



(51) Classification internationale des brevets :
H02J 9/06 (2006.01) H02J 9/00 (2006.01)
H02J 7/00 (2006.01) H01M 10/44 (2006.01)

(21) Numéro de la demande internationale :
PCT/FR2009/052268

(22) Date de dépôt international :
23 novembre 2009 (23.11.2009)

(25) Langue de dépôt : français

(26) Langue de publication : français

(30) Données relatives à la priorité :
0806601 25 novembre 2008 (25.11.2008) FR

(71) Déposant (pour tous les États désignés sauf US) : BULL
SAS [FR/FR]; Rue Jean Jaurès, BP 68, F-78340 Les
Clayes-sous-Bois (FR).

(72) Inventeur; et

(75) Inventeur/Déposant (pour US seulement) :
LECOURTIER, Georges [FR/FR]; 33 bis rue Champ-
Lagarde, F-78000 Versailles (FR).

(74) Mandataire : BONNET, Michel; Cabinet Bonnet, Boîte
n° 10, 93 rue Réaumur, F-75002 Paris (FR).

(81) États désignés (sauf indication contraire, pour tout titre
de protection nationale disponible) : AE, AG, AL, AM,

AO, AT, AU, AZ, BA, BB, BG, BH, BR, BW, BY, BZ,
CA, CH, CL, CN, CO, CR, CU, CZ, DE, DK, DM, DO,
DZ, EC, EE, EG, ES, FI, GB, GD, GE, GH, GM, GT,
HN, HR, HU, ID, IL, IN, IS, JP, KE, KG, KM, KN, KP,
KR, KZ, LA, LC, LK, LR, LS, LT, LU, LY, MA, MD,
ME, MG, MK, MN, MW, MX, MY, MZ, NA, NG, NI,
NO, NZ, OM, PE, PG, PH, PL, PT, RO, RS, RU, SC, SD,
SE, SG, SK, SL, SM, ST, SV, SY, TJ, TM, TN, TR, TT,
TZ, UA, UG, US, UZ, VC, VN, ZA, ZM, ZW.

(84) États désignés (sauf indication contraire, pour tout titre
de protection régionale disponible) : ARIPO (BW, GH,
GM, KE, LS, MW, MZ, NA, SD, SL, SZ, TZ, UG, ZM,
ZW), eurasién (AM, AZ, BY, KG, KZ, MD, RU, TJ,
TM), européen (AT, BE, BG, CH, CY, CZ, DE, DK, EE,
ES, FI, FR, GB, GR, HR, HU, IE, IS, IT, LT, LU, LV,
MC, MK, MT, NL, NO, PL, PT, RO, SE, SI, SK, SM,
TR), OAPI (BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GQ, GW,
ML, MR, NE, SN, TD, TG).

Déclarations en vertu de la règle 4.17 :

— relative à la qualité d'inventeur (règle 4.17.iv))

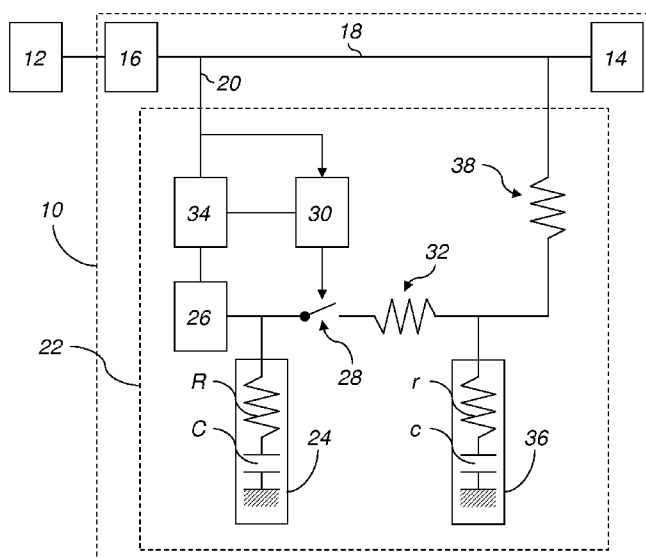
Publiée :

— sans rapport de recherche internationale, sera republiée
dès réception de ce rapport (règle 48.2.g))

(54) Title : DIRECT CURRENT UNINTERRUPTIBLE POWER SUPPLY DEVICE FOR A DATA-PROCESSING SYSTEM
WITH AT LEAST ONE PROCESSOR

(54) Titre : DISPOSITIF D'ALIMENTATION DE SECOURS EN COURANT CONTINU D'UN SYSTÈME DE
TRAITEMENT D'INFORMATION A AU MOINS UN CALCULATEUR

Figure 1



(57) Abstract : The invention relates to an
uninterruptible direct current power supply device
(22) for a data processing system (14) with at least
one computer supplied with very low voltage,
wherein the direct current power supply is intended
for being connected to an alternating current power
supply network (12), which comprises a means (24)
for storing electric power, by means of an AC/DC
converter (16). The device also comprises a means
(26) for charging a means (24) for storing electric
power using part of the direct current supplied by
the AC/DC converter (16) to the very low-voltage
power supply of the data processing system (14),
and a means (28, 30) for discharging the power
stored in the electric power storage means (24) to
the very low-voltage power supply of the data
processing system (14), at a substantially constant
predetermined very low voltage, following the
detection of a power line disturbance in the power
supply network (12).

(57) Abrégé :

[Suite sur la page suivante]

Ce dispositif (22) d'alimentation de secours en courant continu d'un système (14) de traitement d'information à au moins un ordinateur alimenté en très basse tension dont l'alimentation en courant continu est destinée à être raccordée à un réseau (12) d'alimentation en courant alternatif par l'intermédiaire d'un convertisseur AC/DC (16) de courant alternatif en courant continu, comporte des moyens (24) de stockage d'énergie électrique. En outre, il comporte des moyens (26) de charge des moyens (24) de stockage d'énergie électrique à partir d'une partie du courant continu fourni par le convertisseur AC/DC (16) à l'alimentation en très basse tension du système de traitement d'information (14), et des moyens (28, 30) de décharge de l'énergie stockée dans les moyens (24) de stockage d'énergie électrique vers l'alimentation en très basse tension du système de traitement d'information (14), à une très basse tension prédéterminée sensiblement constante, suite à la détection d'une micro-coupure de courant du réseau d'alimentation (12).

DISPOSITIF D'ALIMENTATION DE SECOURS EN COURANT CONTINU D'UN SYSTEME DE TRAITEMENT D'INFORMATION A AU MOINS UN CALCULATEUR

La présente invention concerne un dispositif d'alimentation de secours en
5 courant continu d'un système électrique de traitement d'information comportant au moins un ordinateur alimenté en très basse tension. Elle concerne également une installation comprenant un tel dispositif.

Plus précisément, elle s'applique à un système de traitement d'information dont l'alimentation en courant continu est destinée à être raccordée à un réseau
10 d'alimentation en courant alternatif par l'intermédiaire d'un convertisseur AC/DC de courant alternatif en courant continu à très basse tension.

On entend par « très basse tension », une tension généralement qualifiée de « tension de sécurité » qui permet à un opérateur de manipuler sans danger tout composant électrique sous cette tension. Une telle tension est en outre généralement
15 adaptée aux composants électroniques d'un système de traitement d'information. Plusieurs domaines sont définis légalement en France et en Europe (TBT, TBTS, TBTP, TBTF) mais placent tous les très basses tensions sous le seuil de 120 V en courant continu et sous le seuil de 50 V en courant alternatif.

La tension d'un courant alternatif distribué par un réseau de distribution
20 d'électricité est en général de l'ordre de 220/230 V ce qui représente donc a priori un danger pour un opérateur. En revanche, il est généralement considéré qu'une tension de 50 V ou moins ne représente pas de danger à la manipulation. Ainsi, dans les applications de télécommunication, les systèmes de traitement des données de transmission sont généralement soumis à une tension d'environ 48 V. En aviation,
25 les composants embarqués sont généralement soumis à une tension continue d'environ 24 V. Enfin, un système de traitement d'information de type ordinateur est généralement soumis à une tension continue d'environ 12 V.

