



(43) Date de la publication internationale
12 septembre 2014 (12.09.2014)

WIPO | PCT

(10) Numéro de publication internationale
WO 2014/135678 A1

(51) Classification internationale des brevets :
H01G 11/04 (2013.01) H01M 12/00 (2006.01)
H01G 11/70 (2013.01)

(21) Numéro de la demande internationale :
PCT/EP2014/054445

(22) Date de dépôt international :
7 mars 2014 (07.03.2014)

(25) Langue de dépôt : français

(26) Langue de publication : français

(30) Données relatives à la priorité :
1352108 8 mars 2013 (08.03.2013) FR

(71) Déposant : SAFT [FR/FR]; 12 Rue Sadi Carnot, F-93170
Bagnolet (FR).

(72) Inventeurs : CHEVALIER, Stéphanie; 1 Rue Henri Mé-
nard, F-33200 Bordeaux (FR). DENDARY, Mélanie; 35
Chemins de Bos, F-33200 Eysines (FR). BERNARD, Pa-
trick; 28 Rue d'Audenge, F-33000 Bordeaux (FR).

(74) Mandataire : HIRSCH & ASSOCIES (GROUPEMENT
161); 58, Avenue Marceau, F-75008 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, BN, 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, IR, IS, JP, KE, KG, 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, PA, PE, PG, PH, PL, PT, QA, RO, RS, RU, RW, SA,
SC, SD, SE, SG, SK, SL, SM, ST, SV, SY, TH, 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, LR, LS, MW, MZ, NA, RW, SD, SL, SZ, TZ,
UG, ZM, ZW), eurasien (AM, AZ, BY, KG, KZ, RU, TJ,
TM), européen (AL, 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, RS, SE, SI, SK, SM,
TR), OAPI (BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GQ, GW,
KM, ML, MR, NE, SN, TD, TG).

[Suite sur la page suivante]

(54) Title : ASYMMETRIC SUPERCAPACITOR WITH ALKALINE ELECTROLYTE COMPRISING A THREE-DIMENSIONAL NEGATIVE ELECTRODE AND METHOD FOR PRODUCING SAME

(54) Titre : SUPERCONDENSATEUR ASYMETRIQUE A ELECTROLYTE ALCALIN COMPORTANT UNE ELECTRODE NEGATIVE TRIDIMENSIONNELLE ET SON PROCEDE DE FABRICATION

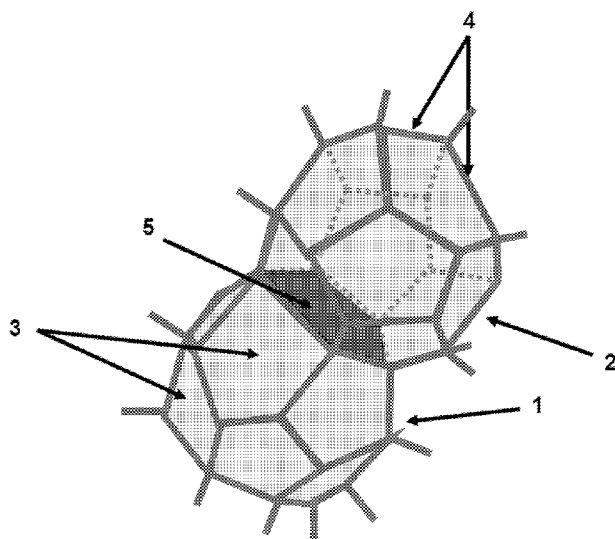


Figure 3

(57) Abstract : The invention concerns an asymmetric super-
capacitor comprising an alkaline electrolyte, at least one se-
parator, at least one positive electrode comprising a nickel
hydroxide and a current collector made from nickel, and at
least one negative electrode comprising a current collector
made from nickel and having a porous three-dimensional
structure in which: • pores are open, the average diameter of
the open pores being greater than or equal to 100 micro-
metres and being less than or equal to 300 micrometres; and •
two contiguous open pores (1, 2) communicate via at least
one opening (5) of which the average diameter is greater than
or equal to 35 micrometres and less than or equal to 130 mi-
crometres. The porous three-dimensional structure comprises
a mixture comprising at least one activated carbon, at least
one electrically conductive additive, and a binder comprising
at least one elastomer polymer and at least one thickening po-
lymer. The invention also concerns a method for producing
an asymmetric supercapacitor with an alkaline electrolyte.

(57) Abrégé :

[Suite sur la page suivante]

**Déclarations en vertu de la règle 4.17 :**— *relative à la qualité d'inventeur (règle 4.17.iv)***Publiée :**— *avec rapport de recherche internationale (Art. 21(3))*

L'invention a pour objet un supercondensateur asymétrique comprenant un électrolyte alcalin, au moins un séparateur, au moins une électrode positive comprenant un hydroxyde à base de nickel et un collecteur de courant à base de nickel, et au moins une électrode négative comprenant un collecteur de courant à base de nickel et ayant une structure tridimensionnelle poreuse dans laquelle : • des pores sont ouverts, le diamètre moyen des pores ouverts étant supérieur ou égal à 100 micromètres et étant inférieur ou égal à 300 micromètres; et • deux pores ouverts contigus (1, 2) communiquent par au moins une ouverture (5) dont le diamètre moyen est supérieur ou égal à 35 micromètres et inférieur ou égal à 130 micromètres. La structure tridimensionnelle poreuse comporte un mélange comprenant au moins un charbon actif, au moins un additif conducteur électriquement, et un liant comprenant au moins un polymère élastomère et au moins un polymère épaississant. L'invention concerne également un procédé de fabrication d'un supercondensateur asymétrique à électrolyte alcalin.

SUPERCONDENSATEUR ASYMETRIQUE A ELECTROLYTE ALCALIN
COMPORTANT UNE ELECTRODE NEGATIVE TRIDIMENSIONNELLE ET SON
PROCEDE DE FABRICATION

5

DOMAINE TECHNIQUE

Le domaine technique de l'invention est celui des supercondensateurs asymétriques, également appelés hybrides, à électrolyte alcalin et possédant une électrode positive à base d'hydroxyde de nickel et une électrode négative à base de carbone déposé sur un collecteur de courant.

10

ETAT DE LA TECHNIQUE

Le système de stockage d'énergie appelé « supercondensateur », également dénommé « supercapacité », ou bien « condensateur à double couche électrochimique », et en anglais « Electrochemical Double Layer Capacitor (EDLC) », ou encore « ultracapacité », et en anglais « ultracapacitor », est un dispositif permettant de stocker de l'énergie par accumulation d'ions sur deux électrodes servant de collecteurs d'ions lorsqu'une différence de potentiel est imposée entre celles-ci. Le stockage d'énergie dans un supercondensateur est, de fait, d'origine électrostatique, et non pas électrochimique comme dans le cas des accumulateurs.

15

20

On utilisera le terme « supercondensateur » dans la suite du présent document et il va de soi que ce vocabulaire désigne également les terminologies équivalentes mentionnées ci-dessus.

25

30

Un supercondensateur électrochimique comprend au moins une électrode positive et au moins une électrode négative. Les deux électrodes sont séparées par un séparateur. Le faisceau électrochimique constitué par l'ensemble des électrodes positives et négatives et des séparateurs, est imprégné d'un électrolyte. Généralement, du charbon actif possédant une forte surface spécifique (supérieure à 500 m²/g) est déposé sur la surface des électrodes, ce qui permet d'obtenir de très fortes valeurs de capacitance. Un supercondensateur permet de fournir une densité d'énergie de 4 à 6 Wh/kg, qui est environ 40 à 60 fois supérieure à celle d'un condensateur électrolytique.

Il existe différentes variantes de supercondensateurs électrochimiques.

35

Une première variante a été celle des supercondensateurs symétriques à électrolyte aqueux. Dans ce type de supercondensateur, l'électrode positive et

l'électrode négative sont constituées de matériaux similaires ayant la même capacitance. Il s'agit le plus souvent de charbon actif. La demande de brevet EP-A-1 883 937 décrit la fabrication d'une électrode à base de charbon actif pouvant servir à la conception de supercondensateurs symétriques à électrolyte aqueux.

