

(12) 特許協力条約に基づいて公開された国際出願

(19) 世界知的所有権機関
国際事務局

(43) 国際公開日
2019年7月4日(04.07.2019)



(10) 国際公開番号

WO 2019/130863 A1

(51) 国際特許分類:

C01D 15/06 (2006.01) H01M 4/58 (2010.01)
C01G 49/10 (2006.01)

(21) 国際出願番号: PCT/JP2018/041925

(22) 国際出願日: 2018年11月13日(13.11.2018)

(25) 国際出願の言語: 日本語

(26) 国際公開の言語: 日本語

(30) 優先権データ:

特願 2017-248253 2017年12月25日(25.12.2017) JP
特願 2018-092609 2018年5月11日(11.05.2018) JP

(71) 出願人: 国立研究開発法人産業技術総合研究所(NATIONAL INSTITUTE OF ADVANCED INDUSTRIAL SCIENCE AND TECHNOLOGY) [JP/JP]; 〒1008921 東京都千代田区霞が関 1丁目3番1号 Tokyo (JP).

(72) 発明者: 竹内 友成 (TAKEUCHI, Tomonari); 〒5638577 大阪府池田市緑丘 1-8-3 1 国立研究開発法人産業技術総合研究所内 Osaka (JP).

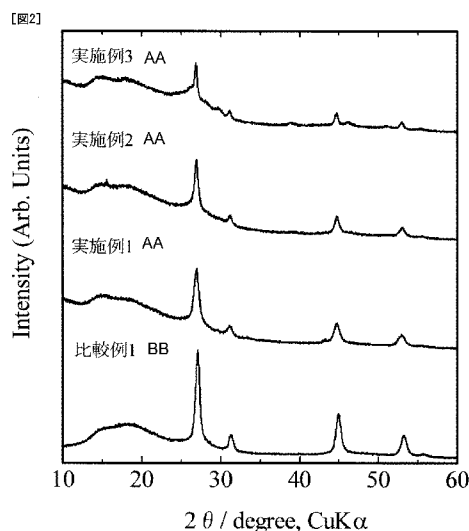
倉谷 健太郎(KURATANI, Kentaro); 〒5638577 大阪府池田市緑丘 1-8-3 1 国立研究開発法人産業技術総合研究所内 Osaka (JP). 栄部 比夏里(SAKAEBE, Hikari); 〒5638577 大阪府池田市緑丘 1-8-3 1 国立研究開発法人産業技術総合研究所内 Osaka (JP). 小林 弘典(KOBAYASHI, Hironori); 〒5638577 大阪府池田市緑丘 1-8-3 1 国立研究開発法人産業技術総合研究所内 Osaka (JP).

(74) 代理人: 特許業務法人三枝国際特許事務所(SAEGUSA & PARTNERS); 〒5410045 大阪府大阪市中央区道修町 1-7-1 北浜T N Kビル Osaka (JP).

(81) 指定国(表示のない限り、全ての種類の国内保護が可能): 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, DJ, DK, DM, DO, DZ, EC, EE, EG, ES, FI, GB, GD, GE, GH, GM, GT, HN, HR, HU, ID, IL, IN, IR, IS, JO, JP, KE, KG, KH, KN, KP, KR, KW, KZ, LA, LC, LK, LR, LS, LU, LY,

(54) Title: HALOGEN-CONTAINING COMPOSITE BODY AND METHOD FOR PRODUCING SAME

(54) 発明の名称: ハロゲン含有複合体及びその製造方法



AA Example
BB Comparative example

(57) Abstract: A composite body according to the present invention, which contains lithium, iron and/or niobium, sulfur and a halogen as constituent elements, enables the achievement of a lithium battery that has good cycle characteristics in cases where the composite body is used as an electrode active material for the lithium battery.

(57) 要約: リチウム、鉄及び／又はニオブ、硫黄、並びにハロゲンを構成元素として含む複合体は、リチウム電池用電極活物質として用いられた場合に、良好なサイクル特性を示すようなリチウム電池となる材料である。

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) 指定国(表示のない限り、全ての種類の広域保護が可能): ARIPO (BW, GH, GM, KE, LR, LS, MW, MZ, NA, RW, SD, SL, ST, SZ, TZ, UG, ZM, ZW), ユーラシア (AM, AZ, BY, KG, KZ, RU, TJ, TM), ヨーロッパ (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).

添付公開書類：

- 一 国際調査報告 (条約第21条(3))

明 細 書

発明の名称：ハロゲン含有複合体及びその製造方法

技術分野

[0001] 本開示は、ハロゲン含有複合体及びその製造方法に関する。

背景技術

[0002] 近年の携帯電子機器・ハイブリッド車等の高性能化により、それに用いられる二次電池（特にリチウムイオン二次電池）は益々高容量化が求められるようになっている。現行のリチウムイオン二次電池では負極に比べて正極の高容量化が遅れており、最近盛んに研究開発されている高容量型の $\text{Li}(\text{Ni}, \text{Mn}, \text{Co})\text{O}_2$ 系材料でも $250\sim 300\text{mAh/g}$ 程度である。

[0003] 一方、硫黄は理論容量が約 1670mAh/g と高く、高容量電極材料の有望な候補の一つである。しかしながら、硫黄単体はリチウムを含有していないので、負極にリチウム又はリチウムを含む合金等を用いなければならず、負極の選択幅が狭いという欠点がある。

[0004] これに対して、硫化リチウムはリチウムを含有しているので、負極に黒鉛やシリコン等の合金類を用いることができ、負極の選択幅が飛躍的に広がりとともに、金属リチウムの使用によるデンドライト生成が引き起こす短絡等の危険性を回避することができる。しかしながら、硫化リチウムは、有機電解液を用いた電池系においては、充放電時に多硫化リチウムとして電解液に溶出し、それが負極に移動して偏析するという問題があり（例えば、非特許文献1等参照）、硫化リチウムが本来的に持つ高容量を発現させるのが難しい。そのため、硫化リチウムを正極に用いた電池の性能向上には、溶出した多硫化リチウムを正極内に保持しておくような正極層の設計や、負極を保護するような電解液の工夫等の対策が必要となる。

[0005] 多硫化リチウム溶出を抑制する方法として、 Li 挿入・脱離反応の際に硫黄原子が遊離しないよう異種元素との結合を形成する方法が考えられる。そのためには、異種元素を硫化リチウムに導入した化合物を作製する必要がある

。添加する異種元素としては、絶縁性の硫化リチウムに導電性を付与することのできる遷移金属元素が適しており、例えば、特許文献1及び2に記載の、 $\text{Li}_x\text{Fe}_y\text{S}_z$ 等の化合物等が挙げられる。このような遷移金属元素の導入による硫黄元素の遊離抑制、及び導電性付与により、硫化リチウムの利用率向上を図ることができるが、サイクル特性向上のためには、繰り返しLi挿入・脱離に伴う構造の可逆性を向上させる必要がある。そのための方策の一つとして、典型元素を導入し、硫黄及び遷移金属と典型元素の間に結合を形成して骨格構造を安定化させる方法が考えられる。複数の異種元素（遷移金属元素、典型元素）を導入した硫化リチウム複合体の例として、リチウム－鉄－リン－硫黄－炭素複合体があり（例えば、特許文献3参照）、段階予備充放電無しで高容量を発現する等の利点は報告されているものの、サイクル特性が向上した例はまだ報告例が無い。上述の携帯電子機器・ハイブリッド車等へ搭載する二次電池としては、高容量と良好なサイクル特性を併せ持つ材料の開発が求められている。

先行技術文献

特許文献

[0006] 特許文献1：国際公開第2010/084808号

特許文献2：国際公開第2015/037598号

特許文献3：国際公開第2016/080443号

非特許文献

[0007] 非特許文献1：T. Takeuchi, H. Sakaebe, H. Kageyama, H. Senoh, T. Sakai, and K. Tatsumi, J. Power Sources, 195, 2928 (2010).

発明の概要

発明が解決しようとする課題

[0008] 本開示は、上記した従来技術の現状に鑑みてなされたものであり、その主な目的は、リチウム電池用電極活物質として用いられた場合に、良好なサイクル特性を示すようなリチウム電池となる材料を提供することである。

課題を解決するための手段

[0009] 項1. リチウム、鉄及び／又はニオブ、硫黄、並びにハロゲンを構成元素として含む複合体。

項2. リチウム、鉄、硫黄及びハロゲンを構成元素として含み、粉末X線回折測定を行った場合に、明確に観測されるX線回折ピークのうち、硫化リチウム (Li_2S) 相に由来すると判断されるピーク強度の割合から見積もられる前記硫化リチウム相の存在比が90質量%以上であり、且つ、粉末X線回折測定によって得られた Li_2S の(111)面に基づく回折ピークの半価幅から算出される結晶子サイズが80nm以下である、項1に記載の複合体。

項3. 複合体中のリチウム、鉄、硫黄及びハロゲンの総量を100原子%として、リチウム含有量が40～70原子%、鉄含有量が3～10原子%、硫黄含有量が20～45原子%、ハロゲン含有量が1～8原子%である、項2に記載の複合体。

項4. 項1～3のいずれか1項に記載の複合体の製造方法であって、リチウム含有化合物、鉄含有化合物、硫黄含有化合物、及びハロゲン含有化合物を含む混合物に対して、通電焼結処理及びメカニカルミリング処理を施す工程を備える、製造方法。

項5. 前記通電焼結処理及びメカニカルミリング処理が、前記リチウム含有化合物、前記鉄含有化合物、及び前記硫黄含有化合物を含む混合物に対して通電焼結処理を行った後に、得られた通電焼結物を前記ハロゲン含有化合物とともにメカニカルミリング処理を施す処理である、項4に記載の製造方法。

項6. 前記リチウム含有化合物、鉄含有化合物、及び硫黄含有化合物を含む混合物が、硫化リチウムと硫化鉄との混合物である、項5に記載の製造方法。

項7. 前記通電焼結処理及び／又はメカニカルミリング処理が、非酸化性雰囲気下において行われる、項4～6のいずれか1項に記載の製造方法。

項8. 前記通電焼結処理及び／又はメカニカルミリング処理が、導電性を有する型内において行われる、項4～7のいずれか1項に記載の製造方法。

項 9. 前記通電焼結処理及び／又はメカニカルミリング処理が、加圧下に行われる、項 4～8 のいずれか 1 項に記載の製造方法。

項 10. リチウム、ニオブ、硫黄及びハロゲンを構成元素として含み、立方晶岩塩型の結晶構造を有する、項 1 に記載の複合体。

項 11. 複合体中のリチウム、ニオブ、硫黄及びハロゲンの総量を 100 原子% として、リチウム含有量が 30～50 原子%、ニオブ含有量が 5～15 原子%、硫黄含有量が 30～60 原子%、ハロゲン含有量が 1～10 原子%である、項 10 に記載の複合体。

項 12. リチウムイオン二次電池の電極活物質用である、項 10 又は 11 に記載の複合体。

項 13. 項 1 及び 10～12 のいずれか 1 項に記載の複合体の製造方法であって、

リチウム含有化合物、ニオブ含有化合物、硫黄含有化合物、及びハロゲン含有化合物を含む混合物に対して、メカニカルミリング処理を施す工程を備える、製造方法。

項 14. 前記リチウム含有化合物、ニオブ含有化合物、硫黄含有化合物、及びハロゲン含有化合物を含む混合物が、硫化リチウム、硫化ニオブ及びハロゲン化リチウムを含む混合物である、項 13 に記載の製造方法。

項 15. 前記メカニカルミリング処理が、非酸化性雰囲気下において行われる、項 13 又は 14 に記載の製造方法。

項 16. 項 1～3 及び 10～12 のいずれか 1 項に記載の複合体を含有する、リチウム電池用電極活物質。

項 17. 項 16 に記載のリチウム電池用電極活物質を構成要素として含有する、リチウム電池。

項 18. リチウムイオン二次電池である、項 17 に記載のリチウム電池。

発明の効果

[0010] 本開示によれば、良好なサイクル特性を示す材料を提供することができる。

図面の簡単な説明

- [0011] [図1]本開示で使用する通電焼結装置の一例を示す概略図である。
- [図2]実施例1～3及び比較例1で得られた試料のX線回折図である。
- [図3]実施例1～3及び比較例1で得られた試料を正極活物質とするリチウム二次電池のサイクル特性を示すグラフである。
- [図4]実施例2及び4～6並びに比較例1で得られた試料のX線回折図である。
- [図5]実施例2及び4～6並びに比較例1で得られた試料を正極活物質とするリチウム二次電池のサイクル特性を示すグラフである。
- [図6]実施例7及び比較例2で得られた試料のX線回折図である。
- [図7]実施例7及び比較例2で得られた試料を正極活物質とするリチウム二次電池のサイクル特性を示すグラフである。