Un système de traitement d'information est par exemple un ensemble de serveurs informatiques interconnectés en réseau local, formant ainsi un ordinateur à
30 haute performance, généralement qualifié de ordinateur HPC (de l'Anglais « High Performance Computing »). Dans ce cas comme dans d'autres applications sensibles (serveur informatique, micro-ordinateur fixe ou portable, station radiofréquence de télécommunication, etc.), il est important que le fonctionnement du système électrique ne soit pas perturbé par des micro-coupures du réseau
35 d'alimentation en courant alternatif. En effet, de telles micro-coupures, même

lorsqu'elles ne durent que quelques centaines de millisecondes, peuvent engendrer des erreurs de calcul, des pertes de données ou des dysfonctionnements très pénalisants du calculateur HPC.

Pourtant, de telles micro-coupures sont assez fréquentes, le gestionnaire du réseau d'alimentation en courant alternatif pouvant avoir besoin ponctuellement de délester des parties du réseau. Elles ont en général une durée équivalente à quelques périodes du courant alternatif : pour un courant alternatif de 50 Hertz, une micro-coupure de dix à douze périodes dure ainsi entre 200 et 250 millisecondes. En outre, le redémarrage du convertisseur AC/DC suite à une micro-coupure peut prendre lui aussi 100 à 200 millisecondes, ce qui donne une micro-coupure, vue du système électrique, pouvant durer jusqu'à 450 millisecondes.

Les installations comportant un système électrique de traitement d'information, de type sensible aux micro-coupures du réseau, prévoient généralement un dispositif d'alimentation sans interruption qui permet de fournir une alimentation électrique stable et dépourvue de micro-coupures, quoi qu'il se produise sur le réseau d'alimentation en courant alternatif. Cette alimentation sans interruption est généralement reliée directement au réseau d'alimentation et comporte de ce fait un redresseur pour une conversion du courant alternatif en courant continu. Elle est en outre munie d'un dispositif de stockage d'énergie, tel qu'une batterie d'accumulateurs ou un ensemble de supercondensateurs, et d'un onduleur pour convertir le courant continu généré par le dispositif de stockage d'énergie en un courant alternatif. Intercalée entre le réseau d'alimentation en courant alternatif et le convertisseur AC/DC de l'installation, elle vient donc se substituer au réseau d'alimentation pour fournir de l'énergie électrique au système électrique lors des micro-coupures. Un tel dispositif d'alimentation sans interruption est par exemple décrit dans l'article de Sukumara et al, intitulé « Fuel cell based uninterrupted power sources », publié dans 1997 International Conference on Power Electronics and Drive Systems Proceedings, vol. 2, pages 728-733, 26-29 mai 1997.

Comme divulgué dans la demande de brevet Européen publiée sous le numéro EP 1 639 684, le dispositif de stockage d'énergie peut être constitué de supercondensateurs disposés en série pour une plus grande rapidité de la charge en énergie électrique. Cette charge est réalisée par un chargeur alimenté soit en courant continu, lorsque l'alimentation est indépendante du réseau d'alimentation ou lorsque le courant alternatif du réseau d'alimentation a été préalablement converti en

courant continu, soit en courant alternatif, auquel cas le chargeur doit comporter son propre convertisseur AC/DC.

Plus précisément, dans la demande de brevet Européen publiée sous le numéro EP 1 661 226, un chargeur de module de stockage à base de
5 supercondensateurs est décrit. Ce chargeur est alimenté par une source d'énergie telle qu'une pile à combustible, une batterie, ou une autre source d'énergie, pouvant notamment être une source de courant alternatif combinée à un convertisseur AC/DC.

Dans tous les cas, un dispositif d'alimentation sans interruption tel que ceux
10 précités présente un certain encombrement. Si en outre un fort courant doit être fourni en situation de décharge, il est parfois nécessaire de prévoir la disposition de plusieurs de ces dispositifs d'alimentation sans interruption en parallèle.

Il peut donc être souhaité de prévoir un dispositif d'alimentation de secours en courant continu qui permette de s'affranchir d'au moins une partie des problèmes et
15 contraintes précités.

L'invention a donc pour objet un dispositif d'alimentation de secours en courant continu d'un système de traitement d'information à au moins un ordinateur alimenté en très basse tension dont l'alimentation en courant continu est destinée à être raccordée à un réseau d'alimentation en courant alternatif par l'intermédiaire
20 d'un convertisseur AC/DC de courant alternatif en courant continu, comportant des moyens de stockage d'énergie électrique, caractérisé en ce qu'il comporte en outre :

- des moyens de charge des moyens de stockage d'énergie électrique à partir d'une partie du courant continu fourni par le convertisseur AC/DC à l'alimentation en très basse tension du système de traitement
25 d'information, et
- des moyens de décharge de l'énergie stockée dans les moyens de stockage d'énergie électrique vers l'alimentation en très basse tension du système de traitement d'information, à une très basse tension prédéterminée sensiblement constante, suite à la détection d'une micro-
30 coupure de courant du réseau d'alimentation.

En effet, en étant conçu pour se charger directement à l'aide du courant fourni par le convertisseur AC/DC du système électrique et se décharger directement vers l'alimentation en courant continu du système électrique, un dispositif d'alimentation de secours selon l'invention présente un encombrement réduit par une meilleure

intégration avec le système électrique de traitement d'information qu'il est destiné à alimenter en cas de micro-coupure.

De façon optionnelle, les moyens de stockage comportent au moins un supercondensateur à double couche électrochimique.

- 5 De façon optionnelle également, les moyens de stockage comportent au moins un circuit de supercondensateurs disposés en série.

De façon optionnelle également, chaque circuit de supercondensateurs comporte des moyens de compensation d'une dispersion de charge des supercondensateurs disposés en série.

- 10 De façon optionnelle également, les moyens de compensation d'une dispersion de charge comportent des circuits de déviation d'un courant de charge des supercondensateurs disposés en série, chaque circuit de déviation étant monté entre les bornes de l'un des supercondensateurs disposés en série et comportant des moyens de régulation du courant qui le traverse en fonction d'une différence
15 entre une différence de potentiel mesurée aux bornes de ce supercondensateur et une différence de potentiel de référence.

- De façon optionnelle également, les moyens de régulation comportent un transistor MOS à effet de champ dont la tension de grille est fonction de ladite différence entre la différence de potentiel mesurée aux bornes de ce
20 supercondensateur et la différence de potentiel de référence.

De façon optionnelle également, les moyens de décharge comportent un contrôleur apte à détecter une baisse de tension du courant continu fourni par le convertisseur AC/DC et un commutateur commandé par ce contrôleur.

- De façon optionnelle également, le commutateur comporte plusieurs
25 interrupteurs disposés en parallèle commandés par le contrôleur, chaque interrupteur étant notamment conçu sur la base d'une paire de transistors N-MOS à effet de champ disposés tête-bêche.

- De façon optionnelle également, le contrôleur comporte une logique de commande conçue pour commander des fermetures et ouvertures successives du
30 commutateur pendant un cycle de décharge des moyens de stockage, en fonction d'une tension seuil minimale de décharge et d'une tension seuil maximale de décharge prédéterminées.

- Enfin, l'invention a également pour objet une installation électrique destinée à être raccordée à un réseau d'alimentation en courant alternatif, comportant un
35 convertisseur AC/DC de courant alternatif en courant continu, un système de

traitement d'information à au moins un ordinateur alimenté en très basse tension
raccordé à ce convertisseur AC/DC via un premier circuit d'alimentation, un second
circuit de dérivation d'une partie du courant continu fourni par le convertisseur AC/DC
disposé parallèlement au premier circuit, et un dispositif d'alimentation de secours tel
5 que défini précédemment disposé dans ce second circuit de dérivation.