5 Une seconde variante est celle des supercondensateurs symétriques à électrolyte non-aqueux. Comme décrit dans le brevet US 6,356,432, le supercondensateur comprend un électrolyte non-aqueux, tel que l'acétonitrile, et deux électrodes de carbone. En outre, chaque électrode comporte un liant et une matière électrochimiquement active constituée de charbon actif dont la surface
10 spécifique est supérieure à 2000 m²/g.

La troisième variante de supercondensateur est celle des supercondensateurs asymétriques, également dénommés supercondensateurs hybrides, à électrolyte aqueux. La demande de brevet EP-A-1 156 500 décrit le principe général de fonctionnement de ce type de supercondensateur. Un tel supercondensateur
15 comprend une électrode négative à base de charbon actif et une électrode positive dont le matériau actif peut subir une oxydation réversible. L'électrode positive se charge par un procédé faradique alors que l'électrode négative se charge par accumulation d'ions à l'interface électrode/électrolyte pour former une double couche électrique. L'accumulation de charges se produisant à l'électrode négative
20 correspond à un procédé non faradique.

Il est également connu une quatrième variante de supercondensateur asymétrique non aqueux comprenant un matériau faradique soit à l'électrode positive soit à l'électrode négative.

La présente invention concerne plus particulièrement la troisième variante de
25 supercondensateurs dont le principe de fonctionnement est schématiquement représenté aux figures 1 et 2. Ces figures sont l'illustration d'un exemple de supercondensateur asymétrique dans lequel l'électrode positive EL₁ de capacitance C₁ est une électrode à base d'hydroxyde à base de nickel et l'électrode négative EL₂ de capacitance C₂ est une électrode à base de charbon actif. La matière
30 électrochimiquement active positive est un hydroxyde à base de nickel.

Les électrodes positive et négative sont séparées par un séparateur qui est une membrane poreuse imbibée d'électrolyte aqueux alcalin tel que KOH, et/ou NaOH, et/ou LiOH.

La capacitance C₁ de l'électrode positive est proportionnelle à la quantité
35 d'hydroxyde à base de nickel.

La capacitance C_2 de l'électrode négative provient de la formation d'une double couche électrique à l'interface charbon actif/électrolyte. Cette double couche est constituée d'une part de l'accumulation des ions K^+ de l'électrolyte adsorbés à la surface du charbon actif et d'autre part de l'accumulation d'électrons e^- dans le charbon actif venant compenser la charge électrique positive créée par l'adsorption des ions K^+ . La capacitance C_2 est proportionnelle à la surface spécifique du charbon actif. Le mouvement des ions K^+ et OH^- de l'électrolyte a été représenté lors d'une charge (figure 1) et lors d'une décharge (figure 2).

Un supercondensateur asymétrique présente plusieurs avantages par rapport à un supercondensateur symétrique.

D'une part, il présente une capacitance supérieure. En effet, soit C_T la capacitance d'un supercondensateur, on a la relation : $1/C_T = 1/C_1 + 1/C_2$. Dans le cas d'un supercondensateur symétrique, on a $C_1 = C_2$ d'où $C_T = C_1/2 = C_2/2$. La capacitance d'un supercondensateur asymétrique est donc égale à la moitié de la capacitance d'une des électrodes. Dans le cas d'un supercondensateur asymétrique, la capacitance C_1 de l'électrode à base d'hydroxyde de nickel est largement supérieure à la capacitance C_2 de l'électrode à base de charbon actif ; d'où la relation $C_1 \gg C_2$ et $C_T = (C_1 \times C_2)/(C_1 + C_2) \approx (C_1 \times C_2)/C_1 \approx C_2$. La capacitance d'un supercondensateur asymétrique est donc environ égale à la capacitance la plus faible C_2 , soit un gain de capacitance d'un facteur 2 par rapport à un supercondensateur symétrique.

D'autre part, un supercondensateur asymétrique à électrolyte aqueux peut fournir une tension de l'ordre de 1,7 à 1,8 V alors qu'un supercondensateur symétrique ne peut généralement fournir qu'une tension inférieure à 0,9 V, d'où un gain d'énergie par rapport aux supercondensateurs symétriques.

Un inconvénient des supercondensateurs asymétriques de l'état de la technique est que leur montage requiert l'emploi d'un matériau tissé de charbon actif, tel qu'une feutrine ou des fibres tissées de carbone. Le matériau tissé de charbon actif est enroulé autour du collecteur de courant de l'électrode négative. Le montage du supercondensateur asymétrique est compliqué puisqu'il nécessite la manipulation et l'empilement de trois pièces : une électrode positive, un collecteur de courant et un tissu de carbone, ce dernier devant être enroulé autour du collecteur de courant.

Un autre inconvénient des supercondensateurs asymétriques de l'état de la technique provient de l'emploi de polytétrafluoroéthylène (PTFE) comme liant de l'électrode négative. Les matières actives à base de carbone utilisées dans l'état de

la technique sont mélangées à du PTFE. Or, le PTFE mélangé à la matière active à base de carbone donne un mélange ayant l'aspect d'un latex, qui ne présente pas une bonne tenue mécanique sur le collecteur de courant. On observe une perte de conductivité entre le collecteur de courant et le mélange entraînant une chute de la capacitance au cours du fonctionnement du supercondensateur.

La demande de brevet FR 11 54681 de la Demanderesse, vise à remplacer les électrodes négatives pour supercondensateurs hybrides constituées d'un tissé de fibres de carbone en appui sur un collecteur de courant plan à base de nickel. Le collecteur de courant tel que décrit dans la demande de brevet FR 11 54681 présente une rugosité spécifique de 0,8 à 15 μm pour une longueur de base spécifique comprise entre 2 et 200 μm . En outre, l'encre à base de poudre de charbon actif utilisée pour produire l'électrode négative ne contient pas de polytétrafluoroéthylène (PTFE). Néanmoins, une couche d'accrochage comprenant du carbone est présente entre le collecteur continu de courant à base de nickel et le mélange à base de poudre de charbon actif.

Le but de l'invention est d'améliorer les performances électrochimiques d'un supercondensateur asymétrique, en particulier augmenter les capacitances massique et volumique de l'électrode en conservant une excellente tenue mécanique de l'électrode.

20

RESUME DE L'INVENTION

L'invention a pour objet un supercondensateur asymétrique comprenant :

- un électrolyte alcalin ;
- au moins un séparateur ;
- 25 - au moins une électrode positive comprenant un hydroxyde à base de nickel et un collecteur de courant à base de nickel ; et
- au moins une électrode négative.

L'électrode négative comprend un collecteur de courant à base de nickel et ayant une structure tridimensionnelle poreuse dans laquelle :

- 30 • des pores sont ouverts, le diamètre moyen des pores ouverts étant supérieur ou égal à 100 μm et étant inférieur ou égal à 300 μm ; et
- deux pores ouverts contigus communiquent par au moins une ouverture dont le diamètre moyen est supérieur ou égal à 35 μm et inférieur ou égal à 130 μm .

En outre, ladite structure tridimensionnelle poreuse comporte un mélange comprenant :

- au moins un charbon actif ;
- au moins un additif conducteur électroniquement ; et
- 5 • un liant comprenant au moins un polymère élastomère et au moins un polymère épaississant

Selon un mode de réalisation de l'invention, le volume occupé par les pores ouverts représente au moins 50 % du volume du collecteur de courant, de préférence au moins 90 % du volume du collecteur de courant, de préférence au moins 95 % du volume du collecteur de courant.

De préférence, le collecteur de courant de l'électrode négative a une épaisseur comprise entre 0,3 et 1 mm.

Selon un mode de réalisation, la plus grande dimension d'un pore ouvert est supérieure à la plus grande dimension de l'ouverture reliant ce pore à un pore ouvert contigu.

De préférence, le collecteur de courant de l'électrode négative a un grammage compris entre 3 g/dm² et 6 g/dm².

