11 Veröffentlichungsnummer:

0 071 772 A1

12

EUROPÄISCHE PATENTANMELDUNG

(21) Anmeldenummer: 82106138.9

(f) Int. Cl.3: H 04 R 3/00

(2) Anmeldetag: 09.07.82

30 Priorität: 31.07.81 DE 3130353

Anmeider: Pflelderer, Peter Michael, Dipl.-Ing., Erhardtstrasse 9, D-8000 München 5 (DE)

(3) Veröffentlichungstag der Anmeldung: 16.02.83 Patentblatt 83/7

Erfinder: Pfleiderer, Peter Michael, Dipl.-Ing., Erhardtstrasse 9, D-8000 München 5 (DE)

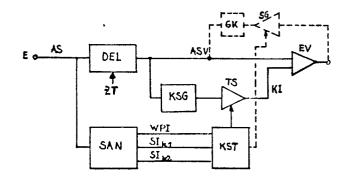
84 Benannte Vertragsstaaten: DE FR GB NL SE

Vertreter: Boeters, Hans Dietrich, Dr. et al, Boeters, Bauer & Partner Thomas-Wimmer-Ring 14, D-8000 München 22 (DE)

(3) Verfahren und Schaltungsanordnung zur Verbesserung des Einschwingverhaltens insbesondere eines Lautsprechers.

Zur Verbesserung des Einschwingverhaltens von Trägheit bei plötzlichen Pegeländerungen aufweisenden Elementen, insbesondere Lautsprechern, werden jeweils aufeinanderfolgende Scheitelwerte Sl_{k1}, Sl_{k2} des zuzuführenden Eingangssignals (AS), insbesondere eines Audiosignals nach Betrag und Vorzeichen miteinander verglichen. Bei erheblich abweichenden Beträgen werden Korrekturimpulse (KI) erzeugt, deren Dauer höchstens dem zeitlichen Abstand der beiden betrachteten Scheitelwerte gleich ist. Die Korrekturimpulse (KI) werden dem um die Dauer der längsten Korrekturimpulse verzögerten Eingangssignal (AS) überlagert.

Eine zur Ausführung dieser Maßnahmen geeignete Schaltungsanordnung besteht aus einem Verzögerungsglied (DEL) zur Verzögerung des Eingangssignals (AS), einem Signalanalysator (SAN), einer KorrekturimpulsSteuereinrichtung (KST) und einem Korrekturimpulsgenerator (KSG).



IRS & RAPPAY - RUMPOROSTR, 46 - 8000 MÜNCHEN S

3 1. JULI 1381

DIPL.OHEM. DR. HANS D. BOSTERS RUMFORDSTRABBE 40 BOOD MUNCHEN &

DIPL.-ING. VINOENZ v. RAFFAY DRUGMAH

HA ZEICHENI YOUR REFERENCE!

uncer zeichen: Pfleiderer-OUR REFERENCE: P()20681

Anmelder: Dipl .- Ing. Peter Pfleiderer, Erhardtstr.9. 8000 München 5

Verfahren und Schaltungsanordnung zur Verbesserung des Einschwingverhaltens insbesondere eines Lautsprechers

Die Erfindung bezieht sich auf ein Verfahren nach dem Oberbegriff des Patentanspruchs 1, sowie auf eine Schaltungsanordnung zur Durchführung des Verfahrens.

Auf dem Markt erhältliche elektrodynamische Lautsprecher 5 besitzen in dem für sie vorgesehenen Frequenzbereich zumeist einen ausgeglichenen Frequenzgang und bei gleichmäßiger Ansteuerung nur geringe Verzerrungen. Treten jedoch ganz plötzliche, impulsartige Amplitudenänderungen 10 des anregenden elektrischen Audiosignals auf. dann vermag die Lautsprechermembran in ihrer Bewegung diesen plötzlichen Amplitudenänderungen nicht sogleich zu folgen; vielmehr treten nachteilige verfälschende Einschwingvorgänge auf, die sich bei einer Amplitudenerhöhung in einer allmäh-15 lichen Angleichung der Membranschwingung an den erhöhten Amplitudenwert und bei einer Amplitudenverringerung in einem Nachschwingen äußern. Diese verfälschenden Einschwingvorgänge werden als Klangverfärbung hörbar. Die Ursache da-

für liegt in der Trägheit der Lautsprechermembran, mehr

noch in dem Umstand, daß das auf die Membran einwirkende Luftpolster erst zum Schwingen angeregt werden muß bzw. nachschwingt. Diese verfläschenden Einschwingvorglinge treten deshalb auch bei elek-

- trostatischen oder magnetostatischen Lautsprechern insbesondere im Baßbereich auf. Eine weitere Einflußgröße ist bei dynamischen Lautsprechern die Membranrückstellkraft, die vorallem dann zu berücksichtigen ist, wenn das Audiosignal ein Frequenzgemisch enthält, das für die Dauer einiger 10 höherfrequenter Schwingungen den Durchgang der Lautsprechermembran durch ihre Ruhelage verhindert. (Ein Beispiel hierzu wird später anhand der Figur 3 ausführlich behandelt.)
- Es wurde schon versucht, die so entstehenden Fehler bei 15 der Umsetzung von einer elektrischen in eine akustische Schwingung durch eine Rückkopplung zu kompensieren. Hierzu wird die Bewegung der Membran kapazitiv, induktiv oder optisch abgetastet und werden die so erzeugten elektrischen Istwertsignale mit den Sollwertsignalen verglichen. Abwei-20 chungen bewirken einen Spannungsstoß, der dem Sollwert überlagert wird. Das kann bei hohen Amplituden zu kurzfristigen Übersteuerungen des Endverstärkers und damit zu großen Klirrfaktoren führen. Ferner treten durch die hohen Stromspitzen in der Erregerwicklung des Lautspre-25 chers in verstärktem Maße Partialschwingungen der naturgemäß nicht völlig steisen Membran auf. die wiederum ein erhöhtes Klirren zur Folge haben.
- Im übrigen können derartige Nachregelungen der Membranaus-30 lenkung erst mit einiger Verzögerung nach Auftreten des Fehlers wirksam werden, so daß bei plötzlichen Amplitudenänderungen, die beispielsweise in der modernen Unterhaltungs- und Tanzmusik häufig auftreten, durch den hohen Klirrfaktor der nutzbare Dynamikbereich eingeschränkt wird, 35 wobei aber trotzdem ein Nachschwingen der Membran nicht verhindert werden kann.

Der Erfindung liegt die Aufgabe zugrunde, ein Verfahren sowie eine Schaltungsanordnung zur Verbesserung des Einschwingverhaltens eines Lautsprechers anzugeben, mit dem Ziel, insbesondere bei plötzlichen Pegeländerungen des Eingangssignals eine sofortige Angleichung der Membranschwingung an die neue Amplitude sicherzustellen, ohne den Endverstärker dadurch stärker auszusteuern.

