

A1

**DEMANDE
DE BREVET D'INVENTION**

⑫

N° 80 10815

⑮ Générateur de signaux fonctions d'un courant de donnée, alimenté par ce courant, et application aux relais de courant.

⑯ Classification internationale (Int. Cl.³). H 03 K 17/30; H 02 H 1/06, 3/00.

⑰ Date de dépôt..... 14 mai 1980.

⑱ ⑳ ㉑ Priorité revendiquée :

㉒ Date de la mise à la disposition du public de la demande..... B.O.P.I. — « Listes » n° 47 du 20-11-1981.

㉓ Déposant : Société anonyme dite : ENERTEC, résidant en France.

㉔ Invention de : Raymond André.

㉕ Titulaire : *Idem* ㉓

㉖ Mandataire : Jean-Paul Bentz, Giers Schlumberger,
12, place des Etats-Unis, 92124 Montrouge Cedex.

Générateur de signaux fonctions d'un courant de donnée,
alimenté par ce courant, et application aux relais
de courant.

1 La présente invention concerne un dispositif pour délivrer
un signal de sortie fonction d'au moins un paramètre d'un courant
électrique, ce courant étant produit par une source de courant,
étant appliqué à des première et seconde bornes d'entrée de ce dis-
5 positif, et constituant une donnée pour un circuit d'élaboration
du signal de sortie, inclus dans ce dispositif.

Des dispositifs de ce type existent dans l'art antérieur,
et un exemple en est donné par les relais électroniques de courant,
appartenant à la classe plus large des relais de courant. Les relais
10 de courant sont, de façon générale, des dispositifs destinés à recevoir,
en tant que donnée, un courant électrique, ou plus exactement une
fraction connue de ce courant, et à produire un signal de sortie,
consistant en l'ouverture ou en la fermeture d'un circuit électrique,
en fonction d'un paramètre du courant électrique, à savoir, communé-
15 ment, en fonction de la valeur de l'intensité de ce courant électrique.

Parmi les relais de courant, on connaît, outre les relais
ampèremétriques électroniques, relativement récents, les relais
ampèremétriques électromécaniques.

Le principe fondamental de fonctionnement de ces relais est
20 le même et consiste à comparer une grandeur de donnée, par exemple
proportionnelle au courant de donnée, fourni par la source, à une
grandeur de référence, et à produire le signal de sortie (ouverture
ou fermeture d'un circuit électrique) en fonction du résultat de
cette comparaison.

25 Par contre, les modalités de fonctionnement des relais
électromécaniques et électroniques sont sensiblement différentes :

1 dans les relais électromécaniques, la grandeur de donnée est une
force magnétique produite par le courant de donnée, et la grandeur
de référence est constituée par la force mécanique d'un ressort
5 préalablement taré; par construction, les forces magnétique et méca-
nique sont rendues antagonistes et la comparaison des grandeurs
de donnée et de référence est ainsi équivalente à l'identification
de la force (magnétique ou mécanique) qui l'emporte sur l'autre
(respectivement mécanique ou magnétique); or ces forces, lorsqu'elles
10 sont prédominantes, induisent par des déplacements de sens inverse,
des états différents du relais (ouvert ou fermé) qui correspondent
directement aux états du signal de sortie; au contraire, dans les
relais électroniques, la grandeur de donnée est une grandeur électrique
liée au courant de donnée, la grandeur de référence est une autre
15 grandeur électrique, élaborée par le relais, et la comparaison de ces
deux grandeurs électriques est effectuée par un comparateur électronique ;
enfin, alors que, dans un relais ampèremétrique électromécanique, le
paramètre surveillé du courant de donnée est nécessairement la valeur
efficace de son intensité, puisque la force magnétique dépend de
20 cette intensité selon des lois physiques intangibles, il est possible,
au moyen d'un relais électronique, de surveiller tout paramètre de
courant, autre que la valeur efficace de son intensité, susceptible
d'être obtenu par traitement de la grandeur électrique de donnée.

Cependant, si le relais électronique présente, par rapport
au relais électromécanique, l'avantage d'une précision très supérieure
25 et de possibilités beaucoup plus variées, il présente aussi l'incon-
vénient de nécessiter, pour l'élaboration de la grandeur électrique de
référence et l'accomplissement de l'opération de comparaison, le
recours à une alimentation électrique auxiliaire.

Comme l'alimentation électrique du comparateur électronique,
30 d'une part ne doit pas subir les fluctuations du courant de donnée,
et d'autre part ne doit pas perturber ce courant, une solution évidente
consiste à prévoir une source électrique auxiliaire indépendante pour
fournir à ce comparateur l'alimentation nécessaire.

1 Or, l'obligation de prévoir une telle source auxiliaire
est très désavantageuse pour de multiples raisons; en particulier l'instal-
lation supplémentaire que constituent cette source auxiliaire et sa con-
nexion au relais augmente le coût total et diminue la fiabilité de l'ex-
5 ploitation de ce relais, celle-ci devenant aussi dépendante de la fiabi-
lité de la source auxiliaire; en outre et surtout, la source auxiliaire
entraîne une consommation permanente d'énergie, même lorsque le relais
est dans un état de veille ou momentanément inutile.

Le but général de l'invention est précisément, au contraire,
10 de tirer, de la source de courant de donnée, l'alimentation électrique
nécessaire, afin de se débarrasser de la nécessité d'une source auxiliaire,
sans introduire de perturbation gênante dans la donnée à analyser que
constitue le courant fourni par la source.

