transistor T2 muß dann einen größeren Strom aufwenden, um die Basisspannung des Transistors T1 zum Zwecke der Ausschaltung zu verringern. Die Folge ist, daß sich auch hierdurch der zeitliche Mittelwert des Ladestroms I_2 mit der Eingangsspannung U_1 ändert. Durch Verwendung eines Thyristors anstelle des Transistors T2 könnte man zwar diese Abhängigkeit verringern,

nicht aber beseitigen.

Beide Einflüsse der Eingangsspannung U_1 auf den Ladestrom I_2 , nämlich Änderung des mittleren Ladestroms durch eine Frequenzänderung des Wandlers und Verschiebung der Strom-
5 schwelle des Transistors T_1 , werden dadurch kompensiert, daß dem durch den Emitterwiderstand R_6 fließenden Strom I_1 ein Strom überlagert wird, der der Eingangsspannung U_1 direkt proportional ist. Dadurch wird der Ausschaltzeitpunkt des Transistors T_1 mittels des Transistors T_2 in
10 Abhängigkeit von der Eingangsspannung U_1 zeitlich verlegt. In Fig. 2c ist gezeigt, daß im Gegensatz zu dem in Fig. 2b dargestellten Fall ohne Kompensation bei Verdoppelung der Eingangsspannung auf den Wert $2 U_1$ das Ausschalten des Transistors T_1 bei kleinerem Spitzenwert des Stroms I_1
15 erfolgt, bei dem die Ausschaltung auslösende Strom durch den Widerstand R_6 zusätzlich noch einen der Eingangsspannung U_1 proportionalen Stromanteil enthält. Damit ist auch der Energieinhalt des Übertragers kleiner.

Der der Eingangsspannung U_1 proportionale Stromanteil
20 könnte durch einen Widerstand (nicht gezeigt) gewonnen werden, der zwischen dem Emitter des Transistors T_1 und die Spannung U_1 am oberen Ende der Wicklung n_1 gelegt ist. Ein solcher Widerstand würde aber eine hohe Verlustleistung bewirken. Der Punkt A weist während der Einschalt-
25 phase des Transistors T_1 , also während des Strom- und Spannungsanstiegs am Widerstand R_6 , ein Potential auf, das der Eingangsspannung U_1 proportional ist. Der Wandler arbeitet insofern als normaler Transformator. Der an den Verbindungspunkt A angeschaltete Widerstand R_5 liefert
30 demgemäß wegen der wesentlich niedrigeren Spannung am Punkt A auf besonders verlustarme Weise den gewünschten Stromanteil für den Widerstand R_6 , der der Eingangsspannung U_1 proportional ist. Bei richtiger Dimensionierung des Widerstandsverhältnisses von R_5 zu R_6 läßt sich in
35 weiten Bereichen ein von der Eingangsspannung U_1 unabhängiger Ladestrom I_2 des Akkumulators 2 einstellen.

In Reihe mit dem Widerstand R5 ist eine Leuchtdiode D1 zur Betriebsanzeige geschaltet. Aufgrund ihrer Sperrwirkung führt die Diode nur während der Einschaltphase des Transistors T1 einen Strom. Da die Einschaltdauer annähernd umgekehrt proportional zum Betrag der Eingangsspannung U1 ist, erfolgt automatisch eine Helligkeitsregelung der Leuchtdiode. Außerdem trennt die Leuchtdiode D1 den Widerstand R5 und die noch zu erläuternden Widerstände R3, R4 während der Sperrphase vom Punkt A ab. Dadurch werden Verluste vermieden.

Im dargestellten Ausführungsbeispiel wird die Schaltungsanordnung in einem mit dem Gleichstrom-Motor 1 betriebenen Elektrorasierer verwendet. Bei geöffnetem Schalter S1 arbeitet die Schaltung im Dauerladebetrieb. Der Motor 1 steht still, es fließt der Dauerladestrom I2, und die Leuchtdiode D1 brennt. Schließt man den Schalter S1 und damit auch den mechanisch gekoppelten Schalter S2, so wird der vom Übertrager 5 abgegebene Strom etwa verzehnfacht, weil dem Widerstand R5 der Widerstand R3 und dem Widerstand R6 der Widerstand R4 parallelgeschaltet werden. Der Motor 1 läuft dann ohne Entladung des Akkumulators 2, der jetzt nur als Spannungsstabilisator wirkt, und die Leuchtdiode D1 brennt.

In Fig. 3 ist die Abhängigkeit des Wandlerausgangsstroms I in Abhängigkeit von der Eingangsspannung U1 für den Ladebetrieb und den Motorbetrieb dargestellt. Man erkennt, daß in beiden Betriebsfällen die Eingangsspannung U1 im Bereich zwischen etwa 90 und 270 V schwanken darf, ohne den Motorstrom oder den Ladestrom wesentlich zu beeinflussen.

Es sei noch nachgetragen, daß der Kondensator C2 eine Gleichstromtrennung bewirkt. Der Wert des Widerstands R1 ist nämlich um mehrere Zehnerpotenzen größer als der des Widerstands R2. Ohne die Gleichstromtrennung, die ein Abfließen des durch den Widerstand R1 gelieferten Stroms über den Widerstand R2 verhindert, müßte der Wert des

Widerstands R1 wesentlich kleiner gewählt werden, wodurch höhere Verluste entstehen.

Die Reihenschaltung mit der Diode D5 und dem Widerstand R15, die parallel zur Primärwicklung n1 liegt, sorgt insbesondere im Ladebetrieb, also bei der Abgabe kleiner Leistung, für eine Verlängerung der Sperrphase.

Fig. 4 zeigt ein abgewandeltes Ausführungsbeispiel der Schaltungsanordnung nach Fig. 1. Die eigentliche Wandler-schaltung mit den Transistoren T1, T2 und dem Übertrager 10 5 sowie den Widerständen R1, R2, R5, R6 und der Leuchtdiode D1 ist auch hinsichtlich der Funktion unverändert geblieben. Statt einer Umschaltung der Wandlerleistung zwischen Lade- und Motorbetrieb mittels des Schalters S2 und der Widerstände R3, R4 wird jedoch im Falle der Schaltungsanordnung nach Fig. 4 bei ausgeschaltetem Motor 1 15 eine Schnell-Ladung des wiederum aus Nickel-Cadmium-Zellen bestehenden Akkumulators 2 mit hohem Strom vorgenommen. Dann ist jedoch eine rechtzeitige Abschaltung des Ladestroms erforderlich, um eine Beschädigung des Akkumulators 20 zu vermeiden. Die Abschaltung erfolgt mit einem spannungsabhängigen Schalter, der einen Transistor T3 enthält. Die Basis-Emitterstrecke des Transistors T3 ist in Reihe mit einem Widerstand R7 und einer Zenerdiode ZD parallel zum Akkumulator 2 geschaltet. Wenn dessen Spannung U2 während 25 des Ladevorgangs den durch die Zenerdiode ZD vorgegebenen Wert übersteigt, so beginnt der Transistor T3 durchzuschalten, und die Spannung U3 an seinem Kollektor wird negativ.