5

Diese Aufgabe wird durch die Merkmale im kennzeichnenden Teil des Patentanspruchs 1 gelöst. Eine Schaltungsanordnung zur Durchführung des Verfahrens ist Gegenstand des Patentanspruchs 7.

- 10 Im folgenden wird die Erfindung unter Zuhilfenahme der Zeichnung näher beschrieben. Es zeigt darin
 - Figur 1 Amplitudenänderungen eines zunächst sinusförmigen Audiosignals.
 - Figur 2 Verläufe von korrigierten Audiosignalen,
- 15 Figur 3 Verlauf eines aus Grundwelle und Oberwellen bestehenden Audiosignals und dessen Ableitungen erster bis dritter Ordnung,
 - Figur 4 eine Schaltungsanordnung zur Verbesserung des Einschwingverhaltens eines Lautsprechers,
- 20 Figur 5 ein Ausführungsbeispiel für einen Signalanalysator.
 - Figur 6 ein Ausführungsbeispiel für eine Korrektursteuereinrichtung und
- Figur 7 einen geänderten Schaltungsteil der Korrektursteuereinrichtung nach Figur 6.

Der Erfindung liegt die Überlegung zugrunde, durch eine ständige Analyse des Audiosignals Abweichungen von einem sinusförmigen Verlauf, insbesondere Amplitudenänderungen zu erkennen und dem Audiosignal nach Art einer Vorwärts-regelung Korrekturimpulse zu überlagern. Beim Vorzeichenwechsel aufeinanderfolgender Scheitelwerte wird eine Korrektur nur vorgenommen, wenn das Verhältnis aus diesen Scheitelwerten ein vorgegebenes Maß überschreitet.

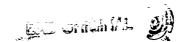
Durch die Korrektur des Audiosignals wird eine zusätzliche Beschleunigung oder Abbremsung der Lautsprechermembran erzeugt. Das ursprüngliche Audiosignal muß um die Zeitdauer verzögert werden, die für die Feststellung der Unterschiede der Scheitelwerte und für die phasenrichtige Einblendung der Korrekturimpulse erforderlich ist.

In Figur 1 sind einige zeitliche Abläufe von Audiosignalen dargestellt, die zunächst einen rein sinusförmigen
Verlauf mit der Amplitude 1 aufweisen und von dem zweiten
(negativen) Scheitelpunkt S an mit Ausnahme des Signals C
in Schwingungen mit anderen Amplituden übergehen. Dabei
10 sind die neuen Amplituden der Signale A und B größer als
die ursprüngliche Amplitude, die neuen Amplituden der
Signale D und E sind kleiner. Amplitudenänderungen bis
etwa zu einem Faktor 3 bzw. auf ungefähr ein Drittel des
vorhergehenden Wertes können im allgemeinen noch ohne
15 Korrekturmaßnahmen hingenommen werden. Beim Überschreiten
der beiden Grenzwerte ist eine Korrektur erforderlich.

Die Amplitudenwerte sind in Figur 1 demgemäß in drei Bereich I, II und III eingeteilt, wobei im Bereich I ein die Änderung der Momentanwerte unterstützender Korrekturimpuls überlagert wird, im Bereich II keine Korrekturerfolgt und im Bereich III ein der Änderung der Momentanwerte entgegenwirkender Korrekturimpuls überlagert wird. Die Vorgabe anderer Grenzwerte für Amplitudenänderungen als die oben genannten kann in manchen Fällen günstiger sein.

Zur Erläuterung des Korrekturprinzips sind in Figur 2
Abschnitte von korrigierten Audiosignalen dargestellt.

30 In beiden Fällen liegt eine Amplitudenzunahme vor. Gemäß dem Kurvenverlauf A wurde dem Ursprungssignal beginnend am Wendepunkt WP ein Korrekturimpuls überlagert, der mit einer steilen Flanke ansteigt und daran anschließend nach einer cos-Funktion abfällt. Der unter dem Audiosignal AS gezeichnete Korrekturimpuls KI ist zu Ende, wenn das ursprüngliche Audiosignal AS den oberen Scheitelpunkt



S erreicht hat.

20

Die schraffierte Fläche bezeichnet den durch den Korrekturimpuls KN erzeugten Zuwachs an Spannungs-Zeit-Fläche bzw. an Strom-Zeit-Fläche, die sich als zusätzliche Erregung der Lautsprechermembran äußert und damit ihre Auslenkung verstärkt.

Es ist noch darauf hinzuweisen, daß der teilweise sehr 10 steile Anstieg in dem schematisch dargestellten Kurvenverlauf A durch die nach oben begrenzte Bandbreite des Endverstärkers abgeflacht wird.

Dem Kurvenverlauf B liegt ein Korrekturimpuls KI2 zugrunde, 15 der annähernd die Form-einer sin²-Kurve aufweist und sich vom ersten zum zweiten Scheitelpunkt S des ursprünglichen Audiosignals AS erstreckt. Ein Korrekturimpuls KI2 dieser Form hat gegenüber dem ersten Beispiel den Vorteil, daß weniger Oberwellen entstehen.

Grundsätzlich können auch Korrekturimpulse mit anderer Form, beispielsweise Dreieck- oder Rechteckimpulse verwendet werden.

25 Die Figur 3 zeigt in dem Zeitdiagramm a einen weiteren Abschnitt eines Audiosignals AS, der eine größere Zahl von Scheitelpunkten S und Wendepunkten WP umfaßt. Als Besonderheit des dargestellten Kurvenverlaufs ist hervorzuheben, daß die Scheitelwerte ihr Vorzeichen nicht 30 wechseln. Darüber hinaus bezeichnen die Markierungen S* Punkte, die keine echten Scheitelpunkte sind.

Zwischen den einzelnen Scheitelpunkten S und S* ist in Figur 3 angegeben, ob die Lautsprechermembran eine zu35 sätzliche Beschleunigung B⁺ oder Bremsung B⁻ erfahren muß. Die Zeitdiagramme b, c und d zeigen den grundsätz-

lichen Verlauf der Ableitungen erster bis dritter Ordnung des Kurvenverlaufs in Diagramm a. Es ist ersichtlich. daß die Scheitelpunkte der zweiten Ableitung (Diagramm c) alle Scheitelpunkte der ursprünglichen Kurve einschließlich der unechten Scheitelpunkte S* markieren. Die Scheitelpunkte der ersten Ableitung entsprechen den Wendepunkten WP im Audiosignal AS. Mit der Bestimmung der zeitlichen Lage der Scheitelpunkte in den beiden Ableitungen des Audiosignals sind im Prinzip alle für die Korrektur des Audio-10 signals wichtigen Punkte erfaßt. Wesentlich einfacher als die Feststellung von Scheitelpunkten in den abgeleiteten Funktionen ist die Erfassung von Nulldurchgängen. die mit vertauschter Zuordnung wieder die Scheitelpunkte S und Wendepunkte WP der Ursprungsfunktion bezeichnen. 15 Naturgemäß fallen jedoch, wie auch der Vergleich der Zeitdiagramme a und b in Figur 3 zeigt, bei den unechten Scheitelpunkten S* keine Mulldurchgänge der ersten Ableitung an.