Bien que l'invention s'applique de façon particulièrement
15 avantageuse, comme il apparaîtra ci-après, au cas des relais électro-
niques de courant homopolaire, le problème général de l'invention,
défini par le but précédemment énoncé, se pose dans un domaine plus
large que celui des relais ampèremétriques, et concerne tous les dis-
positifs définis dans le paragraphe d'introduction de la présente
20 description; en effet, ce problème se pose même lorsque l'opération
à effectuer sur la grandeur électrique de donnée est un traitement
différent de celui que constitue la comparaison à une grandeur élec-
trique de référence, et par conséquent lorsque le circuit à alimenter
est autre qu'un comparateur, et il se pose également lorsque le signal
25 de sortie est autre qu'un signal tout ou rien tel qu'un signal ouvert
ou fermé.

Le dispositif de l'invention, adapté à assurer sa
propre alimentation électrique à partir du courant de la source de
courant, qu'il reçoit en tant que donnée sur ses première et seconde
30 bornes d'entrée, et comportant un circuit d'élaboration du signal de
sortie, est essentiellement caractérisé en ce qu'il comprend en outre :
un circuit d'alimentation à quatre bornes au moins, dont les première
et seconde bornes sont respectivement raccordées auxdites première et
seconde bornes d'entrée pour être traversées par le courant de ladite
35 source; et une impédance de mesure montée en série entre la seconde
borne dudit circuit d'alimentation et ladite seconde borne d'entrée,
et traversée par ledit courant de source; ledit circuit d'élaboration

1 comportant des première et seconde bornes de mesure par lesquelles
il est branché en parallèle sur ladite impédance de mesure, des
première et seconde bornes d'alimentation respectivement raccordées
aux troisième et quatrième bornes dudit circuit d'alimentation,
5 et une borne de sortie, ce circuit d'élaboration présentant entre
ses bornes de mesure une impédance d'entrée supérieure à ladite
impédance de mesure, cette impédance de mesure fournissant à ce
circuit d'élaboration une tension image du courant de source,
et ledit circuit d'alimentation constituant essentiellement, pour
10 le circuit d'élaboration, une source de tension d'alimentation,
et comprenant des moyens de régulation pour laisser librement
circuler entre ses deux premières bornes l'excédent de courant
que possède le courant de source par rapport au courant d'alimentation
du circuit d'élaboration, qui est dérivé par ce dernier circuit
15 entre lesdites troisième et quatrième bornes.

Un problème particulier se pose lorsque le courant de source
est alternatif alors que le circuit d'élaboration du signal de sortie
requiert une alimentation à polarisation sensiblement continue, et
un autre but de l'invention est précisément de résoudre ce problème.

20 Le dispositif de l'invention, adapté à un courant de
source alternatif, est essentiellement caractérisé en ce que ledit
circuit d'alimentation comprend des première et seconde boucles
reliant chacune les première et seconde bornes de ce circuit, en ce
que ces première et seconde boucles contiennent respectivement des
25 premier et second desdits moyens de régulation, en ce que des premier
et second moyens sélectifs sont respectivement montés en série dans
lesdites première et seconde boucles entre la première borne dudit
circuit d'alimentation et, respectivement, lesdits premier et second
moyens de régulation, pour interdire aux alternances respectivement
30 négatives et positives dudit courant de source l'accès auxdites
première et seconde boucles, en ce que la troisième borne dudit
circuit d'alimentation est reliée à la première boucle entre ledit
premier moyen sélectif et ledit premier moyen de régulation, en ce

1 que la quatrième borne dudit circuit d'alimentation est reliée
à la seconde boucle entre ledit second moyen sélectif et ledit
second moyen de régulation, et en ce que les première et seconde
5 boucles contiennent respectivement des premier et second moyens
d'accumulation d'énergie, disposés entre la seconde borne dudit
circuit d'alimentation et les premier et second moyens sélectifs
respectifs, et propres à emmagasiner une partie au moins de l'énergie
de chacune des alternances respectivement positives et négatives du
10 courant de source et à la restituer pendant l'alternance suivante,
ledit courant d'alimentation du circuit d'élaboration circulant de
la première borne du circuit d'alimentation vers ledit second moyen
d'accumulation pendant les alternances positives du courant de
source, et du premier moyen d'accumulation vers la première borne
15 du circuit d'alimentation pendant les alternances négatives de ce
même courant de source.

De façon plus précise, lesdits premier et second moyens
d'accumulation sont respectivement montés en parallèle sur lesdits
premier et second moyens de régulation, et ceux-ci maintiennent
entre leurs bornes respectives, dès que ledit excédent de courant
20 atteint une valeur minimale prédéterminée, une différence de potentiel
sensiblement indépendante de l'intensité de cet excédent de courant.

L'impédance de mesure est par exemple essentiellement cons-
tituée par une résistance, l'un au moins des moyens sélectifs est
constitué par une diode, l'un au moins des moyens de régulation est
25 constitué par une diode Zener, l'un au moins des moyens d'accumulation
d'énergie comprend un condensateur.