Fig. 5 zeigt den Verlauf der Kollektorspannung U3 in Abhängigkeit von der Akkumulatorspannung U2 bei verschiedenen 30 Temperaturen. Der sich ergebende Temperaturkoeffizient der Spannung U3 liegt bei etwa $5 \text{ mV}/^{\circ}\text{C}$ und ist damit dem Temperaturgang von zwei in Reihe geschalteten Nickel-Cadmium-Zellen angepaßt. Um eine möglichst direkte Temperaturerfassung der Akkumulatorzellen zu erreichen, ist 35 das Gehäuse der Zenerdiode ZD thermisch mit dem Akkumula-

tor verbunden, wie in Fig. 4 gestrichelt angedeutet ist.

Solange die Akkumulatorspannung U_2 unter dem durch die Zenerdiode ZD festgelegten Wert liegt, fließt kein Strom über die Zenerdiode, und der Transistor T3 sperrt. Der
5 Wandler schwingt dann und liefert Strom zum Schnell-Laden des Akkumulators 2 bzw. zur Speisung des Motors 1. Wenn die Spannung U_2 des Akkumulators 2 einen kritischen Wert übersteigt, der unter Berücksichtigung der Temperatur die volle Ladung angibt, fließt ein Strom über die Zenerdiode
10 ZD und den Widerstand R7, der sich auf die Basis des Transistors T3 und den Widerstand R8 aufteilt. Der Transistor T3 schaltet durch diesen Basisstrom teilweise ein, und es fließt von dem negativen Anschluß des Akkumulators 2 ein Strom über den Widerstand R8 zur Basis des Transistors T1.
15 Sobald der Strom durch den Widerstand R9 während der Einschaltphase des Transistors T1 die Summe der über die Widerstände R1 und R2 fließenden Basisstromanteile des Transistors T1 neutralisiert, kann der Transistor T1 nicht mehr durchschalten. Der Wandler schwingt nicht mehr an,
20 und es herrscht statischer Betrieb. Das Basispotential des Transistors T1 wird jetzt nur durch die Widerstände R1 und R9 bestimmt. Der Widerstand R2 ist durch den Kondensator C2 abgetrennt. Erst wenn der Strom durch den Widerstand R9 unter den durch den Widerstand R1 begrenzten
25 Wert abgefallen ist, kann das Basispotential des Transistors T1 auf einen Wert ansteigen, der das Wiederschwingen des Wandlers ermöglicht.

Da der jeweils durch den Widerstand R9 fließende Strom zum Abschalten des Wandlers vorwiegend durch den Wider-
30 stand R2 und der Strom zum Einschalten vom Widerstand R1 abhängt, ergibt sich ein der Differenz dieser Ströme entsprechendes, erwünschtes Hystereseverhalten. Der Wandler schaltet also nicht dauernd zwischen dem eingeschalteten und ausgeschalteten Zustand hin und her. Vielmehr muß die
35 Spannung U_2 des Akkumulators erst wieder um einen gewissen Betrag abgesunken sein, bevor der Ladestrom erneut eingeschaltet wird. Da beim Ausschalten des Wandlers auch

jeweils die Leuchtdiode D1 erlischt, ist auf einfache Weise der Ladezustand des Akkumulators festzustellen.

Das Ausführungsbeispiel gemäß Fig. 6 entspricht im Prinzip dem Ausführungsbeispiel nach Fig.1. Es sei zunächst angenommen, daß an den Punkt B als Verbraucher die strichpunkt-
5 punktiert eingerahmte Schaltung 10 angeschlossen ist, und es sei die Funktion der Schaltung beim Ladebetrieb, also bei geöffneten Schaltern S1 und S3, betrachtet. Die beiden Schalter sind, wie gestrichelt angedeutet, mechanisch
10 miteinander gekoppelt. Sobald die Ladespannung des Kondensators C5 die Zenerspannung der Zenerdiode ZD1 übersteigt, fließt ein durch den Widerstand R11 begrenzter Strom zur Basis des Transistors T1, der den Anlaßstrom R1 neutralisiert und damit den Transistor T1 ausgeschaltet hält,
15 solange die Zenerdiode ZD1 aktiv ist. Sobald die Zenerdiode sperrt, kann ein Anlaßstrom in die Basis von T1 fließen und damit den Wandler starten. Es ergibt sich eine Konstantspannungsregelung, d.h. die Spannung am Kondensator C5 wird auf einem durch die Zenerdiode ZD1 bestimmten
20 Wert gehalten. Wenn leicht erhältliche Zenerdioden mit verhältnismäßig geringer Toleranz verwendet werden, streut die Konstantspannung von Gerät zu Gerät nur sehr wenig. Bei konstanter Spannung fließt dann ein Ladestrom in den Akkumulator, der bei gegebener Spannung des Akkumulators
25 im wesentlichen durch den Widerstand R10 bestimmt wird und daher leicht in einem gewünschten Toleranzbereich zu halten ist. Die Leuchtdiode D3, die ebenfalls vom Ladestrom durchflossen ist, zeigt den Ladebetrieb hell an.

Schließt man die beiden Schalter S1 und S3 bei anliegender Eingangsspannung U1, so läuft der Motor an, und der
30 Widerstand R10 wird überbrückt. Dadurch sinkt die Spannung des Kondensators C5 auf das Spannungsniveau des Akkumulators ab. Da die Akkumulatorspannung kleiner ist als die Zenerspannung, sperrt die Zenerdiode ZD1 dauernd, und
35 die Leistungsabgabe des Wandlers wird nicht mehr begrenzt. Der Motor 1 läuft dann ohne Endladung des Akkumulators 2,

der jetzt nur als Spannungsstabilisator wirkt. Der Wandler arbeitet dabei als Konstantstromquelle. Der Motorstrom I fließt dabei über Schalter S3 und S1, so daß beide Schaltkontakte etwa gleich belastet sind und (wegen
5 der Selbstreinigung) durch den verhältnismäßig hohen Strom keine Kontaktschwierigkeiten zeigen. Man erkennt außerdem, daß bei Motorbetrieb der Kondensator C5 direkt parallel zum Motor 1 liegt, wodurch Funkentstörungen am Kollektor des Motors gedämpft werden. Als weiterer Vor-
10 teil gegenüber der Schaltungsanordnung gemäß Fig.1 ist zwischen dem eigentlichen Wandler und dem Motorteil einschließlich der Schalter S1 und S3 sowie der Bauelemente D3 und R10 nur noch eine einzige Verbindungsleitung erforderlich, statt bisher 3 Leitungen wegen des Schalters S2.

