

①2

DEMANDE DE BREVET D'INVENTION

A1

②2 Date de dépôt : 11.05.95.

③0 Priorité :

⑦1 Demandeur(s) : SCHNEIDER ELECTRIC SA
SOCIETE ANONYME — FR et ELECTRICITE DE
FRANCE — FR.

⑦2 Inventeur(s) : BETTEGA ERIC et WANG MIAO XIN.

④3 Date de la mise à disposition du public de la
demande : 15.11.96 Bulletin 96/46.

⑤6 Liste des documents cités dans le rapport de
recherche préliminaire : *Se reporter à la fin du
présent fascicule.*

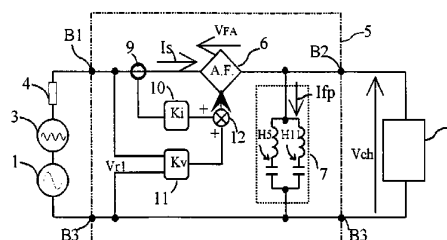
⑥0 Références à d'autres documents nationaux
apparentés :

⑦3 Titulaire(s) :

⑦4 Mandataire : SCHNEIDER ELECTRIC SA.

⑤4 DISPOSITIF DE FILTRAGE.

⑤7 Un dispositif de filtrage (5), connecté entre une source
(1) d'alimentation électrique et une charge (2), comporte un
filtre actif (6) connecté à la source et à la charge, et un filtre
passif (7) connecté à la charge. Une tension (VFA), géné-
rée entre deux bornes du filtre actif, est contrôlée par des
premier (10) et second circuit (11). Le premier circuit (10)
reçoit un signal représentatif d'un courant (I_s), et contrôle la
tension (VFA) en fonction du signal représentatif du cour-
rant en entrée du dispositif de filtrage et d'un premier coef-
ficient (K_i). Le second circuit (11) reçoit un signal repré-
sentatif d'une tension (V_r), et contrôle la tension (VFA) en
fonction du signal de tension (V_r) et d'un second coef-
ficient (K_v). Les premier et second coefficients ont des valeurs va-
riables en fonction de la fréquence.



A

DISPOSITIF DE FILTRAGE

L'invention concerne un dispositif de filtrage comportant :

- 5 - une borne d'entrée connectée à une source d'énergie électrique, une borne de sortie connectés à une charge électrique et une borne commune d'entrée-sortie connectée à la source et à la charge,
- 10 - des moyens de filtrage passif et des moyens de filtrage actif connectés en série entre la borne d'entrée et la borne commune du dispositif de filtrage, la borne de sortie étant connectée auxdits moyens de filtrage actif, lesdits moyens de filtrage actif comportant deux bornes dont l'une est connectée à la borne d'entrée et des moyens pour générer une tension de filtrage entre lesdites deux bornes,
- 15 - des premiers moyens de contrôle des moyens de filtrage actif contrôlant la tension de filtrage entre les deux bornes desdits moyens de filtrage actif,
- des moyens de mesure de courant fournissant aux premiers moyens de contrôle des premiers signaux représentatifs du courant d'entrée du dispositif de filtrage,

20 Les dispositifs de filtrage sont utilisés pour éliminer ou atténuer des courants harmoniques dans des réseaux de distribution électrique. Ces courants harmoniques sont provoqués par des charges non-linéaires connectées aux réseaux de distribution. Les charges perturbatrices les plus répandues sont, des convertisseurs ou des régulateurs comportant des composants électroniques de puissance.

25

Un accroissement du taux de courants harmoniques dans le réseau de distribution risque de perturber le fonctionnement ou d'endommager les charges électriques sensibles. Pour limiter le taux de courants harmoniques, il est connu d'utiliser des dispositifs de filtrage connectés sur des lignes du réseau.

30

Les dispositifs de filtrage comportent généralement des filtres passifs et des filtres actifs. Les filtres passifs fonctionnent comme des puits de courant et absorbent les harmoniques de fréquences sensiblement égales aux fréquences de résonance desdits filtres. Les filtres actifs permettent de rétablir un courant sinusoïdal dans le réseau en compensant les
35 courants déformés par des charges non linéaires. La compensation se fait en injectant un courant de correction en parallèle dans le réseau. Le courant du réseau correspond alors à la somme du courant de charge déformé et du courant de correction.