Il peut arriver, et c'est notamment le cas dans les relais
de courant homopolaire, que le courant de source soit constitué par
la somme vectorielle de N courants élémentaires qui, en l'absence de
30 défaut, sont approximativement sinusoïdaux, de même amplitude, de même
fréquence F, mais déphasés entre eux de $360^\circ/N$. Par exemple, la source
de courant peut être constituée par un transformateur à tore d'induc-
tion, connu en soi, disposé autour d'un câble de transport de haute ou

1 moyenne tension triphasée d'un réseau de distribution électrique. En
théorie, les trois courants élémentaires ($N = 3$) induits dans le trans-
formateur sont rigoureusement sinusoidaux, de même amplitude, de même
fréquence F (par exemple 50 Hz) et déphasés de 120° les uns par rapport
5 aux autres, de sorte qu'ils s'équilibrent parfaitement, c'est à dire que
le courant de source produit par le transformateur et résultant de la
somme vectorielle de ces trois courants élémentaires est parfaitement
nul. Cependant, en pratique, les courants ne sont pas exactement sinu-
soïdaux mais contiennent des harmoniques qui les affectent de façon sem-
10 blable de sorte que, même si les composantes de ces courants élémentaires,
qui sont liées à la fréquence fondamentale F , s'équilibrent parfaitement
pour donner une somme nulle, il existe un petit courant de source résiduel
à la fréquence $N \times F$, c'est à dire 150 Hz dans l'exemple choisi, résultant
de la somme des harmoniques. Lorsqu'un défaut asymétrique apparaît
15 dans l'équilibre de ces N courants, par exemple lorsque l'amplitude de
l'un d'eux varie en raison d'un défaut d'isolation, par rapport à la
terre, du câble qui transporte la haute ou la moyenne tension produisant
ce courant élémentaire dans le transformateur à tore, il apparaît, dans
le courant de source résultant, une composante de fréquence F , d'amplitude
20 généralement très supérieure au courant de source résiduel, et dénommé
courant homopolaire.

Un dispositif conforme à l'invention, destiné à produire un
signal de sortie indiquant un défaut dans l'équilibre de N courants
élémentaires, accompagné de l'apparition d'un courant homopolaire, est
25 caractérisé en ce que le circuit d'élaboration du signal de sortie com-
prend : un filtre comportant au moins une première borne reliée à ladite
impédance de mesure, pour recevoir ladite tension image du courant de
source, et une seconde borne pour délivrer une tension filtrée correspon-
dant à la tension image débarrassée au moins de ses harmoniques de
30 fréquence égale à $N \times F$; et un détecteur de dépassement de seuil, compre-
nant une première borne reliée à la seconde borne du filtre, et une
borne de sortie constituant ladite borne de sortie dudit circuit
d'élaboration.

1 Le courant de source résiduel maintient le dispositif à l'état de
veille et le seuil à partir duquel le courant homopolaire doit
entraîner un changement du signal de sortie peut ainsi être
réglé très bas, et dans une large gamme, ce qui confère au dispositif
5 une grande sensibilité et de nombreuses possibilités.

Lorsque le signal de sortie a pour seule fonction
d'indiquer la présence ou l'absence d'un défaut, il est, de façon
avantageuse utilisé pour commander un interrupteur, le dispositif
constituant alors un relais; dans ce cas l'interrupteur commandé
10 comporte au moins une borne d'alimentation reliée à l'une desdites
troisième et quatrième bornes dudit circuit d'alimentation et une
borne de commande reliée à la borne de sortie dudit circuit d'alimen-
tation pour recueillir ledit signal de sortie et provoquer sélecti-
vement l'ouverture et la fermeture d'un circuit électrique en fonction
15 de ce signal de sortie.

Un mode particulier de réalisation de l'invention sera
décrit ci-après, à titre indicatif et nullement limitatif, en référence
au dessin annexé, sur lequel :

- 20 - La figure 1 est un schéma de réalisation d'un dis-
positif conforme à l'invention, auquel est associé un
interrupteur commandé;
- La figure 2 est un schéma d'un circuit d'élaboration
de signal de sortie utilisable dans le dispositif
de la figure 1;
- 25 - La figure 3 est un schéma d'un autre circuit d'éla-
boration de signal de sortie;
- La figure 4 est un schéma d'un troisième circuit
d'élaboration de signal de sortie;
- La figure 5 est un schéma d'un autre interrupteur

1 commandé susceptible de coopérer avec un dispositif
 conforme à l'invention.

 Comme le montre le schéma de la figure 1, le dispo-
 sitif de l'invention, destiné à délivrer un signal de sortie qui est
5 fonction d'une ou plusieurs caractéristique(s) d'un courant électrique
 qu'il reçoit en tant que donnée, et à tirer sa propre alimentation
 de ce courant, comprend essentiellement un circuit d'alimentation 1,
 un circuit d'élaboration du signal de sortie 2, et une impédance de
 mesure, de préférence une résistance 3. Sur la figure 1 sont également
10 représentés une source de courant 4, qui fournit le courant de donnée,
 et un interrupteur commandé 5.

 Le dispositif comprend des première et seconde
 bornes d'entrée, respectivement 6 et 7, reliées à la source de courant
 4; le circuit d'alimentation comprend une première borne 8, reliée à
15 la première borne d'entrée 6, une seconde borne 9, reliée à la seconde
 borne d'entrée 7 par l'intermédiaire de la résistance de mesure 3,
 montée en série entre ces bornes, et des troisième et quatrième
 bornes, respectivement 10 et 11; le circuit d'élaboration de signal
 de sortie comprend au moins des première, seconde, et éventuellement
20 troisième (fig. 4) bornes de mesure, respectivement 12, 13 et 14
 des première et seconde bornes d'alimentation, respectivement 15 et
 16, et au moins une borne de sortie 17; ce circuit d'élaboration 2
 est monté en parallèle sur la résistance de mesure 3 par ses première
 et seconde bornes de mesure 12 et 13, et ses première et seconde bornes
25 d'alimentation 15 et 16 sont respectivement raccordées aux troisième
 et quatrième bornes 10 et 11 du circuit d'alimentation 1; enfin,
 l'interrupteur commandé 5 comporte une borne d'alimentation 18, reliée
 à l'une des troisième et quatrième bornes 10 et 11 du circuit d'ali-
 mentation 1, et une borne de commande 19 reliée à la borne de sortie
30 17 du circuit 2 d'élaboration du signal de sortie; l'interrupteur
 commandé 5 peut par exemple être constitué, comme le montre la
 figure 1, par un simple relais électromécanique, auquel cas les
 bornes 18 et 19 ont un rôle interchangeable, les bornes 18 et 19