L'invention sera mieux comprise à l'aide de la description qui va suivre,
donnée uniquement à titre d'exemple et faite en se référant aux dessins annexés
dans lesquels :

- 10 - la figure 1 représente schématiquement la structure générale d'une
installation électrique selon un mode de réalisation de l'invention,
- la figure 2 représente schématiquement une répartition possible, sur une
carte formant support, de différents éléments d'un dispositif d'alimentation
de secours selon l'invention,
- 15 - la figure 3 représente schématiquement la structure générale de moyens
de stockage d'énergie du dispositif d'alimentation de secours de la figure 2,
- la figure 4 représente schématiquement la logique de fonctionnement d'un
contrôleur de décharge du dispositif d'alimentation de secours de la figure
2,
- 20 - la figure 5 illustre, par un diagramme temporel, un exemple de
fonctionnement du contrôleur de décharge dont la logique de
fonctionnement est détaillée sur la figure 4,
- les figures 6 et 7 illustrent, par des diagrammes temporels, un exemple de
fonctionnement de l'installation de la figure 1 pendant une micro-coupure
de courant de son réseau d'alimentation en courant alternatif.

25 L'installation électrique 10 représentée sur la figure 1 est raccordée à un
réseau 12 d'alimentation en courant alternatif, tel que par exemple un réseau
délivrant un courant à 50 Hz sous une tension de 230 V.

L'installation électrique 10 comporte un système électrique 14 de traitement
d'information destiné à être alimenté en courant continu, à une intensité imposée par
30 le système électrique 14 et à une tension prédéterminée sensiblement constante. A
titre purement illustratif, le système électrique 14 est un ensemble de serveurs
informatiques formant un ordinateur HPC. Il est par exemple conçu pour être
alimenté en courant continu de 700 A sous une tension sensiblement constante de
12 V.

Par « sensiblement constante », on entend une tension continue dont les variations sont suffisamment faibles autour de sa valeur de référence (en l'occurrence 12 V dans l'application considérée) pour que le système électrique 14 puisse les supporter sans dommage pour ses composants de traitement
5 d'information. Etant donné que les systèmes de traitement d'information, par exemple de type calculateurs, sont munis d'un étage de conversion interne qui régule le courant qu'ils consomment en fonction de la tension d'entrée pour fournir une tension très régulière pouvant descendre jusqu'à 1 V, des variations de 10 à 15 % autour de la valeur de référence de la tension continue dite sensiblement constante
10 fournie en entrée de ces systèmes sont acceptables. Ainsi par exemple, il est acceptable de considérer qu'une tension continue sensiblement constante de 12 V puisse varier entre 11 et 13 V. Une telle tension sensiblement constante est par exemple obtenue par une régulation de la tension continue fournie au système électrique 14 à l'aide d'une tension seuil maximale et d'une tension seuil minimale de
15 référence.

Pour assurer cette alimentation, l'installation électrique 10 comporte donc un convertisseur AC/DC 16 transformant le courant alternatif à 50 Hz sous une tension de 230 V en un courant continu délivré sous une tension de 12 V. Le système électrique 14, plus particulièrement son alimentation en courant continu, est relié au
20 convertisseur AC/DC 16 à l'aide d'un premier circuit d'alimentation 18.

Un second circuit de dérivation 20 d'une partie du courant continu fourni par le convertisseur AC/DC 16 est disposé parallèlement au premier circuit 18 entre le convertisseur AC/DC 16 et le système électrique 14. Ce second circuit 20 comporte un dispositif 22 d'alimentation de secours en courant continu. Il permet donc, au
25 dispositif d'alimentation de secours 22, de puiser une partie du courant continu délivré pour le système électrique 14 par le convertisseur AC/DC 16 afin de stocker de l'énergie électrique, et de fournir, en cas de micro-coupure du réseau d'alimentation 12, du courant continu, puisé à partir de l'énergie électrique stockée, au système électrique 14. En d'autres termes, le dispositif d'alimentation de secours
30 22 est conçu pour prendre le relais du réseau d'alimentation 12 en cas de micro-coupure.

Le dispositif d'alimentation de secours 22 comporte des moyens 24 de stockage d'énergie électrique. Ces moyens de stockage 24 peuvent comporter une ou plusieurs batteries classiques. Les batteries d'accumulateurs présentent
35 généralement un bon rapport d'énergie stockée par unité de volume. En revanche,

elles présentent un mauvais rapport de puissance crête émise par unité de volume ce qui les rend peu avantageuses pour des applications où le système électrique 14 est consommateur d'un courant continu de forte intensité. C'est le cas notamment lorsque le système électrique 14 est un ordinateur HPC puisqu'un courant continu de 700 A peut être nécessaire. Dans ce cas, les moyens 24 de stockage d'énergie électrique comportent avantageusement au moins un supercondensateur, de préférence au moins un circuit de supercondensateurs disposés en série, dont le rapport de puissance crête émise par unité de volume est nettement supérieur. Cette puissance crête ne peut cependant pas être émise pendant une durée trop longue, mais c'est largement suffisant pour pallier les micro-coupures d'un réseau d'alimentation en courant alternatif de bonne qualité, celles-ci ne dépassant généralement pas quelques centaines de millisecondes.

Les moyens 24 de stockage d'énergie électrique à supercondensateurs seront détaillés en référence à la figure 3. Les supercondensateurs sont généralement de type EDLC (de l'Anglais « Electrochemical Double Layer Capacitor »), c'est-à-dire conçus selon le procédé de double couche électrochimique. Ils présentent une résistance interne nettement inférieure à celle des batteries. Les moyens 24 de stockage d'énergie électrique à supercondensateurs peuvent être modélisés par un circuit de type RC parallèle (i.e. circuit comportant une résistance et un condensateur en parallèle), relié d'une part à la masse et d'autre part au second circuit 20, de résistance R et de capacité C.

Le dispositif d'alimentation de secours 22 comporte en outre des moyens 26 de charge des moyens 24 de stockage d'énergie électrique à partir d'une partie du courant continu fourni par le convertisseur AC/DC 16 à l'alimentation du système électrique 14. Ces moyens de charge 26 sont constitués d'un chargeur de supercondensateurs classique et ne seront donc pas détaillés. Ils permettent de charger les moyens 24 de stockage d'énergie électrique en quelques minutes, en général pas plus de trois minutes, perturbant ainsi assez peu le fonctionnement du système électrique 14.

Le dispositif d'alimentation de secours 22 comporte aussi des moyens 28, 30 de décharge de l'énergie stockée dans les moyens 24 de stockage d'énergie électrique vers l'alimentation du système électrique 14, à une intensité donnée (imposée par le système électrique 14) et une tension prédéterminée sensiblement constante, suite à la détection d'une micro-coupure de courant du réseau d'alimentation 12.

Ces moyens de décharge comportent un commutateur 28 commandé par un contrôleur 30. Le commutateur 28 comprend par exemple au moins une paire de transistors N-MOS à effet de champ disposés tête-bêche en série. Cette disposition par paire permet d'isoler les supercondensateurs des moyens 24 de stockage d'énergie électrique du système électrique 14, quelle que soit la tension aux bornes des supercondensateurs et du système électrique 14. Par ailleurs, si au moment de la décharge le courant destiné à traverser le commutateur 28 est supérieur à ce que peut supporter une telle paire de transistors, plusieurs paires de transistors disposées en parallèle, commandées par le même contrôleur 30, peuvent être prévues pour former le commutateur 28.

Le commutateur 28 est illustré sur la figure 1 par un interrupteur idéal auquel est associée une résistance interne 32. Le fonctionnement du contrôleur 30 sera détaillé en référence aux figures 4 à 7. Il est notamment conçu pour pouvoir détecter une micro-coupure du réseau d'alimentation 12 dès que la valeur de la tension fournie au système électrique devient inférieure à une tension seuil prédéterminée.