Selon un mode préféré de réalisation, le diamètre moyen des pores ouverts est compris entre 150 µm et 250 µm et le diamètre moyen des ouvertures est compris entre 50 µm et 100 µm.

De préférence, le ratio entre la plus grande dimension du pore ouvert et la plus grande dimension de l'ouverture reliant ce pore à un pore ouvert contigu est supérieur à 1,5.

Selon un mode de réalisation, le charbon actif a une surface active spécifique supérieure ou égale à 500 m²/g, de préférence supérieure ou égale à 900 m²/g.

De préférence, le charbon actif est sous forme de particules de diamètre compris entre 2 et 20 µm.

Selon un mode préféré de réalisation, le charbon actif comporte une quantité d'oxygène mesurée par fluorescence X supérieure à 3 % atomique.

Selon un mode de réalisation, l'additif conducteur électroniquement est choisi dans le groupe constitué de noir de carbone, graphite, graphène, fibres de carbone, nanotubes de carbones et un mélange de ceux-ci.

De préférence, le liant est dépourvu de polytétrafluoroéthylène (PTFE).

Selon un mode préféré de réalisation, le polymère élastomère est choisi dans le groupe consistant en le Styrène-Butadiène (SBR), Styrène-Isoprène (SI), Styrène-

éthylène/butylène (SEB), Styène-Isoprène/butylène (SIB), Styène-éthylène/propylène (SEP), Styène-Butadiène-Styène (SBS), Styène-Isoprène-Styène (SIS), Styène-éthylène/butylène-Styène (SEBS), Styène-Isoprène/butylène Styène (SIBS) et Styène-éthylène/propylène-Styène (SEPS) et le polystyrène acrylate (PSA).

Selon un mode de réalisation, le polymère épaississant est choisi dans le groupe consistant en la carboxyméthylcellulose (CMC), l'hydroxyéthylcellulose (HEC), l'hydroxypropylcellulose (HPC), l'hydroxypropylméthylcellulose (HPMC), le polyacideacrylique (PAAc), une gomme xanthane, l'alcool polyvinylique PVA, le polyvinyl de butyral (PVB) et le poly(éthylèneoxyde) (PEO).

Selon un mode de réalisation de l'invention, l'électrode négative comprend :

- entre 60 et 95 % en masse de charbon actif ;
- entre 3 et 20 % en masse d'additif conducteur électroniquement ; et
- entre 1 et 10 % en masse de polymère élastomère et entre 1 et 10 % en masse de polymère épaississant.

Selon un mode de réalisation, le séparateur comprend un matériau non-tissé en polypropylène et éventuellement une membrane en polyéthylène greffé par des groupements acide acrylique.

L'invention a également pour objet un procédé de fabrication d'un supercondensateur asymétrique à électrolyte alcalin comprenant les étapes suivantes :

- a) mise à disposition d'un collecteur de courant à base de nickel et ayant une structure tridimensionnelle poreuse dans laquelle :
 - des pores sont ouverts, le diamètre moyen des pores ouverts étant supérieur ou égal à 100 μm et étant inférieur ou égal à 300 μm ; et
 - deux pores ouverts contigus communiquent par au moins une ouverture dont le diamètre moyen est supérieur ou égal à 35 μm et inférieur ou égal à 130 μm ;
- b) formation d'une pâte par mélange de charbon actif avec au moins un additif conducteur électroniquement et un liant comprenant au moins un polymère élastomère et au moins un polymère épaississant et de l'eau ;
- c) dépôt de la pâte obtenue à l'étape b) dans le collecteur de courant de l'étape a) ;
- d) séchage du collecteur de courant enduit de la pâte ;

- e) compression ou calandrage du collecteur de courant enduit de la pâte pour former une électrode négative ;
- f) mise à disposition d'au moins une électrode positive comprenant un hydroxyde à base de nickel et un collecteur de courant à base de nickel ;
- 5 g) mise à disposition d'au moins un séparateur ;
- h) empilement d'au moins une électrode positive, d'au moins un séparateur et d'au moins une électrode négative ;
- i) introduction de l'empilement dans un conteneur ; et
- j) remplissage du conteneur par un électrolyte alcalin.

10 Selon un mode de réalisation de l'invention, le procédé de fabrication permet d'obtenir le supercondensateur asymétrique selon l'invention.

Selon un mode de réalisation de l'invention, l'étape c) de dépôt de la pâte dans le collecteur de courant comporte une étape d'immersion du collecteur dans un bain de pâte.

15

Le collecteur de courant de l'électrode négative selon l'invention présente une structure tridimensionnelle particulière permettant l'obtention d'une électrode présentant des propriétés améliorées.

20 En effet, le choix d'un collecteur tridimensionnel poreux de dimensions choisies dans une gamme spécifique permet d'avoir une bonne adhérence de la matière active au collecteur de courant. Cette bonne adhérence permet une meilleure durée de vie de l'électrode et permet d'obtenir un supercondensateur ayant une meilleure capacitance.

25 De plus, la couche d'accrochage carbonée améliorant l'accrochage de la matière active au collecteur de courant est supprimée.

Etant donné la meilleure tenue mécanique, il est possible de réduire le taux de liant et donc d'augmenter encore d'avantage les capacitances massique et aussi volumique d'électrode. De fait, l'électrode de technologie mousse permet un gain de capacitance massique d'électrode supérieur à 20 % et un gain de capacitance volumique de l'ordre supérieur à 5 % par rapport au collecteur continu de la demande de brevet FR 11 54681.

30 Le choix d'un collecteur tridimensionnel poreux tel que la mousse permet également une réduction de coût. Par exemple, la mousse métallique de nickel est moins chère que le collecteur continu de nickel avec une couche spécifique
35 d'accrochage.

Un autre avantage de l'invention est de fournir un supercondensateur asymétrique comprenant une électrode dont le collecteur de courant est revêtu d'un mélange comprenant le charbon actif, l'additif conducteur électronique et le liant dépourvu de PTFE.

5 Le procédé de fabrication du supercondensateur asymétrique de l'invention est simplifié en comparaison à celui d'un supercondensateur comprenant une électrode négative dans laquelle un tissu de charbon actif constitue une pièce à elle-seule qui doit être enroulée en accordéon autour du collecteur de courant. Le montage du faisceau électrochimique de l'invention est simplifié puisqu'il s'agit d'un empilement
10 classique de plaques.

D'autres caractéristiques et avantages de l'invention apparaîtront à la lecture de la description qui suit d'un mode de réalisation préféré de l'invention, donnée à titre d'exemple et en référence aux dessins annexés.

15 BREVE DESCRIPTION DES FIGURES

Les figures 1 et 2 sont des représentations schématiques du mouvement des ions lors du fonctionnement d'un supercondensateur asymétrique à électrode positive à hydroxyde à base de nickel et à électrolyte alcalin respectivement lors d'une charge, puis lors d'une décharge.

20 La figure 3 est une représentation schématique d'un exemple d'une structure poreuse tridimensionnelle du collecteur de courant selon l'invention.

EXPOSE DE MODES DE REALISATION DE L'INVENTION

L'invention concerne un supercondensateur asymétrique, également appelé
25 hybride, comprenant un électrolyte alcalin, au moins un séparateur, au moins une électrode positive et au moins une électrode négative.

L'électrolyte du supercondensateur est choisi de telle sorte à être adapté aux compositions des électrodes. Selon l'invention, l'électrolyte est un électrolyte aqueux alcalin, tel que l'hydroxyde de potassium (KOH) et/ou l'hydroxyde de lithium (LiOH)
30 et/ou l'hydroxyde de sodium (NaOH), de préférence à une concentration supérieure à 5 N afin de garantir une forte conductivité ionique. De préférence, l'électrolyte alcalin est l'hydroxyde de potassium (KOH).

En outre, le séparateur est un séparateur couramment utilisé dans le domaine des accumulateurs alcalins, tels que ceux utilisés dans les systèmes de batterie Ni-
35 Cd. Le séparateur peut comprendre un matériau non-tissé en polypropylène ou

polyéthylène et éventuellement une membrane comprenant du polyéthylène greffé par des groupements acide acrylique.