1 pouvant aussi bien être reliées aux bornes 11 et 17 dans cet ordre,
qu'à ces mêmes bornes 17 et 11 dans cet autre ordre, mais l'interrupteur
commandé 5 peut aussi être constitué, comme le montre la figure
5, par un composant à semi-conducteur, par exemple un thyristor,
auquel cas la borne de commande 19, qui correspond au circuit de la
gachette 20, est nécessairement reliée à la borne de sortie 17 du
circuit 2; dans les deux cas de figures, l'interrupteur 5 comporte
deux bornes de sortie 21 et 22 entre lesquelles un courant électrique
est, ou n'est pas, en fonction de la valeur du signal électrique
10 présent sur la borne de sortie 17, autorisé à circuler, afin de réa-
liser la fermeture ou l'ouverture d'un circuit électrique 23, extérieur
au dispositif.

Le circuit 2 présente, entre ses bornes de mesure 12 et 13
par lesquelles il est branché en parallèle sur la résistance 3, une
15 impédance d'entrée Z_e très supérieure à la valeur R de la résistance
3 dans la plage de fonctionnement normal de ce circuit 2. Par exemple,
l'impédance d'entrée Z_e peut être au moins égale à $100 \times R$. La résis-
tance 3 peut ainsi être considérée comme étant traversée par la tota-
lité du courant de source et comme fournissant au circuit 2 une
20 tension qui est l'image de ce courant, c'est à dire qui évolue au
cours du temps de la même façon que lui. Ainsi, pour le dispositif
1, 2, 3, dans son ensemble, la grandeur de donnée est le courant de
la source 4, mais le circuit d'élaboration 2 exécute les fonctions
qui lui sont assignées par construction à partir d'une grandeur de
25 donnée qui est la tension aux bornes de la résistance 3.

Alors que le circuit d'alimentation 1 est alimenté par
une source de courant, puisque les bornes 8 et 9 sont traversées
par le courant de source, ce circuit 1 constitue lui-même, entre ses
bornes 10 et 11, essentiellement une source de tension pour le circuit
30 d'élaboration 2, ce dernier régulant lui-même le courant d'alimenta-
tion dont il a besoin en fonction de la tension appliquée par le circuit
d'alimentation 1 entre les bornes 10 et 11.

1 A cette fin le circuit d'alimentation 1 comprend
au moins un élément de régulation propre à maintenir à une valeur
adéquate pour l'alimentation du circuit 2 la tension entre les bornes
10 et 11, tout en laissant librement circuler, dans le circuit 1 et
5 entre les bornes 8 et 9, l'excédent de courant que présente le courant
de source par rapport au courant d'alimentation que le circuit d'éla-
boration 2 puise entre les bornes 10 et 11, cet élément de régulation
étant par exemple constitué par une diode Zener montée entre les bornes
8 et 9 ou par tout composant propre à maintenir entre ses bornes une
10 différence de potentiel sensiblement indépendante du courant qui le
traverse, au delà d'une valeur minimale de l'intensité de ce courant.

Plus précisément, dans le cas le plus fréquent d'un
courant de source alternatif, et d'un circuit d'élaboration 2 destiné
à être alimenté avec une polarité prédéterminée, le circuit d'alimen-
15 tation 1 comprend une première et une seconde boucles, la première
boucle passant par les bornes ou noeuds 8, 24, 25, 9 et la seconde boucle
passant par les bornes ou noeuds 9, 25, 26, 8, ces deux boucles reliant
donc chacune les deux premières bornes 8 et 9 du circuit 1; les première
et seconde boucles contiennent des éléments de régulation respectifs
20 27, 28, constitués par des diodes Zener disposées entre les noeuds
24 et 25 pour la première boucle et entre les noeuds 25 et 26 pour la
seconde boucle; les première et seconde boucles contiennent en outre des
diodes respectives 29 et 30 disposées entre la borne 8 et le noeud 24
pour la première boucle et entre le noeud 26 et la borne 8 pour la
25 seconde boucle, ces diodes 29 et 30 constituant des éléments sélectifs
propres à interdire au courant de source de parcourir la première
boucle dans le sens conventionnel 9, 25, 24, 8 et la seconde boucle
dans le sens conventionnel 8, 26, 25, 9, de sorte que seules les alter-
nances positives du courant de source ont accès à la première boucle
30 et que seules les alternances négatives du courant de source ont accès
à la seconde boucle; enfin les première et seconde boucles contiennent
des condensateurs respectifs 31 et 32 montés en parallèle sur les
diodes Zener 27 et 28, respectivement, ces condensateurs constituant