Les dispositifs de filtrage connectés directement sur le réseau supportent l'ensemble des perturbations. Ceci conduit à un surdimensionnement des filtres, particulièrement lorsque la compensation des harmoniques ne doit porter que sur une charge ou un groupe de charges prédéfinies. Pour adopter la compensation des courants harmoniques à une charge ou à un groupe, les dispositifs de filtrage peuvent comporter des filtres passifs connectés en parallèles sur la charge et des filtres actifs connectés à une ligne d'alimentation de la charge.

Dans la disposition connue décrite ci-dessus, les filtres passifs éliminent les courants harmoniques produits par la charge et correspondant aux fréquences de résonance desdits filtres passifs. Les filtres actifs laissent passer les courants ayant une fréquence fondamentale entre le réseau et la charge et limitent le passage des harmoniques de courant. Les filtres passifs ne sont plus alimentés directement par les courants harmoniques du réseau. La puissance absorbée par les filtres passifs dépend essentiellement des caractéristiques de la charge.

Une telle disposition permet d'avoir un bon compromis entre une puissance d'absorption réduite des filtres passifs et une bonne compensation des courants harmoniques. Cependant, des harmoniques produits par la charge, et dont les fréquences ne sont pas prévues dans les filtres passifs, ne peuvent pas s'évacuer vers le réseau. Ces harmoniques vont se manifester alors sous la forme de surtensions. Le taux d'harmoniques en tension augmente alors aux bornes de la charge et risque de dépasser un niveau admissible. Les surtensions harmoniques du réseau ne sont pas suffisamment atténuées par le dispositif de filtrage et peuvent s'ajouter à celle générées par la charge.

L'invention a pour but un dispositif de filtrage permettant de réduire le taux de courants et de tension harmoniques appliqués à une charge électrique.

Selon l'invention ce but est atteint par le fait que le dispositif de filtrage comporte des seconds moyens de contrôle des moyens de filtrage actif et des moyens de mesure de tension fournissant aux seconds moyens de contrôle des seconds signaux représentatifs de la tension aux bornes des moyens de filtrage passif ou de l'ensemble des moyens de filtrage actif et passif connectés en série, les moyens de filtrage actif comportant des moyens pour générer une tension de filtrage, entre les deux bornes desdits moyens de filtrage actif, contrôlés par les premiers et seconds moyens de contrôle.

Dans un mode de réalisation préférentiel, la tension de filtrage des moyens de filtrage actif est déterminée par la valeur des premiers signaux corrigés par un premier

coefficient variable en fonction de la fréquence, et par la valeur des seconds signaux corrigés par un second coefficient variable en fonction de la fréquence.

5 Le premier coefficient a une valeur basse à une fréquence sensiblement égale à la fréquence fondamentale de la source et une première valeur élevée prédéterminée pour des fréquences couvrant des harmoniques de ladite fréquence fondamentale, et le second coefficient a une valeur basse à une fréquence sensiblement égale à la fréquence fondamentale de la source et une seconde valeur élevée prédéterminée pour des fréquences couvrant des harmoniques de ladite fréquence fondamentale.

10

Selon un mode de réalisation particulier, le premier coefficient a une valeur basse à une fréquence sensiblement égale au septième harmonique de la fréquence de la source. Les moyens de filtrage passif comportent des filtres accordés sur le cinquième harmonique et sur le onzième harmonique de la fréquence de la source.

15

Dans un développement de l'invention le premier coefficient a une valeur élevée prédéterminée située entre un vingtième et cinq fois une valeur représentative de l'impédance de condensateurs de compensation connectés à la charge, l'impédance des condensateurs étant déterminée pour une fréquence sensiblement égale à la fréquence fondamentale de la source. Le second coefficient a une valeur élevée prédéterminée inférieure ou égale à un.

20

La borne de sortie du dispositif de filtrage est connectée à un point commun des moyens de filtrage actifs et des moyens de filtrage passifs connectés en série ou à la borne d'entrée dudit dispositif de filtrage.

25

D'autres avantages et caractéristiques ressortiront plus clairement de la description qui va suivre, de modes particuliers de réalisation de l'invention, donnés à titre d'exemples non limitatifs, et représentés aux dessins annexés sur lesquels :

30

La figure 1 représente le schéma d'un circuit électrique comportant un dispositif de filtrage connu.

35

La figure 2 représente le schéma d'un circuit électrique comportant un dispositif de filtrage selon un premier mode de réalisation de l'invention.

La figure 3 montre la variation en fréquence d'un premier coefficient de correction de signaux de courant.

La figure 4 montre la variation en fréquence d'un second coefficient de correction de signaux de tension.