15 Die Wandlerschaltung stellt sich automatisch - ohne Eingriff z.B. durch einen Schalter - auf die außerhalb eingestellte Betriebsparameter ein. Der Schaltungsausgang am Verbindungspunkt B ist im Dauerbetrieb leerlauf- und
kurzschlußsicher. Bei einem Leerlauf begrenzt die Regelung
20 über die Zenerdiode ZD1 die abgegebene Leistung unter Konstanthaltung der Ladespannung von C5. Im Kurzschlußfall verlängern sich die Sperrphasen des Transistors T1, weil der Wandlerkern 5 dann bei jedem Zyklus wegen der fehlenden Gegenspannung länger einen Strom liefert. Dadurch
25 wird die abgegebene Leistung auf einen ungefährlichen Wert begrenzt. Wie bei der Schaltungsanordnung nach Fig.1 ist ein Betrieb an Gleich- und Wechselstrom zwischen ca. 90 und 270 V möglich. Bei entsprechender Dimensionierung von R1 liefert die Schaltung sogar bei einer Eingangs-
30 spannung von bis hinab zu 12 V = noch einem ausreichenden Ladestrom, so daß ein Aufladen des Akkumulators im Auto o.ä. ohne Umschaltung des Eingangs erfolgen kann.

Anstelle der Schaltung 10 kann die lediglich den Motor 1 mit Schalter S1 enthaltende Schaltung 11 an die Punkte B
35 und C angeschlossen werden. Dann ist der Fußpunkt des Motors 1 statt mit dem gemeinsamen Bezugspotential mit dem Verbindungspunkt zwischen dem Widerstand R6 und dem Emit-

ter des Transistors T1 verbunden. Der Motorstrom fließt jetzt über den Widerstand R6, und zwar - wie die Polung der Diode D2 zeigt - in entgegengesetzter Richtung wie die Ströme I1 und I5. Bei steigendem Motorstrom, d.h. 5 stärkerer Belastung des Motors, erreicht dann die Spannung über dem Widerstand R6 später den zum Abschalten erforderlichen Wert, so daß der Transistor T1 für jeden Zyklus länger leitet und demgemäß eine höhere Leistung an den Motor geliefert wird. Innerhalb gewisser Grenzen läßt sich 10 damit eine Drehzahlkonstanthaltung erreichen.

Auch ohne die vorstehend beschriebene Anschaltung des Motors an den Widerstand R6 kommt eine gewisse Nachregelung des Motorstroms dadurch zustande, daß bei einer Abbremsung des Motors und damit höherer Stromaufnahme die Wand- 15 lerrfrequenz ansteigt. Das bedeutet gleichzeitig, daß der Effektivwert der Spannung am Kondensator C5, die sich aus einer Gleichspannung und einem überlagerten Wechselspannungsteil zusammensetzt, wegen der höheren Frequenz des Wechselstromanteils geringfügig größer wird.

20 Das Ausführungsbeispiel gemäß Fig. 7 entspricht im wesentlichen dem Ausführungsbeispiel nach Fig. 6. Bauteile mit im wesentlichen gleicher Funktion tragen daher die gleichen Bezugszeichen. Abweichend von dem Ausführungsbeispiel nach Fig. 6 wird die Ausgangsleistung von einer 25 weiteren, getrennten Sekundärwicklung n3 geliefert, die eine Netztrennung ermöglicht. Außerdem kann jetzt durch entsprechende Polung der Diode D2 erreicht werden, daß der Kondensator C5 auf eine positive Spannung gegen den Bezugspunkt aufgeladen wird. Abgesehen von der anderen Po- 30 lung können an den Ausgangspunkt B' die gleichen Bauteile wie beim Ausführungsbeispiel nach Fig. 6 angeschaltet werden, also der Motor 1, der Akkumulator 3 und die zugeordneten Schaltkontakte S1, S3 sowie die Diode D3 und der Widerstand R10.

35 Wegen der Netztrennung, also der galvanischen Trennung zwischen der Ausgangsspannung und der an den Punkten 3

und 4 liegenden Netzeingangsspannung wirkt im Gegensatz zur Schaltung nach Fig. 6 die zur Erzeugung einer Konstantstromquelle benutzte Zenerdiode ZD1' nicht direkt auf die Basis des Transistors T1, sondern sie ist über
5 einen Widerstand R12 in Reihe mit der Leuchtdiode D4 eines Optokopplers 8 geschaltet. Der Fototransistor T4 des Optokopplers 8 ist an die Basis des Transistors T1 angeschaltet.

Wenn die Ladespannung des Kondensators C5 die Zenerspannung der Zenerdiode ZD1' zuzüglich der Durchlaßspannung der Leuchtdiode D4 erreicht, wird der Fototransistor T4 leitend und neutralisiert wie beim Ausführungsbeispiel nach Fig. 6 den über den Widerstand R1 fließenden Anlaßstrom für den Transistor T1, so daß der Wandler nicht an-
15 schwingen kann.

Wie eingangs erläutert, kann bei allen Ausführungsbeispielen der zweite Halbleiterschalter in Form des Transistors T2 durch eine Zenerdiode ersetzt werden, die dann zwischen die Basis des Transistors T1 und das Bezugspotential geschaltet wird. Die Verbindung vom Emitter des Transistors T1 zur Steuerelektrode des Transistors T2 entfällt. Erreicht nach dem Einschalten des Transistors T1 die über dem Widerstand R6 abfallende Spannung zuzüglich der Basis-Emitterspannung des Transistors T1 die Zenerspannung, so
25 kann der über die Wicklung n1 fließende Primärstrom nicht weiter ansteigen. Die dadurch bewirkte Umpolung schaltet den Transistor T1 aufgrund der Rückkopplung über den Kondensator C2 aus. Es ergibt sich also ebenfalls eine Leistungsbegrenzung.

30 Die Schaltungsanordnung gemäß Fig. 8 entspricht im grundsätzlichen Aufbau wiederum den bisher beschriebenen Anordnungen. Gleiche Schaltungselemente mit gleicher Funktion sind daher wiederum mit den gleichen Bezugszeichen wie in den vorhergehenden Schaltungsanordnungen versehen.

35 Mit der Schaltung gemäß Fig.8 wird eine Gasentladungs-

lampe in Form einer Leuchtstoffröhre G gespeist, die über eine Diode D33 an die Primärwicklung n1 angeschaltet ist. Zum Starten liegt parallel zur Leuchtstofflampe in der üblichen Weise ein Starter St mit parallel geschaltetem
5 Kondensator C31. Statt an die Primärwicklung n1 könnte die Lampe auch an eine getrennte Wicklung angeschlossen werden, beispielsweise dann, wenn eine Netztrennung erwünscht ist. Der Kondensator C32, der vor dem Zünden auf eine höhere Spannung aufgeladen wird, verbessert das Zünd-
10 verhalten.

Wie bei den vorhergehenden Schaltungsanordnungen wird während der Durchflußphase Energie im Übertragerkern 5 gespeichert, die dann über die Diode D33 in die Leuchtstofflampe G abfließt, wenn die Lampe einmal gezündet worden
15 ist. Da der Übertragerkern wie bei den vorherigen Ausführungsbeispielen im zeitlichen Mittel jeweils stets die gleiche Energie speichert, ergibt sich ein von der Eingangsspannung in weitem Umfang unabhängiger Lichtstrom. Gegenüber üblichen Vorschaltgeräten für Leuchtstofflampen
20 in Form einer Drossel kann außerdem das Volumen verringert werden, und es läßt sich ein besserer Wirkungsgrad mit kleineren Verlusten verwirklichen.