1 des accumulateurs d'énergie électrique; le condensateur 31 emmagasine
une partie de l'énergie électrique de chaque alternance positive du
courant de source et le condensateur 32 emmagasine une partie de
5 l'énergie de chaque alternance négative, de sorte qu'un courant
positif d'alimentation circule pendant les alternances positives du
courant de source, de la borne 8 à la borne 10, à la borne 11 en
traversant le circuit 2, et vers le condensateur 32 préalablement
chargé, et, pendant les alternances négatives du courant de source,
10 du condensateur 31 préalablement chargé, à la borne 10, à la borne
11 en traversant le circuit 2, et vers la borne 8. Dès que le courant
de source présente une intensité supérieure à une intensité minimale
dont la valeur est fixée par les caractéristiques des diodes Zener
27 et 28, ces diodes établissent entre leurs bornes respectives
15 24, 25 et 26, 25, un potentiel sensiblement indépendant de la valeur
de l'intensité du courant de source; ainsi il s'établit un potentiel
 $V +$ à la borne 10 reliée au noeud 24 et un potentiel $V -$ à la borne
11 reliée au noeud 26, ces potentiels étant repérés par rapport au
potentiel de la borne 12, pris comme potentiel zéro.

Le circuit d'élaboration du signal de sortie 2 peut être
20 pratiquement constitué par tout circuit électronique destiné à être
alimenté entre les potentiels $V+$ et $V-$ et propre à délivrer un signal
fonction d'une ou plusieurs caractéristique(s) du courant de source,
au moins lorsque ce courant a une intensité suffisante pour produire
les différences de potentiel $V+$ et $V-$ aux bornes des diodes Zener 27
25 et 28.

De même, la source 4 peut être a priori quelconque,
pourvu que ce soit une source de courant. Sur la figure 1 est repré-
sentée une source constituée par un câble 33 de transport d'énergie
électrique, par un tore d'induction 34 disposé autour du câble 33,
30 et par un enroulement 35 enroulé sur le tore. Lorsque le câble
33 est constitué par un câble de transport d'un seul courant alter-
natif, le courant de source est un courant alternatif donnant lieu,
aux bornes de la résistance 3, à une tension alternative, dont le

1 circuit 2 peut surveiller la valeur, ce qui revient à surveiller
l'intensité du courant circulant dans le câble 33.

Toutefois, l'application essentielle du dispositif est
la réalisation d'un relais de courant homopolaire. Dans cette appli-
5 cation, le câble 33 est constitué par un câble ou ligne de transport
d'énergie électrique polyphasée, généralement triphasée. En théorie,
les trois courants alternatifs transportés par ce câble
sont sinusoidaux, de même fréquence F (généralement 50 Hz), de même
amplitude, et déphasées les uns par rapport aux autres d'un angle de
10 120° . Il en résulte, toujours en théorie, que le courant de source
produit par la source 4 aux bornes d'entrée 6 et 7 est nul. En pratique,
dans des conditions normales d'exploitation, chacun des trois
courants transportés subit des perturbations diverses, de sorte qu'un
courant résiduel de fréquence $3F$ (150 Hz dans l'exemple), toutefois
15 relativement faible, circule aux bornes 6 et 7.

Mais si une rupture se produit dans l'équilibre, en
phase ou en amplitude, des courants transportés, ce qui
traduit une anomalie dans les conditions d'exploitation, la source 4
produit un courant dit homopolaire, de fréquence F , et d'amplitude
20 d'autant plus élevée que le déséquilibre est plus marqué entre les
courants transportés. C'est le cas notamment lorsqu'un des conduc-
teurs du câble 33, c'est à dire un conducteur assigné au transport
de l'un des courants, présente un défaut d'isolation par rapport à
la terre.

25 Les figures 2 et 3 illustrent, à titre indicatif, deux
types différents de circuit 2 d'élaboration du signal de sortie uti-
lisable dans le dispositif de l'invention appliqué à la réalisation
d'un relais de courant homopolaire.

Sur la figure 2, 36 désigne un filtre d'harmoniques, 37
30 un élément redresseur, 38 un générateur de tension V_1 de référence,

1 39 un comparateur de module et 40 une cellule de temporisation, facultative.

5 Le filtre 36 comprend deux bornes d'un premier type 41 et 42 respectivement reliées aux bornes 12 et 13 et par lesquelles ce filtre reçoit la tension de donnée fournie par la résistance 3 ; ce filtre comprend une borne de sortie 43, ou borne de second type, sur laquelle il délivre la tension de donnée débarrassée de ses harmoniques de fréquence égale ou supérieure à $3F$, c'est à dire à 150 Hz. Le générateur 38, alimenté entre les bornes d'alimentation 15 et 16, délivre une tension de référence V_1 qui est une fraction de la tension $(V+)-(V-)$. Cette tension V_1 est fournie au comparateur 39, lequel est également alimenté entre les bornes 15 et 16 ; le comparateur reçoit d'autre part la tension V_s , c'est à dire la tension de sortie du filtre 36 redressée par l'élément 37, qu'il compare à la tension V_1 ; lorsque la tension V_s est supérieure à la tension V_1 , le comparateur 39 délivre un signal qui, après un certain délai éventuel introduit par la cellule 40 dans le cas où celle-ci est prévue, constitue le signal de sortie du circuit 2, disponible à la borne 17. Comme le montre la figure 2, la cellule de temporisation éventuelle est alimentée entre les bornes 15 et 16.