- 5 Les figures 5 et 6 représentent des schémas de circuits électriques comportant des dispositifs de filtrage respectivement selon des second et troisième modes de réalisation de l'invention.

Le circuit électrique de la figure 1 comporte une source d'énergie électrique qui alimente
10 une charge électrique 2. La source d'énergie est représentée par un générateur de tension 1. Des perturbations harmoniques générées par des charges non linéaires présentes en amont du dispositif sont représentées par un second générateur 3 connecté en série avec le générateur de tension 1. Une impédance 4, connectée en série avec le générateur 1 représente l'impédance de ligne du circuit électrique.

15 Un dispositif de filtrage 5, connecté entre la source et la charge, atténue les perturbations harmoniques appliquées à la charge. Une borne d'entrée B1 du dispositif 5 est connectée à la source 1, une borne B2 de sortie est connectée à la charge 2 et une borne d'entrée sortie B3 est connectée à la source et à la charge. Le dispositif de filtrage comporte un
20 filtre actif 6 et un filtre passif 7 connectés en série entre la borne B1 et la borne B3. le filtre actif 6 est connecté en série entre la borne d'entrée B1 et la borne de sortie B2, reliant la source 1 à la charge 2 à travers une ligne 8. Un capteur de courant 9 mesure un courant I_s circulant dans la ligne 8 en entrée du dispositif 5 et fournit un signal représentatif dudit courant I_s à un circuit de contrôle 10.

25 Le circuit 10 contrôle une tension VFA entre une première et une seconde bornes du filtre actif 6 intercalées sur la ligne 8. La première borne du filtre actif est connectée à la borne B1 d'entrée. Le filtre actif 6 fonctionne en impédance contrôlée. La tension VFA à ses bornes est proportionnelle à un coefficient K_i du circuit de contrôle. La valeur de K_i
30 est très faible ou nulle pour un signal représentatif du courant I_s de fréquence F_0 proche de la fréquence fondamentale de la source. Pour des composantes de I_s éloignées de la fréquence fondamentale, la valeur de K_i prend une valeur maximale K_{imax} . La loi de commande du filtre est :

$$VFA = K_i * I_s$$

35 VFA est la tension aux bornes du filtre actif, I_s la valeur du courant mesuré et K_i le coefficient variable en fonction de la fréquence. K_i est une grandeur de même nature qu'une impédance et peut s'exprimer en ohms.

Le filtre passif 7, connecté entre la seconde borne du filtre actif et la borne B3, est disposé en parallèle sur la charge 2. Il absorbe les perturbations produites par la charge si elles se trouvent dans des fréquences de résonances prédéterminées. En dehors des
 5 fréquences d'absorption du filtre passif 7, les courants harmoniques générés par la charge et bloqués par le filtre actif 6 provoquent des surtensions harmoniques.

La figure 2 montre un circuit électrique comportant un dispositif de filtrage selon un premier mode de réalisation de l'invention. Le dispositif de filtrage comporte un premier
 10 circuit de contrôle 10 recevant, comme sur la figure 1 un signal représentatif du courant I_s et un second circuit de contrôle 11. Le second circuit de contrôle connecté en amont du filtre actif, reçoit un signal représentatif d'une tension V_{r1} à l'entrée du dispositif de filtrage entre les bornes B1 et B3. Un sommateur 12 connectée entre les circuits 10 et 11 de contrôle et le filtre actif permet auxdits circuits de contrôler la tension VFA aux
 15 bornes du filtre actif.

Le premier circuit à un premier coefficient K_i , variable en fonction de la fréquence. Le coefficient K_i a une valeur très basse ou nulle pour un courant I_s de fréquence sensiblement égale à la fréquence fondamentale de la source et prend une valeur
 20 maximale K_{imax} pour des fréquences plus élevées. Le second circuit a un coefficient K_v , variable en fonction de la fréquence. Sa valeur est faible ou nulle pour des fréquences proches du fondamental F_0 et égale à une valeur maximale K_{vmax} pour des fréquences différentes. La loi de commande du filtre actif de la figure 2 est

$$25 \quad VFA = K_i * I_s + K_v * V_{r1}$$

Le coefficient K_i est une grandeur semblable à une impédance et peut s'exprimer en ohms. Le coefficient K_v est sans dimension.