発明を実施するための形態

- [0012] 本明細書において、数値範囲を「A～B」で表示する場合、A以上B以下を意味する。また、「含有」は、「含む (comprise)」、「実質的にのみからなる (consist essentially of)」及び「のみからなる (consist of)」のいずれも包含する。
- [0013] 本開示において、「リチウムイオン二次電池」とは、負極材料として金属リチウムを用いた「金属リチウム二次電池」も包含する概念である。また、本開示において、「リチウムイオン二次電池」とは、非水電解液を使用した「非水リチウムイオン二次電池」と固体電解質を使用した「全固体リチウムイオン二次電池」の双方を意味する。

[0014] 1. ハロゲン含有複合体

本開示の複合体は、リチウム、鉄及び／又はニオブ、硫黄、並びにハロゲンを構成元素として含む。このような本開示のハロゲン含有複合体は、容量（特に放電容量）を維持しつつ良好なサイクル特性を示す材料であり、リチウムイオン二次電池等のリチウム電池の電極活物質用途として特に有用である。特に、ハロゲンの添加が良好なサイクル特性を示す上で非常に重要であり、このハロゲンの効果が、硫黄材料が持つ高容量の特性と組み合わせるこ

とにより、特に優れた充放電特性を示すことになる。以下、鉄系複合体及びニオブ系複合体のそれぞれについて説明する。

[0015] このようなハロゲン含有複合体に含有されるハロゲンとしては、特に制限はなく、フッ素、塩素、臭素、ヨウ素等が挙げられる。なかでも、サイクル特性に特に優れる観点からは、塩素、臭素、ヨウ素等が好ましく、臭素、ヨウ素等がより好ましく、ヨウ素が特に好ましい。一方、初期放電容量に特に優れる観点からは、フッ素、塩素、臭素等が好ましく、フッ素、塩素等がより好ましく、フッ素が特に好ましい。これらのバランスを考慮し、これらのハロゲンは、単独で用いることもでき、2種以上を組合せて用いることもできる。

[0016] (1-1) 鉄系複合体

本開示において、鉄系複合体（ハロゲン含有リチウム-鉄-硫黄複合体）は、リチウム、鉄、硫黄及びハロゲンを構成元素として含み、粉末X線回折測定を行った場合に、明確に観測されるX線回折ピークのうち、硫化リチウム（ Li_2S ）相に由来すると判断されるピーク強度の割合から見積もられる前記硫化リチウム相の存在比が90質量%以上であり、且つ、粉末X線回折測定によって得られた Li_2S の（111）面に基づく回折ピークの半価幅から算出される結晶子サイズが80nm以下であることが好ましい。下限値は特に限定されるものではないが、結晶子サイズの微細化による比表面積の増大に伴い、電解液との副反応等が増加するため、10nm程度までが好ましい。

[0017] このような構成の複合体では、添加元素である鉄原子及びハロゲン原子が硫化リチウム結晶格子内に配置して鉄-硫黄結合及びハロゲン-硫黄結合を形成しており、鉄を含むために内部まで導電性が付与されており、電極利用率（特に正極利用率）が高く、硫化リチウムが本来有する高容量の特性をより十分に発揮することができる。

[0018] また、このような構成の複合体では、添加元素である鉄原子及びハロゲン原子が硫化リチウム結晶格子内に配置して鉄-硫黄結合及びハロゲン-硫黄結合を形成しているために遊離硫黄の存在がより抑制され、また、リチウム

の挿入・脱離時に多硫化リチウムとして電解液に溶出して負極に移動・析出することもより抑制され、特に優れたサイクル特性を発揮することができる。

[0019] 本開示の鉄系複合体（ハロゲン含有リチウム－鉄－硫黄複合体）は、粉末X線回折測定において、主相が硫化リチウムからなることが好ましい。硫化リチウム相の存在量は、粉末X線回折測定を行った場合に、明確に観測されるX線回折ピークを基準として、硫化リチウム（ Li_2S ）相に由来すると判断されるピーク強度の割合から見積もられる前記硫化リチウム相の存在比は90質量%以上が好ましく、95質量%以上がより好ましい。上限値の100質量%が最も好ましい。なお、本開示の鉄系複合体（ハロゲン含有リチウム－鉄－硫黄複合体）は、硫化リチウムの結晶相以外に少量の不純物（後述の原料化合物等）が10質量%まで（特に5質量%まで）なら含まれていてもよく、この程度の不純物含有量であれば充放電特性に与える影響は限定的である。

[0020] また、本開示の鉄系複合体（ハロゲン含有リチウム－鉄－硫黄複合体）は、鉄原子及びハロゲン原子が硫化リチウム結晶格子内に導入された準安定相が安定化されることが好ましい。準安定相であるハロゲン含有リチウム－鉄－硫黄複合体が安定的に存在するため、サブミクロン以下の結晶子からなることが好ましい。より具体的には、本開示の鉄系複合体（ハロゲン含有リチウム－鉄－硫黄複合体）の結晶子サイズは、80nm以下が好ましく、60nm以下（特に1～50nm）がより好ましい。下限値は特に限定されるものではないが、結晶子サイズの微細化による比表面積の増大に伴い、電解液との副反応等が増加するため、10nm程度までが好ましい。後述の製造方法のように、メカニカルミリング処理を含む製造方法により本開示の鉄系複合体（ハロゲン含有リチウム－鉄－硫黄複合体）が製造された場合には、メカニカルミリング処理により、結晶子を微細化することが可能である。なお、本開示の鉄系複合体の結晶子サイズは、粉末X線回折測定において主相として観測される硫化リチウムのピークの最高強度を示す（111）面に基づく回折ピークの半価幅から、Scherrerの式に基づいて算出される値である。

[0021] さらに、本開示の鉄系複合体（ハロゲン含有リチウム－鉄－硫黄複合体）における各元素の存在割合については、特に限定的ではないが、遊離硫黄が生じない程度に鉄－硫黄結合及びハロゲン－硫黄結合が形成できるだけの鉄量及びハロゲン量が存在し、含有リチウム量から見積もられる理論容量が600 mAh/g以上であるだけのリチウム量が存在し、導電性を確保できるだけの鉄量が存在することが好ましい。このような観点から、形成される本発明の鉄系複合体（ハロゲン含有リチウム－鉄－硫黄複合体）中のリチウム、鉄、硫黄及びハロゲンの総量を100原子%として、リチウム含有量は40～70原子%（特に50～60原子%）、鉄含有量は3～10原子%（特に5～8原子%）、硫黄含有量は20～45原子%（特に25～40原子%）、ハロゲン含有量は1～8原子%（特に1～6原子%）であることが好ましい。なお、ハロゲンとして複数の原子を使用する場合は、その合計量が上記範囲内となるように調整することが好ましい。

[0022] なお、リチウム量を理論容量が600mAh/g以上となる量とした理由については、酸化物系の高容量材料 $\text{Li}(\text{Ni}, \text{Mn}, \text{Co})\text{O}_2$ が最大値として $300\text{mAh/g} \times 4\text{V} = 1200\text{Wh/kg}$ のエネルギー密度を有するため、それと同程度の硫黄系材料（電圧2V）として600mAh/g以上あれば十分と判断したことによる。

[0023] この様な状態の本開示の鉄系複合体（ハロゲン含有リチウム－鉄－硫黄複合体）においては、鉄原子及びハロゲン原子は硫化リチウム結晶格子内に配置して鉄－硫黄結合及びハロゲン－硫黄結合を形成しやすく、準安定相である鉄及びハロゲン含有硫化リチウムが形成されてサブミクロンの粒子となりやすく、本来準安定相である鉄及びハロゲン含有硫化リチウムが安定化され得る。

[0024] なお、本開示の鉄系複合体（ハロゲン含有リチウム－鉄－硫黄複合体）においては、導電性をより向上させるため、上記リチウム、鉄、硫黄及びハロゲン以外にも、炭素を構成元素として含むこともできる。この場合、複合体中の炭素の含有量は1～25原子%（特に5～20原子%）とし、リチウム、鉄、硫黄及びハロゲンの総量を75～99原子%（特に80～95原子%）とすることが好ましい。

[0025] このような特徴を有する本開示の鉄系複合体（ハロゲン含有リチウム－鉄－硫黄複合体）は、添加元素である鉄原子及びハロゲン原子が硫化リチウム結晶格子内に配置して鉄－硫黄結合及びハロゲン－硫黄結合を形成し、遊離硫黄をほとんど含まないため、リチウムの脱離・挿入時に多硫化リチウムとして電解液に溶出して負極に移動・析出することが抑制され、サイクル特性が良好である。さらに、鉄を含むため良好な導電性が付与されており、特に、鉄及びハロゲンが硫化リチウム結晶格子内において鉄－硫黄結合及びハロゲン－硫黄結合を形成していることから、硫化リチウム結晶内部の利用率が向上して、高容量を有する材料となる。

[0026] （１－２）ニオブ系複合体

本開示において、ニオブ系複合体（ハロゲン含有リチウム－ニオブ－硫黄複合体）は、リチウム、ニオブ、硫黄及びハロゲンを構成元素として含み、立方晶岩塩型の結晶構造を有することが好ましい。

[0027] このような構成のニオブ系複合体が有する立方晶岩塩型の結晶構造は、空間群：

[0028] [数1]

$$Fm\bar{3}m$$

[0029] で属させることができる結晶相であり、具体的には、容量及びサイクル特性の観点から、 Li_3NbS_4 に類似する単位胞を有する結晶相のみからなる Li_3NbS_4 型立方晶岩塩型の結晶構造であることが好ましい。

[0030] 本開示のニオブ系複合体は、上記の立方晶岩塩型の結晶構造を含んでいればよく、陽イオン分布の異なる他の岩塩型構造（例えば、単斜晶層状岩塩型、六方晶層状岩塩型、スピネル型等）の結晶構造を含む混合相であってもよい。また、本開示のニオブ系複合体は、上記の立方晶岩塩型の結晶構造のみからなる材料であってもよい。なお、後述する本開示の製造方法によれば、得られるニオブ系複合体は、上記の立方晶岩塩型の結晶構造のみからなる材料が形成されやすい。

[0031] ただし、本開示においては、立方晶岩塩型の結晶構造を有することにより、リチウムイオン二次電池等のリチウム電池用電極活物質に用いた場合に、容量（特に放電容量）を維持しつつ良好なサイクル特性を有する材料であることから、立方晶岩塩型の結晶構造の存在割合は高いことが好ましい。このような観点から、本開示のニオブ系複合体が、同じ組成の陽イオン分布の異なる他の岩塩型構造（単斜晶層状岩塩型、六方晶層状岩塩型、スピネル型等）を有する場合、立方晶岩塩型の結晶構造との割合は、通常、本開示のニオブ系複合体の総量を100質量%として、立方晶岩塩型の結晶構造は1～99質量%（特に10～95質量%、さらに50～90質量%）、他の岩塩型構造（単斜晶層状岩塩型、六方晶層状岩塩型、スピネル型等）の結晶相は1～99質量%（特に5～90質量%、さらに10～50質量%）が好ましい。これら各結晶構造の割合については、例えば、粉末X線回折パターンのRietveld解析等を用いて見積もることができる（例えば、F. Izumi and T. Ikeda, Mater Sci. Forum, 321, 198 (2000). 参照）。

[0032] さらに、本開示のニオブ系複合体（ハロゲン含有リチウム－ニオブ－硫黄複合体）における各元素の存在割合については、特に限定的ではないが、遊離硫黄が生じない程度にニオブ量及びハロゲン量が存在し、含有リチウム量から見積もられる理論容量が600mAh/g以上であるだけのリチウム量が存在し、導電性を確保できるだけのニオブ量が存在することが好ましい。このような観点から、形成される本発明のニオブ系複合体（ハロゲン含有リチウム－ニオブ－硫黄複合体）中のリチウム、ニオブ、硫黄及びハロゲンの総量を100原子%として、リチウム含有量は30～50原子%（特に35～45原子%）、ニオブ含有量は5～15原子%（特に7～13原子%）、硫黄含有量は30～60原子%（特に35～55原子%）、ハロゲン含有量は1～10原子%（特に1～8原子%）であることが好ましい。なお、ハロゲンとして複数の原子を使用する場合は、その合計量が上記範囲内となるように調整することが好ましい。

[0033] なお、リチウム量を理論容量が600mAh/g以上となる量とした理由については、酸化物系の高容量材料 $\text{Li}(\text{Ni}, \text{Mn}, \text{Co})\text{O}_2$ が最大値として $300\text{mAh/g} \times 4\text{V} = 1200$

Wh/kgのエネルギー密度を有するため、それと同程度の硫黄系材料（電圧2V）として600mAh/g以上あれば十分と判断したことによる。

[0034] なお、本開示のニオブ系複合体（ハロゲン含有リチウム－ニオブ－硫黄複合体）に炭素を構成元素として含むこともできる。この場合、複合体中の炭素の含有量は1～20原子%（特に5～15原子%）とし、リチウム、ニオブ、硫黄及びハロゲンの総量を80～99原子%（特に85～95原子%）とすることが好ましい。

