

12

DEMANDE DE BREVET D'INVENTION

A1

22 Date de dépôt : 23.12.97.

30 Priorité :

43 Date de mise à la disposition du public de la
demande : 25.06.99 Bulletin 99/25.

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 :

71 Demandeur(s) : COMPAGNIE EUROPENNE POUR
L'EQUIPEMENT MENAGER CEPEM — FR.

72 Inventeur(s) : CORNEC RENE, GASPARD JEAN
YVES, FOREST FRANCOIS et MELHEM WISSAM.

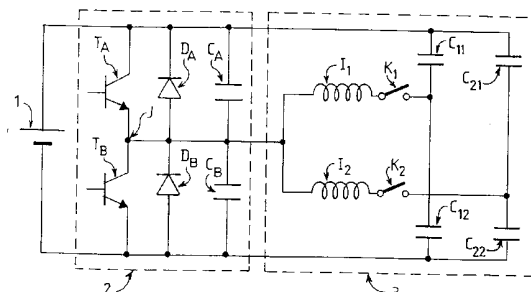
73 Titulaire(s) :

74 Mandataire(s) : THOMSON CSF.

54 DISPOSITIF D'ALIMENTATION DE PLUSIEURS CIRCUITS RESONANTS PAR UN GENERATEUR DE
PUISSANCE A ONDULEUR.

57 L'invention se rapporte à un dispositif d'alimentation
de plusieurs inducteurs par un générateur de puissance à
onduleur.

Le dispositif présente les caractéristiques suivantes:
chaque circuit résonant (I_1, C_{11}, C_{12} ; I_2, C_{21}, C_{22}) a une fré-
quence de résonance (f_{R1}, f_{R2}) distincte, le générateur (1, 2)
alimente en permanence les circuits résonants, et le réglage
de la puissance consommée par chaque circuit résonant est
réalisé en modifiant la fréquence de travail (f_T) de l'onduleur
(2).



L'invention se rapporte à un dispositif d'alimentation de plusieurs
5 inducteurs par un générateur de puissance à onduleur.

Il est connu d'utiliser un générateur de puissance à onduleur pour
alimenter un inducteur monté en série avec un condensateur. L'inducteur
peut être assimilé à une inductance et une résistance. L'inducteur et le
condensateur forment alors un circuit résonant connu sous le nom de circuit
10 RLC. Le générateur de puissance, alimentant ce circuit résonant, comporte
par exemple un redresseur d'une tension secteur alternative suivi d'un
onduleur comprenant deux transistors. Pour régler la puissance absorbée
par le circuit résonant, on peut agir sur la fréquence de cycles successifs de
conduction et de non conduction des transistors. Par la suite, on appellera
15 cette fréquence, fréquence de travail f_T . On peut aussi agir sur le rapport
entre les durées de conduction et de non conduction des transistors, sur une
période de travail.

Dans une table de cuisson à induction, on a le plus souvent
plusieurs inducteurs. Il est connu d'utiliser pour chaque inducteur un
20 générateur de puissance distinct. Un premier inconvénient de cette solution
concerne le prix. En effet, un générateur est un élément onéreux. Un autre
inconvénient de cette solution est qu'elle peut entraîner des interférences
entre les différents sous-ensembles. On définit ici un sous-ensemble comme
comportant un générateur et le circuit résonant qu'il alimente. En effet,
25 lorsque deux sous-ensembles fonctionnent à des fréquences de travail
voisines, certains composants, électriques ou mécaniques peuvent être
excités à une fréquence égale à la différence entre les fréquences de travail
des deux sous-ensembles. Cela peut, entre autres inconvénients, conduire à
des bruits audibles gênants pour un utilisateur.

30 Pour pallier ces inconvénients, d'autres dispositifs ont été conçus
pour n'utiliser qu'un seul générateur servant à alimenter plusieurs
inducteurs. Ces dispositifs prévoient d'alimenter chaque inducteur de façon
cyclique, c'est-à-dire l'un après l'autre. Ces dispositifs nécessitent des
moyens de commutation rapide. Ces moyens, relais ou semi-conducteurs,
35 sont généralement onéreux. Ils peuvent être bruyants dans le cas de relais.

Ils peuvent entraîner des perturbations sur la tension secteur en y puisant la puissance de façon saccadée.

L'invention a pour but de pallier les inconvénients précédemment cités en n'utilisant qu'un seul générateur pour alimenter plusieurs inducteurs
5 sans utiliser de moyens de commutation rapide. La cuisson domestique par induction est un domaine où l'invention trouve une utilité particulière. Mais il est bien entendu que l'invention n'est pas limitée à ce domaine, elle peut être mise en oeuvre chaque fois qu'on souhaite alimenter plusieurs circuits résonants, quelque soit le domaine d'utilisation : cuisson domestique ou
10 autre.