30 Si la charge 2 provoque, par exemple, des courants de cinquième harmonique H5, de septième harmonique H7 et de onzième harmonique H11, et le filtre passif 7 comporte des circuits résonants qui absorbent les harmoniques H5 et H11, alors l'harmonique H7 n'étant pas absorbée par le filtre passif, peut provoquer des surtensions harmoniques. Pour éviter les surtensions dues aux courants de septième harmonique le coefficient K_i a
 35 une valeur minimale à une fréquence sensiblement égale audit harmonique H7.

La figure 3 montre la variation du coefficient K_i en fonction de la fréquence. Le coefficient K_i a une valeur faible pour la composante fondamentale F_0 et pour

l'harmonique H7. La valeur de K_i augmente et atteint une valeur maximale K_{imax} pour des fréquences éloignées de F_0 et H7, notamment pour les harmoniques H5 et H11.

5 La partie de la tension VFA aux bornes du filtre actif générée par le courant I_s et le coefficient K_i est faible pour la fréquence fondamentale F_0 et l'harmonique H7. Les composantes F_0 et H7 du courant I_s peuvent circuler facilement de la source vers la charge et de la charge vers la source.

10 La figure 4 illustre la variation du coefficient K_v en fonction de la fréquence. Le coefficient K_v a une valeur faible pour la fréquence fondamentale F_0 et une valeur maximale K_{vmax} pour des fréquences de V_{r1} éloignées de F_0 . La mesure de la tension V_{r1} en amont du filtre actif permet particulièrement de limiter le transfert de tensions harmoniques de la source vers la charge.

15 La valeur maximale K_{imax} du coefficient K_i est déterminée, par exemple, en fonction de l'impédance de condensateurs de compensation connectés à la ligne 8. Ces condensateurs se trouvent notamment dans les circuits résonants. Pour des filtres passifs pouvant absorber 125A sur un réseau alternatif 220V de fréquence $F_0=50\text{Hz}$, la valeur totale C_c de la capacité des condensateurs est de l'ordre de 3500 μF . Les condensateurs ont à la

20 fréquence fondamentale F_0 une impédance Z_c .

L'expression de la valeur Z_c est :

$$Z_c = \frac{1}{2 \pi F_0 C_c}$$

25 Dans ce cas, la valeur de Z_c est de l'ordre de 1 ohm.

Pour avoir un filtrage efficace K_{imax} doit avoir de préférence une valeur supérieure à $Z_c/20$. Des valeurs trop élevées de K_{imax} risquent de déstabiliser le circuit électrique. Il est préférable de choisir une valeur de K_{imax} inférieure à $5 * Z_c$.

30

Le coefficient K_v est un nombre sans dimension. Il permet de reporter sur la tension aux bornes du filtre actif une partie de la tension mesurée en amont du filtre. Pour préserver une bonne stabilité du filtre, la valeur maximale K_{vmax} de K_v doit être de préférence égale ou inférieure à un.

35

La tableau 1 illustre un exemple de mesure de taux d'harmonique dans un circuit selon la figure 2. Une première colonne concerne des couples de valeurs du rapport K_{imax} sur l'impédance Z_c , et de K_{vmax} .

- 5 Une seconde colonne indique un taux THD (I_s) d'harmonique en courant. Une troisième colonne indique un taux THD (V_{ch}) d'harmonique en tension d'une tension V_{ch} aux bornes de la charge 2. Une quatrième colonne indique la mesure d'un courant I_{fp} circulant dans les filtres passifs 7.

10

$K_{\text{imax}} / Z_c ; K_{\text{vmax}}$	THD(I_s)	THD(V_{ch})	I_{fp}
0 ; 0	33 %	9.1 %	125 A
1/10 ; 0.6	7.0 %	3.8 %	72 A
1/10 ; 0.8	5.1 %	2.3 %	68 A
1/10 ; 1.0	3.7 %	1.6 %	65 A
1/2 ; 0.6	3.5 %	4.4 %	68 A
1/2 ; 0.8	3.1 %	3.8 %	67 A
1/2 ; 1.0	2.8 %	3.7 %	67 A

TABLEAU 1

- 15 La première ligne du tableau 1 montre des valeurs sans compensation. Les valeurs maximales des coefficients K_{imax} et K_{vmax} sont nulles. Les taux initiaux, $\text{THD}(I_s)=33\%$ et $\text{THD}(V_{ch})=9,1\%$, sont prédéfinis et représentent des harmoniques répartis depuis un second harmonique H_2 jusqu'à un vingt-troisième harmonique H_{23} .