20 Tant qu'aucun courant homopolaire n'apparaît, le circuit d'alimentation 1 met le circuit d'élaboration 2 en état de veille, grâce au courant résiduel qu'il reçoit. Toutefois la tension de fréquence $3F$ présente entre les bornes 12 et 13 est bloquée par le filtre 36, de sorte que le signal de sortie est dans un état "bas". Lorsqu'apparaît un courant homopolaire, la tension de fréquence F passe le filtre 36 et met le signal de sortie à un niveau "haut".

30 Le circuit 2 illustré sur la figure 3, comprend, avec les mêmes fonctions et les mêmes branchements, les éléments 36, 37, 38 et 39 précédemment décrits, mais ce circuit comprend en outre un amplificateur différentiel 44, un intégrateur 45, un générateur 46 de tension de référence V_2 et un second comparateur de module 47, tous alimentés entre les bornes 15 et 16, ainsi qu'un interrupteur commandé 48. L'amplificateur différentiel 44 est relié à l'élément redresseur 37 et au générateur de

1 de tension de référence V_1 et fournit à l'entrée de l'interrupteur
 commandé 48 une tension $V_s - V_1$. Lorsque V_s est supérieur à V_1 ,
 le comparateur de module 39 délivre un signal de sortie qui ferme
 l'interrupteur commandé, de sorte que l'intégrateur 45, qui est relié
 5 à la sortie de l'interrupteur 48 reçoit une tension nulle tant que V_s
 est inférieur à V_1 et une tension $V_s - V_1$ lorsque V_s est supérieur à
 V_1 .

La sortie de l'intégrateur 45 délivre donc un signal nul
 tant que $V_s < V_1$ et une tension V_i représentative de l'intégrale, en
 10 fonction du temps, de la tension $V_s - V_1$ lorsque $V_s > V_1$. Le générateur
 46 de tension V_2 est semblable au générateur 38 et a pour fonction de
 délivrer une tension de référence V_2 qui est simplement une fraction de la
 tension $(V+)-(V-)$. Le comparateur de module 47, qui reçoit les tensions
 V_2 et V_i , délivre sur la borne I7 un signal de sortie lorsque V_i est
 15 supérieur à V_2 , cette condition étant réalisée d'autant plus vite que
 la différence $V_s - V_1$ est plus grande.

Le circuit 2 de la figure 3 réalise ainsi une détection ampé-
 remétrique temporisée, à temps dépendant de la gravité du défaut détecté,
 tandis que le circuit 2 de la figure 2, précédemment décrit, réalise,
 20 sans la cellule de temporisation 40, une détection ampéremétrique instan-
 tanée, et, avec la cellule 40, une détection ampéremétrique temporisée
 à temps constant.

Le circuit 2 représenté sur la figure 4 a pour fonction de
 réaliser une détection de puissance. Ce circuit est identique à celui de
 25 la figure 2, à ceci près qu'il comprend un multiplicateur 49 à la place
 de l'élément redresseur 37, une troisième borne de mesure 14 reliée à
 l'entrée du multiplicateur 49 et, éventuellement, un filtre d'harmoniques
 50 entre la borne 14 et le multiplicateur 49. La borne 14 est, à l'ex-
 térieur du dispositif de l'invention, reliée à un transformateur de tension,
 30 connu en soi, délivrant une tension de mesure représentative de la ten-
 sion homopolaire apparaissant en cas de défaut sur le câble 33. Cette
 tension de mesure, éventuellement filtrée en 50 dans un filtre semblable
 au filtre 36, est multipliée par le multiplicateur 49 par la tension de
 donnée filtrée par le filtre 36 et représentative du courant homopolaire.

1 La tension V_p résultant de ce produit et représentative
de la puissance homopolaire, est ultérieurement traitée comme l'est
la tension V_s sur la figure 2. Le circuit de la figure 4 réalise donc,
5 sans la cellule de temporisation 40, une détection de puissance instan-
tanée et, avec cette cellule, une détection de puissance temporisée à
temps constant.

En traitant la tension V_p comme l'est la tension V_s dans
le circuit de la figure 3, il est également possible de réaliser une
détection de puissance temporisée à temps dépendant.

RE V E N D I C A T I O N S

1 1. Dispositif pour délivrer un signal de sortie fonction d'au
moins un paramètre d'un courant électrique, ce courant étant produit par
une source de courant, étant appliqué à des première et seconde bornes
d'entrée de ce dispositif, et constituant une donnée pour un circuit
5 d'élaboration du signal de sortie, inclus dans ce dispositif,
caractérisé en ce qu'il comprend en outre : un circuit d'alimentation à
quatre bornes au moins, dont les première et seconde bornes sont respec-
tivement raccordées auxdites première et seconde bornes d'entrée pour
être traversées par le courant de ladite source ; et une impédance
10 de mesure montée en série entre la seconde borne dudit circuit d'alimen-
tation et ladite seconde borne d'entrée, et traversée par ledit courant
de source ; ledit circuit d'élaboration comportant des première et seconde
bornes de mesure par lesquelles il est branché en parallèle sur ladite
impédance de mesure, des première et seconde bornes d'alimentation respec-
15 tivement raccordées aux troisième et quatrième bornes dudit circuit
d'alimentation, et une borne de sortie, ce circuit d'élaboration présen-
tant entre ses bornes de mesure une impédance d'entrée supérieure à la-
dite impédance de mesure, cette impédance de mesure fournissant à ce
circuit d'élaboration une tension image du courant de source, et ledit
20 circuit d'alimentation constituant essentiellement, pour le circuit
d'élaboration, une source de tension d'alimentation, et comprenant des
moyens de régulation pour laisser librement circuler entre ses deux pre-
mières bornes l'excédent de courant que possède le courant de source par
rapport au courant d'alimentation du circuit d'élaboration, qui est déri-
25 vé par ce dernier circuit entre lesdites troisième et quatrième bornes,
ce dispositif assurant ainsi sa propre alimentation à partir du courant
qu'il reçoit en tant que donnée.