20 Da die Scheitelwerte des Audiosignals AS nach Betrag und Vorzeichen nur durch Abtastung im richtigen Zeitpunkt, nämlich beim Durchgang durch die Scheitelpunkte S gemessen werden können, werden in diesem Fall die unechten Scheitelpunkte S* des Audiosignals AS nicht berücksichtigt.

25 Dies gelingt jedoch mit Hilfe der dritten Ableitung gemäß Diagramm d, die sowohl für die echten als auch für die unechten Scheitelpunkte S und S* Nullstellen aufweist.

Die Figur 4 zeigt die wesentlichen Elemente einer Schal30 tungsanordnung zur Durchführung der Korrekturmaßnahmen.
Die Schaltungsanordnung empfängt über den Eingang E ein
Audiosignal AS von einer nicht dargestellten Signalquelle,
z. B. von einem Vorverstärker. Das durch ein Verzögerungsglied DEL verzögerte Audiosignal ASV wird einem Endver35 stärker EV sur Speisung eines Leutsprechers sugeführt.



Die Verzögerungszeit für das Audiosignal AS richtet sich nach der Dauer des Korrekturimpulses KI und nach der tiefsten, in dem jeweils vorliegenden Fall in Betracht zu ziehenden Frequenz des Audiosignals AS. Da eine Information über die Art der Korrekturmaßnahme immer erst in einem Zeitpunkt verfügbar ist, in dem das unverzögerte Audiosignal AS den zweiten Scheitelpunkt des gerade betrachteten Paares von Scheitelpunkten S durchläuft und damit der Korrekturimpuls KI erst in diesem Zeitpunkt beginnen kann, muß die Verzögerungszeit eben so lang sein wie die Dauer des Korrekturimpulses KI. Das ist für einen Korrekturimpuls KI1 nach Figur 2A ein Viertel und für einen Korrekturimpuls KI2 nach Figur 2B die Hälfte der längsten Periodendauer.

Geht man beispielsweise von einem Frequenzband von 20 Hz
bis 80 Hz aus, das häufig für den Betrieb von Tieftonlautsprechern verwendet wird, dann ergeben sich Verzögerungszeiten von 12,5 ms bzw. 25 ms. Zur Signalverzögerung

20 können passive oder aktive Laufzeitglieder eingesetzt werden. Im folgenden werden handelsübliche Schieberegister,
wie Eimerkettenschaltungen mit 512 oder zweimal 512 Schaltstufen zugrundegelegt, die entsprechend der gewünschten
Verzögerungszeit mit einem Schiebetakt ZT mit einer Impuls-

25 frequens von knapp 41 kHs betrieben werden.

Das unverzögerte Audiosignal AS gelangt ferner zu einem Signalanalysator SAN. Der Signalanalysator SAN, auf dessen Einzelheiten noch näher eingegangen wird, erzeugt bei jedem Wendepunkt WP im Verlauf des Audiosignals AS einen Wendepunktimpuls WPI. Darüber hinaus liefert der Signalanalysator SAN noch weitere Impulse SI_{k1} oder SI_{k2}, die beim Durchgang des Audiosignals AS durch Scheitelpunkte S und S* entstehen und auch eine Information über die Beziehungen jeweils aufeinanderfolgender Scheitelwerte enthalten. Scheitelwertimpulse SI_{k1} der ersten Art (B⁺)

werden abgegeben, wenn jeweils zwei aufeinanderfolgende Scheitelwerte folgende Bedingungen a) oder b) erfüllen:

- a) Beide Scheitelwerte sind positiv oder negativ und der erste Scheitelwert ist kleiner als der zweite,
- b) die Scheitelwerte haben verschiedene Vorzeichen und der erste Scheitelwert ist kleiner als der zweite und das Verhältnis des größeren Scheitelwerts zum kleineren Scheitelwert übersteigt einen vorgegebenen Wert (s.B. 3:1).

10

5

Scheitelwertimpulse SI_{k2} der zweiten Art (B⁻) treten unter folgenden Bedingungen auf:

- c) Beide Scheitelwerte sind positiv oder negativ und der erste Scheitelwert ist größer als der zweite,
- 15 d) die Scheitelwerte haben verschiedene Vorzeichen und der erste Scheitelwert ist größer als der zweite und das Verhältnis des größeren Scheitelwerts zum kleineren Scheitelwert übersteigt einen vorgegebenen Wert (z. B. 3:1).

20

25

30

35

Die das Ergebnis der Audiosignal-Analyse kennzeichnenden Impulse WPI, SI_{k1} und SI_{k2} werden einer Korrektursteuer-einrichtung KST zugeführt, die die Aufgabe hat, die Korrekturimpulse KI zeitgerecht, d.h. vor dem Erreichen der zu korrigierenden Scheitelwerte im verzögerten Audiosignal ASV, einzublenden.

Für die Erzeugung der Korrekturimpulse KI bestehen mehrere Möglichkeiten. Eine hinsichtlich des dafür benötigten
Schaltungsaufwands und der Form der Korrekturimpulse KI
günstige Möglichkeit ist der Darstellung in Figur 4 zugrundegelegt. Hierbei wird durch einen Korrektursignalgenerator KSG das verzögerte Audiosignal ASV differenziert, so daß an dessen Ausgang ein Signalverlauf verfügbar ist, der in bezug auf Amplitude und Phasenlage stets
an das Audiosignal ASV angepaßt ist. Gegebenenfalls kann
noch eine wählbare Verstürkung oder Abschwächung vorge-

sehen sein.

Durch eine Wählschaltung TS werden entsprechend dem Steuersignal aus der Korrektursteuereinrichtung KST aus dem
vom Korrektursignalgenerator KSG gelieferten Signalverlauf Korrekturimpulse KI ausgeblendet und gemeinsam mit
dem verzögerten Audiosignal ASV dem Endverstärker EV sugeführt.