Pour atteindre ce but, l'invention a pour objet un dispositif d'alimentation de plusieurs circuits résonants montés en parallèle par un générateur de puissance à onduleur. Le dispositif est caractérisé en ce que chaque circuit résonant a une fréquence de résonance distincte, en ce que
15 le générateur alimente en permanence les circuits résonants et en ce que le réglage de la puissance consommée par chaque circuit résonant est réalisé en modifiant la fréquence de travail de l'onduleur.

L'invention sera mieux comprise et d'autres avantages apparaîtront à la lecture de la description détaillée d'un mode de réalisation
20 illustré par le dessin annexé, sur lequel :

- la figure 1 représente le schéma de principe général de l'invention adapté à une structure demi-pont de l'onduleur ;
- la figure 2 représente le schéma de principe général de l'invention adapté à une structure en pont complet de l'onduleur ;
- 25 - la figure 3 représente le schéma d'une variante d'un circuit résonant du troisième ordre ;
- la figure 4 représente le schéma de principe général de l'invention où plusieurs capacités peuvent être mises en parallèles.

Par souci de simplicité, les mêmes éléments porteront les mêmes
30 références dans les différentes figures.

La figure 1 permet de mieux comprendre le principe général de l'invention. Une source de tension continue 1 est par exemple réalisée en redressant une tension secteur alternative 230 V. Le mode de réalisation de la source de tension continue 1 n'est pas représenté en figure 1. La structure
35 d'un onduleur 2 est en demi-pont. Cet onduleur 2 comporte deux transistors

T_A et T_B montés en série entre les deux bornes positive et négative de la source de tension continue 1. On a choisi de représenter deux transistors bipolaires T_A et T_B , mais il est bien entendu que l'onduleur 2 peut fonctionner avec tous moyens de commutation électronique comme par exemple des thyristors, des transistors à effet de champ ou des interrupteurs de type transistor commandés en tension, connus dans la littérature anglosaxonne sous le nom de IGBT (Insulated Gate Bipolar Transistor). Le moyen de commande des deux transistors T_A et T_B par leur base n'est pas représenté sur la figure 1. Ce moyen commande essentiellement la fréquence f_T à laquelle les transistors T_A et T_B sont conducteurs et se bloquent. Un exemple de réalisation d'un tel moyen de commande est décrit dans le brevet GB 2 175 154. De plus, l'onduleur 2 comporte avantageusement deux diodes D_A et D_B appelées diodes de roue libre. La cathode de la diode D_A est raccordée au pôle positif de la source de tension continue 1. L'anode de la diode D_A et la cathode de la diode D_B sont raccordées au point de jonction J des deux transistors T_A et T_B . L'anode de D_B est raccordée au pôle négatif de la source de tension continue 1. En outre, l'onduleur 2 comporte avantageusement deux capacités C_A et C_B d'aide à la commutation des transistors T_A et T_B . C_A est raccordé entre le pôle positif de la source de tension continue 1 et le point de jonction J. C_B est raccordé entre le point de jonction J et le pôle négatif de la source de tension continue 1.

L'onduleur 2 transmet l'énergie de la source de tension continue 1 à plusieurs circuits résonants montés en parallèle. Ces circuits résonants sont représentés à l'intérieur du cadre 3 de la figure 1. Ces circuits résonants sont raccordés entre le point de jonction J et les pôles positif et négatif de la source de tension continue 1. La figure 1 ne représente que deux circuits résonants, il est bien entendu que l'invention ne se limite pas à l'alimentation de deux circuits résonants et qu'elle peut être mise en oeuvre pour un plus grand nombre de circuits résonants.

Chaque circuit résonant comporte un inducteur référencé I_1 pour le premier circuit résonant et I_2 pour le deuxième circuit résonant. Le premier circuit résonant comporte en outre un interrupteur K_1 et deux capacités C_{11} et C_{12} . Le deuxième circuit résonant comporte en outre un interrupteur K_2 et deux capacités C_{21} et C_{22} . Les interrupteurs K_1 et K_2 sont par exemple des relais. Les inducteurs I_1 et I_2 sont raccordés tous deux par une de leur

borne au point de jonction J. L'autre borne de l'inducteur I_1 est raccordée à une première borne de l'interrupteur K_1 . La deuxième borne de l'interrupteur K_1 est raccordée à une première borne des deux capacités C_{11} et C_{12} . La deuxième borne de la capacité C_{11} est raccordée au pôle positif de la source de tension continue 1. La deuxième borne de la capacité C_{12} est raccordée au pôle négatif de la source de tension continue 1. L'autre borne de l'inducteur I_2 est raccordée à une première borne de l'interrupteur K_2 . La deuxième borne de l'interrupteur K_2 est raccordée à une première borne des deux capacités C_{21} et C_{22} . La deuxième borne de la capacité C_{21} est raccordée au pôle positif de la source de tension continue 1. La deuxième borne de la capacité C_{22} est raccordée au pôle négatif de la source de tension continue 1.