2. Dispositif suivant la revendication 1, adapté à un courant
de source alternatif, caractérisé en ce que ledit circuit d'alimentation
30 comprend des première et seconde boucles reliant chacune les première et
seconde bornes de ce circuit, en ce que ces première et seconde boucles
contiennent respectivement des premier et second desdits moyens de

1 régulation, en ce que des premier et second moyens sélectifs sont res-
pectivement montés en série dans lesdites première et seconde boucles
entre la première borne dudit circuit d'alimentation et, respectivement,
lesdits premier et second moyens de régulation, pour interdire aux
5 alternances respectivement négatives et positives dudit courant de source
l'accès auxdites première et seconde boucles, en ce que la troisième
borne dudit circuit d'alimentation est reliée à la première boucle entre
ledit premier moyen sélectif et ledit premier moyen de régulation, en ce
que la quatrième borne dudit circuit d'alimentation est reliée à la se-
10 conde boucle entre ledit second moyen sélectif et ledit second moyen de r
régulation, et en ce que les première et seconde boucles contiennent
respectivement des premier et second moyens d'accumulation d'énergie,
disposés entre la seconde borne dudit circuit d'alimentation et les
premier et second moyens sélectifs respectifs, et propres à emmagasiner
15 une partie au moins de l'énergie de chacune des alternances respective-
ment positives et négatives du courant de source et à la restituer pen-
dant l'alternance suivante, ledit courant d'alimentation du circuit
d'élaboration circulant de la première borne du circuit d'alimentation
vers ledit second moyen d'accumulation pendant les alternances positives
20 du courant de source, et du premier moyen d'accumulation vers la première
borne du circuit d'alimentation pendant les alternances négatives de ce
même courant de source.

3. Dispositif suivant la revendication 2, caractérisé en
ce que lesdits premier et second moyens d'accumulation sont respective-
25 ment montés en parallèle sur lesdits premier et second moyens de régula-
tion, et en ce que ceux-ci maintiennent entre leurs bornes respectives,
dès que ledit excédent de courant atteint une valeur minimale prédéterminée,
une différence de potentiel sensiblement indépendante de l'intensité
de cet excédent de courant.

30 4. Dispositif suivant l'une quelconque des revendications
2 et 3, caractérisé en ce que ladite impédance de mesure est essentielle-
ment constituée par une résistance.

5. Dispositif suivant l'une quelconque des revendications 2
à 4, caractérisé en ce que l'un au moins des moyens sélectifs est

1 constitué par une diode , et en ce que l'un au moins des moyens de ré-
gulation est constitué par une diode Zener.

6. Dispositif suivant l'une quelconque des revendications 2
à 5, caractérisé en ce que l'un au moins des moyens d'accumulation
5 d'énergie comprend un condensateur.

7. Dispositif suivant l'une quelconque des revendications
précédentes, le courant de source étant constitué par la somme vectorielle
de N courants élémentaires approximativement sinusoïdaux, de même fré-
quence F, et, en l'absence de défaut, de même amplitude et déphasés entre
10 eux de $360^\circ/N$, et ledit signal de sortie indiquant un défaut d'amplitude
ou de phase d'au moins un courant élémentaire,

caractérisé en ce que ledit circuit d'élaboration
du signal de sortie comprend : un filtre comportant au moins une première
borne reliée à ladite impédance de mesure, pour recevoir ladite tension
15 image du courant de source, et une seconde borne pour délivrer une tension
filtrée correspondant à la tension image débarrassée au moins de ses
harmoniques de fréquence égale à $N \times F$; et un détecteur de dépassement
de seuil, comprenant une première borne reliée à la seconde borne du
filtre, et une borne de sortie constituant ladite borne de sortie dudit
20 circuit d'élaboration.

8. Dispositif suivant l'une quelconque des revendications
précédentes, caractérisé en ce qu'il comprend en outre un interrupteur
commandé comportant au moins une borne d'alimentation reliée à l'une
des dites troisième et quatrième bornes dudit circuit d'alimentation et
25 une borne de commande reliée à la borne de sortie dudit circuit d'alimen-
tation pour recueillir ledit signal de sortie et provoquer sélectivement
l'ouverture et la fermeture d'un circuit électrique en fonction de ce
signal de sortie.

9. Dispositif suivant l'une quelconque des revendications
30 précédentes, comprenant en outre ladite source de courant, caractérisé
en ce que cette source est essentiellement constituée par un transforma-
teur à tore d'induction disposé autour d'un câble d'un réseau de distri-
bution électrique.

- 1 10. Application du dispositif suivant l'ensemble des revendications 7 à 9 à la réalisation d'un relais de courant homopolaire, alimenté sans source auxiliaire, dans laquelle ledit câble est un câble de transport d'énergie électrique triphasée.