Abweichend von den früher beschriebenen Ausführungsbeispielen ist bei der Schaltungsanordnung nach Fig. 8 der
25 Emitterwiderstand des Transistors T1 in zwei in Reihe geschaltete Widerstände R61 und R62 aufgeteilt. Der dem Emitterwiderstand zugeführte, der Eingangsspannung proportionale Strom, der über den Widerstand R5 fließt, wird über einen weiteren Begrenzungswiderstand R63 zum Verbindungspunkt zwischen den Widerständen R61 und R62 geführt.
30 Die Basis des Transistors T2 liegt nunmehr am Verbindungspunkt der Widerstände R5 und R63. Mit dieser Schaltungsvariante, die auch bei den vorhergehenden Schaltungsanordnungen eingesetzt werden kann, läßt sich ein verbessertes Abschaltverhalten des Transistors T1 sowie eine
35 Verringerung der Regelverluste insbesondere im Widerstand

R5 erreichen, weil dieser Widerstand wesentlich größer als bei den anderen Ausführungsbeispielen gewählt werden kann. Der an der Basis des Transistors T2 liegende Kondensator C6 verhindert eine Schwingneigung beim Ausschalten des
5 Transistors T1.

In der Schaltung gemäß Fig. 8 ist zusätzlich eine Helligkeitsregelung für die Leuchtstofflampe G verwirklicht. In der Sperrphase des Übertragers 5 wird der Wicklung n2 über die gestrichelt dargestellte Leitung und eine entsprechend
10 gepolte Diode D32 eine Spannung entnommen, die über einen Fotowiderstand R30 einen Kondensator C33 mit parallelem Entladewiderstand R32 auf eine gegen Masse negative Spannung auflädt. Die negative Spannung sperrt über die Diode D31 und den Widerstand R31 den Transistor T1 für eine be-
15 stimmte Zeit, so daß durch diese Beeinflussung der Sperrdauer die Lichtstärke der Leuchtstofflampe G beeinflusst werden kann. Eine Regelung wird dadurch erzielt, daß ein Teil des Lichts der Lampe G über eine mechanisch einstellbare Blende B1 auf den Fotowiderstand R30 fällt und auf
20 diese Weise die mittels der Blende B1 eingestellte Lichtstärke konstant gehalten wird.

Patentansprüche

1. Schaltungsanordnung zur geregelten Speisung eines Verbrauchers aus Eingangsspannungsquellen unterschiedlicher Spannung unter Verwendung eines Sperrwandlers mit einem Übertrager (5), dessen Primärwicklung (n1) über
5 einen steuerbaren ersten Halbleiterschalter (T1) mit der Eingangsspannungsquelle verbunden ist und der über eine seine Wicklungen (n2) den Verbraucher speist, und mit einem steuerbaren, zweiten Halbleiterschalter (T2), an dessen Steuerelektrode ein Steuersignal angelegt ist, das
10 dem über die Primärwicklung fließenden Primärstrom (I1) proportional ist, so daß der zweite Halbleiterschalter die Ausschaltung des ersten Halbleiterschalters und damit dessen Einschaltdauer abhängig von dem Primärstrom durchführt,
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t,
15 daß an die Steuerelektrode des zweiten Halbleiterschalters (T2) zusätzlich ein zweites Steuersignal angelegt ist, das der Spannung (U1) der Eingangsspannungsquelle (3, 4) proportional ist.

2. Schaltungsanordnung nach Anspruch 1,
20 dadurch gekennzeichnet, daß in Reihe mit der Primärwicklung (n1) des Übertragers (5) ein erster Widerstand (R6) geschaltet ist, daß dem über den ersten Widerstand (R6) fließenden Primärstrom (I1) ein der Spannung (U1) der Eingangsspannungsquelle (3,4) proportionaler Strom (über
25 R5) überlagert ist, und daß die an den ersten Widerstand (R6) abfallende Spannung als erstes und zweites Steuersignal an die Steuerelektrode des zweiten Halbleiterschalters (T2) angelegt ist.

3. Schaltungsanordnung nach Anspruch 2,
30 dadurch gekennzeichnet, daß der der Spannung (U1) der Eingangsspannungsquelle entsprechende Stromanteil aus einer Sekundärwicklung (n2) des Übertragers (5) geliefert wird.

4. Schaltungsanordnung nach Anspruch 3,



dadurch gekennzeichnet, daß der der Spannung (U_1) der Eingangsspannungsquelle (3,4) proportionale Stromanteil durch einen zweiten Widerstand (R_5) begrenzt ist.

5. Schaltungsanordnung nach Anspruch 4,
5 dadurch gekennzeichnet, daß der erste Widerstand durch zwei in Reihe geschaltete Widerstände (R_{61} , R_{62}) ersetzt ist, daß die am Verbindungspunkt der beiden Widerstände abfallende Spannung über einen dritten Widerstand (R_{63}) an die Steuerelektrode des zweiten Halbleiterschalters
10 (T_2) angelegt ist, und daß der zweite Widerstand (R_5) zwischen die Sekundärwicklung (n_2) und die Steuerelektrode des zweiten Halbleiterschalters (T_2) geschaltet ist (Fig. 8).
6. Schaltungsanordnung nach Anspruch 4 oder 5,
15 dadurch gekennzeichnet, daß in Reihe mit dem zweiten Widerstand (R_5) eine Anzeigevorrichtung, vorzugsweise eine Leuchtdiode (D_1), geschaltet ist.
7. Schaltungsanordnung nach einem der Ansprüche 3-6, dadurch gekennzeichnet, daß der erste Widerstand (R_6)
20 und der zweite Widerstand (R_5 , R_3 ; R_6 , R_4) veränderlich ausgebildet sind (Fig. 1).
8. Schaltungsanordnung nach einem der Ansprüche 1-7, dadurch gekennzeichnet, daß der den Verbraucher speisenden
Wicklung (n_2) ein Gleichrichter (D_2) nachgeschaltet ist,
25 und daß der Verbraucher einen Akkumulator (2) vorzugsweise einen Nickel-Cadmium-Akkumulator, enthält, derart, daß durch dessen annähernd konstante Spannung (U_2) die Ausschaltdauer (t_g) des ersten Halbleiterschalters (T_1)
bestimmt wird und ein vorgegebener mittlerer Ausgangs-
30 strom (I_2) in den Verbraucher fließt (Fig. 1,4).
9. Schaltungsanordnung nach Anspruch 8, dadurch gekennzeichnet, daß ein mit dem Akkumulator (2) verbundener, spannungsabhängiger Schalter (T_3 , ZD , R_7 , R_8 , R_9) den ersten Halbleiterschalter (T_1) bei Erreichen
35 einer vorgegebenen Akkumulatorspannung ausschaltet (Fig. 4).