Chaque circuit résonant peut être assimilé à un circuit RLC. En effet, pour le premier circuit résonant, l'inducteur I_1 peut être assimilé à une inductance L_1 montée en série avec une résistance non représentée. On note que l'inductance L_1 peut varier en fonction de l'ustensile de cuisine posé sur l'inducteur. En régime alternatif, les deux capacités C_{11} et C_{12} peuvent être considérées en parallèle et donc assimilées à une seule capacité C_1 égale à $C_{11} + C_{12}$. En pratique, on choisira avantageusement les capacités C_{11} et C_{12} de telle sorte que leur valeur nominale soit égale. Le premier circuit résonant peut donc être assimilé à une résistance R_1 , une inductance L_1 et une capacité C_1 , toutes trois montées en série. La fréquence de résonance f_{R1} de ce premier circuit résonant peut être calculée suivant la formule

$$f_{R1} = 1 / (2 \pi \sqrt{L_1 C_1})$$

Le même raisonnement peut être fait pour le deuxième circuit résonant dont L_2 est l'inductance de l'inducteur I_2 et C_2 est une valeur égale à la somme des capacités C_{21} et C_{22} . La fréquence de résonance f_{R2} du deuxième circuit résonant peut alors être calculée suivant la formule

$$f_{R2} = 1 / (2 \pi \sqrt{L_2 C_2})$$

Le rôle de chaque interrupteur $K1$ ou $K2$ est de mettre en/ou hors service l'inducteur $I1$ ou $I2$ avec lequel il est raccordé. Lorsque les deux interrupteurs K_1 et K_2 sont ouverts, aucun inducteur n'est alimenté. Lorsqu'un seul des interrupteurs K_1 ou K_2 est fermé, le fonctionnement du dispositif revient au fonctionnement de l'art antérieur cité plus haut où on

associe pour chaque inducteur, un générateur de puissance distinct. Le dispositif conforme à l'invention présente de l'intérêt quand les deux interrupteurs sont fermés. Néanmoins, pour une table de cuisson à induction, il est nécessaire de prévoir l'ouverture des interrupteurs pour
 5 laisser à l'utilisateur le choix d'utiliser ou non plusieurs inducteurs simultanément. En conséquence, pour la suite de l'exposé, on suppose que les deux interrupteurs K_1 et K_2 sont fermés.

A titre d'exemple, pour mieux comprendre l'invention, on donne les valeurs suivantes pour le premier circuit résonant : $L_1 = 60 \mu\text{H}$,
 10 $C_1 = 1 \mu\text{F}$. On a donc $f_{R1} = 20,5 \text{ kHz}$. La valeur $L_1 = 60 \mu\text{H}$ est donnée pour un ustensile de cuisine donné, posé sur l'inducteur. Il est bien entendu que cette valeur varie en fonction des dimensions et du matériau de l'ustensile de cuisine. Bien entendu, la capacité C_1 est donnée par deux capacités C_{11} et C_{12} chacune de valeur 500 nF . Lorsque la fréquence de travail f_T de
 15 l'onduleur est égale à la fréquence de résonance f_{R1} , l'inducteur L_1 génère dans l'ustensile de cuisine la plus grande puissance possible et lorsqu'on commande l'onduleur de façon à éloigner la fréquence de travail f_T de la fréquence de résonance f_{R1} , la puissance générée par l'inducteur L_1 diminue. Pour les composants du deuxième circuit résonant, on donne les valeurs
 20 suivantes : $L_2 = 60 \mu\text{H}$, $C_2 = 0,5 \mu\text{F}$. On a donc $f_{R2} = 29 \text{ kHz}$. On a choisi volontairement des valeurs différentes pour C_1 et C_2 pour que les fréquences de résonance f_{R1} et f_{R2} soient distinctes. Ainsi, lorsqu'on fait varier la fréquence de travail f_T , on peut obtenir une variation de puissance générée par chaque inducteur. Par exemple si la fréquence de travail f_T est égale à la
 25 fréquence de résonance f_{R1} du premier circuit résonant, on a alors la puissance générée par le premier inducteur L_1 qui est grande et la puissance générée par le deuxième inducteur L_2 qui est faible.

Si par la suite, on augmente la fréquence de travail f_T , on a alors la puissance générée par le premier inducteur L_1 qui diminue et tant que la
 30 fréquence de travail f_T est inférieure à la fréquence de résonance f_{R2} du deuxième circuit résonant, la puissance générée par le deuxième inducteur L_2 augmente. On peut augmenter la fréquence de travail f_T au delà de la fréquence de résonance f_{R2} ; alors la puissance générée par l'inducteur L_2 décroît, après être passée par un maximum lorsque la fréquence de travail f_T
 35 était égale à la fréquence de résonance f_{R2} . On peut bien entendu imaginer

que la fréquence de travail f_T soit inférieure à la plus petite des fréquences de résonance, f_{R1} dans l'exemple choisi. Ainsi, lorsque les deux interrupteurs K_1 et K_2 sont fermés, en faisant varier la fréquence de travail f_T , on peut faire croître et décroître les puissances générées par les deux inducteurs. En