L'électrode positive comporte une matière active principalement constituée d'hydroxyde à base de nickel et un collecteur de courant à base de nickel. On entend
5 par « hydroxyde à base de nickel » un hydroxyde de nickel, un hydroxyde contenant principalement du nickel, mais également un hydroxyde de nickel contenant au moins un hydroxyde syncristallisé d'un élément choisi par exemple parmi le zinc (Zn), le cadmium (Cd), le magnésium (Mg) et l'aluminium (Al), et au moins un hydroxyde syncristallisé d'un élément choisi parmi le cobalt (Co), le manganèse (Mn),
10 l'aluminium (Al), l'yttrium (Y), le calcium (Ca), le zirconium (Zr), le cuivre (Cu). Un hydroxyde syncristallisé contenu dans l'hydroxyde de nickel est un hydroxyde formant une solution solide avec l'hydroxyde de nickel, i.e. occupant, en proportion continûment variable, les sites atomiques définis par le réseau cristallin de l'hydroxyde de nickel. Par exemple, le collecteur de courant de cette électrode
15 positive comporte un fritté de nickel adapté aux applications de puissance, c'est-à-dire que le courant de décharge peut dépasser 500 A pour un supercondensateur unitaire.

L'électrode négative comprend une matière active à base de carbone et un collecteur de courant à base de nickel. Le collecteur de courant de l'électrode
20 négative a une structure tridimensionnelle poreuse dans laquelle :

- des pores sont ouverts, le diamètre moyen des pores ouverts étant supérieur ou égal à 100 μm et étant inférieur ou égal à 300 μm ; et
- deux pores ouverts contigus communiquent par au moins une ouverture dont le diamètre moyen est supérieur ou égal à 35 μm et inférieur ou égal
25 à 130 μm ;

La figure 3 représente de manière schématique une structure poreuse tridimensionnelle du collecteur de courant de l'électrode négative selon l'invention. Deux pores ouverts contigus, notés 1 et 2 communiquant l'un avec l'autre sont représentés sur cette figure 3. Chaque pore est schématisé sous forme d'un
30 polyèdre, c'est-à-dire une forme géométrique à trois dimensions ayant des faces planes polygonales 3 qui se rencontrent selon des segments de droite 4, qu'on appellera ici brins ou arêtes. Les deux pores contigus 1 et 2 ont plusieurs brins en commun.

Les brins communs à deux polyèdres définissent une ouverture 5 qui met en
35 communication le volume de l'un des deux pores ouverts avec le volume du pore

ouvert contigu. Cette ouverture constitue un passage à travers lequel un mélange ou pâte circule d'un pore à un autre au cours du procédé d'enduction, ce qui permet un remplissage homogène des pores du collecteur de courant. On peut assimiler l'ouverture à une surface plane, ouverture dont le diamètre moyen est supérieur ou
5 égal à 35 μm et est inférieur ou égal à 130 μm .

Préférentiellement, le diamètre moyen des pores ouverts est compris entre 150 μm et 250 μm et le diamètre moyen des ouvertures est compris entre 50 μm et 100 μm .

De plus, la plus grande dimension d'un pore ouvert est supérieure à la plus
10 grande dimension de l'ouverture reliant ce pore à un pore ouvert contigu.

En outre, le volume occupé par les pores ouverts de la structure tridimensionnelle représente typiquement au moins 50 % du volume du collecteur de courant, de préférence au moins 90 % du volume du collecteur de courant, et de préférence encore au moins 95 % du volume du collecteur de courant. De manière
15 préférentielle, le volume occupé par les pores ouverts de la structure tridimensionnelle est supérieur à 97 % du volume du collecteur de courant.

La structure du pore a été décrite en référence à une forme géométrique de type polyèdre mais il est entendu que la forme du pore n'est pas limitée à cette géométrie et peut aussi être de forme sensiblement sphérique, ou ovoïdale par
20 exemple.

De même, l'ouverture a été décrite comme étant une surface plane constituée par une face plane polygonale commune. Cependant, l'ouverture n'est pas limitée à une forme plane mais peut aussi être tridimensionnelle. Le diamètre d'un pore peut alors être défini comme le diamètre de la sphère équivalente en volume, et le
25 diamètre d'une ouverture peut être défini comme le diamètre du cercle équivalent en surface. Le diamètre moyen des pores correspond alors à la moyenne arithmétique de l'ensemble des pores de la structure poreuse et le diamètre moyen des ouvertures correspond à la moyenne arithmétique de l'ensemble des ouvertures de la structure poreuse.

Typiquement, l'épaisseur du collecteur de courant de l'électrode négative est comprise entre 0,3 et 1,0 mm.
30

La densité ou grammage du collecteur de courant de l'électrode négative a une influence sur l'épaisseur des brins de nickel délimitant les pores et par conséquent sur les propriétés mécaniques du collecteur de courant et sur sa conductivité
35 électrique.

Selon l'invention, le grammage du collecteur de courant de l'électrode négative est compris entre 3 et 6 g/dm². En dessous de 3 g/dm², la rigidité du collecteur de courant et sa conductivité électrique peuvent être insuffisantes pour le format de supercondensateur recherché. Par exemple, la résistance à l'allongement, la
5 résistance à la déchirure et la résistance à la soudure peuvent devenir insuffisantes. Au-dessus de 6 g/dm², le collecteur de courant peut devenir trop rigide et il devient cher à fabriquer.

En outre, la structure tridimensionnelle poreuse comporte un mélange également appelé pâte, comprenant :

- au moins un charbon actif ;
- au moins un additif conducteur électroniquement ; et
- un liant comprenant au moins un polymère élastomère et au moins un polymère épaississant.

15 Il va maintenant être décrit les principaux constituants de la pâte.

Le matériau électrochimiquement actif de l'électrode négative est un charbon actif. Selon l'invention, le charbon actif est un matériau carboné massif constitué de particules de diamètre supérieur à 1 µm, de préférence de l'ordre de 2 à 20 µm et de préférence encore supérieur à 10 µm. De préférence, le matériau actif n'est pas sous
20 forme de nanotubes de carbone.

De préférence, la surface active spécifique du charbon actif est supérieure ou égale à 500 m²/g et de préférence encore supérieure à 900 m²/g.

De manière préférentielle, la quantité d'oxygène O contenu dans le charbon actif mesurée par exemple par fluorescence X est supérieure à 3 % atomique.

25 L'additif conducteur peut être choisi parmi le noir de carbone, un graphite, un graphène, les fibres de carbone, les nanotubes de carbones, ou un mélange de ceux-ci dans une proportion allant généralement de 3 à 20 % en poids.

Le polymère élastomère peut être choisi dans le groupe comprenant le Styrène-Butadiène (SBR), Styrène-Isoprène (SI), Styrène-éthylène/butylène (SEB),
30 Styrène-Isoprène/butylène (SIB), Styrène-éthylène/propylène (SEP), Styrène-Butadiène-Styrène (SBS), Styrène-Isoprène-Styrène (SIS), Styrène-éthylène/butylène-Styrène (SEBS), Styrène-Isoprène/butylène Styrène (SIBS) et Styrène-éthylène/propylène-Styrène (SEPS), le polystyrène acrylate (PSA).

Un épaississant dans le cadre de l'invention est défini comme un composé
35 chimique permettant de multiplier par 10 la viscosité d'un composé ou dans le cadre

de l'invention du mélange ou pâte. La viscosité étant mesurée à l'aide d'un viscosimètre rotatif de type Brookfield, la viscosité du mélange est de l'ordre de 300 Pa.s à 20°C. Ainsi, le polymère épaississant peut être choisi parmi la carboxyméthylcellulose (CMC), l'hydroxyéthylcellulose (HEC),
5 l'hydroxypropylcellulose (HPC), l'hydroxypropylméthylcellulose (HPMC), le polyacideacrylique (PAAc), une gomme xanthane, l'alcool polyvinylique PVA, le polyvinyl de butyral (PVB), le poly(éthylèneoxyde) (PEO), sans être limitatif.