Comme indiqué précédemment, le courant continu de 700 A fourni par le convertisseur AC/DC 16 à l'alimentation du système électrique 14 présente par exemple une tension de 12 V sur le premier circuit 18. Le courant prélevé par le second circuit 20 présente donc a priori cette même tension de 12 V. Cependant, pour qu'en cas de micro-coupure les moyens 24 de stockage d'énergie électrique puissent fournir un courant continu au système électrique 14 à cette même tension de 12 Volts, il est nécessaire que ceux-ci soient chargés à une tension supérieure, à cause notamment de la résistance interne des moyens 24 de stockage d'énergie électrique et de celle du commutateur 28. Par exemple, cette tension supérieure nécessaire peut être voisine de 15 Volts. En outre, du fait que le commutateur 28 est composé de transistors MOS à effet de champ dont il faut alimenter la grille, le contrôleur 30 doit fournir en général une tension supérieure à 20 Volts.

Pour ces raisons, un rehausseur de tension 34 de type classique est fourni en amont du chargeur 26 et du contrôleur 30 dans le second circuit 20, pour rehausser la tension de 12 V à 21 V par exemple. Selon une autre variante, deux rehausseurs de tension différents pourraient être envisagés, l'un pour le chargeur 26, l'autre pour le contrôleur 30, puisque les tensions dont ils ont besoin ne sont pas les mêmes.

Le dispositif d'alimentation de secours 22 fonctionne de la façon suivante :

- lorsque le système électrique 14 est alimenté en courant continu par le convertisseur AC/DC 16, une partie de ce courant est détournée par le

second circuit 20 pour charger les moyens 24 de stockage d'énergie électrique, tant que ceux-ci ne sont pas encore complètement chargés,

- lorsqu'une micro-coupure est détectée par le contrôleur 30, celui-ci commande la fermeture du commutateur 28 pour que les moyens 24 de stockage d'énergie électrique prennent le relais du réseau d'alimentation 12 défaillant.

Le temps mis par le commutateur 28 pour se fermer et laisser passer le courant provenant des moyens 24 de stockage d'énergie électrique peut cependant être suffisant pour perturber le fonctionnement du système électrique 14. Le dispositif d'alimentation de secours 22 comporte donc avantageusement des moyens supplémentaires 36 de stockage d'énergie électrique, par exemple constitués de condensateurs simples, dits condensateurs de lissage, disposés en parallèle en sortie du commutateur 28. Les moyens supplémentaires 36 de stockage d'énergie électrique peuvent, comme les moyens de stockage 24 à supercondensateurs, être modélisés par un circuit de type RC parallèle, relié d'une part à la masse et d'autre part au second circuit 20 en sortie du commutateur 28, de résistance r et de capacité c . A titre d'exemple non limitatif, une vingtaine de condensateurs de lissage peuvent être disposés en sortie du commutateur 28, pour une résistance r de 0,5 m Ω et une capacité c de 0,01 F.

Grâce à ces moyens supplémentaires 36 de stockage d'énergie électrique, le dispositif d'alimentation de secours 22 fonctionne plus précisément de la façon suivante :

- lorsque le système électrique 14 est alimenté en courant continu par le convertisseur AC/DC 16, une partie de ce courant est détournée pendant une durée limitée par le second circuit 20 pour charger les moyens 24 de stockage d'énergie électrique, tant que ceux-ci ne sont pas encore complètement chargés,
- une petite partie de ce courant est également détournée pendant une durée limitée pour charger les moyens supplémentaires 36 de stockage d'énergie électrique tant que ceux-ci ne sont pas encore complètement chargés,
- lorsqu'une micro-coupure est détectée par le contrôleur 30, celui-ci commande la fermeture du commutateur 28,
- entre le début de la micro-coupure et la fermeture effective du commutateur 28, une partie de l'énergie électrique accumulée dans les

moyens supplémentaires 36 de stockage d'énergie est transmise au système électrique 14, et

- lorsque le commutateur 28 est effectivement fermé, les moyens 24 de stockage d'énergie électrique prennent le relais du réseau d'alimentation 12 défaillant.

On comprendra qu'il n'est pas utile de prévoir des supercondensateurs dans les moyens supplémentaires 36 de stockage d'énergie électrique puisqu'ils ne sont destinés à fournir leur énergie stockée que pendant un très court temps de transition de l'ordre de quelques microsecondes, nettement inférieur à la durée de la micro-coupure.

Concrètement, le dispositif d'alimentation de secours 22, avec son chargeur 26, son contrôleur 30, son rehausseur de tension 34, son commutateur 28, et ses moyens de stockage 24 et 36, est monté sur une carte formant support et présentant une résistance interne 38 égale par exemple à 0,1 mΩ. Cette carte, portant la référence 40, comporte les éléments précités selon une répartition schématique illustrée sur la figure 2.

Alors que le système électrique 14 est alimenté par le convertisseur AC/DC 16 en courant continu de 12 V à partir d'un courant alternatif à 230 V via le premier circuit 18, le second circuit 20 est lui aussi raccordé au premier circuit 18 de sorte qu'il permet une charge du dispositif 22 d'alimentation de secours à l'aide de ce courant continu de 12 V. Cette charge se fait par une consommation de courant continu comprise généralement entre 0,5 et 18 A. Le second circuit 20 permet aussi au contrôleur 30 de prélever la valeur de la tension du courant continu fourni par le convertisseur AC/DC 16 de manière à pouvoir détecter une éventuelle défaillance, par l'apparition d'une micro-coupure, du réseau d'alimentation 12.

Le rehausseur de tension 34, par exemple un convertisseur DC/DC à découpage, rehausse la tension du courant continu fourni par le second circuit 20 en un courant continu à 21 V d'intensité comprise entre 0 et 9 A selon que le dispositif 22 d'alimentation de secours est en situation de charge ou non. Ce courant alimente le contrôleur 30 et le chargeur 26.

Le chargeur 26 fournit à son tour aux moyens 24 de stockage d'énergie électrique un courant continu dont l'intensité varie entre 0 et 12 A selon que le dispositif 22 d'alimentation de secours est en situation de charge ou non.

Il convient de dimensionner les moyens 24 de stockage d'énergie électrique de sorte qu'en situation de décharge, ils puissent fournir un courant de 700 A

pendant par exemple au plus 480 ms sous une tension d'environ 12 V toujours au moins supérieure à une limite prédéterminée par exemple fixée à 11 V.

De façon concrète, les moyens 24 de stockage d'énergie électrique comportent au moins un circuit de six supercondensateurs disposés en série. Pour des dimensions acceptables, il est possible de trouver des supercondensateurs dont les caractéristiques sont les suivantes : une capacité égale à 600 F, une résistance interne égale à 0,83 mΩ et une différence de potentiel maximale supportée aux bornes du supercondensateur de 2,7 V. Ainsi, un circuit de six supercondensateurs disposés en série présente une capacité équivalente $C = 100$ F et une résistance interne équivalente $R = 4,98$ mΩ. On montre que l'évolution de la tension du courant délivré par un tel circuit pendant la décharge de ses supercondensateurs vérifie l'équation suivante :

$$V = (V_0 - IT / C) - RI, \quad (1)$$

où V_0 est la tension de charge que doit délivrer le chargeur 26, $I = 700$ A le courant délivré par le circuit, $T = 480$ ms le temps maximal de décharge.

On voit que, sous ces conditions, pour que la tension V du courant délivré par le circuit soit toujours supérieure à 11 V, il faut que la tension de charge V_0 soit au moins de 17,85 V. Or la différence de potentiel maximale supportée aux bornes des six condensateurs précités est de $6 \times 2,7$ V = 16,2 V. Il apparaît donc qu'un seul circuit de six condensateurs ne suffit pas.

En prévoyant deux circuits de six condensateurs tels que ceux précités, disposés en parallèle, on conçoit des moyens 24 de stockage d'énergie électrique dont la capacité équivalente C vaut 200 F et la résistance interne équivalente R vaut 2,49 mΩ. Sous ces nouvelles conditions, pour que la tension V du courant délivré par les moyens 24 de stockage d'énergie électrique soit toujours supérieure à 11 V, il faut que la tension de charge V_0 soit au moins de 14,42 V. En pratique, la chute de tension aux bornes du commutateur 28 impose une tension de charge légèrement supérieure, par exemple égale à $V_0 = 14,8$ V. En tenant compte en outre de la résistance interne des moyens 24 de stockage d'énergie électrique, il est ainsi possible pour le second circuit 20 de délivrer un courant de 700 A sous une tension sensiblement constante, c'est-à-dire toujours comprise entre 11 et 13 V, en situation de décharge du dispositif 22 d'alimentation de secours, pendant une durée maximale de micro-coupure, incluant le redémarrage du convertisseur AC/DC 16, de 480 ms. On notera aussi que des moyens 24 de stockage d'énergie électrique présentant ces

paramètres de résistance et capacité équivalentes à l'aide de supercondensateurs peuvent être chargés en moins de trois minutes par le chargeur 26.

