

⑫

DEMANDE DE BREVET D'INVENTION

A1

②2 Date de dépôt : 18 novembre 1982.

③0 Priorité

④3 Date de la mise à disposition du public de la
demande : BOPI « Brevets » n° 21 du 25 mai 1984.

⑥0 Références à d'autres documents nationaux appa-
rentés :

⑦1 Demandeur(s) : LAROCHE Jean-Louis et PARRAIN
Jean-Michel. — FR.

⑦2 Inventeur(s) : Jean-Louis Laroche et Jean-Michel Par-
rain.

⑦3 Titulaire(s) :

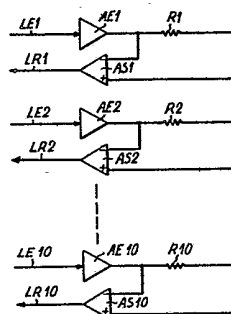
⑦4 Mandataire(s) : Brevatome.

⑤4 Dispositif d'interconnexion de lignes de transmission notamment de lignes téléphoniques, utilisant des amplifica-
teurs différentiels.

⑤7 Dispositif d'interconnexion pour lignes de transmission.

Ce dispositif comprend un premier groupe de n amplifica-
teurs d'entrée AE1 à AE10 ayant chacun une entrée reliée à
l'une des lignes d'émission et un second groupe de n amplifi-
cateurs de sortie AS1 à AS10 de type différentiel ayant chacun
une sortie reliée à l'une des lignes de réception et deux
entrées, l'une inverseuse et l'autre non inverseuse, la sortie de
chaque amplificateur du premier groupe étant reliée à travers
une résistance à toutes les entrées non inverseuses des ampli-
ficateurs différentiels du second groupe, la sortie de chaque
amplificateur du premier groupe ayant un rang déterminé étant
par ailleurs reliée directement à l'entrée inverseuse de l'amplifi-
cateur différentiel de même rang.

Application à la réalisation d'équipements de mise en com-
mun de lignes téléphoniques pour audioconférence.



La présente invention a pour objet un dispositif d'interconnexion de lignes de transmission, notamment de lignes téléphoniques. Elle trouve une application en audioconférence, qui est, comme on sait, une téléconférence dans laquelle les participants sont reliés par des circuits téléphoniques assurant la transmission de la parole.

Une structure possible pour un équipement d'audioconférence est illustrée sur la figure 1. Chaque participant dispose d'une ligne téléphonique à deux fils. Cette ligne est transformée, en un point quelconque entre l'abonné et le centre de transit 14, en une ligne dite 4 fils comprenant une ligne d'émission et une ligne de réception. Ces lignes sont notées respectivement LE1, LE2, ... LEn et LR1, LR2, ... LRn, où n désigne le nombre de participants. Le centre de transit 14 a pour fonction de mettre en continuité la ligne 4 fils d'un abonné désirant participer à une téléconférence avec l'une des n lignes de 4 fils connectées à l'équipement de téléconférence. Ces lignes sont interconnectées dans un circuit 10 dénommé par la suite équipement de mise en commun. Le but de cet équipement est d'introduire sur la ligne de réception d'un des participants les signaux véhiculés par les lignes d'émission propres aux autres participants.

La principale difficulté de mise en oeuvre de l'audioconférence se situe dans la réalisation de l'équipement de mise en commun des lignes, à savoir le circuit 10.

Le seul système d'audioconférence actuellement installé en France comprend un équipement de mise en commun constitué d'amplificateurs dont l'entrée est reliée à des diodes d'écrêtage.

Ce système présente de nombreux défauts, parmi lesquels on peut citer :

- une non linéarité due à la présence de ces diodes d'écrêtage ;

- une distorsion d'affaiblissement importante (5dB) en-dessous du seuil d'écrêtage ;

5 - une mauvaise adaptation d'impédance des accès (le coefficient de réflexion atteint une valeur de 80 % dans la bande 300-3400 Hz) ;

10 - une valeur trop faible de l'écart diaphonique entre systèmes voisins d'audioconférence (31 dB environ), bien inférieure à la valeur préconisée habituellement en télécommunications.