[0035] 2. ハロゲン含有複合体の製造方法

（2－1）ハロゲン含有鉄系複合体の製造方法

本開示の鉄系複合体（ハロゲン含有リチウム－鉄－硫黄複合体）は、特に制限されないが、リチウム含有化合物、鉄含有化合物、硫黄含有化合物及びハロゲン含有化合物を含む混合物に対して、通電焼結処理及びメカニカルミリング処理を施すことによって得ることができる。この方法によれば、粒子が微細化されて、鉄原子及びハロゲン原子が硫化リチウム相内に取り込まれた準安定相が安定化された状態の複合体を得ることができる。以下、この方法について具体的に説明する。

[0036] 〔2－1－1〕原料粉末

本開示では、原料として、リチウム含有化合物、鉄含有化合物、硫黄含有化合物、及びハロゲン含有化合物を用いる。

[0037] リチウム含有化合物、鉄含有化合物、硫黄含有化合物、及びハロゲン含有化合物の各化合物の種類については特に限定的ではなく、リチウム、鉄、硫黄及びハロゲンの各元素を1種類ずつ含む4種類又はそれ以上の種類の化合物を混合して用いてもよく、あるいは、リチウム、鉄、硫黄及びハロゲンの内の2種類又はそれ以上の元素を同時に含む化合物を原料の一部又は全部として用いてもよい。

[0038] これらの原料化合物は、リチウム、鉄及びハロゲン以外の金属元素を含まない化合物であることが好ましい。また、原料化合物中に含まれるリチウム、鉄、硫黄及びハロゲンの各元素以外の元素については、後述する熱処理（

好ましくは非酸化性雰囲気下での熱処理)により離脱・揮発していくものが好ましい。

[0039] この様な原料化合物の具体例としては、リチウム含有化合物として、硫化リチウム (Li_2S)、炭酸リチウム (Li_2CO_3)、水酸化リチウム (LiOH) 等を例示でき、鉄含有化合物として、金属鉄 (Fe)、硫化鉄 (FeS 、 FeS_2 等)、硫酸鉄 (FeSO_4) 等を例示でき、硫黄含有化合物として、硫黄 (S)、硫化リチウム (Li_2S)、ベンゾチオフェン ($\text{C}_8\text{H}_6\text{S}$)、硫化鉄 (FeS 、 FeS_2) 等を例示でき、フッ素含有化合物として、フッ素 (F_2)、フッ化リチウム (LiF)、フッ化鉄 (FeF_2) 等を例示でき、塩素含有化合物として、塩素 (Cl_2)、塩化リチウム (LiCl)、塩化鉄 (FeCl_2) 等を例示でき、臭素含有化合物として、臭素 (Br_2)、臭化リチウム (LiBr)、臭化鉄 (FeBr_2) 等を例示でき、ヨウ素含有化合物として、ヨウ素 (I_2)、ヨウ化リチウム (LiI)、ヨウ化鉄 (FeI_2) 等を例示できる。この中で、特に生成物である本開示の鉄系複合体 (ハロゲン含有リチウム-鉄-硫黄複合体) の構成元素のみからなり、少ない原料数で反応させることのできる硫化リチウム (Li_2S)、硫化鉄 (FeS) 及びハロゲン化リチウム (フッ化リチウム (LiF)、塩化リチウム (LiCl)、臭化リチウム (LiBr)、ヨウ化リチウム (LiI) 等) の組合せが好ましい。

[0040] これら原料化合物の形状については特に限定はないが、平均粒径 $0.1\sim100\ \mu\text{m}$ の粉末状であることが好ましい。原料化合物の平均粒径は、乾式のレーザー回折・散乱式による粒度分布測定で、累積度数が50%となる粒径として求める。なお、粒径の大きな原料化合物を使用し、乳鉢等で粉砕することにより、平均粒径を制御してもよい。

[0041] リチウム含有化合物、鉄含有化合物、硫黄含有化合物及びハロゲン含有化合物からなる原料の混合割合については、特に限定的ではないが、最終生成物である本開示の鉄系複合体 (ハロゲン含有リチウム-鉄-硫黄複合体) において、遊離硫黄が生じない程度に鉄-硫黄結合及びハロゲン-硫黄結合が形成できるだけの鉄量及びハロゲン量が存在し、含有リチウム量から見積もられる理論容量が 600mAh/g 以上であるだけのリチウム量が存在し、導電性を

確保できるだけの鉄量が存在することが好ましい。このような観点から、形成される本開示の鉄系複合体（ハロゲン含有リチウム－鉄－硫黄複合体）中のリチウム、鉄、硫黄及びハロゲンの総量を100原子%として、リチウム含有量は40～70原子%（特に50～60原子%）、鉄含有量は3～10原子%（特に5～8原子%）、硫黄含有量は20～45原子%（特に25～40原子%）、ハロゲン含有量は1～8原子%（特に1～6原子%）であることが好ましい。なお、ハロゲンとして複数の原子を使用する場合は、その合計量が上記範囲内となるように調整することが好ましい。原料化合物の混合比率については、原料化合物に含まれる各元素の比率が、目的とする複合体中の各元素の比率と同一となるようにすればよい。

[0042] なお、本開示の鉄系複合体（ハロゲン含有リチウム－鉄－硫黄複合体）に炭素を含ませる場合、原料化合物中に含まれる各元素の比率が、目的とする複合体中の各元素の比率と同一となるように、炭素含有化合物（カーボンブラック、アセチレンブラック等の炭素材料等）を使用することもできる。具体的には、リチウム、鉄、硫黄、ハロゲン及び炭素の総量を100原子%として、炭素含有量は1～25原子%（特に5～20原子%）とし、リチウム、鉄、硫黄及びハロゲンの総量を75～99原子%（特に80～95原子%）とすることが好ましい。

[0043] 〔2－1－2〕 製造方法

本開示の製造方法においては、上記原料化合物を用いて、リチウム含有化合物、鉄含有化合物、硫黄含有化合物及びハロゲン含有化合物を含む混合物を得た後に、通電焼結処理及びメカニカルミリング処理を施す。通電焼結処理及びメカニカルミリング処理の順序については、特に制限されるわけではないが、まず通電焼結処理を行い、次いで、メカニカルミリング処理を施すことが好ましい。

[0044] (i) 通電焼結処理

本開示では、まず、通電焼結処理として、リチウム含有化合物、鉄含有化合物、及び硫黄含有化合物を含む混合物に、通電焼結処理を施すことが好ま

しい。具体的には、上記した原料混合物を、導電性を有する型（導電性容器）に充填し、該導電性を有する型（導電性容器）に、好ましくは直流パルス電流を通電すること（放電プラズマ焼結法、パルス通電焼結法、プラズマ活性化焼結法等と呼ばれる方法）により、ジュール熱による導電性を有する型（導電性容器）の加熱が起こり、導電性を有する型（導電性容器）内の原料混合物が加熱されて、各元素が拡散移動し、原子レベルで各元素が相互に混合した中間体を好適に作製することができる。この通電焼結処理の際の雰囲気は、非酸化性雰囲気下とすることが好ましい。また、常圧下に通電焼結処理を施してもよいが、加圧下に通電焼結処理を施すことが好ましい。原料化合物として用いるハロゲン含有化合物は、この段階で添加してもよく、後述するメカニカルミリング処理の際に添加してもよいが、通電焼結処理の段階で材料が還元する（組成が変化する）ことをより抑制するため、後述するメカニカルミリング処理の際に添加することが好ましい。

[0045] 具体的な方法としては、導電性を有する型（導電性容器）に原料とするリチウム含有化合物、鉄含有化合物、硫黄含有化合物、及び必要に応じてハロゲン含有化合物を含む原料混合物を充填し、好ましくは非酸化性雰囲気下において、加圧しながらパルス状の（ON-OFFをスイッチングする）直流電流を通電することが好ましい。

[0046] 導電性を有する型（導電性容器）の材質としては、導電性を有するものであれば特に限定されず、例えば、炭素、鉄、酸化鉄、アルミニウム、タングステンカーバイド等から形成されているものの他、炭素及び／又は酸化鉄に窒化珪素を混合した混合物等から形成されているものも好適に使用することができる。

[0047] 通電焼結処理は、硫化物の酸化をより抑制するため、非酸化性雰囲気下、例えば、アルゴン、窒素等の不活性ガス雰囲気下、水素等の還元雰囲気下等で行うことが好ましい。また、酸素濃度が十分に低い減圧状態、例えば、酸素分圧が、20Pa以下（特に1~20Pa）の減圧下としてもよい。

[0048] 具体的な処理としては、導電性を有する型（導電性容器）として十分な密

閉状態を確保できる容器を用いる場合には、該容器内を非酸化性雰囲気とすることができる。また、導電性を有する型（導電性容器）は完全な密閉状態でなくてもよく、不完全な密閉状態の容器を用いる場合には、該容器を反応室内に収容して、該反応室内を非酸化性雰囲気とすることができる。これにより、上記した原料混合物の加熱反応を非酸化性雰囲気下で行うことが可能である。この場合、例えば、反応室内を0.01MPa以上（特に0.05～0.2MPa）の不活性ガス雰囲気、還元性ガス雰囲気等とすることが好ましい。

[0049] 導電性を有する型（導電性容器）に上記した原料混合物を充填した状態で直流パルス電流を印加することにより、ジュール熱による導電性容器の加熱が起こり、容器内の原料が加熱されて出発原料同士が反応して、各原子が相互に混合した中間体が形成され得る。この方法では、30分以下という短時間で目的とする中間体を製造できるので、揮発し易いリチウム、硫黄、ハロゲン等の欠損が少なく、原料混合比とほとんど同じ組成比の中間体を得ることができる。

[0050] 通電焼結処理における加熱温度は、通常、各構成元素をより十分に相互拡散させてより原子レベルで相互に混合させるとともに、遷移金属及び典型元素と結合しない硫黄（遊離硫黄）をより低減してより高容量とするとともに、リチウム、硫黄、ハロゲン等の元素の揮発による欠損をより抑制してより高容量とする観点から、400～1300℃の温度範囲とすることが好ましい。上記した加熱温度範囲に保持する時間については、リチウム、硫黄、ハロゲン等の元素の揮発による欠損をより抑制してより高容量とする観点から、0～30分とすることが好ましく、上記した温度範囲に到達すれば、直ちに通電を停止して（つまり、上記した加熱温度における保持時間を0として）放冷してもよい。

[0051] 原料粉末を加圧する際の圧力としては、原料化合物同士の接触をより強くして加熱時の原子相互拡散をより十分にし、原料化合物における原子相互間の反応をより十分とする観点から、例えば、5～60MPaが好ましく、10～50MPaがより好ましい。

- [0052] 通電焼結を行う装置としては、原料混合物を加熱、冷却、加圧等することが可能であり、放電に必要な電流を印加できるものであれば特に限定されない。例えば、市販の通電焼結装置（放電プラズマ焼結装置）を使用できる。このような通電焼結装置及びその原理は、例えば、特開平10-251070号公報等の開示されている。
- [0053] 以下に通電焼結装置の模式図を示した図1を参考にしながら、本発明の通電焼結工程の具体例を説明する。なお、本発明で使用する通電焼結装置は、以下に説明する装置のみに限られない。
- [0054] 図1に示す通電焼結装置1においては、試料2が装填される焼結ダイ（電子伝導性容器）3と上下一対のパンチ4及び5とを有する。パンチ4及び5は、それぞれパンチ電極6及び7に支持されており、このパンチ電極6及び7を介して、焼結ダイ3に装填された試料2に必要な応じて加圧しながらパルス電流を供給することができる。焼結ダイ3の素材は限定されず、例えば、黒鉛等の炭素材料が挙げられる。
- [0055] 図1に示す通電焼結装置では、上記した導電性容器3、通電用パンチ4及び5、パンチ電極6及び7を含む通電部は、水冷真空チャンバー8に収容されており、チャンバー内は、雰囲気制御機構15による所定の雰囲気に調整することができる。したがって、雰囲気制御機構15を利用して、チャンバー内を非酸化性雰囲気に調整することが好ましい。
- [0056] 制御装置12は、加圧機構13、パルス電源11、雰囲気制御機構15、水冷却機構16及び10、並びに温度計測装置17を駆動制御する。制御装置12は加圧機構13を駆動し、パンチ電極6及び7が所定の圧力で原料混合物を加圧するよう構成されている。
- [0057] 加熱のために印加するパルス電流は、例えばパルス幅2〜3ミリ秒で、周期は3〜300Hz程度のパルス状の（ON-OFFをスイッチングする）直流電流を用いることができる。具体的な電流値は導電性を有する型（導電性容器）の種類、大きさ等により異なるが、上記した温度範囲となるように、具体的な電流値を決めることが好ましい。例えば、内径15mmの黒鉛型材を用いた場合には2

00～1000A、内径100mmの黒鉛型材を用いた場合には1000～8000Aが好適である。通電焼結処理時は、型材温度をモニターしながら電流値を増減させ、所定の温度を管理できるように電流値を制御することが好ましい。