La figure 2 illustre la duplication du circuit de six supercondensateurs dans les moyens 24 de stockage d'énergie électrique. Il est également possible, pour des raisons pratiques, de dupliquer le rehausseur de tension 34, le chargeur 26, le contrôleur 30 et le commutateur 28.

Enfin, comme indiqué précédemment et comme illustrée sur la figure 2 également, le commutateur 28 peut-être formé de plusieurs paires de transistors MOS disposées en parallèle, de sorte que chacune de ses paires de transistors MOS ne supporte qu'une fraction de l'intensité du courant $I = 700 \text{ A}$ fourni en situation de décharge des moyens 24 de stockage d'énergie électrique. Par exemple, le commutateur 28 comporte six paires de transistors.

L'un quelconque des circuits de supercondensateurs des moyens 24 de stockage d'énergie électrique est par exemple d'une structure conforme à celle illustrée sur la figure 3.

Selon cette structure, six supercondensateurs C_1 , C_2 , C_3 , C_4 , C_5 et C_6 sont disposés en série entre la masse et le second circuit 20 en sortie du chargeur 26. Au cours d'une charge de ce circuit de six supercondensateurs, la tension $(V_6 - V_0)$ à ses bornes augmente jusqu'à la valeur maximale de 14,8 V. Idéalement, si les six supercondensateurs sont strictement identiques, la charge est répartie de façon homogène dans chacun d'entre eux, ne dépassant ainsi pas localement les 2,7 V supportés par chaque supercondensateur. Malheureusement, en réalité une dispersion des paramètres des supercondensateurs est inévitable par fabrication de sorte que des variations de l'ordre de 20 % peuvent être atteintes d'un supercondensateur à l'autre, notamment sur leur capacité. Ainsi, si rien n'est prévu pour compenser cette dispersion, les six supercondensateurs ne se chargent pas à la même vitesse et les différences de potentiel respectives à leurs bornes $(V_6 - V_5)$, $(V_5 - V_4)$, $(V_4 - V_3)$, $(V_3 - V_2)$, $(V_2 - V_1)$, $(V_1 - V_0)$ augmentent à des vitesses différentes pendant un cycle de charge : certaines peuvent ainsi dépasser la valeur maximale supportable de 2,7 V par les supercondensateurs correspondants alors que la charge n'est théoriquement pas complètement terminée.

Il est donc avantageux de prévoir des moyens de compensation d'une dispersion de charge des supercondensateurs. Ces moyens de compensation prévoient la présence d'un circuit de déviation du courant de charge du circuit de six supercondensateurs aux bornes de chaque supercondensateur. Chaque circuit de

déviator comporte des moyens de régulation du courant qui le traverse en fonction d'une différence entre une différence de potentiel mesurée aux bornes du supercondensateur correspondant et une différence de potentiel de référence.

Ainsi, un premier circuit de déviation 42₁ est prévu aux bornes du premier
5 supercondensateur C₁. Il est caractérisé par une résistance r₁ et comporte un transistor MOS à effet de champ T₁ dont la tension de grille permet de régler la portion du courant de charge qui est déviée dans le circuit de déviation 42₁ pour accélérer ou freiner la charge du supercondensateur C₁. En effet, plus la tension de grille du transistor T₁ est importante, plus le courant de charge passe facilement dans
10 le premier circuit de déviation 42₁ et moins le supercondensateur C₁ se charge rapidement. Ainsi, la tension de grille du transistor T₁ est avantageusement fournie par un comparateur CP₁ fournissant à chaque instant la valeur de la différence entre la différence de potentiel réelle (V₁ - V₀) entre les bornes du premier supercondensateur C₁ et la différence de potentiel (V₆ - V₀)/6 idéale que l'on devrait
15 mesurer aux bornes du premier supercondensateur C₁ si tous les supercondensateurs se chargeaient à la même vitesse. Ce comparateur CP₁ peut être réalisé à l'aide d'un amplificateur opérationnel monté en soustracteur dont l'entrée positive est à la tension V₁ (prélevée à la borne de potentiel supérieur du premier supercondensateur) et dont l'entrée négative est connectée aux tensions V₀
20 (prélevée à la borne de potentiel inférieur du premier supercondensateur) et (V₆ - V₀)/6. Ce montage en soustracteur est classique et ne sera donc pas détaillé.

De même, des circuits de déviation 42₂, 42₃, 42₄, 42₅ et 42₆ similaires au circuit 42₁, dont les déviations sont réglées par des comparateurs CP₂, CP₃, CP₄, CP₅ et CP₆ similaires au comparateur CP₁, sont prévus aux bornes des supercondensateurs C₂,
25 C₃, C₄, C₅ et C₆.

Pour tous les comparateurs CP₁, CP₂, CP₃, CP₄, CP₅ et CP₆, la tension (V₆ - V₀)/6 est fournie par un diviseur de tension 44 prélevant la tension aux bornes du circuit de six supercondensateurs et la divisant par six.

Les moyens de compensation précédemment décrits permettent donc
30 d'assurer une charge homogène des six condensateurs de chaque circuit des moyens 24 de stockage d'énergie électrique jusqu'à la tension de 14,8 V.

La logique de fonctionnement du contrôleur 30 va maintenant être détaillée en référence aux figures 4 et 5.

Ce contrôleur 30 a pour première fonction de détecter toute chute de tension
35 dans le premier circuit 18 due à une micro-coupure et pour seconde fonction de

réguler la quantité d'énergie fournie par les moyens 24 de stockage d'énergie électrique en situation de décharge du dispositif 22 d'alimentation de secours dans le système électrique 14.

Il comporte alors un premier comparateur 46 qui compare la tension V
5 prélevée du courant continu fourni au système électrique 14 à une tension minimale de référence VL comprise entre 11 et 12 V. Le signal tg fourni en sortie de ce comparateur 46, par exemple à « 1 » si la tension V passe en dessous de la tension minimale de référence VL et à « 0 » sinon, est fourni en entrée d'un temporisateur 48. Ce temporisateur 48 fournit un signal st1 maintenu à « 1 » pendant une durée
10 prédéterminée, par exemple 25 ms. Les signaux tg et st1 sont alors transmis à un module logique « OU » 50 fournissant en sortie le signal st = tg OU st1. Ce montage logique permet au contrôleur 30 d'activer, à l'aide du commutateur 28, une décharge des moyens 24 de stockage d'énergie électrique du dispositif 22 d'alimentation de secours dès que la tension V passe en dessous de la tension minimale de référence
15 VL et de maintenir cette décharge pendant une durée minimale prédéterminée par le temporisateur 48, de manière à éviter des commutations intempestives du commutateur 28.

Le contrôleur 30 doit en outre être conçu pour que la tension fournie par le dispositif 22 d'alimentation de secours ne dépasse pas une tension maximale
20 supportable par le système électrique 14 de par exemple 13 V.

Il comporte alors un second comparateur 52, qui compare la tension continue V fournie au système électrique 14 à une tension maximale de référence VH comprise entre 12 et 13 V, et fournit en sortie un signal rt qui inhibe momentanément la décharge des moyens 24 de stockage d'énergie électrique lorsque cette tension
25 maximale de référence VH est dépassée par V. Le signal rt fourni en sortie de ce comparateur 52 est par exemple à « 1 » si la tension V reste en dessous de la tension maximale de référence VH et à « 0 » sinon. Pour éviter, également dans cette situation, des commutations intempestives du commutateur 28 autour de la tension VH, le second comparateur 52 est de préférence un comparateur à
30 hystérésis de type « Trigger de Schmitt » dont la tension d'hystérésis est par exemple fixée à une valeur VT faible devant VH. Dans une variante de réalisation, le premier comparateur 46 pourrait aussi être un comparateur à hystérésis de type « Trigger de Schmitt ».