Fig. 2

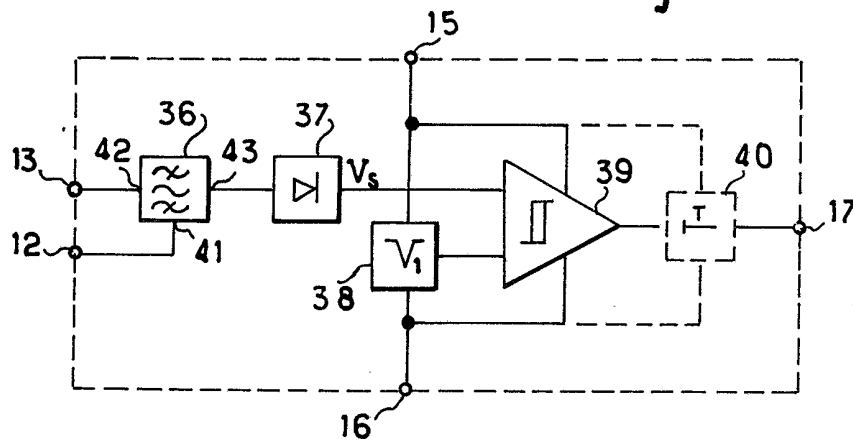


Fig. 3

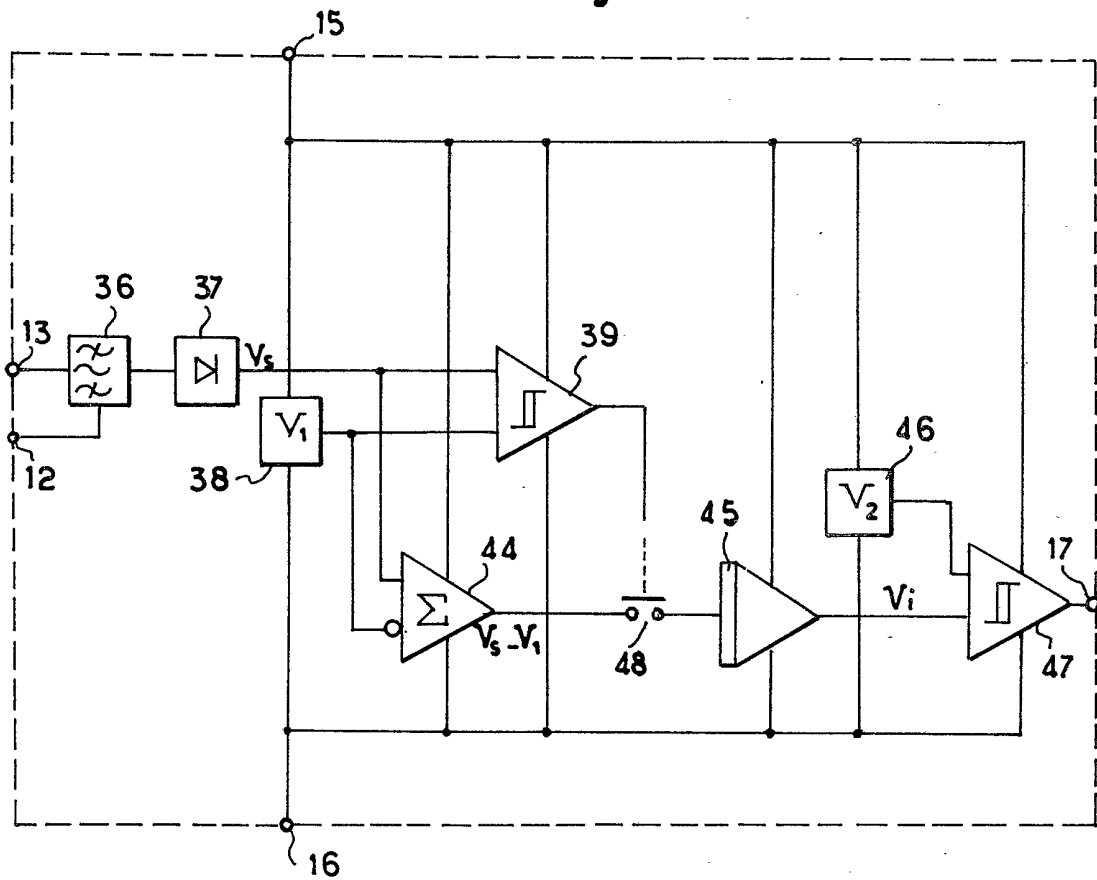


Fig. 4

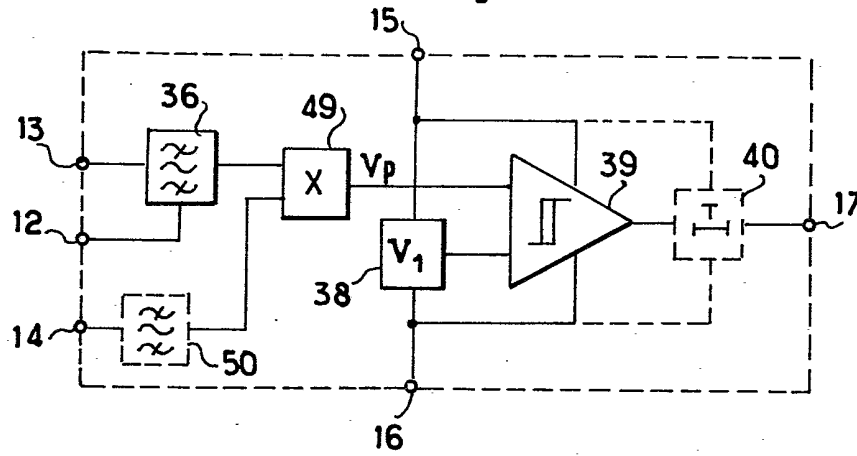


Fig. 5