15 Ces défauts se traduisent par une mauvaise qualité de l'audition, ajoutée au fait que les conversations échangées sur un dispositif d'audioconférence sont perceptibles sur un dispositif voisin.

20 D'autres systèmes d'audioconférence ont été envisagés, qui sont basés sur le principe d'une commutation de la parole. De tels systèmes utilisent un explorateur à balayage rapide, qui examine, de manière cyclique, les signaux appliqués aux accès du système et qui les compare à un seuil donné. Lorsqu'un signal dépasse le seuil, il est envoyé vers l'ensemble des participants (sauf vers celui qui l'a émis) jusqu'à ce que son niveau retombe en-dessous du seuil. L'explorateur recherche ensuite un nouveau signal supérieur au seuil.

25 Ce type de matériel présente encore des inconvénients car il introduit un effet de hachage qui est préjudiciable au confort d'écoute.

30 Le but de l'invention est de proposer un dispositif qui évite les inconvénients des systèmes connus.

35 Le problème que résout l'invention est en fait plus large que celui de l'audioconférence. Il s'agit, de manière générale, d'établir une intercon-

5 nexion entre un premier groupe de n lignes de transmission, portant les messages émis, et un second groupe de n autres lignes de transmission, portant les messages reçus, de telle manière qu'on retrouve sur
10 chaque ligne du second groupe d'une part les signaux véhiculés par toutes les lignes du premier, sauf par celle qui a le même rang que la ligne du second groupe considérée, et d'autre part, le signal véhiculé par la ligne du premier groupe de même rang que la ligne du
15 second groupe considérée, avec un gain ajustable simplement, y compris à une valeur nulle. Un tel dispositif peut être utilisé pour interconnecter plusieurs terminaux afin que soient distribuées les informations émises par chacun d'eux vers tous les autres. Les signaux véhiculés peuvent être très divers : signaux de données, signaux vocaux et/ou musicaux, etc... Les lignes de transmission interconnectées par l'équipement peuvent avoir des caractéristiques d'impédance et de niveau du signal transmis différentes d'une ligne à
20 l'autre.

Tous ces buts sont atteints, selon l'invention, par l'utilisation d'une famille d'amplificateurs différentiels.

25 De façon plus précise, l'invention a pour objet un dispositif d'interconnexion entre un premier groupe de n lignes de transmission (n étant un entier supérieur à 1) et un second groupe de n autres lignes de transmission et qui est caractérisé en ce qu'il comprend un premier groupe de n amplificateurs ayant
30 chacun une entrée reliée à l'une des lignes du premier groupe et une sortie, et un second groupe de n amplificateurs différentiels ayant chacun une sortie reliée à l'une des lignes du second groupe et deux entrées, l'une inverseuse et l'autre non inverseuse, la sortie
35 de chaque amplificateur du premier groupe étant reliée

à travers une résistance à toutes les entrées non inverseuses des amplificateurs différentiels du second groupe, la sortie de chaque amplificateur du premier groupe ayant un rang déterminé étant par ailleurs reliée directement à l'entrée inverseuse de l'amplificateur différentiel de même rang.

Les caractéristiques de l'invention apparaîtront mieux après la description qui suit, d'un exemple de réalisation donné à titre explicatif et nullement limitatif. Cette description se réfère à des dessins annexés qui font suite à la figure 1 déjà décrite, et sur lesquels :

- la figure 2 représente un mode de réalisation d'un dispositif d'interconnexion conforme à l'invention,
- la figure 3 illustre le mode de raccordement du dispositif précédent avec les joncteurs téléphoniques présents en sortie du centre de transit,
- la figure 4 représente le schéma équivalent de la charge connectée à la sortie de chaque amplificateur d'entrée,
- la figure 5 représente le schéma de montage d'un amplificateur d'entrée,
- la figure 6 représente le schéma de montage d'un amplificateur différentiel de sortie,
- la figure 7 représente un module complet,
- la figure 8 représente le schéma d'un module complet à entrées et sorties symétrisées.