5 régime établi, c'est à dire en l'absence de modification consignée de la part de l'utilisateur, les interrupteurs ne sont pas manoeuvrés et les inducteurs, sont donc alimentés en permanence par l'onduleur 2, lorsqu'ils sont en service

Avantageusement, pour simplifier les moyens de commande des

10 deux transistors T_A et T_B , on ne fait pas varier la fréquence de travail f_T depuis une valeur inférieure à f_{R1} jusqu'à une valeur supérieure à f_{R2} . Il est en effet préférable de faire varier la fréquence de travail f_T de telle sorte que le courant en sortie de l'onduleur, c'est-à-dire entre le point de jonction J et les circuits résonants, soit toujours en retard sur la tension au point J, ou soit

15 toujours en avance. Ce choix permet de simplifier la stratégie de commande des transistors T_A et T_B .

La figure 2 représente le schéma de principe général de l'invention adapté à une structure en pont complet de l'onduleur. L'onduleur comporte quatre transistors T_A , T_B , T_C , T_D représentés dans deux cadres en

20 traits interrompus 21 et 22. T_A et T_B sont dans le cadre 21 ; T_C et T_D sont dans le cadre 22. Les transistors T_A et T_B d'une part, T_C et T_D d'autre part sont montés en série entre les deux pôles de la source de tension continue 1. Le point de jonction des deux transistors T_A et T_B porte le repère J_{21} . Le point de jonction des deux transistors T_C et T_D porte le repère J_{22} . Par souci

25 de simplicité, dans les cadres 21 et 22 on n'a pas représenté de diodes de roue libre ni de condensateurs d'aide à la commutation, mais il est bien entendu que ces composants peuvent exister.

L'onduleur 21, 22, transmet de l'énergie à deux circuits résonants. La figure 2 ne représente que deux circuits résonants et leurs moyens de

30 sélection K_1 et K_2 . Comme pour la figure 1 il est bien entendu que l'invention peut être mise en oeuvre pour un plus grand nombre de circuits résonants. Ces deux circuits résonants sont montés en parallèle entre les points de jonction J_{21} et J_{22} . Le premier circuit résonant comporte en série les éléments suivants : un inducteur L_1 , une capacité C_1 et un interrupteur K_1 . Le

35 deuxième circuit résonant comporte en série un inducteur L_2 , une capacité C_2

et un interrupteur K_2 . Pour que le premier circuit résonant, décrit en figure 1, soit équivalent au premier circuit résonant décrit en figure 2, il suffit que la valeur de la capacité C_1 de la figure 2 soit égale à la somme des valeurs des capacités C_{11} et C_{12} décrites en figure 1. Si C_{11} et C_{12} ont chacune pour
5 valeur 500 nF, alors C_1 a pour valeur 1 μ F. Le fonctionnement du dispositif décrit à la figure 2 est semblable au fonctionnement du dispositif décrit à la figure 1. On fait varier la fréquence de travail de l'onduleur pour faire croître ou décroître les puissances générées par les inducteurs I_1 et I_2 .

La structure en pont complet présente l'avantage, pour une même
10 puissance générée par les inducteurs I_1 et I_2 , de réduire l'intensité du courant passant dans chaque transistor. En revanche chaque circuit résonant est, pour une même source de tension continue 1, soumis à une plus forte différence de potentiel.

Les deux structures d'onduleur décrites en figures 1 et 2 ne sont
15 données qu'à titre d'exemple, d'autres structures sont utilisables dans des dispositifs conformes à l'invention. On connaît par exemple une structure d'onduleur ne comportant qu'un seul transistor. Cette structure est connue sous le nom de structure mono-interrupteur, l'utilisation d'un transistor n'étant en effet donnée qu'à titre d'exemple.

20 Les circuits résonants représentés en figures 1 et 2 sont des circuits résonants du premier ordre. Il est bien entendu possible d'utiliser des circuits d'ordre supérieur pour mettre en oeuvre l'invention. Un exemple de circuit du deuxième ordre est décrit figure 3. Ce circuit est représenté sans l'onduleur qui l'alimente, il est bien sûr envisageable de l'alimenter avec un
25 onduleur quelque soit sa structure comme par exemple demi-pont, pont complet ou mono-interrupteur. Ce circuit comporte, en série avec l'inducteur I_1 , deux composants montés en parallèle, une capacité C_{31} et une inductance L_{31} . Ce circuit présente deux maxima de puissance. Ceci permet de pouvoir régler, avec plus de souplesse, les puissances relatives
30 consommées par les inducteurs de plusieurs circuits résonants raccordés en parallèle. Les différents circuits résonants ne sont pas obligatoirement tous du même ordre.