- Die Figur 5 zeigt Einzelheiten des Signalanalysators nach Figur 4. Durch eine erste und zweite Differenzierstuse DIFF1 und DIFF2 wird zunächst die erste und sodann die zweite Ableitung AS" des Audiosignals AS gewonnen, die bei jedem Wendepunkt WP der Audiosignalkurve einen Null-durchgang ausweist, wie schon anhand der Figur 3 ausgeführt wurde. Ein angeschlossener Impulsgeber GWP, der beispielsweise einen Schmitt-Trigger mit geringer Hysterese enthält, wertet die Nulldurchgänge aus und gibt bei jedem Nulldurchgang, unabhängig von dessen Richtung, einen kurzen Impuls WPI mit der Dauer von etwa 1 µs ab.
- Durch eine dritte Differenzierstuse DIFF3 wird schließlich noch die dritte Ableitung AS" erzeugt, die im Gegensatz zur ersten Ableitung AS' auch bei den unechten

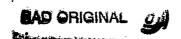
 25 Scheitelpunkten S* der Audiosignalkurve (vgl. Figur 3)
 durch Null geht. Ein weiterer Impulsgeber GS liesert
 kurze Scheitelpunktimpulse SI von etwa einer µs-Dauer
 bei allen Nulldurchgängen der dritten Ableitung AS".
- Die restlichen Schaltungsteile des Signalanalysators nach Figur 5 dienen zum Vergleich von jeweils zwei auseinandersolgenden Scheitelwerten des Audiosignals AS und zur Bildung entsprechender Bewertungssignale BS⁺ bzw. BS⁻ nach den bereits für die Scheitelwertimpulse SI_{k1} und SI_{k2} genannten Kriterien. Zu diesem Zweck ist eine erste Gruppe von Speichern S₁₄ bis S₁₄ vorgesehen, in die

unter Steuerung durch einen Scheitelpunktimpuls SI der gleichzeitig vorliegende erste Scheitelwert des unverzögerten Audiosignals AS übernommen wird. Im gleichen Zeitpunkt wird der erste Scheitelwert des mit Hilfe einer Gleichrichteranordnung GL gleichgerichteten Audiosignals AS in zwei weitere erste Speicher S_{15} und S_{16} eingegeben.

Durch den nächstfolgenden Scheitelpunktimpule SI werden die Inhalte der ersten Speicher S₁₁ bis S₁₆ in zweite Speicher S₂₁ bis S₂₆ weitergeschoben und in die ersten Speicher S₁₁ bis S₁₆ die neuen Scheitelwerte eingegeben. Ein dritter Scheitelpunktimpuls SI schiebt den ursprünglich ersten Scheitelwert aus der Speicheranordnung hinaus und setzt den ursprünglich zweiten Scheitelwert an dessen Stelle. Ein in die ersten Speicher S₁₁ bis S₁₆ gleichzeitig eingegebener neuer Scheitelwert des Audiosignals AS wird nun als zweiter Scheitelwert betrachtet.

Besonderheiten bei der Übergabe der Speicherinhalte ergeben sich für die beiden Paare von Speichern S₁₅ und S₂₅ bzw. S₁₆ und S₂₆. Im ersten Fall (S₁₅ nach S₂₅) wird nämlich der Scheitelwert vor der Eingabe in den zweiten Speicher S₂₅ auf beispielsweise ein Drittel seines Wertes reduziert, im zweiten Fall (S₁₆ nach S₂₆) dementsprechend um den Faktor 3 verstärkt.

Die Inhalte der Paare aus je einem ersten und einem sweiten Speicher S₁₁, S₂₁ bis S₁₆, S₂₆ werden mit Hilfe von Komparatoren KOMP1 bis KOMP6 miteinander verglichen. Die 30 Komparatoren KOMP1 bis KOMP6 können beispielsweise aus Differenzverstärkern mit anschließenden Schwellwertschaltern mit niedriger Ansprechschwelle bestehen. Zu beachten ist dabei, daß Differenzverstärker die Differenz der Absolutwerte der Scheitelwerte messen, während im vorliegenden 35 Fall die Differenz ihrer Beträge interessiert. Wenn beide Scheitelwerte ein negatives Vorzeichen haben, muß also das



Vergleichsergebnis invertiert werden.

Bestimmungsgemäß sollen die Vergleichsergebnisse der Komparatoren KOMP1 und KOMP2 nur ausgewertet werden, wenn beide

5 Scheitelwerte ein positives Vorzeichen haben. Die Auswertung
der Vergleichsergebnisse der Komparatoren KOMP3 und KOMP4
setzt ein negatives Vorzeichen für beide Scheitelwerte voraus. Die Auswertung der Vergleichsergebnisse der Komparatoren KOMP5 und KOMP6 erfolgt schon wegen der vorhergehenden

10 Amplitudengleichrichtung des Audiosignals AS vorzeichenunabhängig.

Indessen ist es z.B. für das Vergleichsergebnis des Komparators KOMP1 ohne Bedeutung, ob auf einen ersten positiven 15 Scheitelwert ein zweiter kleinerer aber gleichfalls positiver Scheitelwert oder ein beliebig großer negativer Scheitelwert folgt. Um trotzdem die gewünschten Aussagen zu erhalten, ist eine aus einem Schmitt-Trigger STR, zwei D-Flipflops FF1 und FF2 und zwei UND-Gliedern AN1 und AN2 be-20 stehende Zusatzschaltung vorgesehen. Der mit niedrigen Ansprechschwellen ausgestattete Schmitt-Trigger STR schaltet bei jedem Nulldurchgang des Audiosignals AS in die durch das augenblicklich gültige Vorzeichen bestimmte Lage. Mit dem nächstfolgenden Scheitelpunktimpuls SI wird der jeweilige 25 Schaltzustand des Schmitt-Triggers STR in das D-Flipflop FF1 übernommen. Der wiederum nächste Wendepunktimpuls WPI überführt die Vorzeicheninformation in das zweite D-Flipflop FF2.

Die einander entsprechenden Ausgänge des Schmitt-Triggers

30 STR und des D-Flipflops FF2 sind mit den Eingängen der
UND-Glieder AN1 bzw. AN2 verbunden. Die Signalwerte an den
Ausgängen der UND-Glieder AN1 und AN2 geben für die Zeit
vom Ende eines Scheitelpunktimpulses bis zum Ende des nachfolgenden Auskunft darüber, ob die betreffenden Scheitel
35 werte gleiches Vorzeichen hatten und welches Vorzeichen sie
hatten. Dabei bedeutet eine binäre *1* am Ausgang des UND-



Gliedes AN1 positives Vorzeichen für beide Scheitelwerte, eine binäre "1" am Ausgang des UND-Glieds AN2 negatives Vorzeichen für beide Scheitelwerte. Die Ausgangssignale der UND-Glieder AN1 und AN2 werden durch weitere UND-Glie-5 der AN3 bis AN6 mit den Ausgangssignalen der Komparatoren KOMP1 bis KOMP4 verknüpft.

Gemäß der Forderung, abhängig von den Ergebnissen der Scheitelwertvergleiche eine zusätzliche Beschleunigung Bt oder 10 Bremsung B der Lautsprechermembran zu erreichen, werden die nach dem vorhergehenden teilweise korrigierten Ausgangssignale der Komparatoren KOMP1, KOMP3 und KOMP5 einerseits und der Komparatoren KOMP2, KOMP4 und KOMP6 andererseits zu Signalen [BS+] bzw. {BS-} zusammengefaßt. Mit Hilfe 15 der UND-Glieder AN7 und AN8 werden die Signale BS+ und BSdurch Scheitelpunktimpulse SI abgefragt und damit die Scheitelwertimpulse SI_{k1} und SI_{k2} gewonnen.