[0058] 原料混合物を加圧した状態とするためには、例えば、上記した導電性容器3に充填した原料混合物をパンチ電極6及び7を介して加圧することができる。

[0059] (ii) メカニカルミリング処理

上記した通電焼結処理で得られた中間体を、メカニカルミリング処理を施し、混合、粉碎及び反応させることによって、本開示の鉄系複合体（ハロゲン含有リチウム－鉄－硫黄複合体）を得ることができる。通電焼結工程で用いた原料に、所定量のハロゲン含有化合物が含まれていない場合には、メカニカルミリング処理を施す前に、中間体とハロゲン含有化合物とを混合した後にメカニカルミリング処理を施すことができる。

[0060] メカニカルミリング法は、機械的エネルギーを付与しながら原料を摩砕混合し反応させる方法であり、この方法によれば、原料に機械的な衝撃や摩擦を与えて摩砕混合することによって、原料に含まれる各化合物が激しく接触して微細化されるため、準安定相が得られやすい。本開示では、上記したメカニカルミリング処理により、通電焼結工程における熱処理だけでは作製が困難な準安定ハロゲン含有リチウム－鉄－硫黄複合体を形成しつつ、微細化して安定的に存在させることができる。

[0061] メカニカルミリング装置としては、例えば、ボールミル、振動ミル、ターボミル、ディスクミル等を用いることができ、なかでも振動ミルが好ましい。

[0062] メカニカルミリング処理は、硫化物の酸化をより抑制するため、非酸化性雰囲気下、例えば、アルゴン、窒素等の不活性ガス雰囲気下、水素等の還元雰囲気下等で行うことが好ましい。また、酸素濃度が十分に低い減圧状態、例えば、酸素分圧が、20Pa以下（特に1～20Pa）の減圧下としてもよい。

[0063] メカニカルミリング処理を行う際の温度については、硫黄の揮発をより抑

制し、目的とする硫黄の含有比率が高い複合体を形成しやすい観点から、200℃以下の温度が好ましい。

[0064] メカニカルミリング時間については、特に限定的ではないが、得られる複合体の結晶子サイズが、80nm以下となるまでメカニカルミリング処理を行うことが好ましい。

[0065] (2-2) ハロゲン含有ニオブ系複合体の製造方法

本開示のニオブ系複合体（ハロゲン含有リチウム-ニオブ-硫黄複合体）は、特に制限されないが、リチウム含有化合物、ニオブ含有化合物、硫黄含有化合物及びハロゲン含有化合物を含む混合物に対して、メカニカルミリング処理を施すことによって得ることができる。この方法によれば、粒子が微細化されて、立方晶岩塩型の結晶構造を有する複合体を得ることができる。以下、この方法について具体的に説明する。

[0066] [2-2-1] 原料粉末

本開示では、原料として、リチウム含有化合物、ニオブ含有化合物、硫黄含有化合物、及びハロゲン含有化合物を用いる。

[0067] リチウム含有化合物、ニオブ含有化合物、硫黄含有化合物、及びハロゲン含有化合物の各化合物の種類については特に限定的ではなく、リチウム、ニオブ、硫黄及びハロゲンの各元素を1種類ずつ含む4種類又はそれ以上の種類の化合物を混合して用いてもよく、あるいは、リチウム、ニオブ、硫黄及びハロゲンの内の2種類又はそれ以上の元素を同時に含む化合物を原料の一部又は全部として用いてもよい。

[0068] これらの原料化合物は、リチウム、ニオブ及びハロゲン以外の金属元素を含まない化合物であることが好ましい。また、原料化合物中に含まれるリチウム、ニオブ、硫黄及びハロゲンの各元素以外の元素については、ミリング条件で離脱・揮発していくものが好ましい。

[0069] この様な原料化合物の具体例としては、リチウム含有化合物として、硫化リチウム (Li_2S)、炭酸リチウム (Li_2CO_3)、水酸化リチウム (LiOH) 等を例示でき、ニオブ含有化合物として、金属ニオブ (Nb)、硫化ニオブ (NbS_2 、 Nb

S₃、Nb₃S₄等)、ヨウ化ニオブ(NbI₅)等を例示でき、硫黄含有化合物として、硫黄(S)、硫化リチウム(Li₂S)、ベンゾチオフェン(C₈H₆S)、硫化ニオブ(NbS₂、NbS₃、Nb₂S₃、Nb₃S₄等)等を例示でき、フッ素含有化合物として、フッ素(F₂)、フッ化リチウム(LiF)、フッ化ニオブ(NbF₅)等を例示でき、塩素含有化合物として、塩素(Cl₂)、塩化リチウム(LiCl)、塩化ニオブ(NbCl₅)等を例示でき、臭素含有化合物として、臭素(Br₂)、臭化リチウム(LiBr)、臭化ニオブ(NbBr₅)等を例示でき、ヨウ素含有化合物として、ヨウ素(I₂)、ヨウ化リチウム(LiI)、ヨウ化ニオブ(NbI₅)等を例示できる。この中で、特に生成物である本開示のニオブ系複合体(ハロゲン含有リチウム-ニオブ-硫黄複合体)の構成元素のみからなり、少ない原料数で反応させることのできる硫化リチウム(Li₂S)、硫化ニオブ(NbS₂、NbS₃、Nb₂S₃、Nb₃S₄等)及びハロゲン化リチウム(フッ化リチウム(LiF)、塩化リチウム(LiCl)、臭化リチウム(LiBr)、ヨウ化リチウム(LiI)等)の組合せが好ましい。

[0070] これら原料化合物の形状については特に限定はないが、平均粒径0.1~100 μmの粉末状であることが好ましい。原料化合物の平均粒径は、乾式のレーザー回折・散乱式による粒度分布測定で、累積度数が50%となる粒径として求める。なお、粒径の大きな原料化合物を使用し、乳鉢等で粉砕することにより、平均粒径を制御してもよい。

[0071] リチウム含有化合物、ニオブ含有化合物、硫黄含有化合物及びハロゲン含有化合物からなる原料の混合割合については、特に限定的ではないが、最終生成物である本開示のニオブ系複合体(ハロゲン含有リチウム-ニオブ-硫黄複合体)において、遊離硫黄が生じない程度にニオブ量及びハロゲン量が存在し、含有リチウム量から見積もられる理論容量が600mAh/g以上であるだけのリチウム量が存在し、導電性を確保できるだけのニオブ量が存在することが好ましい。このような観点から、形成される本開示のニオブ系複合体(ハロゲン含有リチウム-ニオブ-硫黄複合体)中のリチウム、ニオブ、硫黄及びハロゲンの総量を100原子%として、リチウム含有量は30~50原子%(特に35~45原子%)、ニオブ含有量は5~15原子%(特に7~13原子%)、硫黄含有量

は30～60原子%（特に35～55原子%）、ハロゲン含有量は1～10原子%（特に1～8原子%）であることが好ましい。なお、ハロゲンとして複数の原子を使用する場合は、その合計量が上記範囲内となるように調整することが好ましい。原料化合物の混合比率については、原料化合物に含まれる各元素の比率が、目的とする複合体中の各元素の比率と同一となるようにすればよい。

[0072] なお、本開示のニオブ系複合体（ハロゲン含有リチウム－ニオブ－硫黄複合体）に炭素を含ませる場合、原料化合物中に含まれる各元素の比率が、目的とする複合体中の各元素の比率と同一となるように、炭素含有化合物（カーボンブラック、アセチレンブラック等の炭素材料等）を使用することもできる。具体的には、リチウム、ニオブ、硫黄、ハロゲン及び炭素の総量を100原子%として、炭素含有量は1～20原子%（特に5～15原子%）とし、リチウム、ニオブ、硫黄及びハロゲンの総量を80～99原子%（特に85～95原子%）とすることが好ましい。

[0073] 〔2－2－2〕 製造方法

本開示の製造方法においては、上記原料化合物を用いて、リチウム含有化合物、ニオブ含有化合物、硫黄含有化合物及びハロゲン含有化合物を含む混合物を得た後に、メカニカルミリング処理を施す。これにより、原料化合物を混合、粉碎及び反応させることによって、本開示のニオブ系複合体（ハロゲン含有リチウム－ニオブ－硫黄複合体）を得ることができる。

[0074] メカニカルミリング法は、機械的エネルギーを付与しながら原料を摩砕混合し反応させる方法であり、この方法によれば、原料に機械的な衝撃や摩擦を与えて摩砕混合することによって、原料に含まれる各化合物が激しく接触して微細化されるため、準安定相が得られやすい。本開示では、上記したメカニカルミリング処理により、準安定ハロゲン含有リチウム－ニオブ－硫黄複合体を形成しつつ、微細化して安定的に存在させることができる。

[0075] メカニカルミリング装置としては、例えば、ボールミル、振動ミル、ターボミル、ディスクミル等を用いることができ、なかでも振動ミルが好ましい。

[0076] メカニカルミリング処理は、硫化物の酸化をより抑制するため、非酸化性雰囲気下、例えば、アルゴン、窒素等の不活性ガス雰囲気下、水素等の還元雰囲気下等で行うことが好ましい。また、酸素濃度が十分に低い減圧状態、例えば、酸素分圧が、20Pa以下（特に1~20Pa）の減圧下としてもよい。

[0077] メカニカルミリング処理を行う際の温度については、硫黄の揮発をより抑制し、目的とする硫黄の含有比率が高い複合体を形成しやすい観点から、200℃以下の温度が好ましい。

[0078] メカニカルミリング時間については、特に限定的ではないが、得られる複合体の結晶子サイズが、80nm以下となるまでメカニカルミリング処理を行うことが好ましい。

[0079] 3. リチウム電池

本開示のハロゲン含有複合体は、上記した優れた特性を利用して、リチウム一次電池、リチウムイオン二次電池等のリチウム電池（特にリチウムイオン二次電池）の電極活物質（特に正極電活物質）として有効に利用できる。なお、本開示において、リチウムイオン二次電池とは、負極としてリチウム金属を用いたリチウム二次電池も包含する概念である。特に、本開示のハロゲン含有複合体は、構造中にリチウムを含有する材料であるため、充電から充放電を行うことができる材料であり、しかも、優れたサイクル特性を有することから、リチウムイオン二次電池用の電極活物質（特に正極活物質）として有用である。特に実用材料として供しうる程度に良好なサイクル特性として、開発段階で少なくとも30サイクル後の容量維持率が60%程度以上、あるいは15サイクル後の容量維持率が70%程度以上を示すものとし得る。本開示のハロゲン含有複合体を電極活物質（特に正極活物質）として使用するリチウムイオン二次電池は、電解質として非水溶媒系電解液を用いる非水電解質リチウムイオン二次電池であってもよく、リチウムイオン伝導性固体電解質を用いる全固体型リチウムイオン二次電池であってもよい。

[0080] 非水電解質リチウムイオン二次電池及び全固体型リチウムイオン二次電池の構造は、本開示のハロゲン含有複合体を電極活物質（特に正極活物質）と

して用いること以外は、公知のリチウムイオン二次電池と同様とすることができる。

[0081] 例えば、非水電解質リチウムイオン二次電池については、上記した本開示のハロゲン含有複合体を電極活物質（特に正極活物質）として使用する他は、基本的な構造は、公知の非水電解質リチウムイオン二次電池と同様とすることができる。

[0082] 正極については、上記した本開示のハロゲン含有複合体を正極活物質として用い、例えば、本開示のハロゲン含有複合体と導電材とバインダーとを含む正極合剤をアルミニウム、ニッケル、ステンレス、カーボクロス等の正極集電体に担持させることができる。導電材としては、例えば、黒鉛、コークス類、カーボブラック、針状カーボン等の炭素材料を用いることができる。また、負極活物質として本開示のハロゲン含有複合体を使用する場合には、正極活物質としては従来から公知の材料を使用してもよい。

[0083] 負極としては、リチウムを含有する材料とリチウムを含有しない材料共に用いることが可能である。例えば、黒鉛、難焼結性炭素等の他、リチウム金属、スズ、シリコン及びこれらを含む合金等や、酸化ケイ素等を用いることができる。これらの負極活物質についても、必要に応じて、上記した導電材、バインダー等を用いて、アルミニウム、銅、ニッケル、ステンレス、カーボン等からなる負極集電体に担持させることができる。また、負極活物質として本開示のハロゲン含有複合体を使用してもよい。

[0084] セパレータとしては、例えば、ポリエチレン、ポリプロピレン等のポリオレフィン樹脂、フッ素樹脂、ナイロン、芳香族アラミド、無機ガラス等の材質からなり、多孔質膜、不織布、織布等の形態の材料を用いることができる。

[0085] 非水電解質の溶媒としては、カーボネート、エーテル、ニトリル、含硫黄化合物等の非水溶媒系二次電池の溶媒として公知の溶媒を用いることができる。

[0086] また、全固体型リチウムイオン二次電池についても、本開示のハロゲン含

有複合体を電極活物質（特に正極活物質）として用いる以外は、公知の全固体型リチウムイオン二次電池と同様の構造とすることができる。

[0087] この場合、リチウムイオン電導性固体電解質としては、例えば、ポリエチレンオキサイド系の高分子化合物、ポリオルガノシロキサン鎖及びポリオキシアルキレン鎖の少なくとも一種を含む高分子化合物等のポリマー系固体電解質等の他、硫化物系固体電解質、酸化物系固体電解質等も用いることができる。