Selon l'invention, le liant est dépourvu de polytétrafluoroéthylène (PTFE).

10 Par exemple, l'électrode négative d'un supercondensateur asymétrique selon l'invention comprend :

- entre 60 et 95 % en masse de charbon actif ;
- entre 3 et 20 % en masse d'additif conducteur électronique ; et
- entre 1 et 10 % en masse de polymère élastomère et entre 1 et 10 % en
15 masse de polymère épaississant.

Le procédé de fabrication d'un supercondensateur asymétrique à électrolyte alcalin selon l'invention va maintenant être décrit.

20 Tout d'abord, un collecteur de courant à base de nickel et ayant une structure tridimensionnelle poreuse telle que décrite précédemment est mis à disposition en vue de fabriquer l'électrode négative.

Puis une pâte est formée par mélange de charbon actif avec au moins un additif conducteur électronique et un liant comprenant au moins un polymère élastomère et au moins un polymère épaississant et de l'eau tels que ceux décrits
25 précédemment.

Ensuite, la pâte obtenue est déposée dans le collecteur de courant. Durant cette étape d'empâtage, le collecteur de courant est enduit de la pâte constituée d'un mélange comprenant essentiellement le charbon actif, au moins un composé bon conducteur électronique et un liant permettant à la fois une bonne adhérence de la
30 pâte au collecteur de courant une fois séchée et une bonne cohésion de la matière active. Par exemple, cette étape de dépôt de la pâte dans le collecteur de courant comporte une étape d'immersion du collecteur dans un bain de pâte.

En outre, le procédé comporte une étape de séchage du collecteur de courant enduit de la pâte, visant à faire évaporer le solvant qui a servi à obtenir la pâte.

De plus, le procédé comprend une étape de compression ou calandrage du collecteur de courant enduit de la pâte pour former une électrode négative. Cette étape de calandrage vise à ajuster la porosité de l'électrode négative. Pendant cette étape, le collecteur de courant passe par exemple entre deux rouleaux exerçant sur
5 chaque face de l'électrode une force dirigée selon l'épaisseur du collecteur de courant.

Le procédé d'enduction conduit à une électrode dont la structure est différente de celle d'une électrode comprenant un collecteur de courant bidimensionnel. En effet, lorsqu'on enduit un collecteur de courant bidimensionnel, tel qu'un feuillard
10 métallique ajouré ou non, la pâte se dépose dans les parties évidées du collecteur et à la surface des parties pleines du collecteur. L'épaisseur de l'électrode est donc supérieure à l'épaisseur du collecteur de courant puisqu'il faut tenir compte de l'épaisseur de pâte à la surface des parties pleines du collecteur de courant. Or, dans le collecteur de courant selon l'invention, il n'y a pas d'épaisseur de pâte au-dessus
15 de la surface du collecteur de courant car le procédé permet de remplir les pores de pâte.

En outre, les caractéristiques du collecteur de courant telles que son épaisseur de 0,3 à 1 mm, le diamètre moyen des pores de 100 à 300 μm et le diamètre moyen des ouvertures de 35 à 130 μm sont celles de l'électrode négative fabriquée et prête
20 à être associée à un séparateur et à une électrode positive pour fabriquer un faisceau électrochimique. Elles ne correspondent pas au collecteur de courant avant enduction. En effet, les étapes d'enduction et de calandrage compriment le collecteur de courant et donc réduisent de manière uniforme son épaisseur.

De plus, le diamètre moyen des ouvertures de 35 à 130 μm assure un bon
25 remplissage du collecteur en relation avec les caractéristiques du matériau actif et de l'additif conducteur, notamment leurs tailles de particules et leurs surfaces développées, et aussi pour les caractéristiques mécaniques lors de la fabrication de l'électrode et pendant le processus de décharge du matériau.

Les tailles de pores du collecteur de courant ont une influence sur l'empâtage
30 et sur les performances du supercondensateur à fort régime de décharge. En effet, si les pores ont un diamètre moyen inférieur ou égal à 100 μm , le remplissage des pores par la pâte est limité. Si les pores ont un diamètre moyen supérieur ou égal à 300 μm , les performances en décharge sous fort courant sont réduites car la distance moyenne des particules de matière actives au collecteur de courant est trop grande.

En outre, la pâte étant introduite à l'intérieur de la structure tridimensionnelle métallique du collecteur de courant, l'électrode a une excellente tenue mécanique : il n'y a aucun souci d'adhésion de la matière à la surface du collecteur de courant. Aucun critère de rugosité spécifique n'est nécessaire.

5 Le procédé de fabrication du supercondensateur asymétrique à électrolyte alcalin selon l'invention se poursuit par la mise à disposition d'au moins une électrode positive comprenant un hydroxyde à base de nickel et un collecteur de courant à base de nickel et d'au moins un séparateur.

10 Le supercondensateur asymétrique est ensuite assemblé par empilement classique des différentes électrodes positives et négatives et des séparateurs de telle sorte qu'un séparateur soit intercalé entre une électrode positive et une électrode négative.

Cet empilement est ensuite mis en place dans un conteneur. Le conteneur est rempli par un électrolyte alcalin soit avant, soit après la mise en place des électrodes et des séparateurs dans le conteneur.

15 Les électrodes positives sont reliées entre elles et constituent la borne de sortie de courant positive du supercondensateur et les électrodes négatives sont reliées entre elles et constituent la borne de sortie de courant négative du supercondensateur.

20 Le conteneur est fermé de manière étanche par un couvercle. En général, le couvercle supporte les bornes de sortie de courant.

En outre, la capacitance de l'électrode positive est largement excédentaire par rapport à la capacitance de la négative.

25 Un tel supercondensateur asymétrique selon l'invention peut être utilisé dans différentes applications industrielles, comme par exemple le domaine des applications ferroviaires, le démarrage de moteur diesel.

EXEMPLES

30 Un supercondensateur hybride à électrolyte alcalin selon l'art antérieur a été réalisé. Il comprend une électrode négative A du supercondensateur obtenue par revêtement d'une encre à base de poudre de 80 % de charbon actif, de noir de carbone 10 % et de liant HPMC 5 % et SBR 5 % sur un collecteur continu rugueux tel que décrit dans la demande de brevet FR 11 54681. L'épaisseur totale est de 700 μm .

Un supercondensateur selon l'invention a été réalisé. Il comporte une électrode négative B obtenue par empâtage d'une pâte à base de poudre de charbon actif 82 %, de noir de carbone 10 % et de liant HPMC 5 % et SBR 3 %.

5 La pâte est réalisée selon la composition pondérale ci-avant. Dans une solution aqueuse d'HPMC représentant 70 % du poids des autres composants, est ajouté dans l'ordre : le noir de carbone, le SBR et le charbon actif, afin d'obtenir une pâte de viscosité comprise entre environ 200 et 2000 Pa.s à 20°C. Cette composition est ensuite empâtée dans une structure poreuse tridimensionnelle de nickel d'épaisseur
10 de 1,6 mm, de grammage 4,5 g/dm², de porosité 97 %, pré laminée à l'épaisseur de 1,1 mm pour obtenir la quantité désirée de matière active dans l'électrode négative. Le diamètre moyen des pores des électrodes négatives obtenues est de 200 µm et le diamètre moyen des ouvertures est de 70 µm. Chaque électrode négative subit ensuite un séchage pour évaporer le solvant de la pâte, ici de l'eau, dans un four à 150°C. Les électrodes sont ensuite laminées pour obtenir une porosité
15 finale de 70 %. L'épaisseur finale de chaque électrode négative est de 700 µm.

Des supercondensateurs asymétriques sont ensuite assemblés en utilisant les électrodes négatives A et B, encadrées par deux électrodes positives séparées par un séparateur en polypropylène non tissé intercalé entre les électrodes.
20 L'empilement est ensuite mis en place dans un conteneur plastique. Un électrolyte alcalin KOH à 7N est ensuite introduit dans le conteneur. Enfin, le conteneur est fermé de manière étanche par un couvercle. La capacitance des électrodes positives est largement excédentaire par rapport à la capacitance de l'électrode négative.