Für das Weitere ist nochmals hervorzuheben, daß die Wende-20 punktimpulse WPI nur Zeitpunkte bezeichnen, die Scheitelwertimpulse SIk1 und SIk2 hingegen neben einer Zeitinformation auch noch eine Information darüber enthalten, ob eine Korrektur überhaupt erfolgen soll und welcher Art die Korrektor (Beschleunigung oder Bremsung) sein soll.

25

Die Figur 6 zeigt ein Ausführungsbeispiel einer Schaltungsanordnung zur Durchführung der Korrektur des Audiosignals unter Verwendung des anhand der Figur 5 beschriebenen Signalanalysators SAN. Dem Ausführungsbeispiel sind Korrektur-30 impulse KI1nach Figur 2A zugrundegelegt, die mit einer steilen Flanke beginnen und nach einer cos-Funktion abfallen. Der Beginn der Korrekturimpulse KI soll mit den Wendepunkten WP des verzögerten Audiosignals ASV zusammenfallen. Weiter wird vorausgesetzt, daß sich das vom Lautsprecher zu 35 verarbeitende Frequenzband von 20 Hz bis 80 Hz erstreckt. Die in diesem Fall erforderliche Verzögerung des Audiosignals AS um eine Viertelperiode einer Schwingung mit der

)

tiefsten Frequenz entspricht somit einer Laufzeit von 12,5 ms.
Als Verzögerungsglied DEL ist ein taktgesteuertes Schieberegister wie eine Ladungsverschiebeschaltung (s.B. Eimerkettenschaltung) mit 512 Schaltstufen vorgesehen.

Mit dem Takt ZT aus einem nicht dargestellten Taktgenerator zum Weiterschalten des Verzögerungsglieds DEL wird auch ein 9-stufiger binärer Vorwärtszähler CR mit einem Zählvolumen von 2⁹ = 512 Zählimpulsen betrieben. Der Binärzähler CR 10 wird durch jeden Wendepunktimpuls WPI aus dem Signalanalysator SAN auf Null gesetzt und zählt anschließend vorwärts.

Die vom Signalanalysator SAN gelieferten Scheitelwertimpulse SI_{k1} und SI_{k2} werden zwei identisch aufgebauten Schaltungsgruppen zugeführt. Die Schaltungsgruppen umfassen jeweils einen zweistufigen Adresszähler AZ1 bzw. AZ2, einen Demultiplexer MUX1 bzw. MUX2, vier 9-stufige voreinstellbare Zähler ZE11 bis ZE14 bzw. ZE21 bis ZE24, vier 9-stufige Durchlaufzähler ZA11 bis ZA14 bzw. ZA21 bis ZA24, von denen je einer einem voreinstellbaren Zähler zugeordnet ist, sowie jeweils vier UND-Glieder AN11 bis AN14 bzw. AN21 bis AN24 und ein RS-Flipflop FF11 bzw. FF21.

Die Scheitelwertimpulse SI_{k1} bilden die Zählimpulse für den 25 Adresszähler AZ1, der die Adressen für den Demultiplexer MUX1 liefert. Entsprechend dem jeweiligen Zählerstand wird eine am Eingang des Demultiplexers MUX1 ständig anliegende binäre "1" auf einen der vier Ausgänge durchgeschaltet.

An die Ausgänge der Zählstufen des Vorwärtszählers CR sind die Stufeneingänge der vier voreinstellbaren Zähler ZE11 bis ZE14 angeschlossen. Durch eine von den Ausgangssignalen des Demultiplexers MUX1 gesteuerte Verteileranordnung, bestehend aus den schon genannten UND-Gliedern AN11 bis AN14, erhält in zyklischer Vertauschung immer einer der voreinstellbaren Zühler ZE11 bis ZE14 einen Scheitelwertimpuls SI_{k1} zur Steuerung der parallelen Übernahme des augenbliek-

lichen Zählerstandes aus dem Vorlaufzähler CR zugewiesen. Gleichzeitig wird einer der vier zugeordneten Durchlaufzähler ZA11 bis ZA14 auf Null gesetzt.

Die Anzahl der voreinstellbaren Zähler ZE11 bis ZE14 bzw. ZE21 bis ZE24 und der Durchlaufzähler ZA11 bis ZA14 bzw. ZA21 bis ZA24 richtet sich nach der maximalen Anzahl von Scheitelpunkten des Audiosignals AS während der Verzögerungszeit.

10

Erreicht einer der voreinstellbaren Zähler ZE11 bis ZE14 beim Hochzählen mit Hilfe des Zähltaktes ZT über den höchsten Zählerstand hinweg wieder den Stand Null, dann gibt er einen (Übertrag-)Impuls ab. der das RS-Flipflop FF11 15 setzt. Das RS-Flipflop FF11 wird zurückgesetzt, wenn auch der zugeordnete Durchlaufzähler ZA11 bis ZA14 wieder den Zählerstand Null erreicht.

Das Ausgangssignal des RS-Flipflops FF11 steuert eine Tor-20 schaltung TS1, die einen Abschnitt des differzierten verzögerten Audiosignals ASV als Korrekturimpuls KI auf den Endverstärker EV durchschaltet, solange das RS-Flipflop FF11 gesetzt ist. Dieser Korrekturimpuls erteilt der Membrane eine zusätzliche gleichsinnige Beschleunigung.

25

Die Scheitelwertimpulse SI_{k2} übernehmen die Steuerungen der zweiten Schaltungsgruppe mit den bereits erwähnten Elementen. Die innere Funktion der zweiten Schaltungsgruppe entspricht völlig der Funktion der beschriebenen ersten Schal-30 tungsgruppe, so daß sich ein näheres Eingehen erübrigt. Indessen steuert das Ausgangssignal des zweiten RS-Flipflops FF21 eine Torschaltung TS2, die einen Abschnitt eines Signals, das aus dem differzierten verzögerten Audiosignal ASV durch eine zusätzliche Inversion mit dem Inverter INV gewon- . 35 nen wird, auf den Endverstärker EV durchschaltet. Diese Impulse wirken bremsend auf die Membranbewegung.

Um einen Schaltklicks im akustischen Signal zu vermeiden, empfiehlt es sich die Flanken der Steuersignale für die Torschaltungen TS1 und TS2 etwas zu verrunden und Torschaltungen einzusetzen, deren Steuercharakteristik wenigstens annähernd linear verläuft.

Die Figur 7 zeigt eine Anordnung mit zwei 9-stufigen Binärzählern CR1 und CR2, die somit beide das Zählvolumen 512 besitzen. Die Zähler CR1 und CR2 werden mit dem Zähltakt

10 ZT betrieben. Jeder Scheitelpunktimpuls SI setzt den ersten Zähler CR1 auf Null zurück. Der bis zum Eintreffen eines Wendepunktimpulses WPI aufgelaufene Zählerstand wird durch den Wendepunktimpuls WPI parallel in den zweiten Zähler CR2 übernommen.