[0088] 全固体型リチウムイオン二次電池の正極については、例えば、本開示のハロゲン含有複合体を正極活物質として用い、例えば、本開示のハロゲン含有複合体、導電材、バインダー、固体電解質を含む正極合剤をチタン、アルミニウム、ニッケル、ステンレス等の正極集電体に担持させることができる。導電材については、非水溶媒系二次電池と同様に、例えば、黒鉛、コークス類、カーボンプラック、針状カーボン等の炭素材料を用いることができる。

[0089] 負極としては、リチウムを含有する材料とリチウムを含有しない材料共に用いることが可能である。例えば、黒鉛、難焼結性炭素等の他、リチウム金属、スズ、シリコン及びこれらを含む合金等や、酸化ケイ素等を用いることができる。これらの負極活物質についても、必要に応じて、上記した導電材、バインダー等を用いて、アルミニウム、銅、ニッケル、ステンレス、カーボン等からなる負極集電体に担持させることができる。また、負極活物質として本開示のハロゲン含有複合体を使用してもよい。

[0090] 非水電解質リチウムイオン二次電池、及び全固体型リチウムイオン二次電池の形状についても特に限定はなく、円筒型、角型等のいずれであってもよい。

[0091] 以上、本開示について説明したが、上記の説明は特定の実施形態のみに限定することを意図するものではなく、各種説明は任意の組合せで採用することが可能である。

実施例

[0092] 以下に実施例及び比較例を示して本発明を具体的に説明する。ただし、本

発明は、以下に示す実施例のみに制限されないことは言うまでもない。

[0093] 実施例1

市販の硫化リチウム (Li_2S) (三津和化学 型番: MIT000965) と硫化鉄 (FeS) (Alfa Aesar 型番: 14024) を、モル比が4: 1となるよう、アルゴンガス雰囲気グローブボックス内 (露点 -80°C) で秤量し、乳鉢で十分に混合後、内径15mmの黒鉛型材に充填した。

[0094] 次いで、原料を充填した黒鉛型材を通電焼結機に収容した。黒鉛型材及び電極部分を含む通電部分については、真空チャンバー内に収容されており、チャンバー内は、真空 (約20Pa) 脱気後、高純度アルゴンガス (酸素濃度約0.2ppm) を大気圧まで充填した。

[0095] その後、黒鉛型材に約800Aのパルス電流 (パルス幅2.5ミリ秒、周期28.6Hz) を印加した。黒鉛型材近傍は約 200°C /分の昇温速度で加熱され、パルス電流印加開始4分後に 800°C に到達した。その後、直ちに電流印加及び加圧を停止して自然放冷した。

[0096] 室温まで冷却後、黒鉛治具を露点 -80°C のアルゴンガス雰囲気グローブボックスに移し、 Li_2S と FeS の反応物を型材から取り出し、乳鉢で粉碎した。これにヨウ化リチウム (LiI) を、 Li_2S - FeS 反応物: LiI = 1: 0.3のモル比となるよう混合し、更にアセチレンブラック (AB) 粉末を、 Li_2S - FeS 反応物+ LiI : AB = 9: 1の質量比となるよう混合し、乳鉢で十分に混合した後、アルゴンガス雰囲気下でジルコニア製ポットに入れ、伊藤製作所製振動カップミル (型式MC-4A) を用い、メカニカルミリング法により8時間処理した。なお、原料に用いた各元素の比率 (原子%) は、Li、Fe、S及びIの総量を100原子%として、Li 56.8原子%、Fe 6.9原子%、S 34.2原子%、I 2.1原子%であった (原料ベースの組成は $\text{Li}_{8.3}\text{FeS}_5\text{I}_{0.3}$)。

[0097] 得られた試料のX線回折パターンは、図2に示す通り、主相として硫化リチウム由来のピークが認められ、それ以外には明瞭なピークは認められなかった。また、硫化リチウムの (111) 面に基づく回折ピークの半価幅から見積もった結晶子サイズは約35nmであった。以上から、本手法により、主相が硫化

リチウムであり、その結晶子サイズが80nm以下であるヨウ素含有リチウム－鉄－硫黄複合体が作製できた。

[0098] 得られた複合体粉末をリチウム二次電池の正極材料として用い、負極にリチウム金属、集電体にアルミニウムメッシュ、電解液として LiPF_6 をエチレンカルボネート／ジメチルカルボネート混合液に溶解させたものを用いて、電流密度46.7mA/gにおいて、カットオフ1.0-2.6Vにおける定電流測定で充電開始により充放電試験を行った。

[0099] 初期放電容量は約630mAh/gに対して、30サイクル後の放電容量が約400mAh/gと、30サイクル後の放電容量が比較例1の場合（約290mAh/g）に比べて高く、図3に示す通り、初期容量に対する容量維持率（サイクル特性）が約63%と、比較例1の場合（約36%）に比べて著しく向上した。

[0100] 以上の結果から、本開示で採用する条件下において、ヨウ素含有リチウム－鉄－硫黄複合体を作製することにより、サイクル特性の向上した電極材料が得られることが確認できた。

[0101] 実施例2

Li_2S - FeS 反応物とヨウ化リチウム（ LiI ）のモル比を1: 0.5とする以外は、実施例1と同様にして、ヨウ素含有リチウム－鉄－硫黄複合体を作製した。なお、原料に用いた各元素の比率（原子%）は、Li、Fe、S及びIの総量を100原子%として、Li 56.7原子%、Fe 6.7原子%、S 33.3原子%、I 3.3原子%であった（原料ベースの組成は $\text{Li}_{8.5}\text{FeS}_5\text{I}_{0.5}$ ）。

[0102] 得られた試料のX線回折パターンは、図2に示す通り、主相として硫化リチウム由来のピークが認められ、それ以外には明瞭なピークは認められなかった。また、硫化リチウムの（111）面に基づく回折ピークの半価幅から見積もった結晶子サイズは約34nmであった。以上から、本手法により、主相が硫化リチウムであり、その結晶子サイズが80nm以下であるヨウ素含有リチウム－鉄－硫黄複合体が作製できた。

[0103] この複合体粉末をリチウム二次電池の正極材料として使用すること以外は実施例1と全く同様にして充放電試験を行った。初期放電容量は約630mAh/gに

対して、30サイクル後の放電容量が約450mAh/gと、比較例1の場合（約290mAh/g）に比べて高く、図3に示す通り、初期容量に対する容量維持率（サイクル特性）が約72%と、比較例1の場合（約36%）に比べて著しく向上した。

[0104] 以上の結果から、本発明で採用する条件下において、ヨウ素含有リチウム－鉄－硫黄複合体を作製することにより、サイクル特性の向上した電極材料が得られることが確認できた。

[0105] 実施例3

Li₂S-FeS反応物とヨウ化リチウム（LiI）のモル比を1: 1とする以外は、実施例1と同様にして、ヨウ素含有リチウム－鉄－硫黄複合体を作製した。なお、原料に用いた各元素の比率（原子%）は、Li、Fe、S及びIの総量を100原子%として、Li 56.2原子%、Fe 6.3原子%、S 31.2原子%、I 6.3原子%であった（原料ベースの組成はLi₉FeS₅I）。

[0106] 得られた試料のX線回折パターンは、図2に示す通り、主相として硫化リチウム由来のピークが認められ、それ以外にはFeSのピークが少量の不純物として認められた。Rietveld解析により見積もられたFePの存在比（質量%）は約1%であった（すなわち、Li₂Sの存在比は約99質量%であった）。また、硫化リチウムの（111）面に基づく回折ピークの半価幅から見積もった結晶子サイズは約43nmであった。以上から、本手法により、主相が硫化リチウムであり、その結晶子サイズが80nm以下であるヨウ素含有リチウム－鉄－硫黄複合体が作製できた。

[0107] この複合体粉末をリチウム二次電池の正極材料として使用すること以外は実施例1と全く同様にして充放電試験を行った。初期放電容量は約500mAh/gに対して、30サイクル後の放電容量が約320mAh/gと、比較例1の場合（約290mAh/g）に比べて高く、図3に示す通り、初期容量に対する容量維持率（サイクル特性）が約63%と、比較例1の場合（約36%）に比べて著しく向上した。

[0108] 以上の結果から、本発明で採用する条件下において、ヨウ素含有リチウム－鉄－硫黄複合体を作製することにより、サイクル特性の向上した電極材料が得られることが確認できた。

[0109] 実施例4

ヨウ化リチウム (LiI) の代わりに臭化リチウム (LiBr) を使用する (Li_2S -FeS反応物と臭化リチウム (LiBr) のモル比を1: 0.5とする) 以外は、実施例2と同様にして、臭素含有リチウム-鉄-硫黄複合体を作製した。なお、原料に用いた各元素の比率 (原子%) は、Li、Fe、S及びBrの総量を100原子%として、Li 56.7原子%、Fe 6.7原子%、S 33.3原子%、Br 3.3原子%であった (原料ベースの組成は $\text{Li}_{8.5}\text{FeS}_5\text{Br}_{0.5}$)。

[0110] 得られた試料のX線回折パターンは、図4に示す通り、主相として硫化リチウム由来のピークが認められ、それ以外には明瞭なピークは認められなかった。また、硫化リチウムの(111)面に基づく回折ピークの半価幅から見積もった結晶子サイズは約27nmであった。以上から、本手法により、主相が硫化リチウムであり、その結晶子サイズが80nm以下である臭素含有リチウム-鉄-硫黄複合体が作製できた。

[0111] この複合体粉末をリチウム二次電池の正極材料として使用すること以外は実施例1と全く同様にして充放電試験を行った。初期放電容量は約670mAh/gに対して、30サイクル後の放電容量が約450mAh/gと、30サイクル後の放電容量が比較例1の場合 (約290mAh/g) に比べて高く、図5に示す通り、初期容量に対する容量維持率 (サイクル特性) が約68%と、比較例1の場合 (約36%) に比べて著しく向上した。

[0112] 以上の結果から、本開示で採用する条件下において、臭素含有リチウム-鉄-硫黄複合体を作製することにより、サイクル特性の向上した電極材料が得られることが確認できた。

[0113] 実施例5

ヨウ化リチウム (LiI) の代わりに塩化リチウム (LiCl) を使用する (Li_2S -FeS反応物と塩化リチウム (LiCl) のモル比を1: 0.5とする) 以外は、実施例2と同様にして、塩素含有リチウム-鉄-硫黄複合体を作製した。なお、原料に用いた各元素の比率 (原子%) は、Li、Fe、S及びClの総量を100原子%として、Li 56.7原子%、Fe 6.7原子%、S 33.3原子%、Cl 3.3原子%であった (原料

ベースの組成は $\text{Li}_{8.5}\text{FeS}_5\text{Cl}_{0.5}$) 。

[0114] 得られた試料のX線回折パターンは、図4に示す通り、主相として硫化リチウム由来のピークが認められ、それ以外には明瞭なピークは認められなかった。また、硫化リチウムの(111)面に基づく回折ピークの半価幅から見積もった結晶子サイズは約29nmであった。以上から、本手法により、主相が硫化リチウムであり、その結晶子サイズが80nm以下である塩素含有リチウム－鉄－硫黄複合体が作製できた。

[0115] この複合体粉末をリチウム二次電池の正極材料として使用すること以外は実施例1と全く同様にして充放電試験を行った。初期放電容量は約690mAh/gに対して、30サイクル後の放電容量が約410mAh/gと、30サイクル後の放電容量が比較例1の場合(約290mAh/g)に比べて高く、図5に示す通り、初期容量に対する容量維持率(サイクル特性)が約59%と、比較例1の場合(約36%)に比べて著しく向上した。

[0116] 以上の結果から、本開示で採用する条件下において、塩素含有リチウム－鉄－硫黄複合体を作製することにより、サイクル特性の向上した電極材料が得られることが確認できた。

[0117] 実施例6

ヨウ化リチウム(LiI)の代わりにフッ化リチウム(LiF)を使用する(Li_2S －FeS反応物とフッ化リチウム(LiF)のモル比を1:0.5とする)以外は、実施例2と同様にして、フッ素含有リチウム－鉄－硫黄複合体を作製した。なお、原料に用いた各元素の比率(原子%)は、Li、Fe、S及びFの総量を100原子%として、Li 56.7原子%、Fe 6.7原子%、S 33.3原子%、F 3.3原子%であった(原料ベースの組成は $\text{Li}_{8.5}\text{FeS}_5\text{F}_{0.5}$) 。