La description qui va suivre porte sur un équipement de mise en commun de lignes téléphoniques mais, comme indiqué plus haut, l'invention s'applique à d'autres domaines où une interconnexion de lignes est utile. En outre, l'équipement qui va être décrit présente dix paires d'accès et l'audioconférence qu'il permet de mettre en oeuvre touche ainsi dix participants ; mais ce nombre n'a évidemment aucun caractère

limitatif, le nombre de lignes interconnectées pouvant être quelconque. Enfin, il faut observer que les figures annexées présentent le plus souvent chaque ligne sous forme d'un trait unique bien qu'en pratique cette

5 ligne soit constituée par une paire de fils.

L'équipement représenté sur la figure 2 comprend un premier groupe de dix amplificateurs, dits amplificateurs d'entrées, AE1, AE2 ... AE10 et un second groupe de dix amplificateurs, dits amplificateurs

10 de sortie, AS1, AS2 ... AS10. L'entrée des premiers est reliée aux lignes d'émission LE1 ... LE10 et la sortie des seconds aux lignes de réception LR1 ... LR10.

Les amplificateurs de sortie sont de type

15 différentiel et, à ce titre, ils comprennent chacun une entrée inverseuse (repérée sur les schémas par le signe -) et une entrée non inverseuse (repérée par le signe +). La sortie de chaque amplificateur d'entrée est reliée à toutes les entrées non inverseuses des

20 amplificateurs différentiels par une résistance, respectivement R1, R2 ... R10, de préférence toutes égales. Par ailleurs, la sortie d'un amplificateur d'entrée d'un certain rang est reliée directement à l'entrée inverseuse de l'amplificateur différentiel

25 de même rang par une résistance réglable.

Le fonctionnement de ce circuit est le suivant : l'entrée non inverseuse de chaque amplificateur différentiel reçoit la somme des signaux délivrés par les amplificateurs d'entrée, y compris le signal délivré par l'amplificateur d'entrée ayant le même rang.

30 Mais l'entrée inverseuse reçoit ce dernier signal, ajusté, dans le cas de l'application téléphonique, au moyen de la résistance réglable correspondante, à la même amplitude que celle du signal entrant sur l'en-

35 trée non inverseuse. L'amplificateur de sortie de rang

i délivre un signal de sortie sr_i qui, en définitive, contient tous les signaux d'entrées se_j excepté celui de même rang, c'est-à-dire le signal de rang $j = i$. Ceci peut s'exprimer par la relation

5

$$sr_i = \sum_{j=1}^n (se_j) - se_i$$

10

soit
$$sr_i = \sum_{j \neq i}^n se_j$$

qui est bien la condition requise pour une audioconférence.

15

Le raccordement d'un tel équipement avec les joncteurs téléphoniques du centre de transit 14 s'effectue comme illustré sur la figure 3, sous réserve que les accès de l'équipement soient symétrisés, comme on le verra plus loin. Chaque joncteur possède un accès d'émission JE1, JE2, etc... et un accès de réception JR1, JR2, etc... Les accès d'émission et de réception des joncteurs sont connectés respectivement à l'entrée de l'amplificateur d'entrée et à la sortie de l'amplificateur de sortie ayant le même rang que le joncteur en question. L'accès JE1 est donc relié à l'entrée de l'amplificateur AE1 et l'accès JR1 à la sortie de l'amplificateur AS1, etc...

25

Un tel circuit satisfait bien aux conditions imposées par l'audioconférence puisque, à condition que l'impédance de sortie de chacun des amplificateurs d'entrée soit faible devant la charge connectée, le signal de conversation en provenance de la paire "émission" d'un circuit n'est pas réinjecté sur la paire "réception" de ce même circuit, alors qu'il est diffusé sur les paires "réception" de tous les autres circuits.

35

Pour préciser davantage les différents éléments du montage, on notera dans la suite :

- R la valeur commune des résistances de connexion entre amplificateurs d'entrée et amplificateurs de sortie,
- ZSAE l'impédance de sortie d'un amplificateur d'entrée,
- ZEAS l'impédance d'entrée présentée par l'entrée inverseuse d'un amplificateur de sortie,
- ZEAS(+) ou Z l'impédance d'entrée présentée par l'entrée non inverseuse d'un amplificateur de sortie. Si nécessaire, on notera $ZEAS_n(+)$ l'impédance d'entrée présentée par l'entrée non inverseuse de l'amplificateur de sortie de rang n.