15

5

Setzt man die Anordnung nach Figur 7 an die Stelle des Vorwärtszählers CR in der Korrektursteuereinrichtung nach Figur 6, dann ist ohne zusätzliche Schaltungsänderungen die Verwendung von Korrekturimpulsen KI2 nach Figur 2B möglich.

20 Durch eine geeignete Verrundung der Steuersignale für die Torschaltungen TS1 und TS2 werden aus den abgetasteten Abschnitten des differenzierten Audiosignals ASV die Korrekturimpulse KI2 mit der gewünschten, wenigstens annähernd einer sin²-Funktion entsprechenden Form gewonnen.

25

f-

44.34.35

In Anlagen zur Tonwiedergabe, insbesondere zur Wiedergabe von Musik, wird das ganze wiederzugebende Frequenzband im allgemeinen mittels Frequenzweichen in mindestens drei Teilfrequenzbänder unterteilt und für jedes Teilfrequenz30 band ein speziell ausgebildeter Lautsprecher eingesetzt.
Vorzugsweise wird die Unterteilung so gewählt, daß das Verhältnis aus der oberen und der unteren Grenzfrequenz in jedem Teilfrequenzband gleich ist.

35 Da die für die Durchführung der Korrekturmaßnahmen erforderliche Verzögerung des Audiosignals von der unteren Grens-

frequenz in dem betreffenden Teilfrequenzband bestimmt wird, müssen die Audiosignale in höheren Frequenzbändern zusätzlich verzögert werden, um sicherzustellen, daß die Gesamtverzögerung der Audiosignale in allen Teilfrequenzbändern 5 gleich ist.

Die Korrekturmaßnahmen können sowohl in Anlagen eingesetzt werden, in denen ein gemeinsamer Endverstärker für alle Teilfrequenzbänder vorgesehen ist und die Aufteilung durch 16 nachgeschaltete Frequenzweichen erfolgt, als auch in Anlagen, in denen jedem Teilfrequenzband ein eigener Endverstärker zugeordnet ist und infolge dessen die Frequenzaufteilung schon vorher erfolgen muß. In dem ersten Fall, bei dem die Frequenzaufteilung erst hinter dem gemeinsamen 15 Endverstärker geschieht, bringt die Anwendung von Korrekturimpulsen von der in Figur 2B dargestellten Form Vorteile, da diese Impulse oberwellenarm sind und damit die Gefahr, daß Oberwellen in ein höheres Frequenzband fallen, verringert wird.

20

Es kann ausreichend sein, die Korrektur nur im Tieftonbereich oder im Tiefton- und Mitteltonbereich durchzuführen.

Die beschriebenen Korrekturmaßnahmen können auch in Ver-25 bindung mit einem gegengekoppelten System vorgenommen werden, wie das in Figur 4 in Strichlinien dargestellt ist. Ein solches gegengekoppeltes System ist beispielsweise durch die DE-AS 21 17 847 bekannt. Es ist zweckmäßig, die Gegenkoppelung GK jeweils für die Dauer der Einspeisung 30 der Korrekturimpulse zu unterbrechen. Dies kann mit Hilfe einer weiteren Torschaltung SG geschehen, die durch das Ausgangssignal der Korrektursignal-Steuereinrichtung KST, z. B. bei dem Ausführungsbeispiel gemäß Figur 6, durch die konjunktiv verknüpften, invertierten Ausgangssignale der 35 beiden RS-Flipflops FF11 und FF21 gesteuert wird.

Das erfindungsgemäße Verfahren ist auch mittels einer Digitalsignale verarbeitenden, im übrigen äquivalenten Schaltungsanordnung durchführbar. Liegen analoge Eingangsdaten, d.h. ein analoges Audiosignal AS vor, so sind die den Scheitelwerten und den Wendepunkten zugeordneten Werte analog/digital-umzusetzen und sind die dem Endverstärker zuzuführenden Signale wieder digital/analog-umzusetzen. Liegen die Audiosignale in digitaler Form vor, s.B. als PCM-Signale, so erfolgt deren Korrektur sweckmäßig auf digitalem 10 Wege.

Die Erfindung wurde ausführlich mit Bezug auf die Korrektur von Audiosignalen erläutert, die einen Lautsprecher, z.B. dessen Membran, anregen; sie ist jedoch auch bei anderen 15 Signalen anwendbar, die andere Trägheit bei plötzlichen Pegeländerungen aufweisende Elemente anregen, d.h. Elemente, die plötzlichen Pegeländerungen nicht folgen können und dadurch das von dem Element absugebende Signal verfälschen.

20

مر يېخون د د پرېڅونو د ر

7 Figuren

9: Patentansprüche

Patentansprüche

- 1. Verfahren zur Verbesserung des Einschwingverhaltens eines durch ein Eingangssignal, insbesondere ein Audiosignal, angeregten Trägheit bei plötzlichen Pegeländerungen aufweisenden Elements, insbesondere eines Lautsprechers.
- 5 gekennzeichnet durch folgende Merkmale:
 - a) jeweils zwei aufeinanderfolgende Scheitelwerte (S, S*) des Eingangssignals (AS) werden hinsichtlich Betrag und Vorzeichen miteinander verglichen,
- b) abhängig von den Vergleichsergebnissen werden Korrekturimpulse (KI1, KI2) erzeugt, die höchstens zwischen zwei
 aufeinanderfolgenden Scheitelpunkten (S, S*) wirksam
 sind und deren Amplitude der Differenz der Beträge der
 Scheitelwerte angepaßt ist,
- e) die Korrekturimpulse (KI1, KI2) werden dem Eingangssignal (ASV) nach Verzögerung überlagert, wobei die Verzögerungszeit gleich der Dauer von Korrekturimpulsen
 (KI1, KI2) für Schwingungen mit der niedrigsten für die
 Widergabe vorgesehenen Frequenz ist und für die Überlagerung folgende Kriterien gelten:
- 20 ca) ein die Änderung der Momentanwerte des Eingangssignals (ASV) unterstützender Korrekturimpuls (KI1, KI2)
 wird überlagert, wenn beide Scheitelwerte gleiches
 Vorzeichen haben und der erste Scheitelwert kleiner
 ist als der zweite oder wenn die Scheitelwerte verschiedene Vorzeichen haben und der erste Scheitelwert kleiner ist als der zweite und das Verhältnis
 des größeren zum kleineren Scheitelwert einen vorgegebenen Wert übersteigt,
- cb) ein der Änderung der Momentanwerte des Eingangssignals

 (ASV) entgegenwirkender Korrekturimpuls (KI1, KI2)
 wird überlagert, wenn beide Scheitelwerte gleiches
 Vorzeichen haben und der erste Scheitelwert größer
 ist als der zweite oder wenn die Scheitelwerte verschiedenes Vorzeichen haben und der erste Scheitel

wert größer ist als der zweite und das Verhältnis des größeren zum kleineren Scheitelwert einen vorgegebenen Wert übersteigt.