25 Les supercondensateurs sont chargés à la température de 20°C à un régime de 10 mA/cm² jusqu'à une tension de 1,3 V, laissés au repos pendant 5 secondes, puis déchargés à un régime de 10 mA/cm² jusqu'à une tension de 0,3 V.

On mesure alors la capacitance du supercondensateur et connaissant la masse et le volume de l'électrode négative, on calcule la capacitance massique et
30 volumique.

Les résultats sont illustrés dans le tableau 1 suivant :

Supercondensateur asymétrique avec les électrodes du type	A	B
Capacitance volumique (F/cm ³)	67	70
Capacitance massique (F /g)	60	72

Tableau 1

5 Ces résultats montrent que l'électrode négative selon l'invention présente une capacitance volumique supérieure de 5 % à celle de l'électrode négative obtenue par revêtement sur le collecteur de courant rugueux tel que décrit dans la demande de brevet FR 11 54681. Sa capacitance massique est supérieure d'environ + 20 %.

10 Ainsi, l'invention permet d'augmenter la capacitance massique et volumique de l'électrode négative pour supercondensateur hybride tout en conservant une excellente tenue mécanique de l'électrode. En outre, l'invention permet également de réduire le coût de fabrication d'un supercondensateur puisque le collecteur continu à base de nickel est environ 3 fois plus cher au m² que la mousse métallique de nickel.

15 Des électrodes C, D et E en dehors du domaine de l'invention ont été réalisées.

Pour cela, une pâte de composition identique à celle utilisée pour former l'électrode B a été réalisée. Cette composition est ensuite empâtée dans une structure poreuse tridimensionnelle de nickel d'épaisseur initiale 1,6 mm, de grammage 4,5 g/dm², de porosité 97 %, pré laminée à l'épaisseur de 1,1 mm pour
20 obtenir la quantité désirée de matière active dans l'électrode.

Pour l'électrode C, le diamètre moyen des pores du collecteur de courant est de 380 µm et le diamètre moyen des ouvertures est de 100 µm.

Pour l'électrode D, le diamètre moyen des pores du collecteur de courant est de 120 µm et le diamètre moyen des ouvertures est de 30 µm.

25 Pour l'électrode E, le diamètre moyen des pores du collecteur de courant est de 280 µm et le diamètre moyen des ouvertures est de 180 µm.

Les autres étapes de fabrication des électrodes C, D et E et des supercondensateurs correspondants sont identiques respectivement à celles de l'électrode B et du supercondensateur correspondant.

Comme précédemment, la capacitance volumique des supercondensateurs a été mesurée. Les résultats sont illustrés dans le tableau 2 suivant :

Supercondensateur asymétrique avec les électrodes du type	B	C	D	E
Diamètre moyen des pores (μm)	200	380	120	280
Diamètre moyen des ouvertures (μm)	70	100	30	180
Capacitance volumique (F/cm^3)	70	64	45	12

Tableau 2

5

La capacitance volumique du supercondensateur de type C est de $64 \text{ F}/\text{cm}^3$, i.e. inférieure à la capacitance volumique du supercondensateur de type B qui est de $70 \text{ F}/\text{cm}^3$. On comprend donc que lorsque la taille des pores de la structure tridimensionnelle est trop importante, la distance des particules de charbon actif au collecteur de courant devient trop importante et que les performances électriques sont dégradées.

10

La capacitance volumique du supercondensateur de type D est de $45 \text{ F}/\text{cm}^3$, ce qui est inférieur à la capacitance volumique du supercondensateur de type B qui est de $70 \text{ F}/\text{cm}^3$. On comprend donc que lorsque la taille des ouvertures est trop petite, la pénétration de la pâte dans l'électrode devient difficile, et que la quantité de matière active est réduite. Une baisse de la densité de matière active déposée sur le collecteur de courant de 35 % a été constatée par rapport à celle pour le supercondensateur de type B. Il en résulte une dégradation des performances électriques.

15

20

La capacitance volumique du supercondensateur de type E est de $12 \text{ F}/\text{cm}^3$, ce qui est très inférieur à la capacitance volumique du supercondensateur de type B qui est de $70 \text{ F}/\text{cm}^3$. On comprend donc que lorsque la taille des ouvertures est trop grande, les propriétés mécaniques de l'électrode sont réduites et conduisent lors des charges et décharges successives à l'expulsion de la matière active si ses particules ont une taille trop faible devant la taille des ouvertures. Ceci conduit probablement à la présence de particules dans le séparateur amenant à la création de micro court-circuits entre l'électrode positive et l'électrode négative, et en conséquence une performance électrochimique réduite.

25

REVENDICATIONS**1.** Supercondensateur hybride comprenant :

- un électrolyte alcalin ;
- 5 - au moins un séparateur ;
- au moins une électrode positive comprenant un hydroxyde à base de nickel et un collecteur de courant à base de nickel ; et
- au moins une électrode négative comprenant un collecteur de courant à base de nickel, ledit collecteur de courant de l'électrode négative étant fait d'une
- 10 structure tridimensionnelle poreuse dans laquelle :
 - des pores sont ouverts, le diamètre moyen des pores ouverts étant supérieur ou égal à 100 μm et étant inférieur ou égal à 300 μm ; et
 - deux pores ouverts contigus (1, 2) communiquent par au moins une
 - 15 ouverture (5) dont le diamètre moyen est supérieur ou égal à 35 μm et inférieur ou égal à 130 μm ;
- ladite structure tridimensionnelle poreuse est revêtue d'un mélange comprenant :
 - au moins un charbon actif ;
 - au moins un additif conducteur électroniquement ; et
 - 20 • un liant comprenant au moins un polymère élastomère et au moins un polymère épaississant.

2. Supercondensateur hybride selon la revendication 1, dans lequel le volume occupé par les pores ouverts représente au moins 50 % du volume du collecteur de courant, de préférence au moins 90 % du volume du collecteur de courant, de

25 préférence au moins 95 % du volume du collecteur de courant.

3. Supercondensateur hybride selon la revendication 1 ou 2, dans lequel le collecteur de courant de l'électrode négative a une épaisseur comprise entre 0,3 et

30 1 mm.

4. Supercondensateur hybride selon l'une quelconque des revendications 1 à 3, dans lequel la plus grande dimension d'un pore ouvert (1, 2) est supérieure à la plus grande dimension de l'ouverture (5) reliant ce pore à un pore ouvert contigu.

5. Supercondensateur hybride selon l'une quelconque des revendications 1 à 4, dans lequel le collecteur de courant de l'électrode négative a un grammage compris entre 3 g/dm² et 6 g/dm².
- 5 6. Supercondensateur hybride selon l'une quelconque des revendications 1 à 5, dans lequel le diamètre moyen des pores ouverts (1, 2) est compris entre 150 µm et 250 µm et le diamètre moyen des ouvertures (5) est compris entre 50 µm et 100 µm.
- 10 7. Supercondensateur hybride selon l'une quelconque des revendications 1 à 6, dans lequel le charbon actif a une surface active spécifique supérieure ou égale à 500 m²/g, de préférence supérieure ou égale à 900 m²/g.
- 15 8. Supercondensateur hybride selon l'une quelconque des revendications 1 à 7, dans lequel le charbon actif est sous forme de particules de diamètre compris entre 2 et 20 µm.
- 20 9. Supercondensateur hybride selon l'une quelconque des revendications 1 à 8, dans lequel le charbon actif comporte une quantité d'oxygène mesurée par fluorescence X supérieure à 3 % atomique.
- 25 10. Supercondensateur hybride selon l'une quelconque des revendications 1 à 9, dans lequel l'additif conducteur électroniquement est choisi dans le groupe constitué de noir de carbone, graphite, graphène, fibres de carbone, nanotubes de carbones et un mélange de ceux-ci.
- 30 11. Supercondensateur hybride selon l'une quelconque des revendications 1 à 10, dans lequel le liant est dépourvu de polytétrafluoroéthylène (PTFE).
- 35 12. Supercondensateur hybride selon l'une quelconque des revendications 1 à 11, dans lequel le polymère élastomère est choisi dans le groupe consistant en le Styrène-Butadiène (SBR), Styrène-Isoprène (SI), Styrène-éthylène/butylène (SEB), Styrène-Isoprène/butylène (SIB), Styrène-éthylène/propylène (SEP), Styrène-Butadiène-Styrène (SBS), Styrène-Isoprène-Styrène (SIS), Styrène-éthylène/butylène-Styrène (SEBS), Styrène-Isoprène/butylène Styrène (SIBS) et Styrène-éthylène/propylène-Styrène (SEPS) et le polystyrène acrylate (PSA).