Pour un bon fonctionnement du dispositif on doit avoir ZSAE très petit devant R, ce qui revient à dire que chaque amplificateur d'entrée est une source de tension idéale vis-à-vis de la charge qui lui est connectée.

La charge connectée à la sortie de chaque amplificateur d'entrée, (par exemple à la sortie du premier AEl, la situation étant la même pour les autres) est représentée sur la figure 4. Cette charge est constituée par la mise en parallèle de ZEAS et d'un dipôle résultant de la mise en série d'une résistance R, de (n-1) résistances R en parallèle et de n impédances Z représentant les impédances ZEAS(+). Un schéma équivalent est donné sur la partie droite de la figure 4.

Un calcul classique donne, pour cette charge R_c :

$$R_c = \frac{nR \cdot ZEAS (R + Z)}{(R+Z)nR + ZEAS [nR + (n-1)Z]}$$

L'affaiblissement entre la sortie de l'amplificateur d'entrée de rang i et l'entrée d'un amplificateur de sortie de rang j , avec $j \neq i$, est calculable à partir du rapport entre la tension VS apparaissant à l'entrée d'un amplificateur de sortie et la tension VE apparaissant à la sortie d'un amplificateur d'entrée de rang différent. Ce rapport est égal à :

$$\frac{VS}{VE} = \frac{1}{n} \times \frac{Z}{Z + R}$$

D'autres spécifications, propres au cahier des charges, peuvent être prises en compte, en fixant une impédance nominale des accès à 600 Ohms et un affaiblissement de 0 dB entre une entrée de rang i et une sortie de rang j (avec $j \neq i$).

Ces conditions imposent donc :

- une impédance d'entrée de chaque amplificateur d'entrée égale à 600 Ohms,
- une impédance de sortie de chaque amplificateur de sortie égale à 600 Ohms,
- une valeur égale à 1 pour le produit du gain d'un amplificateur d'entrée, du gain entre sortie d'un amplificateur d'entrée et entrée d'un amplificateur de sortie et du gain d'un amplificateur de sortie.

On peut enfin prendre en compte une contrainte permettant de déterminer les gains des amplificateurs afin que, pour un même gain global de la chaîne amplificateur d'entrée-réseau de connexion-amplificateur de sortie, le niveau du signal d'entrée puisse atteindre une valeur maximale, sans qu'apparaissent des phénomènes de saturation ou de distorsion dans la chaîne d'amplification.

Toutes les données sont alors fixées pour établir un schéma des amplificateurs d'entrée et de

sortie. Ces amplificateurs peuvent être construits à l'aide de circuits intégrés linéaires montés en amplificateurs-inverseurs, comme illustré sur la figure 5, pour ce qui concerne les amplificateurs d'entrée et de circuits intégrés linéaires montés en amplificateurs différentiels, comme illustré sur la figure 6, pour ce qui concerne les amplificateurs de sortie. Chaque amplificateur d'entrée comprend une entrée inverseuse (-) reliée à une première résistance de valeur R1, une entrée non-inverseuse (+) reliée à une masse à travers une deuxième résistance de valeur R2, la sortie de l'amplificateur étant reliée à l'entrée inverseuse à travers une troisième résistance de valeur R3. Les valeurs R1, R2, R3 sont reliées par :

$$R2 = \frac{R1 R3}{R1 + R3}$$

l'impédance d'entrée d'un tel amplificateur d'entrée, soit ZEAE, est alors peu différente de R1 et ZSAE est peu différente de 0. En désignant par Vs et Ve les tensions de sortie et d'entrée on a :

$$\frac{Vs}{Ve} = - \frac{R3}{R1},$$

indépendamment de la charge mise en sortie de cet amplificateur, pourvu qu'elle soit assez grande devant ZSAE, la tension de sortie Vs étant la tension d'entrée VE définie plus haut.