10. Schaltungsanordnung nach Anspruch 9, dadurch gekennzeichnet, daß der spannungsabhängige Schalter einen Transistor (T3) aufweist, dessen Basis-Emitter-Strecke in Reihe mit einer Zenerdiode (ZD) parallel zum
5 Akkumulator (2) geschaltet ist, und dessen Kollektor mit der Steuerelektrode des ersten Halbleiterschalters (T1) verbunden ist.
11. Schaltungsanordnung nach Anspruch 10, dadurch gekennzeichnet, daß die Zenerdiode (ZD) mit dem
10 Akkumulator (2) thermisch gekoppelt ist.
12. Schaltungsanordnung nach Anspruch 9 oder 10, dadurch gekennzeichnet, daß anstelle des Akkumulators (2) ein Kondensator verwendet wird.
13. Schaltungsanordnung nach einem der Ansprüche 7-11,
15 dadurch gekennzeichnet, daß der Verbraucher aus dem Akkumulator (2) und einem mit einem Einschalter (S1) versehenen Motor (1) besteht und daß mit dem Einschalter (S1) ein weiterer Schalter (S2) gekoppelt ist, der bei eingeschaltetem Motor den ersten und zweiten Widerstand (R6,
20 R4; R5, R3) so verändert, daß der Sperrwandler allein einen zum Betrieb des Motors ausreichenden Strom liefert (Fig. 1).
14. Schaltungsanordnung nach einem der Ansprüche 1-7, dadurch gekennzeichnet, daß der den Verbraucher speisenden
25 Wicklung (n2; n3) über einen Gleichrichter (D2) ein Kondensator (C5) nachgeschaltet ist, dessen Ladspannung über eine auf die Steuerelektrode des ersten Halbleiterschalters (T1) wirkende Zenerdiode (ZD1) konstant gehalten ist (Fig. 6, 7).
- 30 15. Schaltungsanordnung nach Anspruch 14, dadurch gekennzeichnet, daß die Zenerdiode (ZD1') über einen Optokoppler (8) auf die Steuerelektrode des ersten Halbleiterschalters (T1) wirkt (Fig. 7).
16. Schaltungsanordnung nach Anspruch 14 oder 15,
35 bei der der Verbraucher einen Akkumulator und einen über

- einen Schalter parallel liegenden Motor aufweist, dadurch gekennzeichnet, daß die Ladespannung des Kondensators (C5) über einen Widerstand (R10) den Akkumulator (2) auflädt,
- 5 daß mit dem Schalter (S1) des Motors (1) ein weiterer, parallel zum Widerstand (R10) liegender Schalter (S3) zur Umschaltung der Speiseschaltung vom Ladebetrieb auf den Motorbetrieb gekoppelt ist, und daß die Zenerspannung der Zenerdiode (ZD1, ZD1') größer als die Akkumulatorspannung (U2) ist (Fig.6).
- 10
17. Schaltungsanordnung nach Anspruch 16, dadurch gekennzeichnet, daß eine Leuchtdiode (D3) in Reihe zum Widerstand (R10) geschaltet ist.
18. Schaltungsanordnung nach einem der Ansprüche
- 15 1 bis 7, 12, 14, 15, dadurch gekennzeichnet, daß an die Steuerelektrode des zweiten Halbleiterschalters (T2) zusätzlich ein drittes Steuersignal angelegt ist, das dem Verbraucherstrom proportional ist.
- 20 19. Schaltungsanordnung nach Anspruch 18, dadurch gekennzeichnet, daß der Verbraucher (1) einseitig mit dem in Reihe mit dem ersten Halbleiterschalter (T1) liegenden Widerstand (R6) verbunden ist, derart, daß der Verbraucherstrom oder ein Äquivalent des Verbraucherstroms
- 25 zusätzlich zum Primärstrom (I1) über den Widerstand (R6) fließt, und daß die am Widerstand (R6) abfallende Spannung als erstes, zweites oder drittes Steuersignal an die Steuerelektrode des zweiten Halbleiterschalters (T2) angelegt ist.
- 30 20. Schaltungsanordnung nach einem der Ansprüche 14 oder 15, dadurch gekennzeichnet, daß die Zenerdiode durch ein äquivalentes Bauteil mit veränderbarer Zenerspannung ersetzt ist und daß ein aus dem Verbraucherstrom abgeleitetes Steuersignal an das Bauelement angelegt ist, um die
- 35 Zenerspannung unabhängig vom Verbraucherstrom zu regeln.



21. Schaltungsanordnung nach einem der Ansprüche 1-7, dadurch gekennzeichnet, daß der Verbraucher eine Gasentladungslampe (G) ist (Fig. 8).

22. Schaltungsanordnung nach einem der vorhergehenden
5 Ansprüche,
dadurch gekennzeichnet, daß der zweite Halbleiterschalter (T2) durch eine Zenerdiode ersetzt ist, die an die Steuerelektrode des ersten Halbleiterschalters (T1) angeschlossen ist und an der die an dem Widerstand (R6) abfallende
10 Spannung anliegt, derart, daß die Zenerdiode bei Erreichen eines vorgegebenen, über den Widerstand (R6) fließenden Stromes leitet.