- 20 Les lignes suivantes du tableau montrent les variations des taux d'harmonique et du courant absorbé par les filtres passifs. Sur la quatrième ligne, le rapport K_{imax}/Z_c est de 1/10, K_{vmax} est égale à 1, et le taux d'harmonique en tension $\text{THD}(V_{ch})$ est réduit à 1,6%. Sur la septième ligne le rapport K_{imax}/Z_c est égal à 1/2 et le taux d'harmonique en courant $\text{THD}(I_s)$ est réduit à 2,8%.

25

La figure 5 montre un dispositif de filtrage 5 selon un second mode de réalisation de l'invention. Le second circuit de contrôle 11 est connecté en aval du filtre actif aux bornes du filtre passif et mesure la tension V_{r2} de sortie du filtre 5. Ce dispositif permet

une atténuation plus efficace des surtensions harmoniques sur la charge 2. La loi de commande du filtre actif est :

$$VFA = K_i * I_s + K_v * V_r2$$

5

Elle est analogue à celle du premier mode de réalisation. Les coefficients K_i et K_v ont sensiblement les mêmes caractéristiques que les coefficients respectifs des figures 2, 3 et 4.

10 La figure 6 représente un schéma d'un circuit comportant un dispositif de filtrage selon un troisième mode de réalisation de l'invention. le filtre actif 6 est disposée en série avec le filtre passif entre les bornes B3 et B2. La borne de sortie B2 est connectée à la borne d'entrée B1. L'ensemble filtre actif et filtre passif se trouve connecté en parallèle sur la charge-2. La tension V_r est alors mesurée entre les bornes B2 et B3 ou B1 et B3 du
15 dispositif de filtrage 5. Elle peut également être mesurée aux bornes du filtre passif 7. Les courants et les tensions harmoniques sont atténuées par dérivation dans l'ensemble des deux filtres. La disposition en série des filtres actifs 6 et des filtres passifs 7 permet, comme dans les premiers et second modes de réalisation, de limiter la puissance à dissiper par les filtres passifs.

20

Les coefficients de contrôle K_i et K_v illustrés sur les figures 3 et 4 peuvent avoir des variations en fonction de la fréquence de formes très diverses. les formes de ces coefficients vont dépendre de la nature de la charge, des caractéristiques des filtres passifs, et des courants et tensions, harmoniques présents sur le réseau.

25

Pour des harmoniques particuliers les coefficients K_i ou K_v peuvent prendre des valeurs intermédiaires entre les valeurs minimales ou nulles et les valeurs maximales K_{imax} ou K_{vmax} .

30 Les filtres passifs représentés sur les figures 2 et 5 absorbent les courants harmoniques H5 et H11, mais d'autres types de filtres passifs peuvent être utilisés, notamment des filtres passe-bas, passe-haut, ou rejeteur de bande.

35

Dans les modes de réalisation décrits ci-dessus les dispositifs de filtrage sont installés dans des circuits alternatifs monophasés. Mais il est possible d'utiliser des dispositifs selon l'invention dans des réseaux triphasés ou dans des réseaux à courant continu. Dans le cas de réseaux continus les termes "harmoniques" et "fondamental" sont remplacés par le terme "bande de fréquence".

REVENDICATIONS

1. Dispositif de filtrage comportant :

- 5 - une borne (B1) d'entrée connectée à une source (1) d'énergie électrique, une borne (B2) de sortie connectés à une charge (2) électrique et une borne (B3) commune d'entrée-sortie connectée à la source (1) et à la charge (2),
- 10 - des moyens (7) de filtrage passif et des moyens (6) de filtrage actif connectés en série entre la borne d'entrée et la borne commune du dispositif de filtrage, la borne de sortie étant connectée auxdits moyens de filtrage actif (6), lesdits moyens de filtrage actif (6) comportant deux bornes dont l'une est connectée à la borne d'entrée (B1) et des moyens pour générer une tension (VFA) de filtrage entre lesdites deux bornes,
- 15 - des premiers moyens (10) de contrôle des moyens de filtrage actif contrôlant la tension (VFA) de filtrage entre les deux bornes desdits moyens de filtrage actif,
- des moyens (9) de mesure de courant fournissant aux premiers moyens (10) de contrôle des premiers signaux représentatifs du courant (I_s) d'entrée du dispositif de filtrage,
- 20 dispositif caractérisé en ce qu'il comporte des seconds moyens (11) de contrôle des moyens de filtrage actif et des moyens de mesure de tension fournissant aux seconds moyens de contrôle des seconds signaux représentatifs de la tension (V_r , V_{r1} , V_{r2}) aux bornes des moyens de filtrage passif ou de l'ensemble des moyens de filtrage actif et
- 25 passif connectés en série, les moyens (6) de filtrage actif comportant des moyens pour générer une tension (VFA) de filtrage, entre les deux bornes desdits moyens de filtrage actif, contrôlés par les premiers et seconds moyens de contrôle.