Pour avoir une impédance d'entrée de 600Ω, on prendra R1 = 600Ω.

Chaque amplificateur de sortie comprend, comme illustré sur la figure 6, une entrée non-inverseuse (+) reliée à une résistance R'1 et à la sortie par une résistance R'2, une entrée inverseuse (-) re-

liée à un accès par une résistance réglable R'3 et à une masse par une résistance R'4. La sortie est reliée à une résistance R'5. La tension VA correspond à la tension de sortie de l'amplificateur d'entrée de même rang et la tension VB à la tension provenant de toutes les sorties des amplificateurs d'entrée. On a alors

$$V_S = V_B \frac{R'2}{R'1} - V_A \left(\frac{R'4}{R'3 + R'4} \right) \left(\frac{R'1 + R'2}{R'1} \right)$$

10

L'impédance ZEAS(-) ou encore Z, présentée par l'entrée inverseuse où est appliquée la tension VB a pour expression, en désignant par iB le courant injecté à cet accès :

15

$$Z = \left(\frac{V_B}{i_B} \right) \simeq R'1 \frac{1}{1 - \frac{V_A}{V_B} \frac{R'4}{R'3 + R'4}}$$

La figure 7 représente un module de rang i conforme à cette réalisation, n modules de ce type (i de 1 à n) devant être mis en parallèle.

20

Pour ne trouver aucune tension VS à la sortie d'un tel module quel que soit VE, on doit donc avoir :

25

$$V_A \left(\frac{R'4}{R'3 + R'4} \right) \left(\frac{R'1 + R'2}{R'1} \right) = V_B \frac{R'2}{R'1}$$

L'ensemble des relations précédentes permet de définir les valeurs des différentes résistances R'1, R'2, R'3 et R'4 de l'amplificateur de sortie. La résistance R'5 ne sert qu'à ajuster la valeur de l'impédance de sortie à sa valeur nominale : 600 Ohms pour l'application téléphonique.

30

La figure 8 enfin représente le schéma d'un module dont les accès ont été rendus symétriques par des transformateurs 600 Ohms/600 Ohms notés Ei pour

35

l'entrée et Si pour la sortie, et où la résistance réglable connectée à l'entrée inverseuse se compose d'une partie fixe et d'une partie ajustable, afin d'accroître la précision du réglage.

- 5 Pour d'autres applications que la mise en commun de lignes téléphoniques, le calcul des résistances de chacun des amplificateurs d'entrée et de sortie, ainsi que le choix des résistances reliant les amplificateurs d'entrée aux amplificateurs de sortie
- 10 prendra en compte les caractéristiques d'impédance et de niveau du signal transmis par les lignes interconnectées et les conditions :
- de gain en tension entre les divers accès d'entrée et les divers accès de sortie ;
 - 15 - du taux de réinjection sur chaque ligne de sortie du signal arrivant sur la ligne d'entrée de même rang ;
 - d'absence de phénomènes de saturation induits par l'équipement dans les conditions normales de son utilisation prévue.

REVENDICATIONS

1. Dispositif d'interconnexion entre un premier groupe de n lignes de transmission (LE1, LE2...LEn) (n étant un entier supérieur à 1) et un
5 second groupe de n autres lignes de transmission (LR1, LR2...LRn), caractérisé en ce qu'il comprend un premier groupe de n amplificateurs d'entrée (AE1, AE2,...AEn) ayant chacun une entrée reliée à l'une des lignes du premier groupe et une sortie, et un second
10 groupe de n amplificateurs de sortie de type différentiel (AS1, AS2,...ASn) ayant chacun une sortie reliée à l'une des lignes du second groupe et deux entrées, l'une inverseuse et l'autre non inverseuse, la sortie de chaque amplificateur du premier groupe étant reliée
15 à travers une résistance à toutes les entrées non inverseuses des amplificateurs différentiels du second groupe, la sortie de chaque amplificateur du premier groupe ayant un rang déterminé étant par ailleurs reliée directement à l'entrée inverseuse de l'amplificateur différentiel de même rang.
20