L'inhibition de la décharge des moyens 24 de stockage d'énergie électrique
35 par le signal rt est réalisée à l'aide d'un module logique « ET » 54 alimenté par les

signaux st et rt et fournissant en sortie le signal $s = st \text{ ET } rt$. C'est ce signal s qui permet la commande d'ouverture (s à « 0 ») ou de fermeture (s à « 1 », situation de décharge du dispositif 22 d'alimentation de secours) du commutateur 28. Plus concrètement, le signal s contrôle les paires de transistors qui constituent le commutateur 28.

Par exemple, comme cela est visible sur la figure 5, lorsqu'à un premier instant t_0 , alors que le signal s est nul et le commutateur 28 ouvert, la tension V passe en dessous de la valeur V_L , le signal tg et le signal $st1$ passent à la valeur « 1 ». Le signal rt étant initialement à la valeur « 1 », le signal s passe alors à la valeur « 1 » commandant la fermeture du commutateur 28. De cette façon, la tension V peut augmenter par décharge des moyens 24 de stockage d'énergie électrique.

Même si le signal tg repasse à la valeur « 0 » au bout de quelques millisecondes, le signal $st1$ reste à la valeur « 1 » jusqu'à un instant t_3 tel que $(t_3 - t_0) = 25 \text{ ms}$, la durée prédéterminée du temporisateur 48. Dans l'exemple particulier illustré sur cette figure, le signal st fourni en sortie du module logique OU 50 est identique au signal $st1$.

Ensuite, lorsqu'à un instant t_1 la tension V , qui augmente toujours par décharge des moyens 24 de stockage d'énergie électrique, passe au-dessus de la valeur $V_H + V_T/2$, le signal rt initialement à la valeur « 1 » passe à la valeur « 0 ». Le signal s passe alors à la valeur « 0 » commandant l'ouverture du commutateur 28. La tension V recommence alors à baisser jusqu'à atteindre la valeur $V_H - V_T/2$ à un instant t_2 . Les signaux rt et s repassent alors à la valeur « 1 » commandant de nouveau la fermeture du commutateur 28.

A plus grande échelle temporelle, on voit sur la figure 6 que cette logique de commande du contrôleur 30 permet de maintenir, par fermetures et ouvertures successives du commutateur 28 pendant toute la durée de décharge du dispositif 22 d'alimentation de secours, une tension fournie au système électrique 14 sensiblement constante, c'est-à-dire entre 11 et 13 V, et ne dépassant notamment pas la valeur maximale de 13 V, à l'aide des tensions de référence V_L et V_H .

A plus grande échelle temporelle encore, on voit sur la figure 7 que la tension fournie par le dispositif 22 d'alimentation de secours tend à diminuer comme prévu par l'équation (1). Les fermetures et ouvertures successives du commutateur 28 tendent alors à s'espacer jusqu'à un instant t_4 où le commutateur 28 reste fermé tant que la micro-coupure perdure. Enfin, à un instant t_5 , lorsque la micro-coupure est terminée et que le réseau d'alimentation 12 peut de nouveau alimenter le

convertisseur AC/DC 16 en courant alternatif, le contrôleur 30 commande l'ouverture du commutateur 28 et les moyens 24 de stockage d'énergie électrique peuvent de nouveau retrouver une tension de charge maximale égale à 14,8 V.

5 On notera que dans l'exemple détaillé et illustré ci-dessus, la durée totale de la microcoupure, n'excédant généralement pas 480 ms, comporte en fait la durée de la micro-coupure en tant que telle ajoutée à la durée de la remise en marche de l'alimentation du système électrique 14 en courant continu par le convertisseur AC/DC 16.

10 Avec les choix technologiques et les paramètres donnés précédemment à titre purement illustratif, on notera qu'il est ainsi possible de concevoir un dispositif d'alimentation de secours très compact, tenant dans un boîtier d'environ 48 cm de longueur par 22 cm de largeur (surface essentiellement due aux dimensions de la carte 40) par 4 cm de hauteur (essentiellement due à la taille des douze supercondensateurs des moyens 24 de stockage d'énergie électrique).

15 Il apparaît clairement qu'un dispositif d'alimentation de secours tel que décrit selon le mode de réalisation proposé est compact et apte à être mieux intégré dans tout système électrique devant être protégé contre des micro-coupures que les dispositifs d'alimentation sans interruption connus. Il peut avantageusement être substitué à eux dans des zones géographiques où les réseaux d'alimentation en
20 courant alternatif sont de bonne qualité (micro-coupures de quelques centaines de millisecondes) mais peut aussi être ajouté dans une installation comportant déjà un dispositif d'alimentation de l'état de la technique, du fait de sa compacité et de son faible coût de revient.

25 Par l'utilisation de supercondensateurs, il présente en outre une très forte réactivité, tant en charge qu'en décharge, pouvant même être combiné à des systèmes électriques exigeant une forte puissance de crête. Un autre avantage des supercondensateurs par rapport aux batteries d'accumulateurs est leur durée de vie nettement supérieure pouvant atteindre quinze ans.

REVENDICATIONS

1. Dispositif (22) d'alimentation de secours en courant continu d'un système (14) de traitement d'information à au moins un ordinateur alimenté en très basse tension dont l'alimentation en courant continu est destinée à être raccordée à un réseau (12) d'alimentation en courant alternatif par l'intermédiaire d'un convertisseur AC/DC (16) de courant alternatif en courant continu, comportant des moyens (24) de stockage d'énergie électrique, caractérisé en ce qu'il comporte en outre :
 - des moyens (26) de charge des moyens (24) de stockage d'énergie électrique à partir d'une partie du courant continu fourni par le convertisseur AC/DC (16) à l'alimentation en très basse tension du système de traitement d'information (14), et
 - des moyens (28, 30) de décharge de l'énergie stockée dans les moyens (24) de stockage d'énergie électrique vers l'alimentation en très basse tension du système de traitement d'information (14), à une très basse tension prédéterminée sensiblement constante, suite à la détection d'une micro-coupure de courant du réseau d'alimentation (12).
2. Dispositif (22) d'alimentation de secours selon la revendication 1, dans lequel les moyens de stockage (24) comportent au moins un supercondensateur (C_1 , C_2 , C_3 , C_4 , C_5 , C_6) à double couche électrochimique.
3. Dispositif (22) d'alimentation de secours selon la revendication 2, dans lequel les moyens de stockage (24) comportent au moins un circuit de supercondensateurs (C_1 , C_2 , C_3 , C_4 , C_5 , C_6) disposés en série.
4. Dispositif (22) d'alimentation de secours selon la revendication 3, dans lequel chaque circuit de supercondensateurs comporte des moyens (44, CP_1 , CP_2 , CP_3 , CP_4 , CP_5 , CP_6 , 42₁, 42₂, 42₃, 42₄, 42₅, 42₆) de compensation d'une dispersion de charge des supercondensateurs (C_1 , C_2 , C_3 , C_4 , C_5 , C_6) disposés en série.
5. Dispositif (22) d'alimentation de secours selon la revendication 4, dans lequel les moyens de compensation d'une dispersion de charge (44, CP_1 , CP_2 , CP_3 , CP_4 , CP_5 , CP_6 , 42₁, 42₂, 42₃, 42₄, 42₅, 42₆) comportent des circuits (42₁, 42₂, 42₃, 42₄, 42₅, 42₆) de déviation d'un courant de charge des supercondensateurs disposés en série (C_1 , C_2 , C_3 , C_4 , C_5 , C_6), chaque circuit de déviation étant monté entre les bornes de l'un des supercondensateurs disposés en série et comportant des moyens (T_1 , T_2 , T_3 , T_4 , T_5 , T_6) de régulation du courant qui le traverse en fonction d'une différence

entre une différence de potentiel mesurée aux bornes de ce supercondensateur et une différence de potentiel de référence.