[0118] 得られた試料のX線回折パターンは、図4に示す通り、主相として硫化リチウム由来のピークが認められ、それ以外には明瞭なピークは認められなかった。また、硫化リチウムの(111)面に基づく回折ピークの半価幅から見積もった結晶子サイズは約28nmであった。以上から、本手法により、主相が硫化リチウムであり、その結晶子サイズが80nm以下であるフッ素含有リチウム－

鉄－硫黄複合体が作製できた。

[0119] この複合体粉末をリチウム二次電池の正極材料として使用すること以外は実施例1と全く同様にして充放電試験を行った。初期放電容量は約660mAh/gに対して、30サイクル後の放電容量が約400mAh/gと、30サイクル後の放電容量が比較例1の場合（約290mAh/g）に比べて高く、図5に示す通り、初期容量に対する容量維持率（サイクル特性）が約61%と、比較例1の場合（約36%）に比べて著しく向上した。

[0120] 以上の結果から、本開示で採用する条件下において、フッ素含有リチウム－鉄－硫黄複合体を作製することにより、サイクル特性の向上した電極材料が得られることが確認できた。

[0121] 比較例1

実施例1で作製した Li_2S -FeS反応物とAB粉末を、 Li_2S -FeS反応物：AB＝9：1の質量比となるよう混合し、乳鉢で十分に混合した後、アルゴンガス雰囲気下でジルコニア製ポットに入れ、伊藤製作所製振動カップミル（型式MC-4A）を用い、メカニカルミリング法により8時間処理した。なお、原料に用いた各元素の比率（原子%）は、Li、Fe及びSの総量を100原子%として、Li 57.1原子%、Fe 7.2原子%、S 35.7原子%であった（原料ベースの組成は Li_8FeS_5 ）。

[0122] 得られた試料のX線回折パターンは、図2に示す通り、主相として硫化リチウム由来のピークが認められ、それ以外には明瞭なピークは認められなかった。また、硫化リチウムの（111）面に基づく回折ピークの半価幅から見積もった結晶子サイズは約29nmであった。以上から、本手法により、主相が硫化リチウムであり、その結晶子サイズが80nm以下であるリチウム－鉄－硫黄複合体を作製した。

[0123] この複合体粉末をリチウム二次電池の正極材料として使用すること以外は実施例1と全く同様にして充放電試験を行った。初期放電容量は約810mAh/gと比較的高いものの、30サイクル後の容量は約290mAh/gと、図3に示す通り、初期容量に対する容量維持率は約36%で、上記の実施例に比べて低い値であった。

[0124] 以上の結果から、ハロゲンを含有しないリチウム－鉄－硫黄複合体では、硫化リチウムを主相として結晶子サイズが80nm以下の複合体が作製できるものの、リチウム二次電池の正極材料として用いた場合、良好なサイクル特性が得られないことが分かった。

[0125] 実施例7

Li_2S 、 Nb_2S_3 、S及びLiIを3: 1: 2: 0.5のモル比となるよう混合し、アルゴンガス雰囲気下でジルコニア製ポットに入れ、遊星ボールミル法により Li_3NbS_4 -0.5LiI複合体を作製した。なお、原料に用いた各元素の比率（原子%）は、Li、Nb、S及びIの総量を100原子%として、Li 38.9原子%、Nb 11.1原子%、S 44.4原子%、I 5.6原子%であった（原料ベースの組成は $\text{Li}_{3.5}\text{NbS}_4\text{I}_{0.5}$ ）。得られた試料のX線回折パターンは、図6に示す通り、立方晶岩塩型構造に帰属されるピークが認められ、それ以外には明瞭なピークは認められなかった。

[0126] 得られた複合体粉末をリチウム二次電池の正極材料として用い、負極にリチウム金属、集電体にアルミニウムメッシュ、電解液として LiPF_6 をエチレンカルボネート／ジメチルカルボネート混合液に溶解させたものを用いて充放電試験を行った。結果は図7に示す通り、LiI無添加の比較例2に比べて高い容量維持率を示した。

[0127] 以上の結果から、本発明で採用する条件下において、ヨウ素含有リチウム－ニオブ－硫黄複合体を作製することにより、サイクル特性の向上した電極材料が得られることが確認できた。

[0128] 比較例2

用いた原料が Li_2S : Nb_2S_3 : S= 3: 1: 2であること以外は実施例7と全く同様にして遊星ボールミル法により Li_3NbS_4 を作製した。なお、原料に用いた各元素の比率（原子%）は、Li、Nb及びSの総量を100原子%として、Li 37.5原子%、Nb 12.5原子%、S 50.0原子%であった（原料ベースの組成は Li_3NbS_4 ）。得られた試料のX線回折パターンは、図6に示す通り、立方晶岩塩型構造に帰属されるピークが認められ、それ以外には明瞭なピークは認められなかった。

[0129] この複合体粉末をリチウム二次電池の正極材料として使用すること以外は

実施例7と全く同様にして充放電試験を行った。結果は図7に示す通り、ヨウ素添加した実施例7の場合に比べて低い容量維持率を示した。

[0130] 以上の結果から、ハロゲンを含有しないリチウム－ニオブ－硫黄複合体では、リチウム二次電池の正極材料として用いた場合、良好なサイクル特性が得られないことが分かった。

産業上の利用可能性

[0131] 本発明は、リチウム電池等をはじめとする各種蓄電池において、良好な特性を示す電極活物質として利用可能である。

符号の説明

- [0132] 1 通電焼結装置
2 試料
3 焼結ダイ（導電性容器）
4, 5 パンチ
6, 7 パンチ電極
8 水冷真空チャンバー
9, 9' 冷却水路
10, 16 水冷却機構
11 焼結用電源
12 制御装置
13 加圧機構
14 位置計測機構
15 雰囲気制御機構
17 温度計測装置

請求の範囲

- [請求項1] リチウム、鉄及び／又はニオブ、硫黄、並びにハロゲンを構成元素として含む複合体。
- [請求項2] リチウム、鉄、硫黄及びハロゲンを構成元素として含み、
粉末X線回折測定を行った場合に、明確に観測されるX線回折ピークのうち、硫化リチウム (Li_2S) 相に由来すると判断されるピーク強度の割合から見積もられる前記硫化リチウム相の存在比が90質量%以上であり、且つ、
粉末X線回折測定によって得られた Li_2S の(111)面に基づく回折ピークの半価幅から算出される結晶子サイズが80nm以下である、請求項1に記載の複合体。
- [請求項3] 複合体中のリチウム、鉄、硫黄及びハロゲンの総量を100原子%として、リチウム含有量が40～70原子%、鉄含有量が3～10原子%、硫黄含有量が20～45原子%、ハロゲン含有量が1～8原子%である、請求項2に記載の複合体。
- [請求項4] 請求項1～3のいずれか1項に記載の複合体の製造方法であって、
リチウム含有化合物、鉄含有化合物、硫黄含有化合物、及びハロゲン含有化合物を含む混合物に対して、通電焼結処理及びメカニカルミリング処理を施す工程を備える、製造方法。
- [請求項5] 前記通電焼結処理及びメカニカルミリング処理が、前記リチウム含有化合物、前記鉄含有化合物、及び前記硫黄含有化合物を含む混合物に対して通電焼結処理を行った後に、得られた通電焼結物を前記ハロゲン含有化合物とともにメカニカルミリング処理を施す処理である、請求項4に記載の製造方法。
- [請求項6] 前記リチウム含有化合物、鉄含有化合物、及び硫黄含有化合物を含む混合物が、硫化リチウムと硫化鉄との混合物である、請求項5に記載の製造方法。
- [請求項7] 前記通電焼結処理及び／又はメカニカルミリング処理が、非酸化性雰

雰囲気下において行われる、請求項4～6のいずれか1項に記載の製造方法。

[請求項8] 前記通電焼結処理及び／又はメカニカルミリング処理が、導電性を有する型内において行われる、請求項4～7のいずれか1項に記載の製造方法。

[請求項9] 前記通電焼結処理及び／又はメカニカルミリング処理が、加圧下に行われる、請求項4～8のいずれか1項に記載の製造方法。

[請求項10] リチウム、ニオブ、硫黄及びハロゲンを構成元素として含み、立方晶岩塩型の結晶構造を有する、請求項1に記載の複合体。

[請求項11] 複合体中のリチウム、ニオブ、硫黄及びハロゲンの総量を100原子%として、リチウム含有量が30～50原子%、ニオブ含有量が5～15原子%、硫黄含有量が30～60原子%、ハロゲン含有量が1～10原子%である、請求項10に記載の複合体。

[請求項12] リチウムイオン二次電池の電極活物質用である、請求項10又は11に記載の複合体。

[請求項13] 請求項1及び10～12のいずれか1項に記載の複合体の製造方法であって、

リチウム含有化合物、ニオブ含有化合物、硫黄含有化合物、及びハロゲン含有化合物を含む混合物に対して、メカニカルミリング処理を施す工程を備える、製造方法。

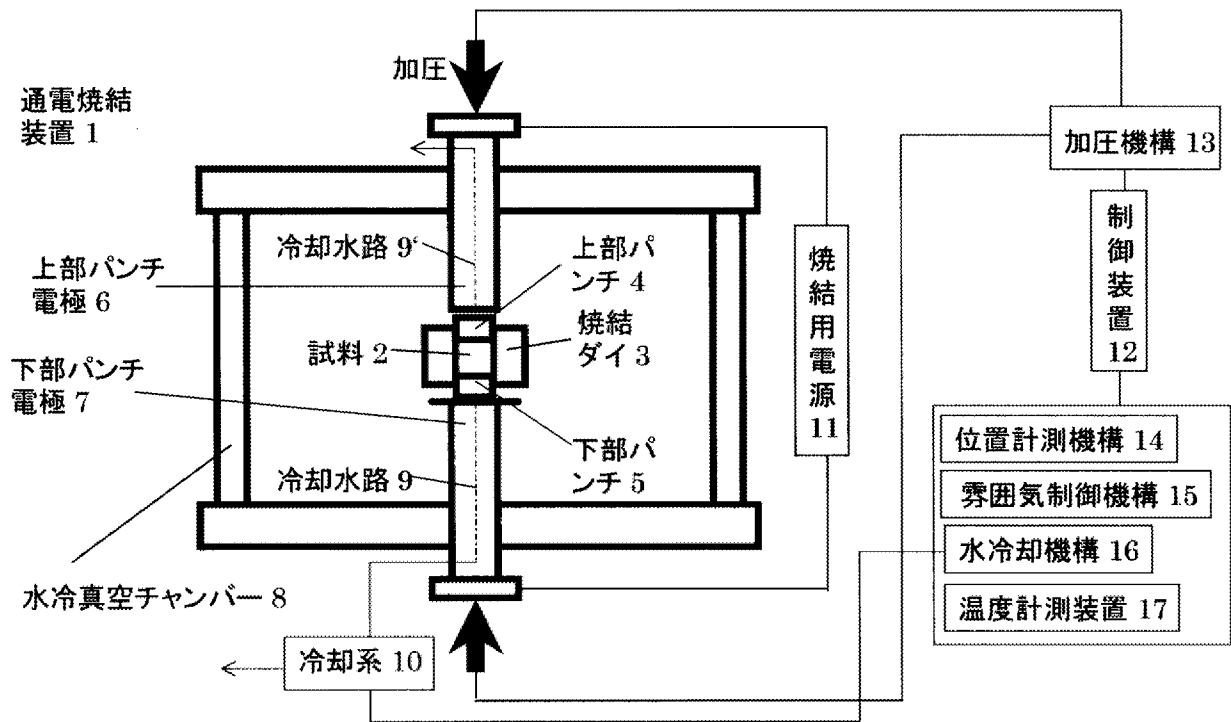
[請求項14] 前記リチウム含有化合物、ニオブ含有化合物、硫黄含有化合物、及びハロゲン含有化合物を含む混合物が、硫化リチウム、硫化ニオブ及びハロゲン化リチウムを含む混合物である、請求項13に記載の製造方法。