FIG. 1

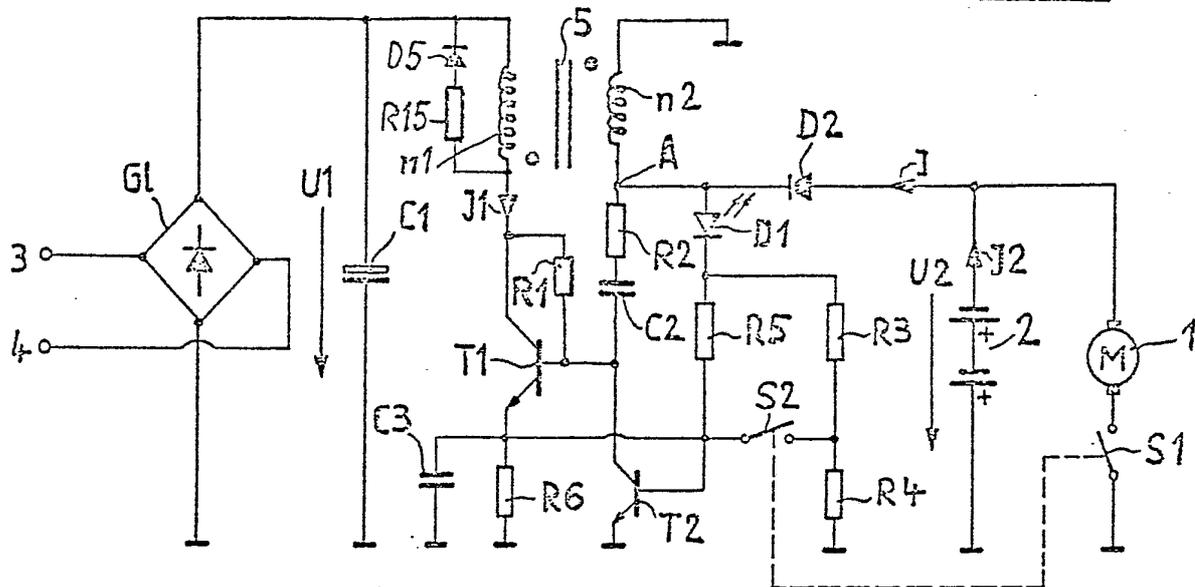


FIG. 3

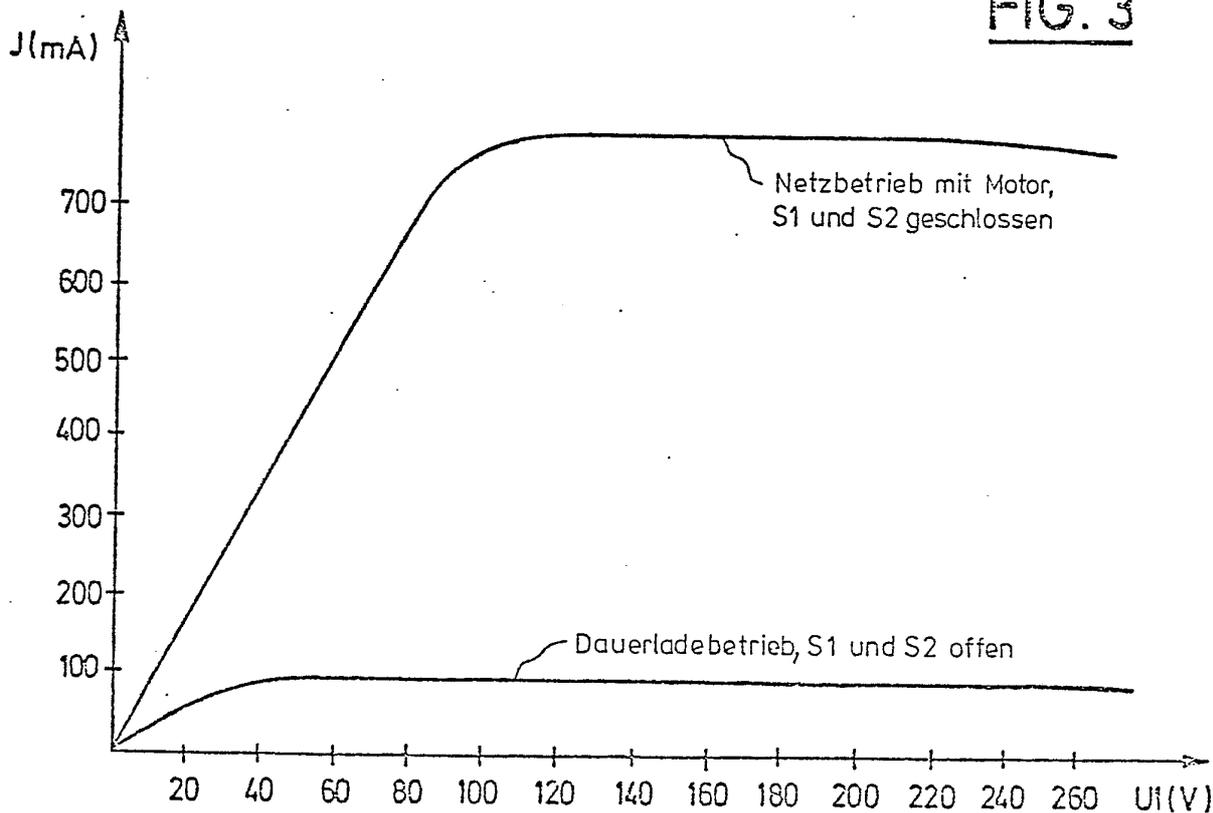


FIG. 2

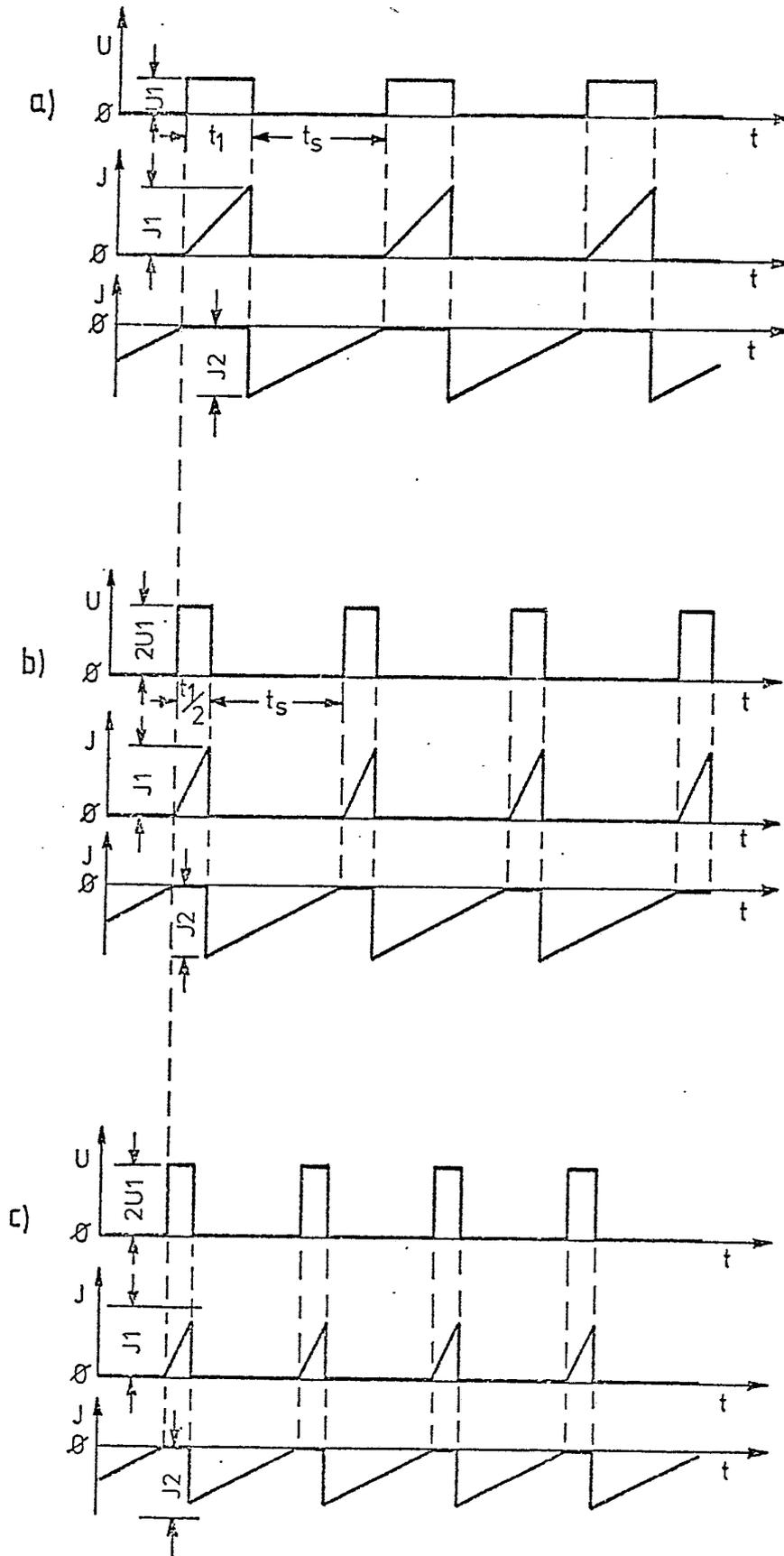


FIG. 4