- 2. Verfahren nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß die Korrektursignale (KI1, KI2) durch zeitgerechte Abtastung eines durch Differentiation des verzögerten Eingangssignals (ASV) abgeleiteten Hilfssignals bzw. durch Abtastung des invertierten Hilfssignals erzeugt werden.
- 3. Verfahren nach Anspruch 1 oder 2, dadurch gekennzeichnet, daß es in Verbindung mit einer Gegenkopplungsanordnung durchgeführt wird.
- 15 4. Verfahren nach Anspruch 3, dadurch gekennzeichnet, daß die Gegenkopplung für die Dauer der Einspeisung von Kor-rekturimpulsen außer Funktion gesetzt wird.
- 5. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 4, dadurch ge20 kennzeichnet, daß der Frequenzbereich des Eingangssignals
 in mehrere Frequenzbänder aufgeteilt wird und das Verfahren
 ausgewählt auf mindestens eines der Frequenzbänder angewendet wird.
- 25 6. Verfahren nach Anspruch 5, dadurch gekennseichnet, daß das ausgewählte Frequenzband die tieferen Frequenzen des Frequenzbereichs enthält.
- 7. Schaltungsanordnung zur Durchführung des Verfahrens nach 30 einem der Ansprüche 1 bis 6, mit einer Signalquelle zur Lieferung des Eingangssignals und mit einem Endverstärker zur Anregung des Elements, gekennzeichnet durch
 - a) ein Verzögerungsglied (DEL) zur Verzögerung des Eingangssignals (AS),
- 35 b) eine Einrichtung (KSG) sur Bildung der Korrektursignale (KI1, KI2),

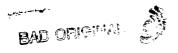


25

30

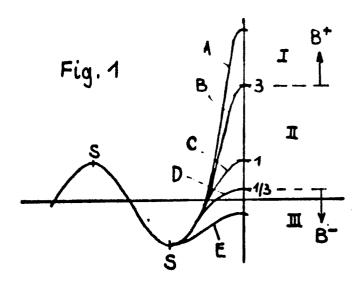
35

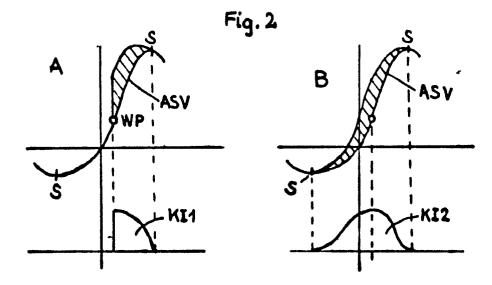
- c) einen Signalanalysator (SAN) zur Erzeugung von Scheitelpunktimpulsen (SI) und von Wendepunktimpulsen (WPI) sowie
 zum Vergleich von jeweils zwei aufeinanderfolgenden Scheitelwerten nach Betrag und Vorzeichen.
- d) und eine Korrektursignal-Steuereinrichtung (KST) zur Steuerung der Überlagerung des verzögerten Eingangssignals (ASV) mit Korrekturimpulsen (KI1, KI2) entsprechend den vom Signalanalysator (SAN)gelieferten Informationen (WPI, SI_{k1}, SI_{k2}).
- 8. Schaltungsanordnung nach Anspruch 7, dadurch gekennzeichnet, daß das Verzögerungsglied (DEL) zur Verzögerung des Eingangssignals (AS) als Schieberegister ausgebildet ist, dessen Stufenzahl (Z) und Schiebetakt (ZT) der zu erzielenden Verzögerungszeit angepaßt sind, wobei die Frequenz des Schiebetaktes (ZT) groß gegen die höchste für die Wiedergabe durch das Element vorgesehene Frequenz des Eingangssignals (AS) ist.
 - -20 9. Schaltungsanordnung nach Anspruch 8, gekennzeichnet durch folgende Merkmale:
 - a) Es sind ein n-stufiger Vorwärtszähler (CR, CR1, CR2) sowie n-stufige weitere Zähler (ZE11 bis ZE14 bzw. ZE21 bis ZE24) und Durchlaufzähler (ZA11 bis ZA14 bzw. ZA21 bis ZA24) mit 2ⁿ = z, die mit dem Schiebetakt (Zähltakt ZT) betrieben werden, vorgesehen,
 - b) der Vorwärtszähler (CR, CR1, CR2) wird jeweils durch einen den Beginn des Korrekturimpulses (KI1, KI2) in besug auf das unverzögerte Eingangssignal (AS) markierenden Impuls (WPI, SI₂) zurückgesetzt,
 - c) der augenblickliche Zählerstand des Vorwärtszählers (CR, CR1; CR2) wird durch einen das Ende des Korrekturimpulses (KI1, KI2) in bezug auf das unverzögerte Eingangssignal (AS) markierenden Impuls (SI_{k1}, SI_{k2}) in einen der weiteren Zähler (ZE11 bis ZE14 bsw. ZE21 bis ZE24) in syklischer Vertauschung übergeben, gleichseitig wird

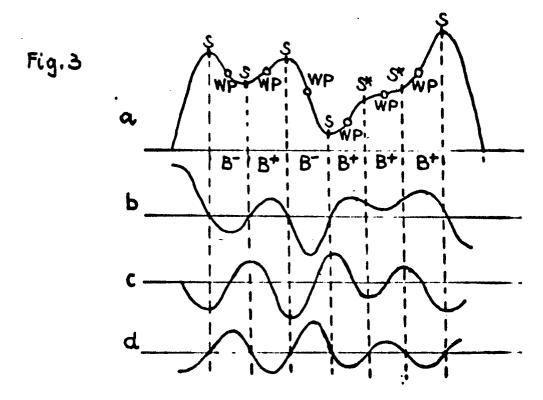


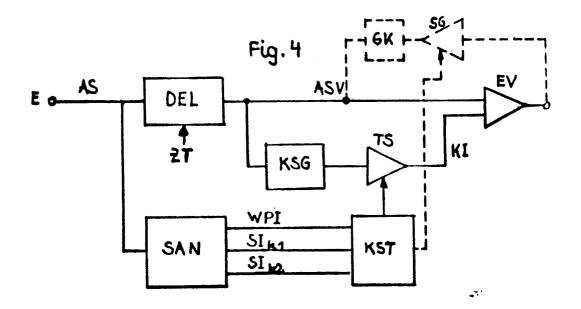
- ein zugeordneter Durchlaufzähler (ZA11 bis ZA14 bzw. ZA21 bis ZA24) zurückgesetzt.
- d) die weiteren Zähler (ZE11 bis ZE14 bzw. ZE21 bis ZE24) erzeugen beim Erreichen des höchsten Zählerstandes einen Impuls, der den Beginn eines Korrekturimpulses (KI1, KI2) in bezug auf das verzögerte Eingangssignal (ASV) bezeichnet.
- e) die Durchlaufzähler (ZA11 bis ZA14 bzw. ZA21 bis ZA24)
 erzeugen beim Erreichen des höchsten Zählerstandes
 einen Impuls, der das Ende eines Korrekturimpulses
 (KI1, KI2) in bezug auf das verzögerte Eingangssignal
 (ASV) bezeichnet,
- f) es sind mindestens ebenso viele weitere Zähler (ZE11 bis ZE14 bzw. ZE21 bis ZE24) und Durchlaufzähler (ZA11 bis ZA14 bzw. ZA21 bis ZA24) vorgesehen, als dem Verhältnis der oberen su der unteren Grensfrequens des Eingangssignals (AS) entspricht.