[請求項15] 前記メカニカルミリング処理が、非酸化性雰囲気下において行われる、請求項13又は14に記載の製造方法。

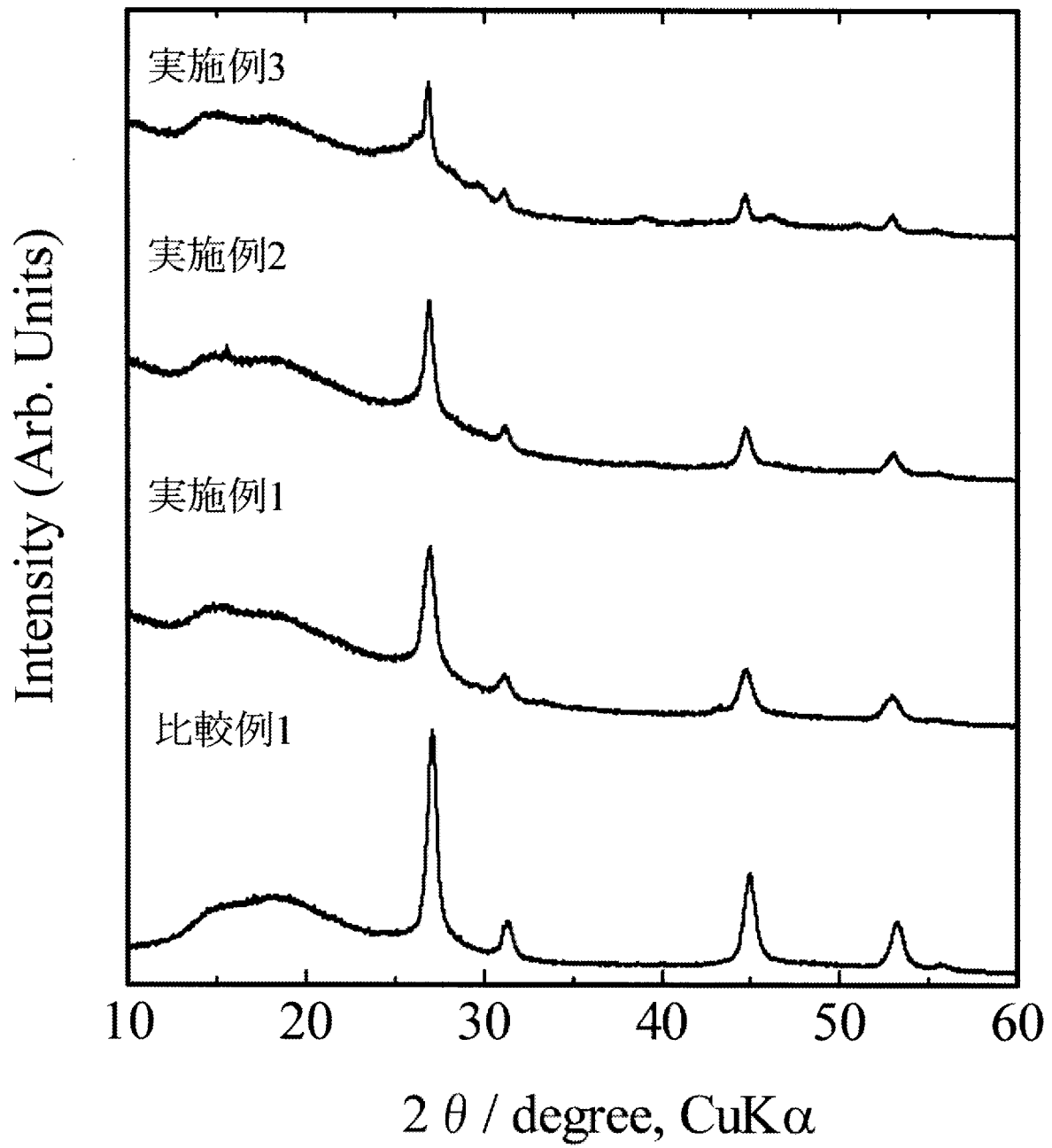
[請求項16] 請求項1～3及び10～12のいずれか1項に記載の複合体を含有する、リチウム電池用電極活物質。

- [請求項17] 請求項 1 6 に記載のリチウム電池用電極活物質を構成要素として含有する、リチウム電池。
- [請求項18] リチウムイオン二次電池である、請求項 1 7 に記載のリチウム電池。

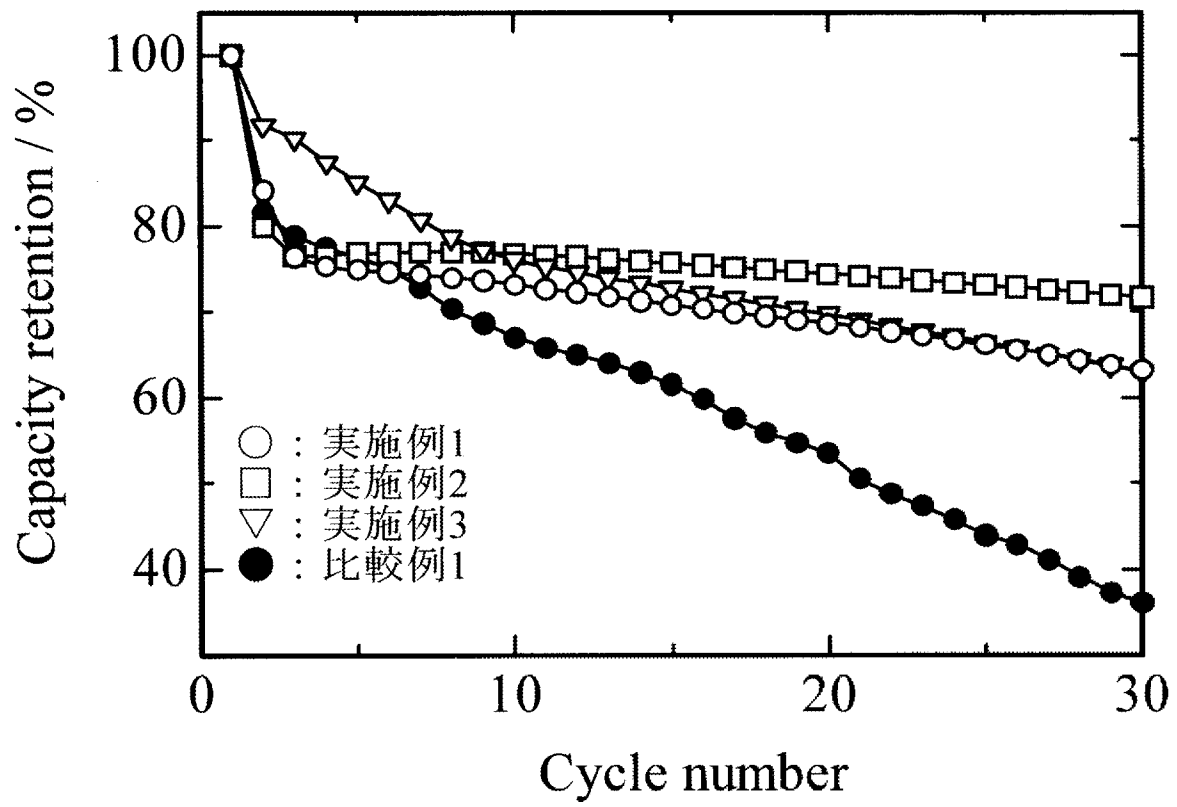
[図1]



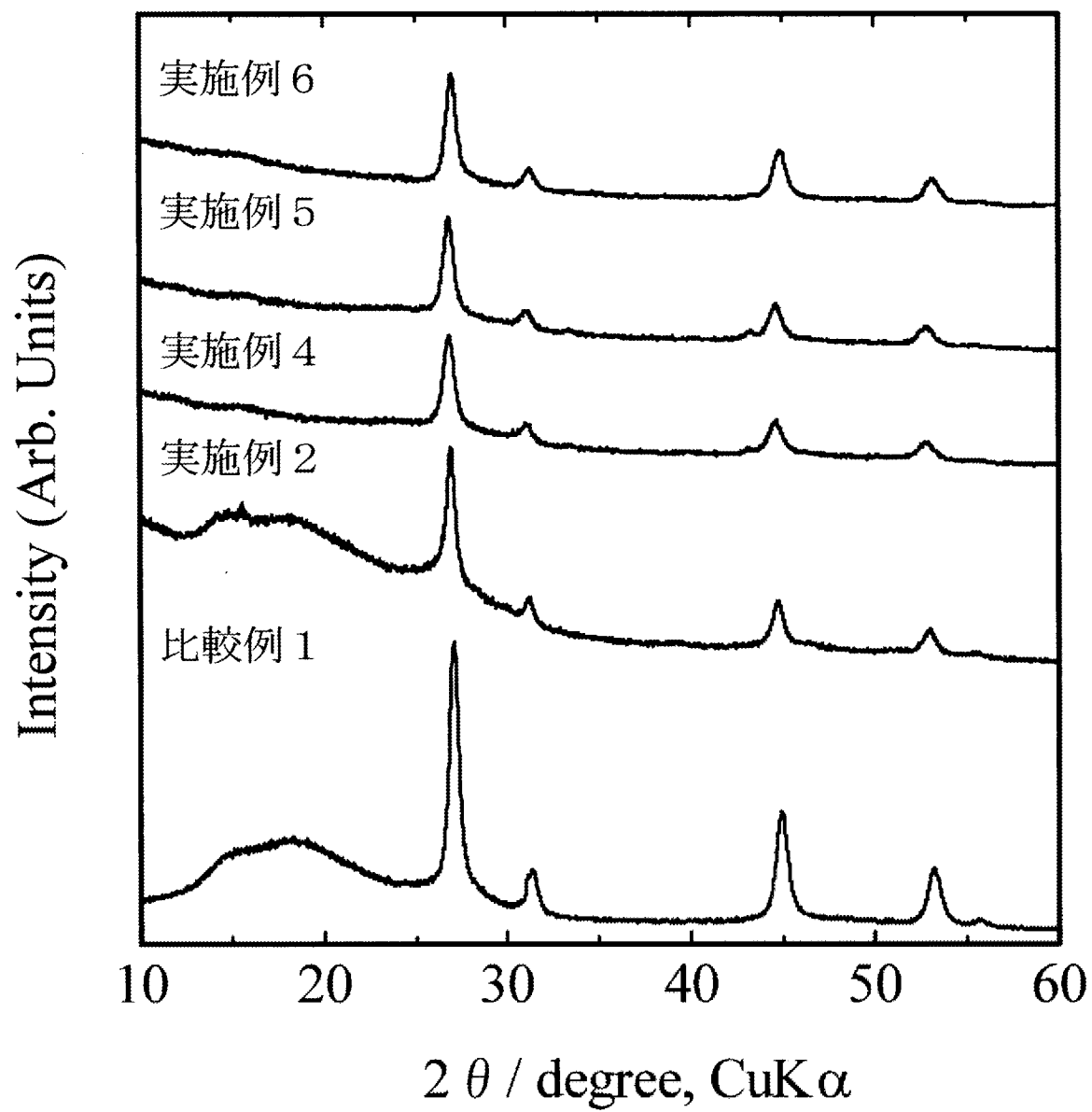
[図2]



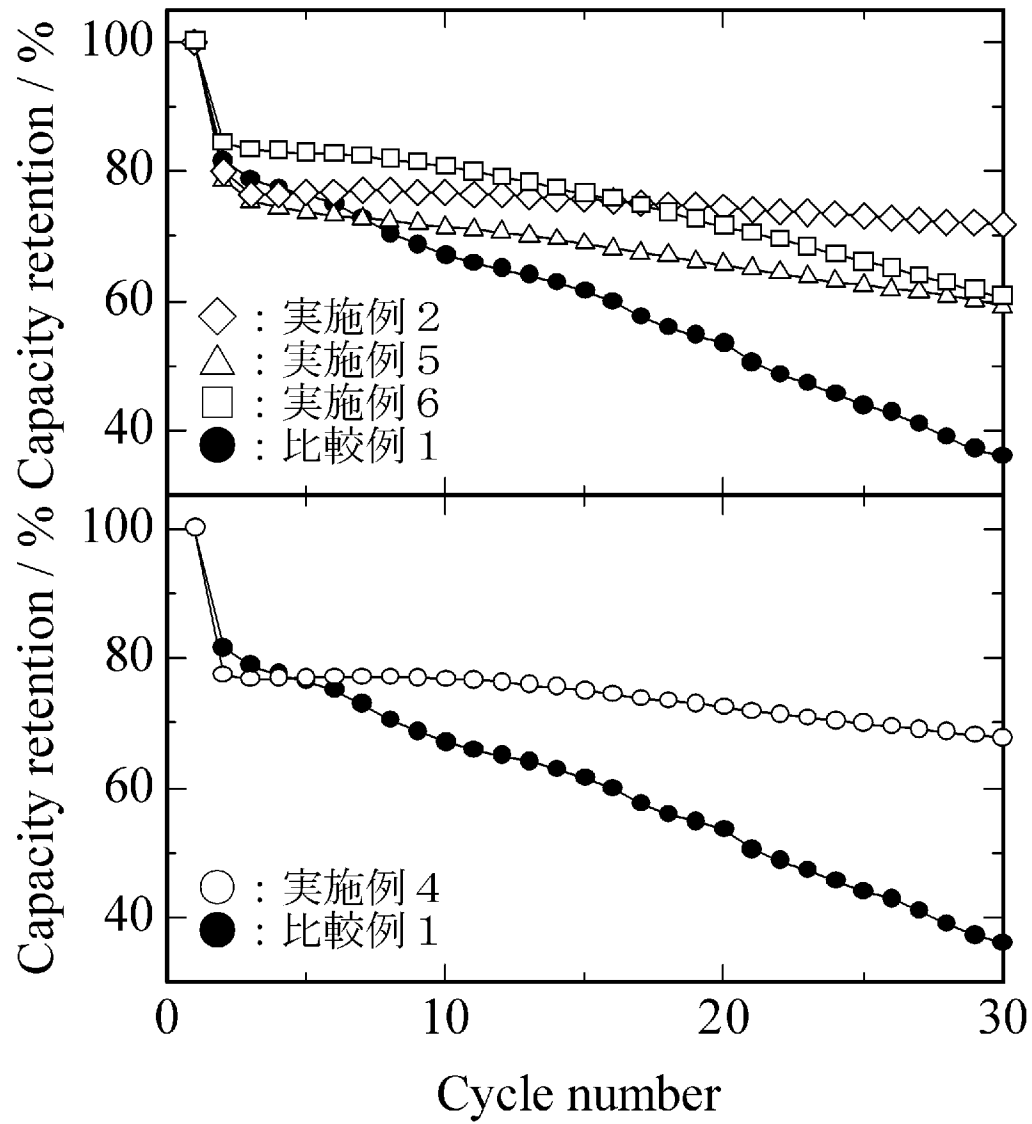
[図3]