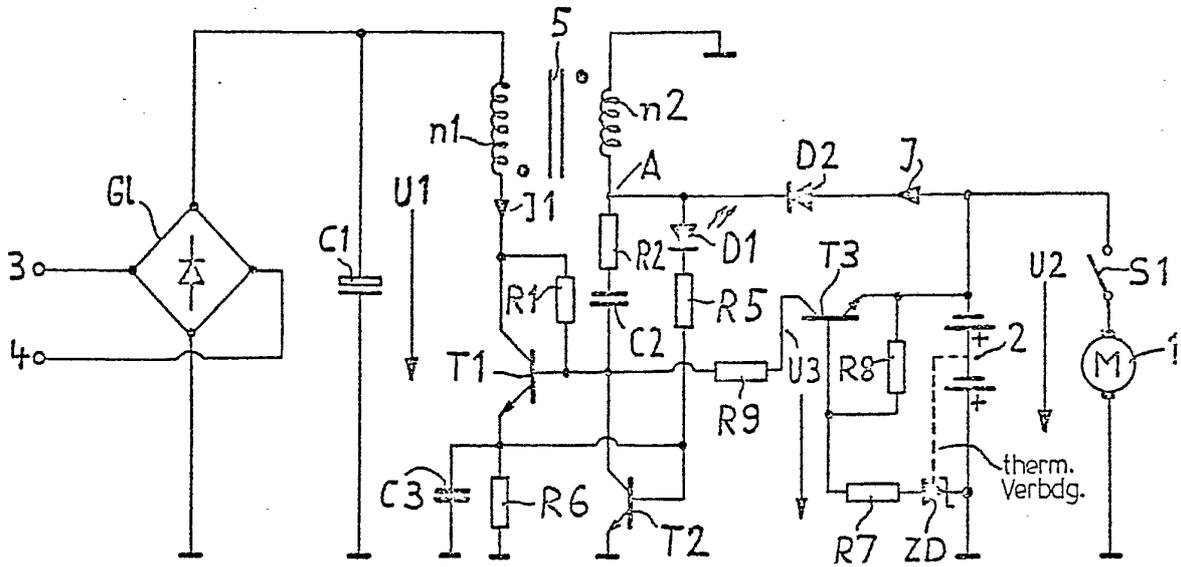


FIG. 5

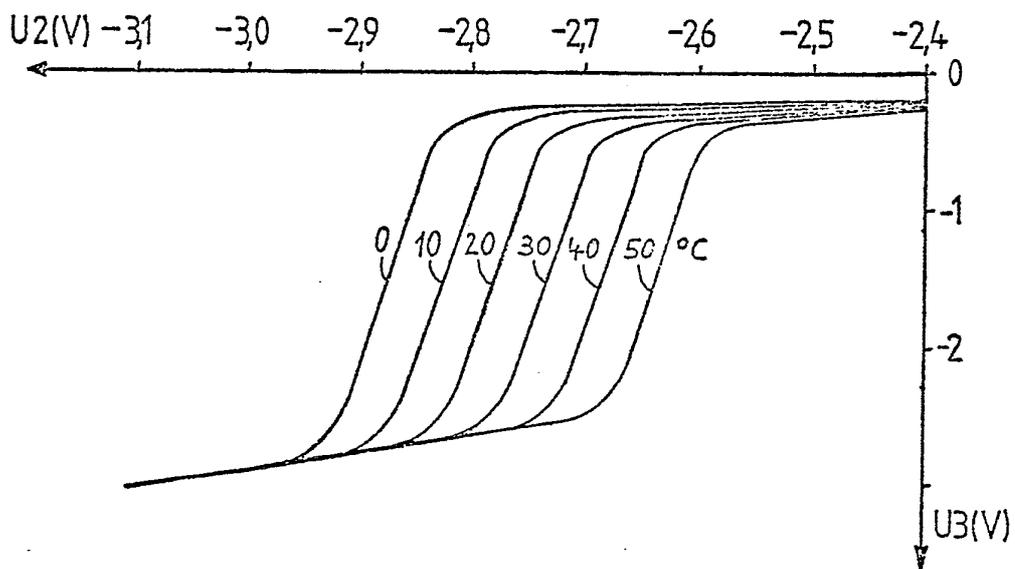


FIG.5

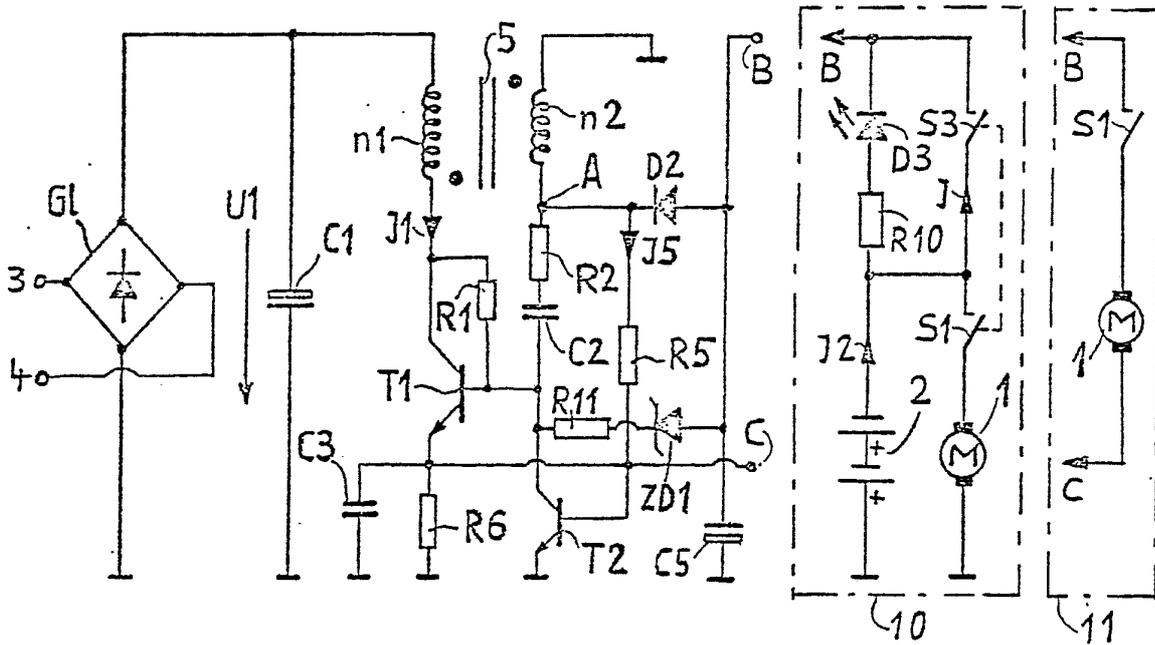
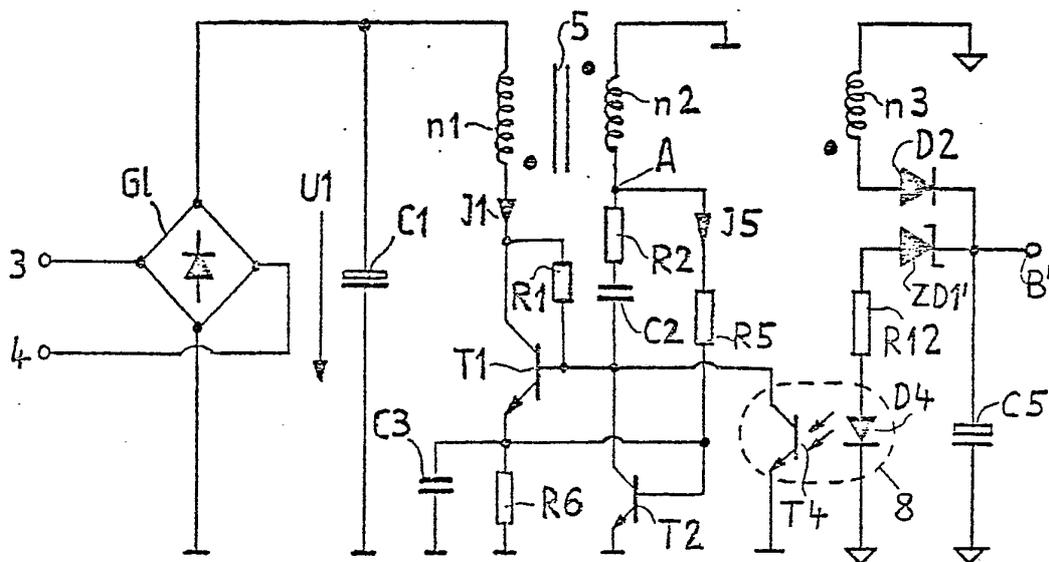