- 30 2. Dispositif de filtrage selon la revendication 1 caractérisé en ce que la tension (VFA) de filtrage des moyens de filtrage actif est déterminée par la valeur des premiers signaux corrigés par un premier coefficient (K_i) variable en fonction de la fréquence, et par la valeur des seconds signaux corrigés par un second coefficient (K_v) variable en fonction de la fréquence.

35

3. Dispositif de filtrage selon la revendication 2 caractérisé en ce que le premier coefficient a une valeur basse à une fréquence sensiblement égale à la fréquence fondamentale de la source et une première valeur (K_{imax}) élevée prédéterminée pour des

fréquences couvrant des harmoniques de ladite fréquence fondamentale, et le second coefficient a une valeur basse à une fréquence sensiblement égale à la fréquence fondamentale de la source et une seconde valeur élevée (K_{vmax}) prédéterminée pour des fréquences couvrant des harmoniques de ladite fréquence fondamentale.

5

4. Dispositif de filtrage selon l'une des revendications 2 et 3 caractérisé en ce que le premier coefficient (K_i) a une valeur basse à une fréquence sensiblement égale au septième harmonique de la fréquence de la source.

10 5. Dispositif de filtrage selon l'une quelconque des revendications 1 à 4 caractérisé en ce que les moyens (7) de filtrage passif comportent des filtres accordés sur le cinquième harmonique et sur le onzième harmonique de la fréquence de la source.

15 6. Dispositif de filtrage selon l'une quelconque des revendications 2 à 5 caractérisé en ce que le premier coefficient (K_i) a une valeur élevée prédéterminée située entre un vingtième et cinq fois une valeur représentative de l'impédance de condensateurs de compensation connectés à la charge, l'impédance des condensateurs étant déterminée pour une fréquence sensiblement égale à la fréquence fondamentale de la source.

20 7. Dispositif de filtrage selon l'une quelconque des revendications 2 à 6 caractérisé en ce que le second coefficient (K_v) a une valeur élevée prédéterminée inférieure ou égale à un.

25 8. Dispositif de filtrage selon l'une quelconque des revendications 1 à 7 caractérisé en ce que la borne de sortie (B2) du dispositif de filtrage est connectée à un point commun des moyens de filtrage actifs (6) et des moyens de filtrage passifs (7) connectés en série.

30 9. Dispositif de filtrage selon l'une quelconque des revendications 1 à 7 caractérisé en ce que la borne de sortie (B2) du dispositif de filtrage est connectée à la borne d'entrée (B1) dudit dispositif de filtrage.

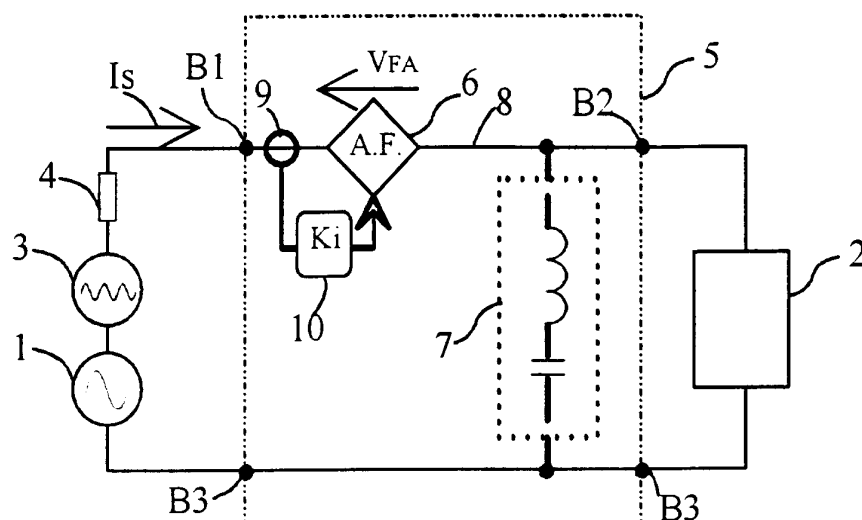


FIG. 1 (art antérieur)