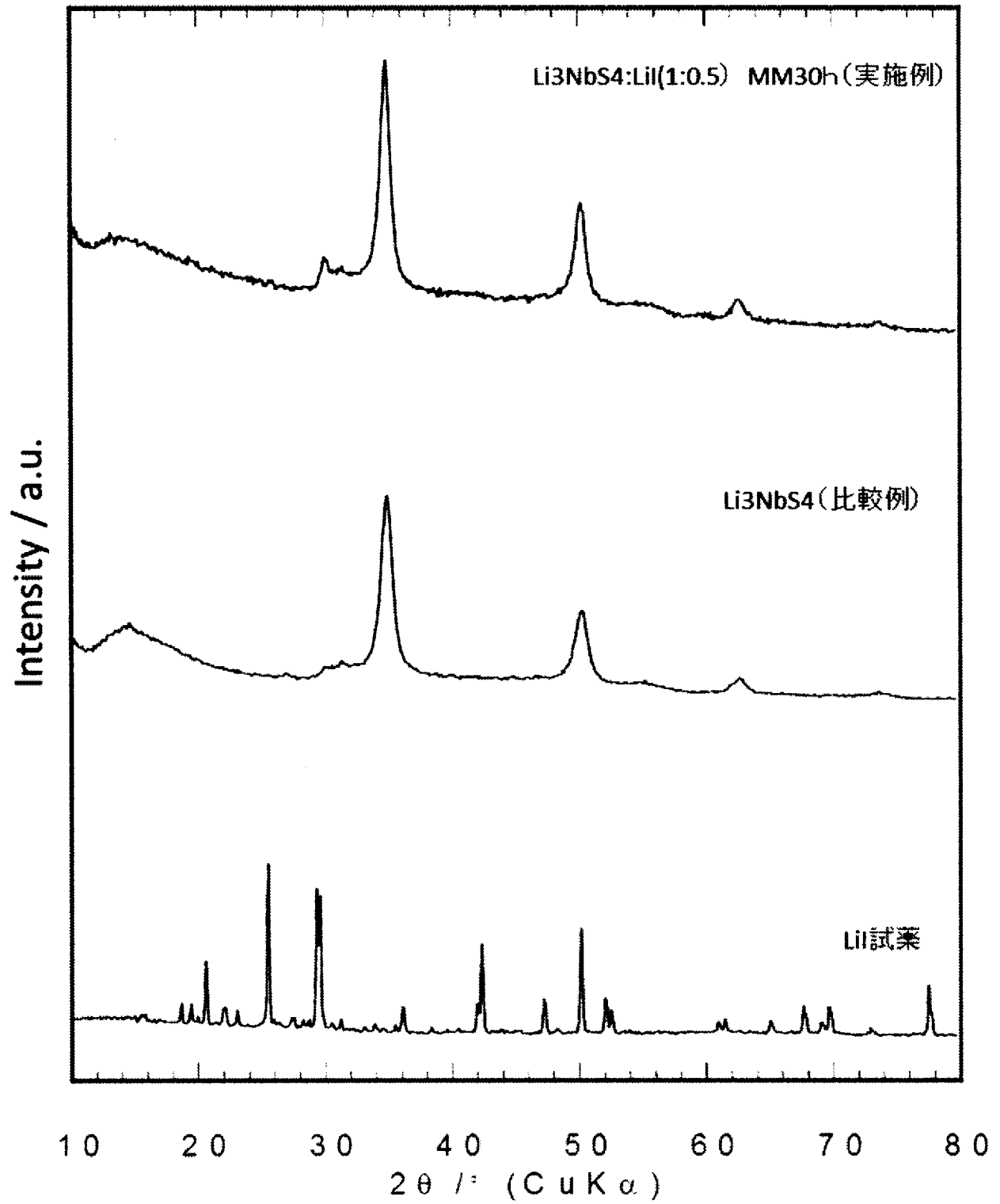
[図4]



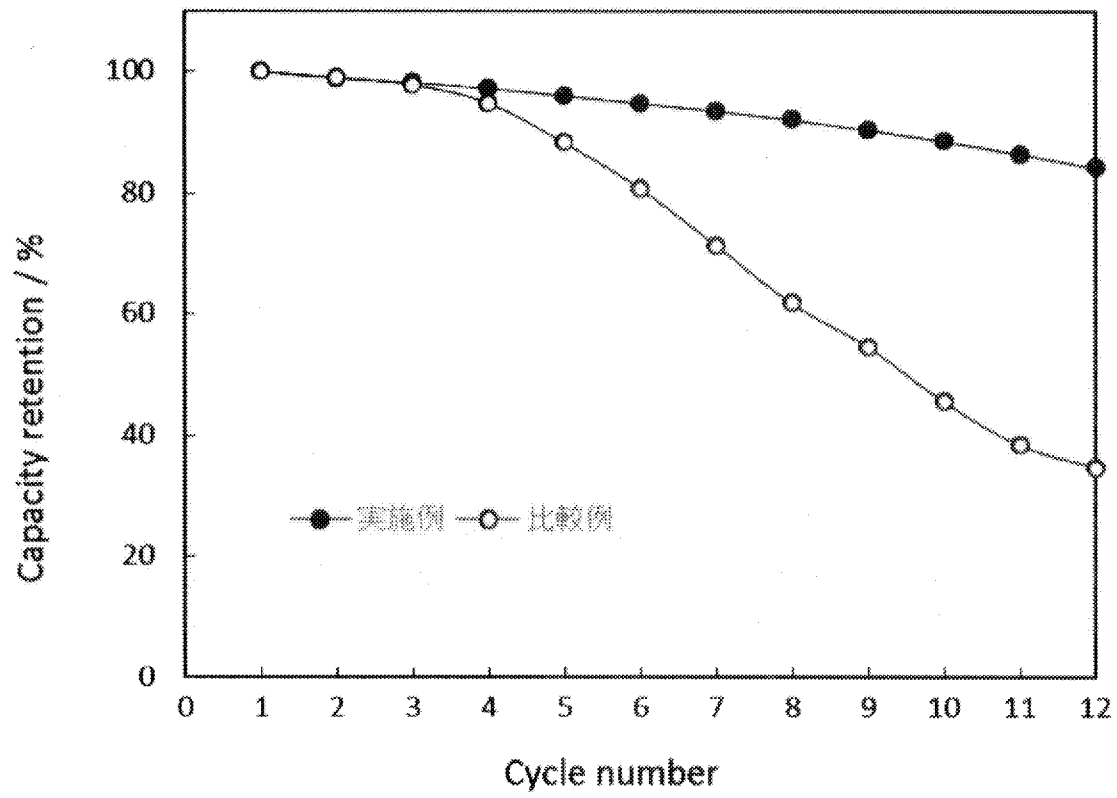
[図5]



[図6]



[図7]



INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.

PCT/JP2018/041925

A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER

Int.Cl. C01D15/06 (2006.01) i, C01G49/10 (2006.01) i, H01M4/58 (2010.01) i

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)

Int.Cl. C01D15/06, C01G49/10, H01M4/58

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

Published examined utility model applications of Japan	1922-1996
Published unexamined utility model applications of Japan	1971-2018
Registered utility model specifications of Japan	1996-2018
Published registered utility model applications of Japan	1994-2018

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

JSTPlus/JSTChina/JST7580 (JDreamIII), CAPlus/REGISTRY (STN)

C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category*	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
X A	US 2014/0272564 A1 (QUANTUMSCAPE CORPORATION) 18 September 2014, fig. 7, claims & WO 2014/159545 A1 & EP 2973800 A1	1, 16-18 2-15
X A	JP 2017-154944 A (YAMAHA MOTOR CO., LTD.) 07 September 2017, paragraphs [0070]-[0087] (Family: none)	1, 16-18 2-15



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
21.12.2018

Date of mailing of the international search report
08.01.2019

Name and mailing address of the ISA/
Japan Patent Office
3-4-3, Kasumigaseki, Chiyoda-ku,
Tokyo 100-8915, Japan

Authorized officer

Telephone No.

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.

PCT/JP2018/041925

C (Continuation). DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category*	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
A	JP 2004-522674 A (QINETIQ LIMITED) 29 July 2004, entire text & US 2004/0018141 A1 & WO 2002/046102 A1 & EP 1341724 A1 & CN 1489553 A & KR 10-0755191 B1	1-18
A	竹内友成ほか, Li_2S - FeS_2 複合体の作製とその充放電特性, 粉体および粉末冶金, vol. 60, no. 1, 2013, pp. 13-18, ISSN:0532-8799, DOI:10.2497/jjspm.60.13, (TAKEUCHI, Tomonari et al., Preparation of Li_2S - FeS_2 composite electrode materials and their electrochemical properties, Journal of the Japan Society of Powder and Powder Metallurgy)	1-18

A. 発明の属する分野の分類 (国際特許分類 (IPC))

Int.Cl. C01D15/06(2006.01)i, C01G49/10(2006.01)i, H01M4/58(2010.01)i

B. 調査を行った分野

調査を行った最小限資料 (国際特許分類 (IPC))

Int.Cl. C01D15/06, C01G49/10, H01M4/58

最小限資料以外の資料で調査を行った分野に含まれるもの

日本国実用新案公報	1922-1996年
日本国公開実用新案公報	1971-2018年
日本国実用新案登録公報	1996-2018年
日本国登録実用新案公報	1994-2018年

国際調査で使用した電子データベース (データベースの名称、調査に使用した用語)

JSTPlus/JSTChina/JST7580 (JDreamIII), CPlus/REGISTRY (STN)

C. 関連すると認められる文献

引用文献の カテゴリー*	引用文献名 及び一部の箇所が関連するときは、その関連する箇所の表示	関連する 請求項の番号
X A	US 2014/0272564 A1 (QUANTUMSCAPE CORPORATION) 2014.09.18, [Fig.7], [claims] & WO 2014/159545 A1 & EP 2973800 A1	1, 16-18 2-15
X A	JP 2017-154944 A (ヤマハ発動機株式会社) 2017.09.07, [0070] - [0087] (ファミリーなし)	1, 16-18 2-15

☒ C欄の続きにも文献が列挙されている。☐ パテントファミリーに関する別紙を参照。

* 引用文献のカテゴリー

「A」特に関連のある文献ではなく、一般的技術水準を示すもの
「E」国際出願日前の出願または特許であるが、国際出願日後に公表されたもの
「L」優先権主張に疑義を提起する文献又は他の文献の発行日若しくは他の特別な理由を確立するために引用する文献 (理由を付す)
「O」口頭による開示、使用、展示等に言及する文献
「P」国際出願日前で、かつ優先権の主張の基礎となる出願

の日の後に公表された文献

「T」国際出願日又は優先日後に公表された文献であって出願と矛盾するものではなく、発明の原理又は理論の理解のために引用するもの
「X」特に関連のある文献であって、当該文献のみで発明の新規性又は進歩性がないと考えられるもの
「Y」特に関連のある文献であって、当該文献と他の1以上の文献との、当業者にとって自明である組合せによって進歩性がないと考えられるもの
「&」同一パテントファミリー文献

国際調査を完了した日

21.12.2018

国際調査報告の発送日

08.01.2019

国際調査機関の名称及びあて先

日本国特許庁 (ISA/J P)

郵便番号100-8915

東京都千代田区霞が関三丁目4番3号

特許庁審査官 (権限のある職員)

浅野 昭

電話番号 03-3581-1101 内線 3416

4G

5794

C (続き) . 関連すると認められる文献		
引用文献の カテゴリ*	引用文献名 及び一部の箇所が関連するときは、その関連する箇所の表示	関連する 請求項の番号
A	JP 2004-522674 A (キネテイツク・リミテッド) 2004.07.29, 全文 & US 2004/0018141 A1 & WO 2002/046102 A1 & EP 1341724 A1 & CN 1489553 A & KR 10-0755191 B1	1-18
A	竹内友成ほか, $\text{Li}_2\text{S}-\text{FeS}_2$ 複合体の作製とその充放電特性, 粉体および粉末冶金, Vol.60, No.1, 2013, PP.13-18, ISSN:0532-8799, DOI:10.2497/jjspm.60.13	1-18