FIG.7



III. ALS BEDEUTSAM ANZUSEHENDE VERÖFFENTLICHUNGEN (FORTSETZUNG DER ANGABEN VON BLATT 2)		
Art *	Kennzeichnung der Veröffentlichung, ¹⁶ mit Angabe, soweit erforderlich, der in Betracht kommenden Teile ¹⁷	Betr. Anspruch Nr. ¹⁸
	<p>übereinstimmend mit US, A, 4005351 in der Anmeldung angeführt</p> <p>---</p>	
	<p>US, A, 4084219, veröffentlicht am 11. April 1978, siehe Spalte 1, Zeile 5 bis Spalte 2, Zeile 2, Figur 1, M. Furukawa et al.</p> <p>---</p>	9,10,12
	<p>DE, A, 2014377, veröffentlicht am 1. Oktober 1970, siehe Seite 2, Zeile 31 bis Seite 6, Zeile 26, Seite 8, Zeile 8 bis Seite 9, Zeile 15, Figuren 1,2, -Schick Electric</p> <p>---</p>	8,13,16
	<p>GB, A, 848377, veröffentlicht am 14. September 1960, siehe Seite 1, Zeile 53 bis Seite 2, Zeile 32, Figuren 1,2, Siemens & Halske</p> <p>-----</p>	12,18

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International Application No

PCT/DE80/00176

I. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER (if several classification symbols apply, indicate all) ³				
According to International Patent Classification (IPC) or to both National Classification and IPC				
Int. Cl. ³ : H02M 3/335; H02J 7/10				
II. FIELDS SEARCHED				
Minimum Documentation Searched ⁴				
Classification System	Classification Symbols			
Int. Cl. ³	H02M 3/335; H02J 7/04; H02J 7/10; H05B 41/32			
Documentation Searched other than Minimum Documentation to the Extent that such Documents are Included in the Fields Searched ⁵				
III. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT ¹⁴				
Category [*]	Citation of Document, ¹⁶ with indication, where appropriate, of the relevant passages ¹⁷	Relevant to Claim No. ¹⁸		
	Electronics, Band 51, No. 26, 21 December 1978, (New York, US), R. J. Boschert, "Flyback Converters: Solid-State Solution to Low-Cost Switching Power Supplies", see pages 100 to 104, in particular page 102, left hand column, line 11, to page 104, left hand column, line 23, figures 3, 4, 5	1-3, 9, 12, 14, 15, 20		
	Electrical Design News, Band 15, No. 2, 15 January 1970 (Denver, US), D. A. Zinder, "Fast-Charging Systems for Ni-Cd Batteries", see pages 65 to 67	2, 8, 9		
	US, A, 3435320, published on 25 March 1969, see the abstract, column 1, line 62 to column 2, line 35, column 3, lines 5 to 46, figures 1, 2, R. H. Lee and al.	2, 9, 10, 12, 14, 21		
	DE, A, 2457664, published on 10 June 1976, see page 3, line 1 to page 6, line 17, figure, Robert Bosch corresponding to US, A, 4005351 cited in the application	2, 9, 10, 12		
	US, A, 4084219, published on 11 April 1978, see column 1, line 5 to column 2, line 2, figure 1, M. Furukawa and al.	9, 10, 12		
	DE, A, 2014377, published on 1st October 1970, see page 2, line 31 to page 6, line 26, page 8, line 8 to page 9, line 15, figures 1, 2, Schick Electric	8, 13, 16		
<p>[*] Special categories of cited documents: ¹⁵</p> <table style="width: 100%; border: none;"> <tr> <td style="width: 50%; border: none;"> <p>"A" document defining the general state of the art</p> <p>"E" earlier document but published on or after the international filing date</p> <p>"L" document cited for special reason other than those referred to in the other categories</p> <p>"O" document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means</p> </td> <td style="width: 50%; border: none;"> <p>"P" document published prior to the international filing date but on or after the priority date claimed</p> <p>"T" later document published on or after the international filing date or priority date and not in conflict with the application, but cited to understand the principle or theory underlying the invention</p> <p>"X" document of particular relevance</p> </td> </tr> </table>			<p>"A" document defining the general state of the art</p> <p>"E" earlier document but published on or after the international filing date</p> <p>"L" document cited for special reason other than those referred to in the other categories</p> <p>"O" document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means</p>	<p>"P" document published prior to the international filing date but on or after the priority date claimed</p> <p>"T" later document published on or after the international filing date or priority date and not in conflict with the application, but cited to understand the principle or theory underlying the invention</p> <p>"X" document of particular relevance</p>
<p>"A" document defining the general state of the art</p> <p>"E" earlier document but published on or after the international filing date</p> <p>"L" document cited for special reason other than those referred to in the other categories</p> <p>"O" document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means</p>	<p>"P" document published prior to the international filing date but on or after the priority date claimed</p> <p>"T" later document published on or after the international filing date or priority date and not in conflict with the application, but cited to understand the principle or theory underlying the invention</p> <p>"X" document of particular relevance</p>			
IV. CERTIFICATION				
Date of the Actual Completion of the International Search ²	Date of Mailing of this International Search Report ²			
23 March 1981 (23.03.81)	06 April 1981 (06.04.81)			
International Searching Authority ¹	Signature of Authorized Officer ²⁰			
European Patent Office				

III. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT (CONTINUED FROM THE SECOND SHEET)

Category *	Citation of Document, ¹ with indication, where appropriate, of the relevant passages ¹⁷	Relevant to Claim No ¹⁸
	GB, A, 848377, published on 14 September 1960, see page 1, line 53 to page 2 line 32, figures 1, 2, Siemens & Halske	12, 18