La figure 4 donne un exemple de moyen permettant de faire varier la fréquence de résonance f_{R2} du deuxième circuit résonant et ainsi
35 d'améliorer la souplesse de réglage des puissances générées par les deux

inducteurs I_1 et I_2 . Le premier circuit résonant est identique à celui représenté à la figure 1. Le second circuit résonant comporte aussi, comme à la figure 1 l'inducteur I_2 , mais à la différence de la figure 1, le deuxième circuit résonant comporte plusieurs interrupteurs K_{21} à K_{27} raccordés par leur première borne à la borne de l'inducteur I_2 non raccordée à l'onduleur 2. La deuxième borne de l'interrupteur K_{21} est reliée à une première borne de deux capacités C_{211} et C_{212} . La deuxième borne de la capacité C_{211} est reliée au pôle positif de la source de tension continue 1 et la deuxième borne de la capacité C_{212} est reliée au pôle négatif de la source de tension continue 1.

Comme pour l'interrupteur K_{21} , la deuxième borne de chaque autre interrupteur K_{22} à K_{27} est raccordée à une première borne de deux capacités dont la deuxième borne est raccordée soit au pôle positif soit au pôle négatif de la source de tension continue. A l'interrupteur K_{2i} correspond la capacité C_{2i1} reliée au pôle positif et la capacité C_{2i2} reliée au pôle négatif. Dans la représentation de la figure 4, i varie de 1 à 7. Il est bien entendu que l'invention n'est pas limitée à 7 structures comprenant chacune un interrupteur et deux capacités.

La figure 4 donne un exemple de dispositif permettant de faire varier la capacité du deuxième circuit résonant. La variation de la capacité permet de faire varier la fréquence de résonance f_{R2} et donc de régler la puissance générée par chacun des deux inducteurs I_1 et I_2 indépendamment l'un de l'autre. Lorsque l'interrupteur K_1 est fermé, on règle la fréquence de travail f_T de l'onduleur en fonction de la puissance que l'on souhaite générer par l'inducteur I_1 . Ensuite pour régler la puissance que l'on souhaite générer par l'inducteur I_2 , on ferme un ou plusieurs interrupteurs K_{2i} de façon à faire varier la fréquence de résonance f_{R2} du deuxième circuit résonant. Lorsqu'on souhaite générer une puissance importante par l'inducteur I_2 , on ferme le ou les interrupteurs K_{2i} nécessaires pour que la fréquence de résonance f_{R2} soit la plus proche possible de f_T . Si au contraire, on souhaite générer une puissance plus faible par l'inducteur I_2 , on ferme le ou les interrupteurs K_{2i} nécessaires pour que la fréquence de résonance f_{R2} s'éloigne de f_T . Comme pour les variantes représentées figures 1 et 2, les interrupteurs K_{2i} ont pour fonction la mise en ou hors service des inducteurs. De plus, ils sont manoeuvrés lorsque l'utilisateur souhaite modifier la puissance d'un des inducteurs. En régime permanent, c'est à dire en l'absence de modification

de consigne par l'utilisateur de la puissance à générer, les interrupteurs ne sont pas manoeuvrés et les inducteurs sont donc alimentés en permanence par l'onduleur 2, lorsqu'il sont en service.

Le mode de réalisation décrit figure 4 permet de faire varier la
5 fréquence de résonance par pas successifs. Les capacités permettant de faire varier la fréquence de résonance sont associées en parallèle, il est possible de les associer en série avec des interrupteurs permettant de les court-circuiter. On peut aussi combiner l'association série et parallèle. Si par
10 contre on souhaite faire varier cette fréquence sans à coup, il est possible de remplacer les interrupteurs et les capacités du deuxième circuit résonant par un seul interrupteur, permettant la coupure du circuit résonant et une ou plusieurs capacités variables. De façon générale, on regroupera sous le nom de capacité modulable tout moyen permettant de faire varier la valeur d'une capacité que ce soit avec ou sans à coup.

15 On peut également imaginer, pour faire varier la fréquence de résonance du deuxième circuit résonant, de faire varier la valeur d'une inductance appartenant à ce circuit, comme par exemple l'inductance L_1 ou L_2 et/ou l'inductance L_{31} du circuit représenté figure 3. La variation de l'inductance peut se faire de façon continue ou pas à pas comme pour les
20 condensateurs de la figure 4.

Le mode de réalisation décrit figure 4 ne comporte que deux circuits résonants, mais il est bien entendu qu'on peut utiliser cette conception pour un nombre plus grand de circuits résonants. Avantageusement chaque circuit résonant supplémentaire, à partir du
25 troisième, comportera également, comme le deuxième circuit résonant, des moyens pour faire varier sa fréquence de résonance. Par la suite on nommera le circuit résonant dont la fréquence de résonance est fixe : circuit maître (premier circuit résonant de la figure 4). Les autres circuits dont on peut régler la fréquence de résonance seront nommés circuits esclaves.