2. Dispositif selon la revendication 1, caractérisé en ce que les éléments constitutifs des amplificateurs et les résistances qui les relient sont déterminés par cinq contraintes :
25 - la valeur de l'impédance d'entrée de l'équipement,
- la valeur de l'impédance de sortie de l'équipement,
- la valeur des gains totaux en tension de l'équipement pour tous les trajets possibles entre un accès d'entrée et un accès de sortie de rang différent,
30 - la valeur des gains totaux en tension de l'équipement pour tous les trajets possibles entre un accès d'entrée et un accès de sortie de même rang,
- l'absence de phénomènes de saturation induits par l'équipement dans les conditions normales d'utilisation.
35

3. Dispositif selon l'une quelconque des revendications 1 à 3, caractérisé en ce que les lignes de transmission sont des lignes téléphoniques, le dispositif permettant une audioconférence entre n participants.

4. Dispositif selon l'une quelconque des revendications 1 à 3, caractérisé en ce que les éléments constitutifs des amplificateurs et les résistances qui les relient sont déterminés par les cinq contraintes :

- impédance d'entrée 600Ω ,
- impédance de sortie 600Ω ,
- gain total en tension de l'équipement égal à 1 pour tous les trajets entre un accès d'entrée et un accès de sortie de rang différent,
- gain total en tension de l'équipement égal à 0 pour tous les trajets entre un accès d'entrée et un accès de sortie de même rang,
- absence de phénomènes de saturation pour des signaux téléphoniques.

5. Dispositif selon la revendication 1, caractérisé en ce qu'il comprend en outre un premier groupe de n transformateurs de symétrisation ayant chacun un enroulement primaire à deux bornes, ces deux bornes étant reliées à deux fils constituant l'une des lignes de transmission du premier groupe et un second enroulement à deux bornes dont l'une est reliée à la masse et l'autre à l'entrée d'un des amplificateurs d'entrée du premier groupe, et un second groupe de n transformateurs de symétrisation ayant chacun un enroulement primaire à deux bornes dont l'une est reliée à la masse et l'autre à la sortie d'un des amplificateurs de sortie et un enroulement secondaire à deux bornes reliées à deux fils constituant l'une des lignes de transmission du second groupe.

6. Dispositif selon les revendications 1 et 2, caractérisé en ce que les éléments constitutifs des

amplificateurs et les résistances qui les relient sont adaptés à des lignes pouvant avoir des caractéristiques d'impédance et de niveau du signal transmis différentes d'une ligne à l'autre, et satisfont de plus à des contraintes :

5

- de gain en tension entre les divers accès d'entrée et les divers accès de sortie de rang différent,
- de gamme de réglage du taux de réinjection sur chaque ligne de sortie du signal arrivant sur la ligne d'entrée de même rang,
- d'absence de phénomènes de saturation induits par le dispositif dans ses conditions prévues d'utilisation.