6. Dispositif (22) d'alimentation de secours selon la revendication 5, dans lequel les moyens de régulation comportent un transistor MOS à effet de champ (T_1 , T_2 , T_3 , T_4 , T_5 , T_6) dont la tension de grille est fonction de ladite différence entre la différence de potentiel mesurée aux bornes de ce supercondensateur et la différence de potentiel de référence.

7. Dispositif (22) d'alimentation de secours selon l'une quelconque des revendications 1 à 6, dans lequel les moyens de décharge (28, 30) comportent un contrôleur (30) apte à détecter une baisse de tension du courant continu fourni par le convertisseur AC/DC (16) et un commutateur (28) commandé par ce contrôleur (30).

8. Dispositif (22) d'alimentation de secours selon la revendication 7, dans lequel le commutateur (28) comporte plusieurs interrupteurs disposés en parallèle commandés par le contrôleur (30), chaque interrupteur étant notamment conçu sur la base d'une paire de transistors N-MOS à effet de champ disposés tête-bêche.

9. Dispositif (22) d'alimentation de secours selon la revendication 7 ou 8, dans lequel le contrôleur (30) comporte une logique de commande (46, 48, 50, 52, 54) conçue pour commander des fermetures et ouvertures successives du commutateur (28) pendant un cycle de décharge des moyens de stockage (24), en fonction d'une tension seuil minimale de décharge et d'une tension seuil maximale de décharge prédéterminées.

10. Installation électrique (10) destinée à être raccordée à un réseau (12) d'alimentation en courant alternatif, comportant un convertisseur AC/DC (16) de courant alternatif en courant continu, un système (14) de traitement d'information à au moins un calculateur alimenté en très basse tension raccordé à ce convertisseur AC/DC (16) via un premier circuit d'alimentation (18), un second circuit (20) de dérivation d'une partie du courant continu fourni par le convertisseur AC/DC (16) disposé parallèlement au premier circuit (18), et un dispositif (22) d'alimentation de secours selon l'une quelconque des revendications 1 à 9 disposé dans ce second circuit de dérivation (20).

1/3

Figure 1

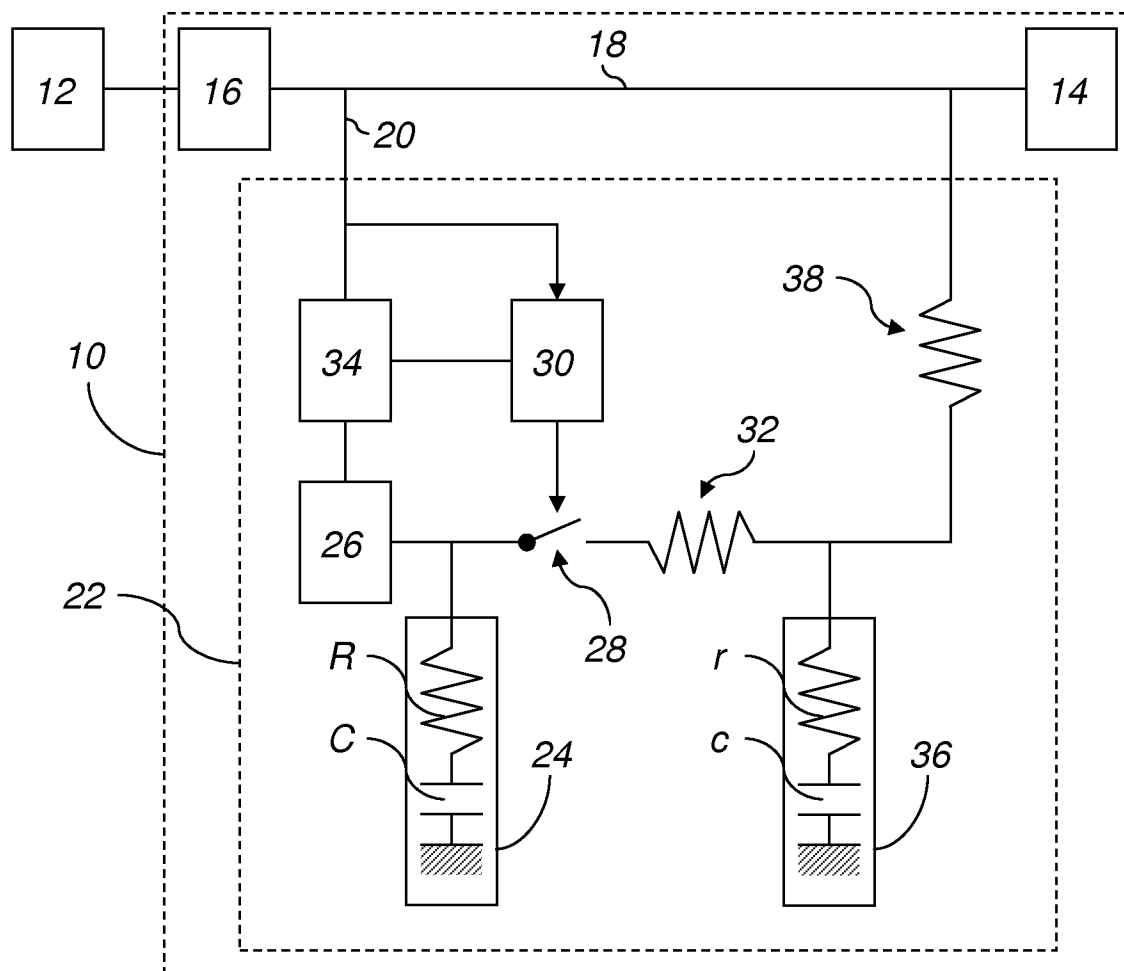
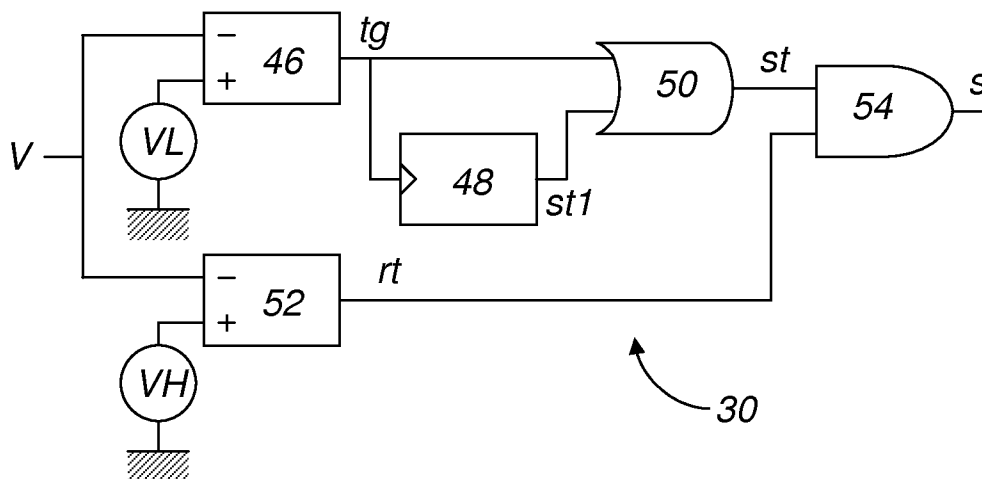