30 Il est possible de faire fonctionner l'ensemble des circuits résonants à puissance maximale dite nominale. Dans ce cas, on règle la fréquence de résonance des circuits esclaves de sorte qu'elle soit égale à la fréquence de résonance du circuit maître. On règle la fréquence de travail f_T au voisinage de la fréquence de résonance des circuits résonants. Pour que
35 le dispositif fonctionne de façon satisfaisante, il est nécessaire que l'onduleur

puisse délivrer la somme des puissances nominales de chaque circuit résonant. L'onduleur ainsi dimensionné présente l'avantage de pouvoir alimenter un ou plusieurs circuits résonants particuliers à une puissance supérieure à sa puissance nominale lorsque les autres circuits sont

5 alimentés à une puissance inférieure à leur puissance nominale. Ainsi, on distribue à volonté la puissance maximale disponible en sortie de l'onduleur vers les différents inducteurs. On peut même autoriser le générateur de puissance à délivrer toute sa puissance disponible vers un inducteur pendant une durée limitée, par exemple quelques minutes, durée bien

10 entendue inférieure à la constante de temps thermique de l'inducteur. En effet, dans le domaine de la cuisson domestique, l'ordre de grandeur de la constante de temps thermique d'un inducteur peut être de 30 minutes, ce qui est très nettement supérieur au temps nécessaire pour certaines préparations culinaires. Pour illustrer cet avantage, on peut citer un mode de

15 cuisson des pâtes. On commence par faire bouillir de l'eau à forte puissance puis, après avoir plongé les pâtes dans l'eau bouillante, on réduit la puissance pour conserver l'eau frémissante. Afin de réduire le temps de la première phase, qui consiste à amener l'eau à ébullition, il est intéressant d'augmenter le plus possible la puissance générée par l'inducteur. Ceci

20 présente un avantage important par rapport à l'art antérieur cité plu haut où on associe pour chaque inducteur, un générateur de puissance. Dans cet art antérieur, si on souhaite dépasser la puissance nominale d'un inducteur, on est tenu de surdimensionner l'onduleur associé, ce qui entraîne un surcoût notable.

REVENDICATIONS

1- Dispositif d'alimentation de plusieurs circuits résonants montés en parallèle par un générateur de puissance à onduleur (2), caractérisé en ce que chaque circuit résonant (l_1, C_{11}, C_{12} ; l_2, C_{21}, C_{22} ; l_1, C_1 ; l_2, C_2 ; l_1, L_{31}, C_{31} ; l_2, C_{211} à C_{272}) a une fréquence de résonance (f_{R1}, f_{R2}) distincte, en ce que le générateur (1, 2 ; 1, 21, 22) alimente en permanence les circuits résonants et en ce que le réglage de la puissance consommée par chaque circuit résonant est réalisé en modifiant la fréquence de travail (f_T) de l'ondeur 2.

2- Dispositif selon la revendication 1, caractérisé en ce qu'au moins un circuit résonant comporte un moyen pour faire varier sa fréquence de résonance (f_{R2}).

3- Dispositif selon la revendication 2, caractérisé en ce que le moyen comporte une capacité et en ce que la valeur de la capacité (C_2 ; C_{21}, C_{22} ; C_{211}, C_{212}) est modulable.

4- Dispositif selon la revendication 3, caractérisé en ce que la modulation de valeur de la capacité est réalisée au moyen de plusieurs capacités (C_{211}, C_{212}) que l'on peut associer au moyen d'interrupteurs (K_{2i}).

5- Dispositif selon la revendication 4, caractérisé en ce que les capacités (C_{211}, C_{212}) sont associées en parallèle.

6- Dispositif selon l'une des revendications précédentes, caractérisé en ce que la fréquence de travail (f_T) est choisie de telle sorte que le courant en sortie de l'ondeur (2) soit toujours en retard sur la tension de sortie de l'ondeur (2).

7- Dispositif selon l'une des revendications précédentes, caractérisé en ce que l'on distribue à volonté la puissance maximale disponible en sortie du générateur (1, 2 ; 1, 21, 22) vers les différents inducteurs (l_1, l_2).

8- Dispositif selon la revendication 2, caractérisé en ce que ledit moyen comporte une inductance et en ce que la valeur de l'inductance (L_1, L_2 ; L_{31}) est variable.