13. Supercondensateur hybride selon l'une quelconque des revendications 1 à 12, dans lequel le polymère épaississant est choisi dans le groupe consistant en la carboxyméthylcellulose (CMC), l'hydroxyéthylcellulose (HEC),
5 l'hydroxypropylcellulose (HPC), l'hydroxypropylméthylcellulose (HPMC), le polyacideacrylique (PAAc), une gomme xanthane, l'alcool polyvinylique PVA, le polyvinyl de butyral (PVB) et le poly(éthylèneoxyde) (PEO).

14. Supercondensateur hybride selon l'une quelconque des revendications 1 à 13, dans lequel l'électrode négative comprend :

- entre 60 et 95 % en masse de charbon actif ;
- entre 3 et 20 % en masse d'additif conducteur électroniquement ; et
- entre 1 et 10 % en masse de polymère élastomère et entre 1 et 10 % en masse de polymère épaississant.

15

15. Procédé de fabrication d'un supercondensateur hybride à électrolyte alcalin comprenant les étapes suivantes :

a) mise à disposition d'un collecteur de courant à base de nickel, ledit collecteur de courant de l'électrode négative étant fait d'une structure tridimensionnelle poreuse dans laquelle :

20

- des pores sont ouverts, le diamètre moyen des pores ouverts étant supérieur ou égal à 100 μm et étant inférieur ou égal à 300 μm ; et
- deux pores ouverts contigus (1, 2) communiquent par au moins une ouverture (5) dont le diamètre moyen est supérieur ou égal à 35 μm et inférieur ou égal à 130 μm ;

25

b) formation d'une pâte par mélange de charbon actif avec au moins un additif conducteur électroniquement et un liant comprenant au moins un polymère élastomère et au moins un polymère épaississant et de l'eau ;

30

c) dépôt de la pâte obtenue à l'étape b) dans le collecteur de courant de l'étape a) ;

d) séchage du collecteur de courant enduit de la pâte ;

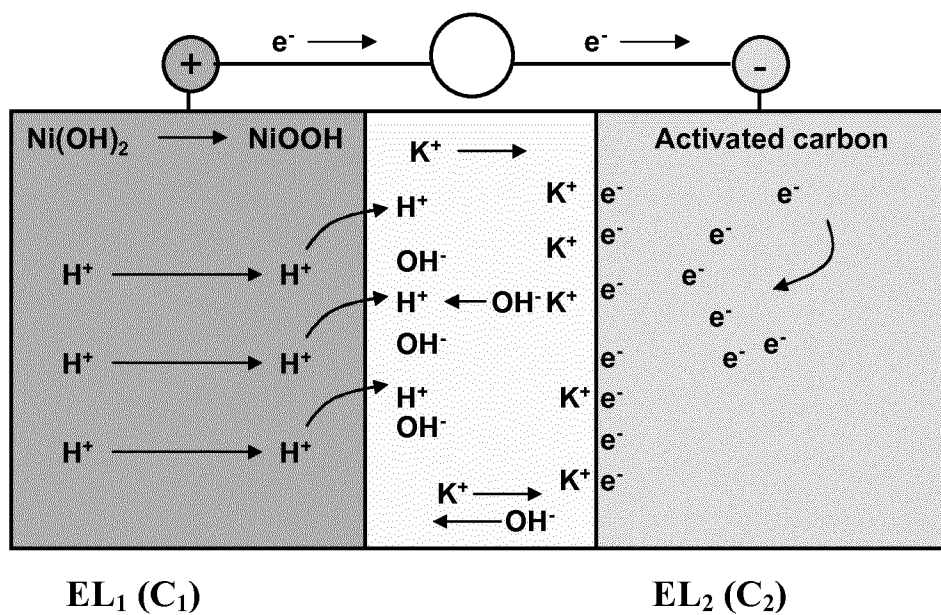
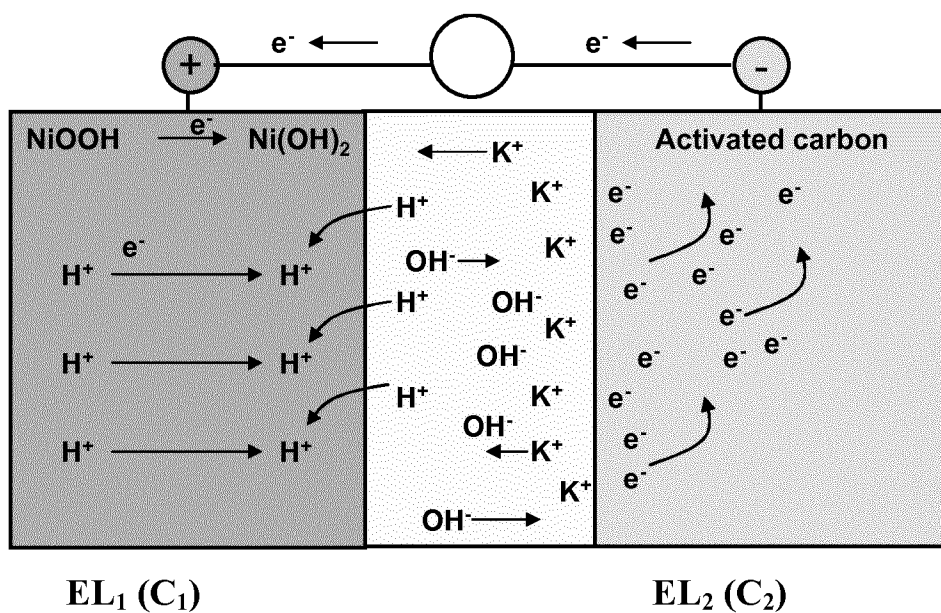
e) compression ou calandrage du collecteur de courant enduit de la pâte pour former une électrode négative ;

35

f) mise à disposition d'au moins une électrode positive comprenant un hydroxyde à base de nickel et un collecteur de courant à base de nickel ;

- g) mise à disposition d'au moins un séparateur ;
- h) empilement d'au moins une électrode positive, d'au moins un séparateur et d'au moins une électrode négative ;
- i) introduction de l'empilement dans un conteneur ; et
- 5 j) remplissage du conteneur par un électrolyte alcalin.