10

FIG.1

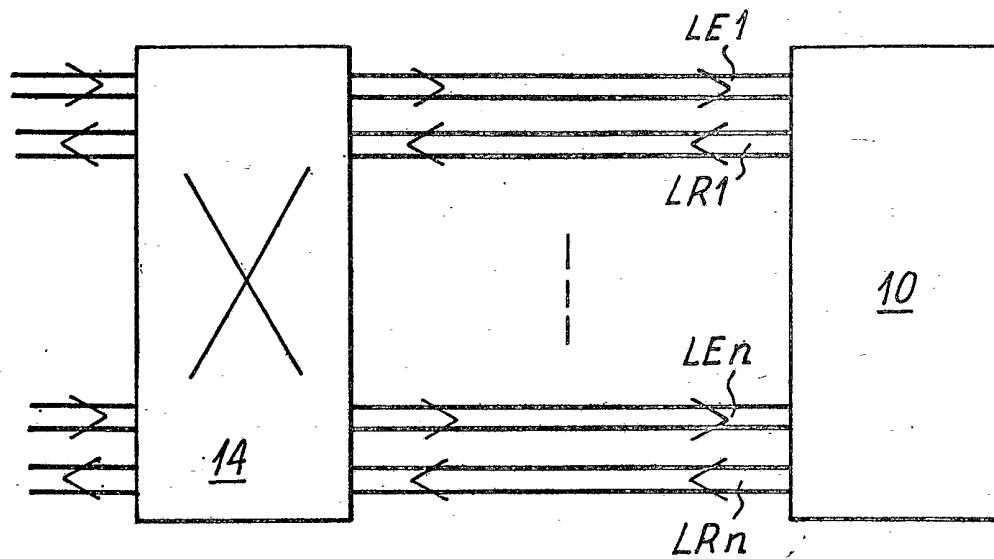
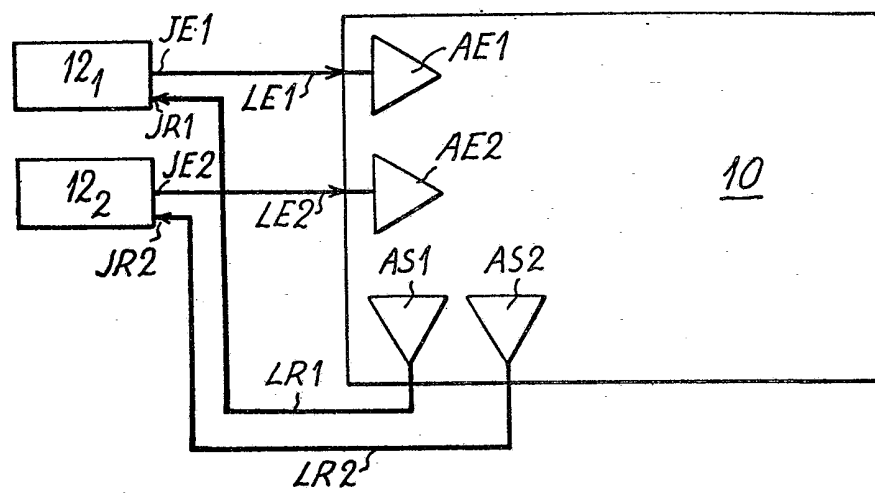