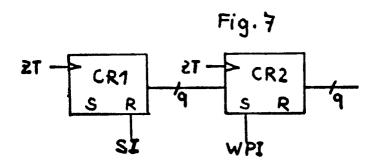
5

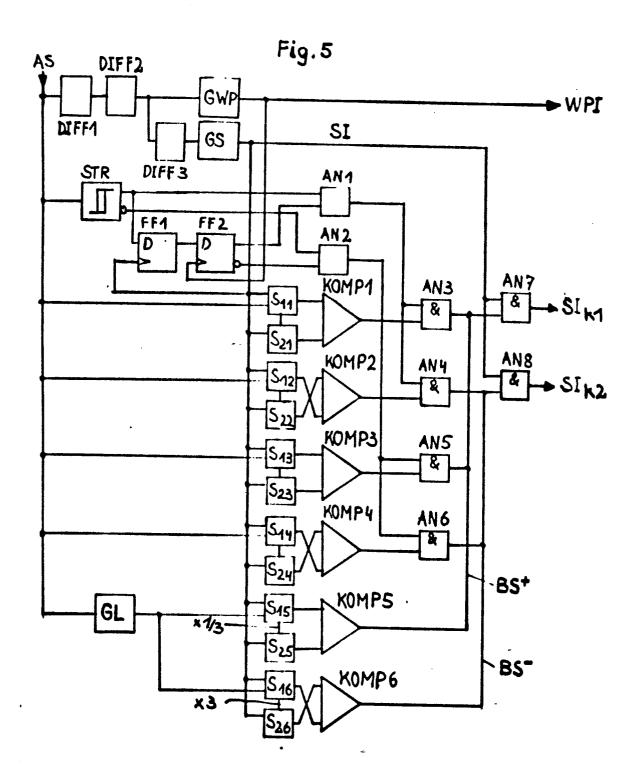




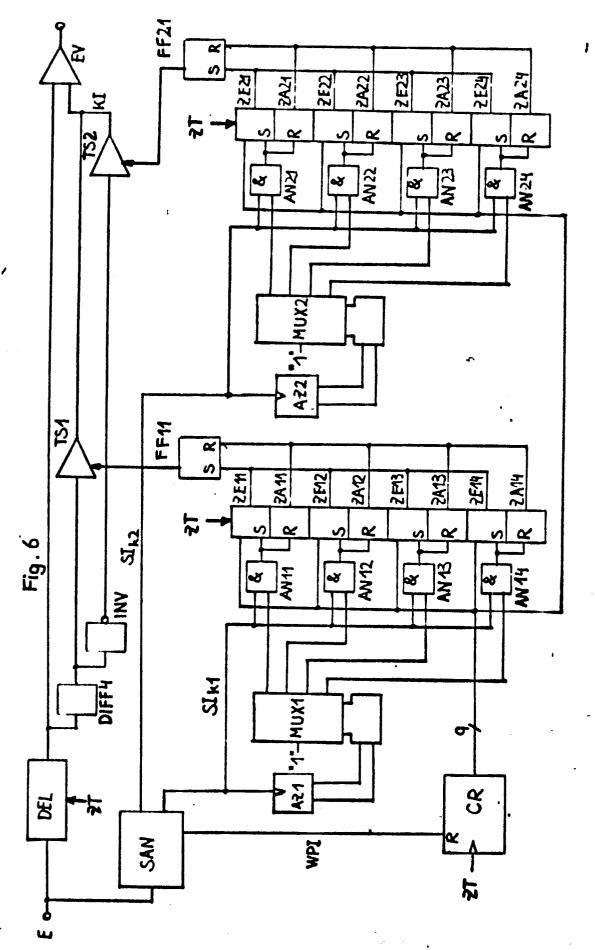








į





EUROPÄISCHER RECHERCHENBERICHT

O Nummer der Anmedung

ΕP 82 10 6138

EINSCHLÄGIGE DOKUMENTE Kennzeichnung des Dokuments mit Angabe, soweit erforderlich, Betrifft				W ACCIEINATION DEB
ategorie		rts mit Angabe, soweit erforderlich, jeblichen Teile	Anspruch	KLASSIFIKATION DER ANMELDUNG (Int. Cl. 3)
A	SOCIETY, Band 28 November 1980, 8 New York, USA D.R. VON RECKLING ic equalization	NGHAUSEN: "Dynam- for loudspeakers" nke Spalte, Zeilen	1	H 04 R 3/0
A	US-A-3 646 270 * Figur 2; Spa Spalte 2, Zeiler Spalte 2, Zeiler	alte 1, Zeile 71 - le 16; Figur 6;	1,5,6	
A .	AUDIO SCENE CANADA, Band 13, Nr. 3, März 1976, Maclean-Hunder Ltd., Toronto, CA. I.G. MASTERS: "Feedback - the newest old idea in speakers" * Mittlere Spalte, Zeilen 10-22 *		1,6	
				RECHERCHIERTE SACHGEBIETE (Int. Cl. 3) H 03 F
A	US-A-4 130 727 (KATES) * Figur 5; Spalte 7, Zeilen 39-40; Figur 8; Spalte 8, Zeilen 25-39 *		1,5,8	H 03 G H 04 R
		•		
Der	vorliegende Recherchenbericht wur	de für alle Patentansprüche erstellt.		
Recherchenort Abschlußdatum der Recherchenort DEN HAAG 21-10-1982		Abschlußdatum der Recherche 21–10–1982	GULDN	Prüfer ER H.A.
X : voi Y : voi and A : ted	ATEGORIE DER GENANNTEN Don besonderer Bedeutung allein besonderer Bedeutung in Verberer Veröffentlichung derselbeschnologischer Hintergrund schtschriftliche Offenbarung	netrachtet nach d nindung mit einer D: in der	em Anmeldeda Anmeldung ang	ent, das jedoch erst am oder tum veröffentlicht worden ist geführtes Dokument angeführtes Dokument

EPA Form 1503, 03 82