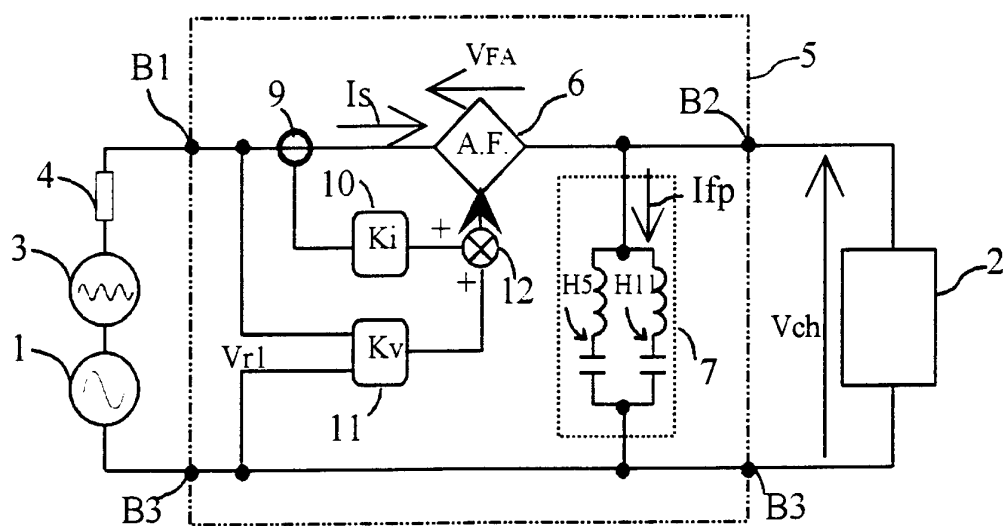


FIG. 2

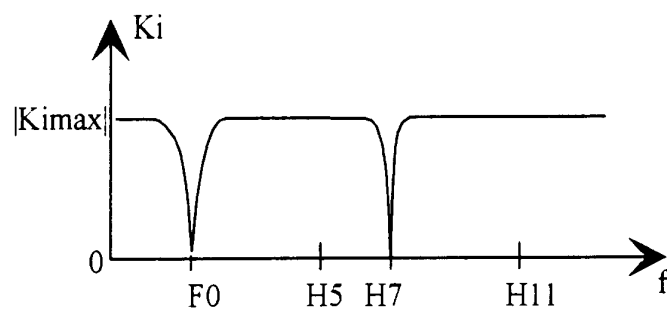


FIG. 3

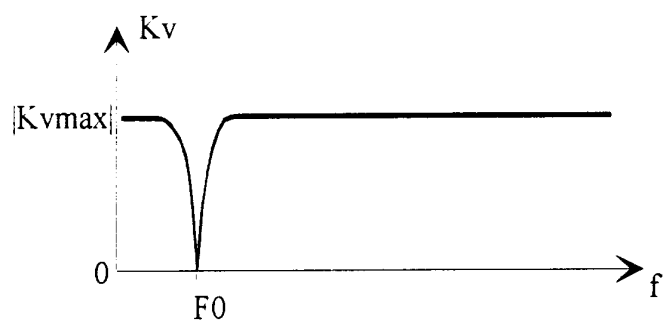


FIG. 4

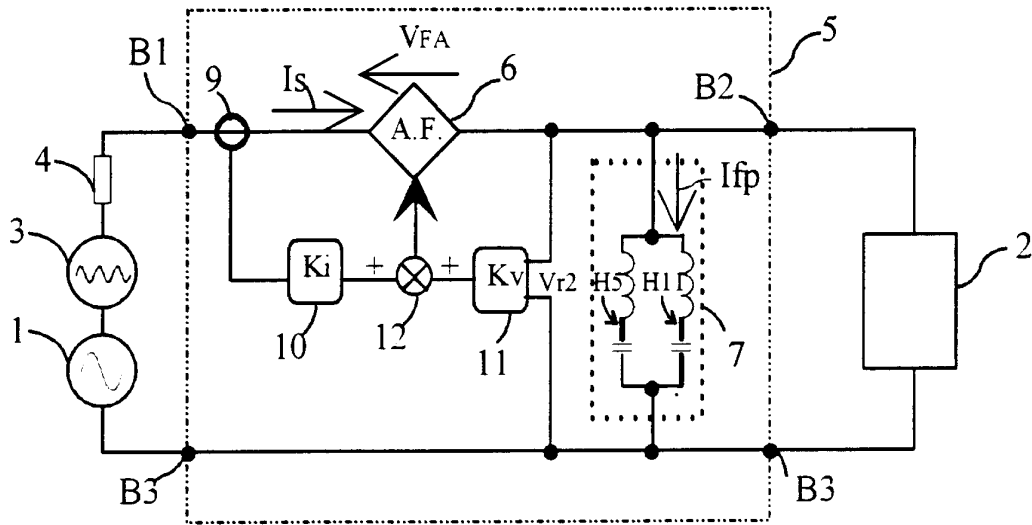


FIG. 5

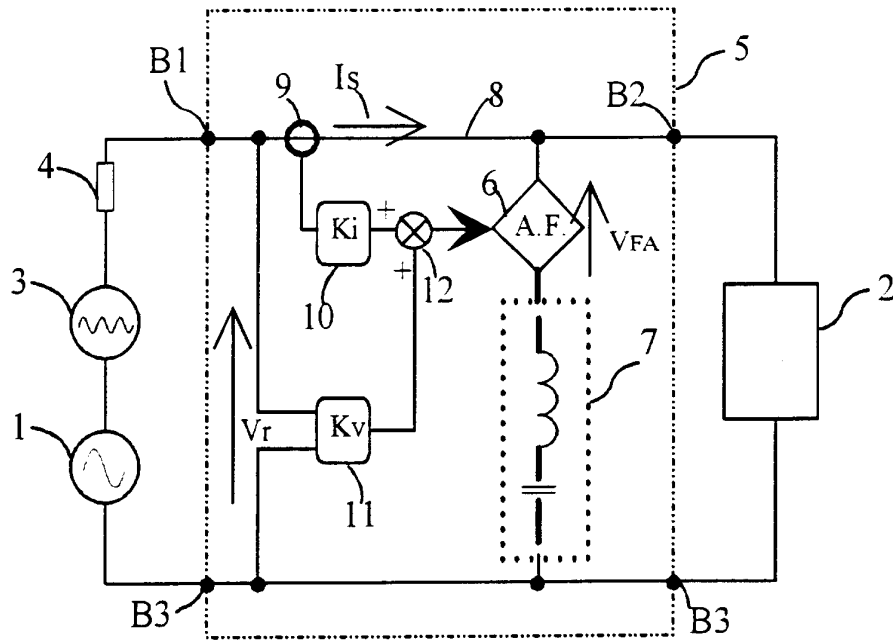


FIG. 6

DOCUMENTS CONSIDERES COMME PERTINENTS		Revendications concernées de la demande examinée
Catégorie	Citation du document avec indication, en cas de besoin, des parties pertinentes	
A	IEEE TRANSACTIONS ON INDUSTRY APPLICATIONS, vol.29, no.1, Janvier 1993, NEW YORK US pages 144 - 152 F.ZHENG ET AL 'COMPENSATION CHARACTERISTICS OF THE COMBINED SYSTEM OF SHUNT PASSIVE AND SERIES ACTIVE FILTERS' * le document en entier *	1
A	EUROPEAN TRANSACTIONS ON ELECTRICAL POWER, vol.4, no.5, Septembre 1994, BERLIN pages 347 - 358 L.CZARNECKI 'DYNAMIC, POWER-QUALITY-ORIENTED APPROACH TO POWER THEORY AND COMPENSATION OF ASYMMETRICAL SYSTEMS UNDER NON-SINUSOIDAL CONDITIONS' * le document en entier *	1
A	EP-A-0 431 967 (K.K.TOSHIBA) * le document en entier *	1
A	EP-A-0 254 073 (MITSUBISHI) * colonne 8, ligne 20 - colonne 12, ligne 22 *	1
A	DE-A-41 23 005 (MITSUBISHI) * le document en entier *	1
		DOMAINES TECHNIQUES RECHERCHES (Int.CL.6)
		H02J H02M
Date d'achèvement de la recherche		Examineur
14 Décembre 1995		Kelperis, K
CATEGORIE DES DOCUMENTS CITES X : particulièrement pertinent à lui seul Y : particulièrement pertinent en combinaison avec un autre document de la même catégorie A : pertinent à l'encontre d'au moins une revendication ou arrière-plan technologique général O : divulgation non-écrite P : document intercalaire T : théorie ou principe à la base de l'invention E : document de brevet bénéficiant d'une date antérieure à la date de dépôt et qui n'a été publié qu'à cette date de dépôt ou qu'à une date postérieure. D : cité dans la demande L : cité pour d'autres raisons & : membre de la même famille, document correspondant		