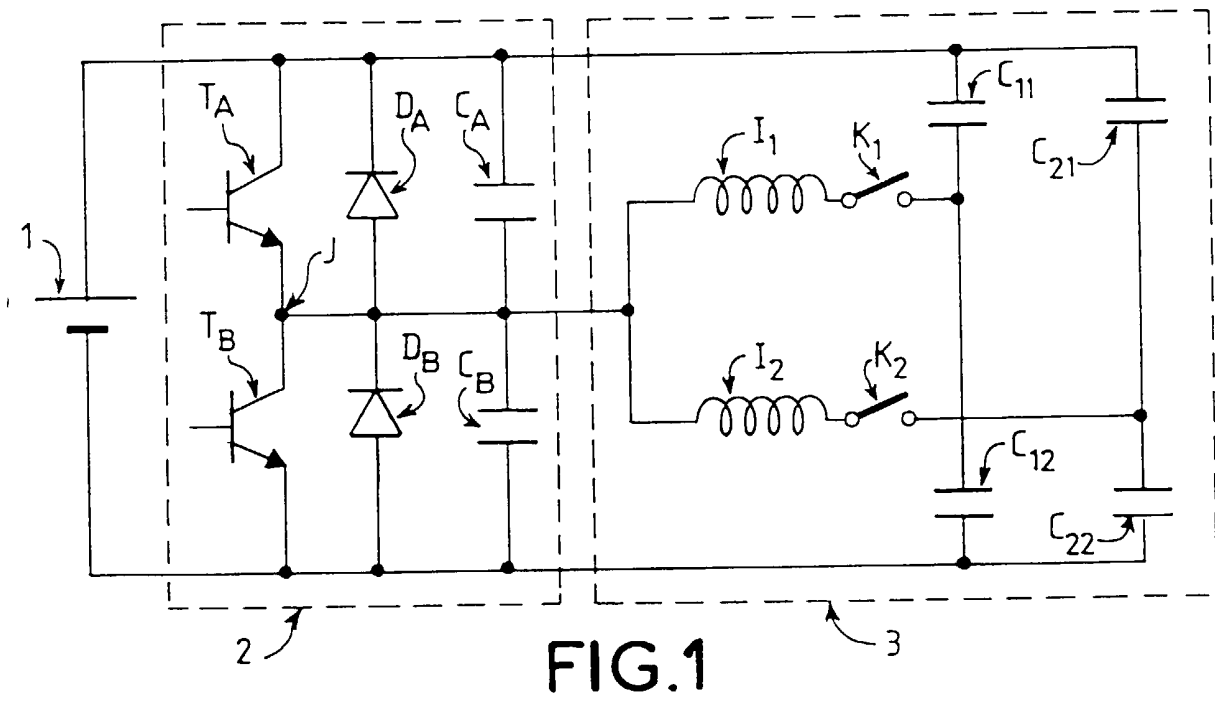


FIG. 1

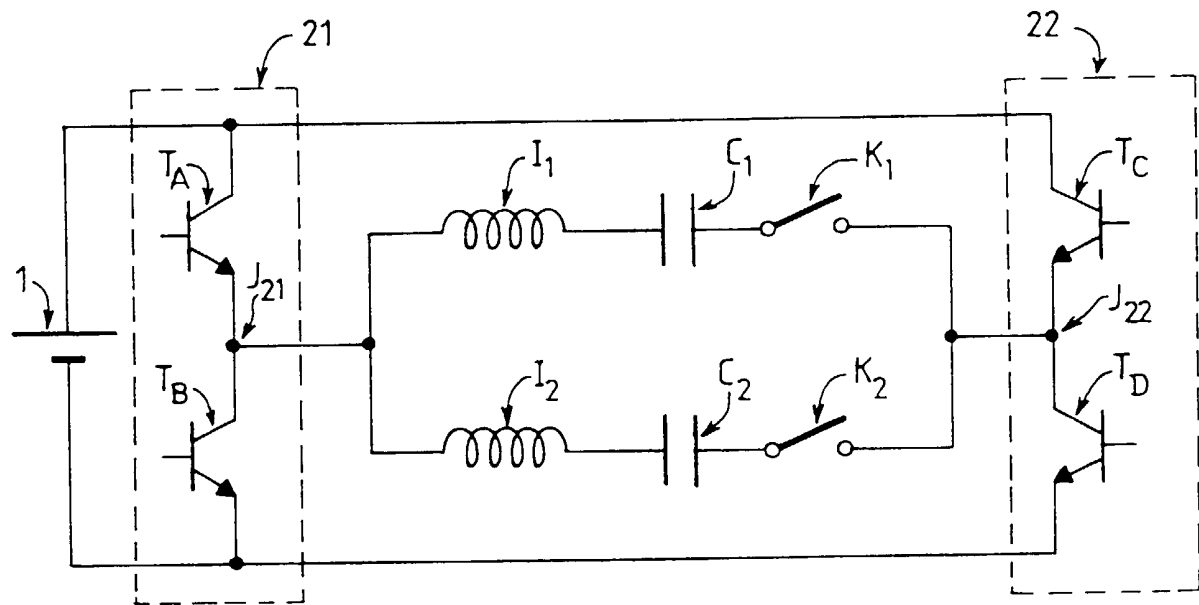


FIG. 2

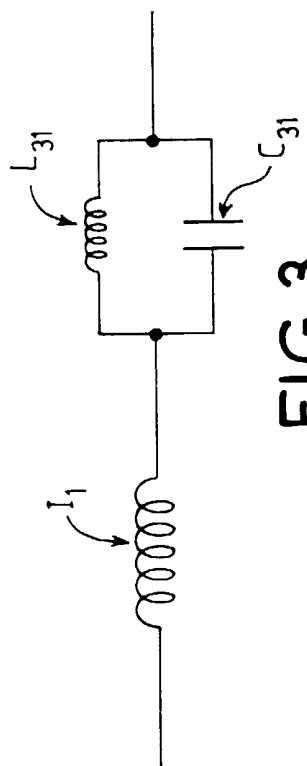


FIG. 3

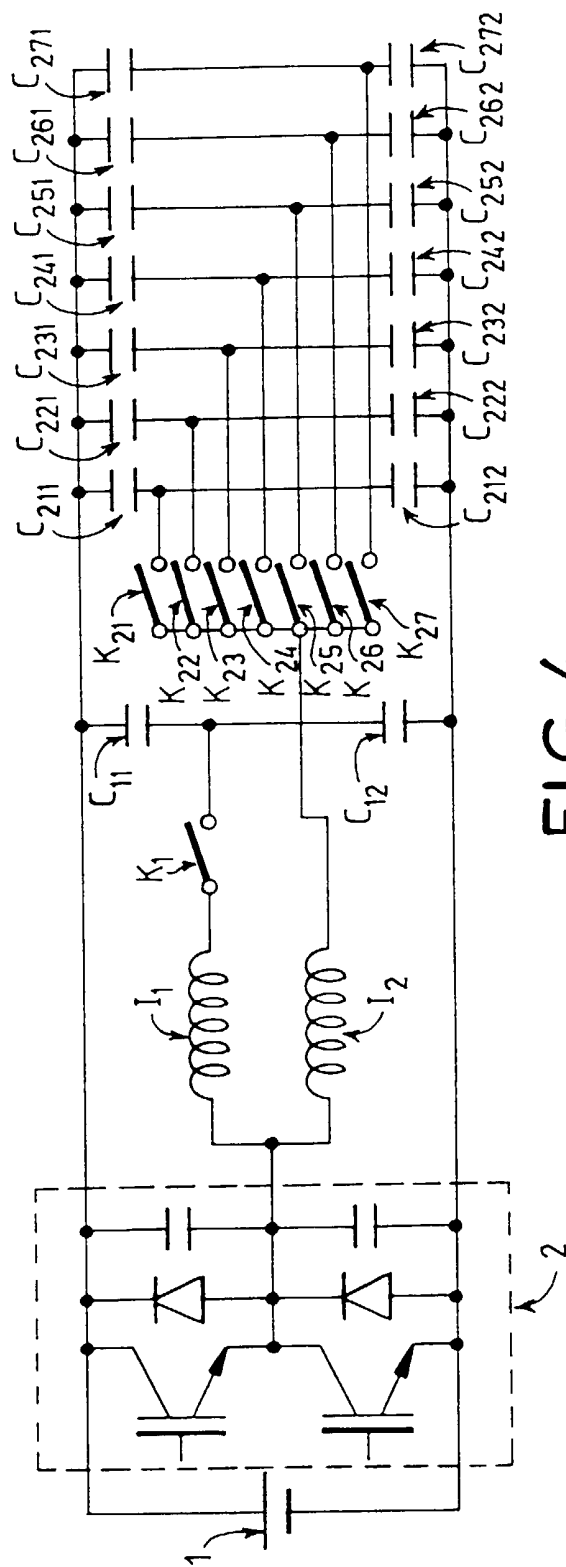


FIG. 4

INSTITUT NATIONAL
de la
PROPRIETE INDUSTRIELLE

RAPPORT DE RECHERCHE
PRELIMINAIRE

établi sur la base des dernières revendications
déposées avant le commencement de la recherche

N° d'enregistrement
national

FA 551342
FR 9716343

DOCUMENTS CONSIDERES COMME PERTINENTS		Revendications concernées de la demande examinée
Catégorie	Citation du document avec indication, en cas de besoin, des parties pertinentes	
X	PATENT ABSTRACTS OF JAPAN vol. 017, no. 608 (E-1457), 9 novembre 1993 & JP 05 190263 A (FUJI ELECTRIC CO LTD), 30 juillet 1993	1
Y	* abrégé *	2,8
Y	EP 0 188 980 A (CABLECO SA) 30 juillet 1986 * le document en entier *	2,8
A	US 4 151 387 A (PETERS PHILIP H JR) 24 avril 1979 * colonne 16, ligne 32 - ligne 54; figure 2B *	1-5
A	US 4 092 510 A (KIUCHI MITSUYUKI ET AL) 30 mai 1978 * abrégé; figure 1 *	1-8
		DOMAINES TECHNIQUES RECHERCHES (Int.CL.6)
		H05B H02M
Date d'achèvement de la recherche		Examineur
8 septembre 1998		Gentili, L
CATEGORIE DES DOCUMENTS CITES		
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		
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		