FIG.3



2/3

FIG.2

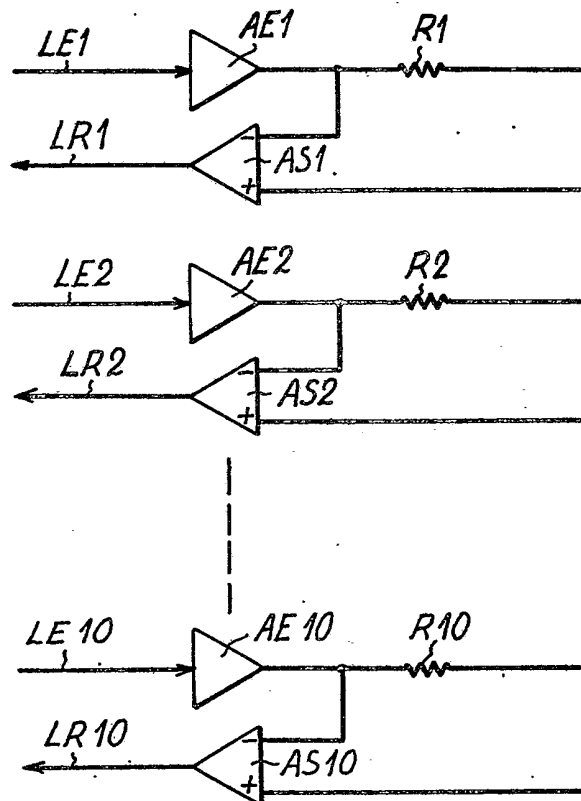


FIG.4

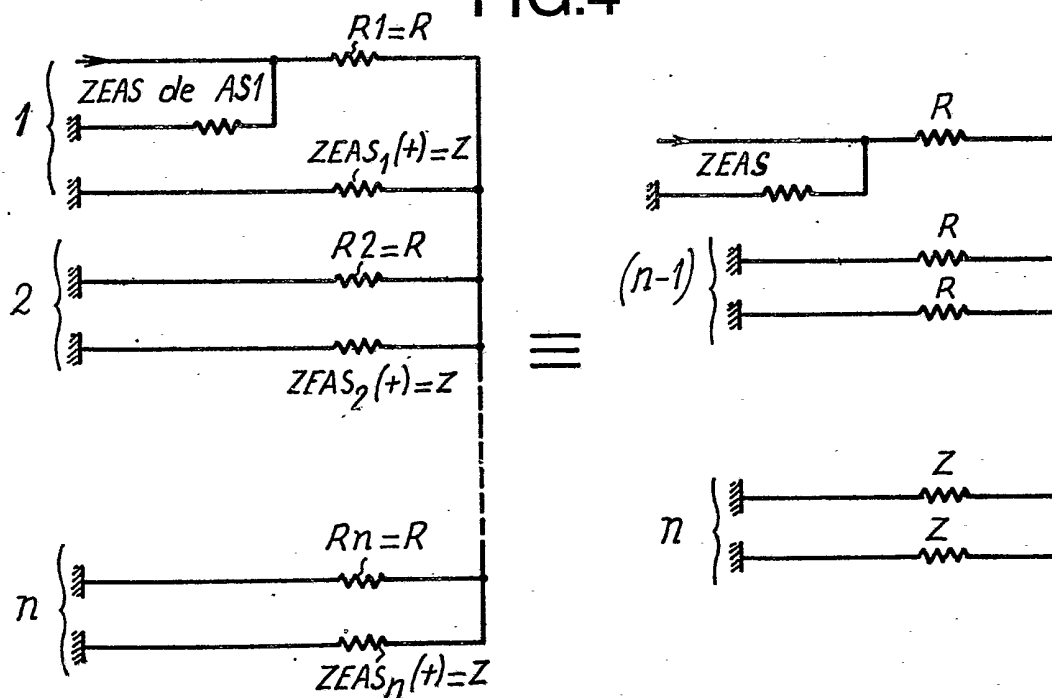


FIG.5

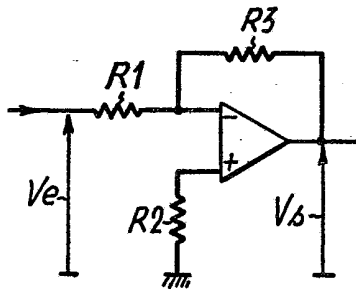


FIG.6

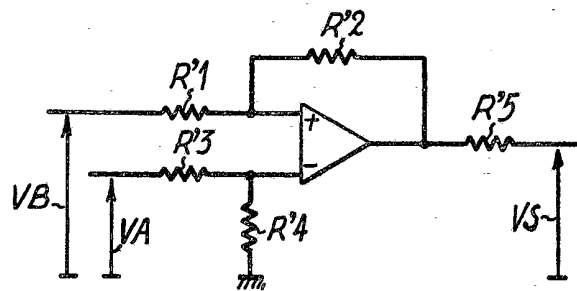


FIG.7

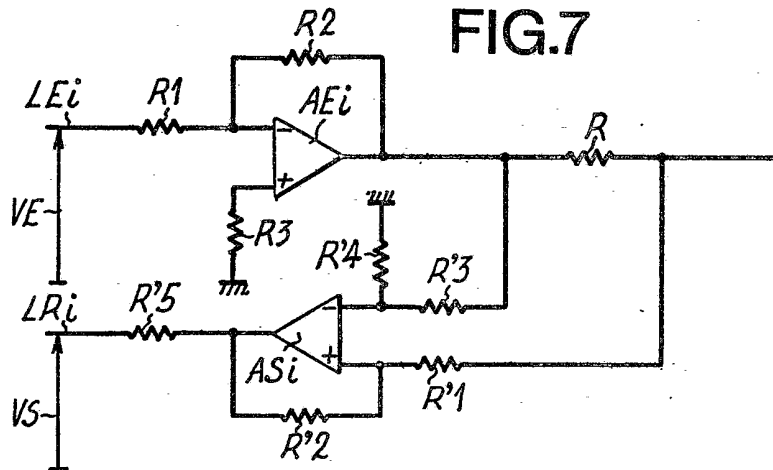


FIG.8