Figure 4



2/3

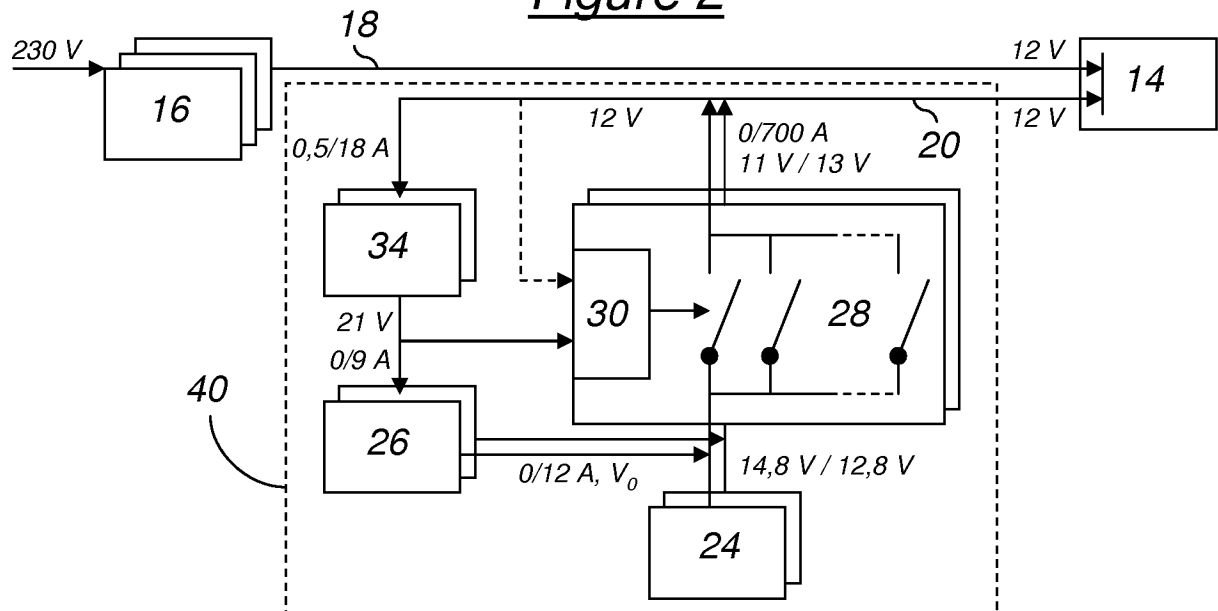
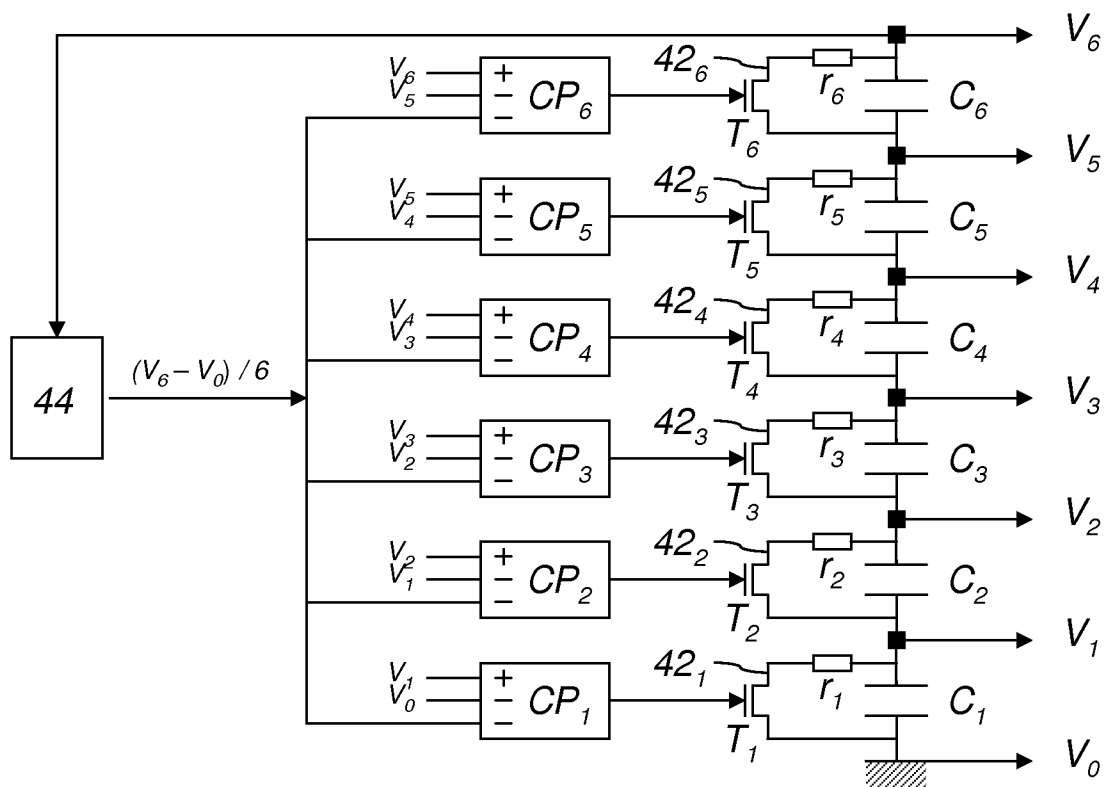
Figure 2Figure 3

Figure 5

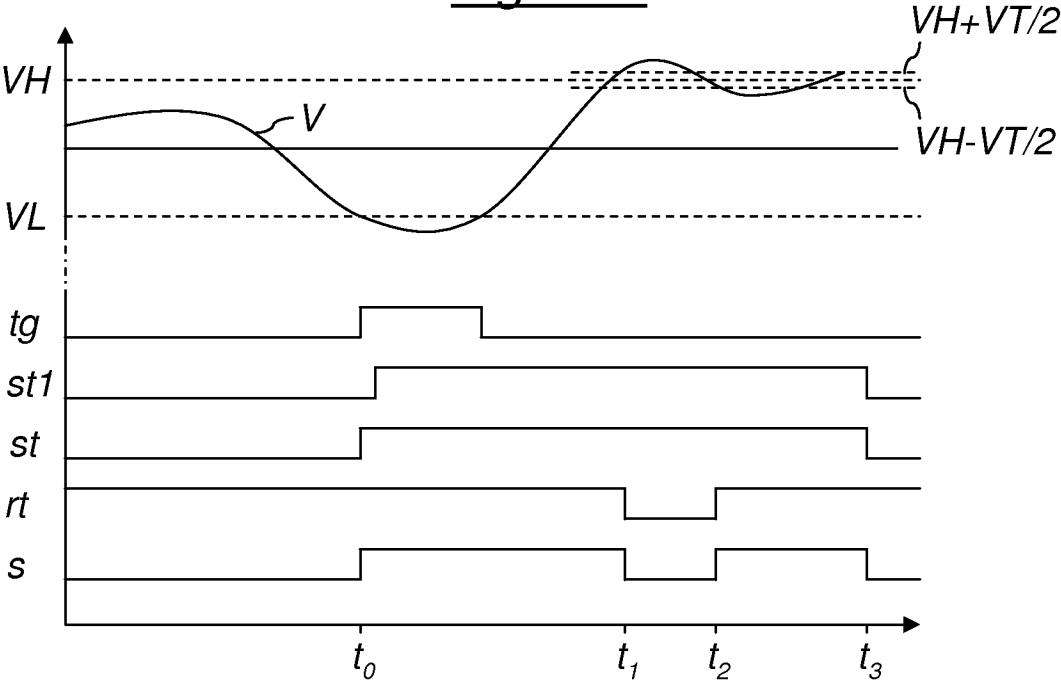


Figure 6

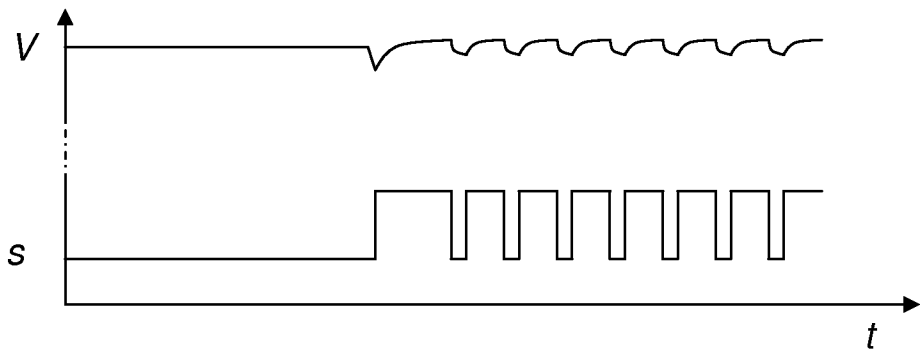


Figure 7