1/2

**Figure 1****Figure 2**

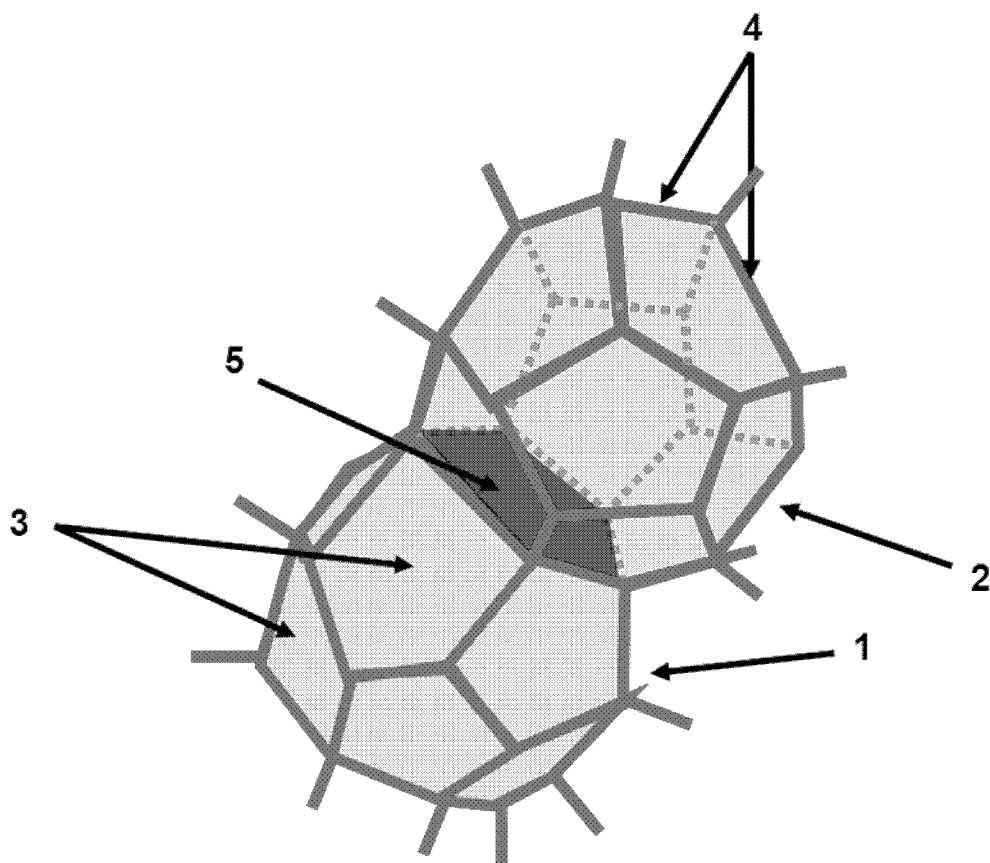


Figure 3

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No

PCT/EP2014/054445

A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER

INV. H01G11/04 H01G11/70 H01M12/00
ADD.

According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC

B. FIELDS SEARCHED

Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols)

H01M H01G

Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched

Electronic data base consulted during the international search (name of data base and, where practicable, search terms used)

EPO-Internal, WPI Data

C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category*	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
A	EP 2 528 076 A2 (ACCUMULATEURS FIXES [FR]) 28 November 2012 (2012-11-28) paragraph [0049] - paragraph [0067]; figures 3,4 paragraphs [0019], [0040] -----	1-15
A	EP 2 429 020 A1 (SAMSUNG SDI CO LTD [KR]) 14 March 2012 (2012-03-14) paragraph [0048] -----	1-15



Further documents are listed in the continuation of Box C.



See patent family annex.

* Special categories of cited documents :

"A" document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance

"E" earlier application or patent but published on or after the international filing date

"L" document which may throw doubts on priority claim(s) or which is cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified)

"O" document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means

"P" document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed

"T" later document published after the international filing date or priority date and not in conflict with the application but cited to understand the principle or theory underlying the invention

"X" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered novel or cannot be considered to involve an inventive step when the document is taken alone

"Y" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step when the document is combined with one or more other such documents, such combination being obvious to a person skilled in the art

"&" document member of the same patent family

Date of the actual completion of the international search

2 May 2014

Date of mailing of the international search report

16/05/2014

Name and mailing address of the ISA/

European Patent Office, P.B. 5818 Patentlaan 2
NL - 2280 HV Rijswijk
Tel. (+31-70) 340-2040,
Fax: (+31-70) 340-3016

Authorized officer

Sedlmaier, Stefan

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

Information on patent family members

International application No

PCT/EP2014/054445

Patent document cited in search report		Publication date		Patent family member(s)		Publication date
EP 2528076	A2	28-11-2012	EP	2528076 A2		28-11-2012
			FR	2975815 A1		30-11-2012
			US	2012300367 A1		29-11-2012

EP 2429020	A1	14-03-2012	CN	102403493 A		04-04-2012
			EP	2429020 A1		14-03-2012
			JP	2012059690 A		22-03-2012
			KR	20120027780 A		22-03-2012
			US	2012064398 A1		15-03-2012

RAPPORT DE RECHERCHE INTERNATIONALE

Demande internationale n°

PCT/EP2014/054445

A. CLASSEMENT DE L'OBJET DE LA DEMANDE

INV. H01G11/04 H01G11/70 H01M12/00
ADD.

Selon la classification internationale des brevets (CIB) ou à la fois selon la classification nationale et la CIB

B. DOMAINES SUR LESQUELS LA RECHERCHE A PORTE

Documentation minimale consultée (système de classification suivi des symboles de classement)

H01M H01G

Documentation consultée autre que la documentation minimale dans la mesure où ces documents relèvent des domaines sur lesquels a porté la recherche

Base de données électronique consultée au cours de la recherche internationale (nom de la base de données, et si cela est réalisable, termes de recherche utilisés)

EPO-Internal, WPI Data

C. DOCUMENTS CONSIDERES COMME PERTINENTS

Catégorie*	Identification des documents cités, avec, le cas échéant, l'indication des passages pertinents	no. des revendications visées
A	EP 2 528 076 A2 (ACCUMULATEURS FIXES [FR]) 28 novembre 2012 (2012-11-28) alinéa [0049] - alinéa [0067]; figures 3,4 alinéas [0019], [0040]	1-15
A	EP 2 429 020 A1 (SAMSUNG SDI CO LTD [KR]) 14 mars 2012 (2012-03-14) alinéa [0048]	1-15



Voir la suite du cadre C pour la fin de la liste des documents



Les documents de familles de brevets sont indiqués en annexe

* Catégories spéciales de documents cités:

"A" document définissant l'état général de la technique, non considéré comme particulièrement pertinent

"E" document antérieur, mais publié à la date de dépôt international ou après cette date

"L" document pouvant jeter un doute sur une revendication de priorité ou cité pour déterminer la date de publication d'une autre citation ou pour une raison spéciale (telle qu'indiquée)

"O" document se référant à une divulgation orale, à un usage, à une exposition ou tous autres moyens

"P" document publié avant la date de dépôt international, mais postérieurement à la date de priorité revendiquée

"T" document ultérieur publié après la date de dépôt international ou la date de priorité et n'appartenant pas à l'état de la technique pertinent, mais cité pour comprendre le principe ou la théorie constituant la base de l'invention

"X" document particulièrement pertinent; l'invention revendiquée ne peut être considérée comme nouvelle ou comme impliquant une activité inventive par rapport au document considéré isolément

"Y" document particulièrement pertinent; l'invention revendiquée ne peut être considérée comme impliquant une activité inventive lorsque le document est associé à un ou plusieurs autres documents de même nature, cette combinaison étant évidente pour une personne du métier

"&" document qui fait partie de la même famille de brevets

Date à laquelle la recherche internationale a été effectivement achevée

2 mai 2014

Date d'expédition du présent rapport de recherche internationale

16/05/2014

Nom et adresse postale de l'administration chargée de la recherche internationale

Office Européen des Brevets, P.B. 5818 Patentlaan 2
NL - 2280 HV Rijswijk
Tel. (+31-70) 340-2040,
Fax: (+31-70) 340-3016

Fonctionnaire autorisé

Sedlmaier, Stefan

RAPPORT DE RECHERCHE INTERNATIONALE

Renseignements relatifs aux membres de familles de brevets

Demande internationale n°

PCT/EP2014/054445

Document brevet cité au rapport de recherche		Date de publication	Membre(s) de la famille de brevet(s)	Date de publication
EP 2528076	A2	28-11-2012	EP 2528076 A2	28-11-2012
			FR 2975815 A1	30-11-2012
			US 2012300367 A1	29-11-2012

EP 2429020	A1	14-03-2012	CN 102403493 A	04-04-2012
			EP 2429020 A1	14-03-2012
			JP 2012059690 A	22-03-2012
			KR 20120027780 A	22-03-2012
			US 2012064398 A1	15-03-2012
