

(19) 日本国特許庁(JP)

再公表特許(A1)

(11) 国際公開番号

W02019/059190

発行日 令和2年12月17日 (2020.12.17)

(43) 国際公開日 平成31年3月28日 (2019.3.28)

(51) Int.Cl.		F I	テーマコード (参考)	
<b>CO1F</b>	<b>17/241</b>	<b>(2020.01)</b>	CO1F 17/241	4G076
<b>BO1J</b>	<b>23/63</b>	<b>(2006.01)</b>	BO1J 23/63	M 4G169
<b>BO1J</b>	<b>23/83</b>	<b>(2006.01)</b>	BO1J 23/83	M

審査請求 未請求 予備審査請求 未請求 (全 59 頁)

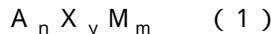
出願番号 特願2019-543647 (P2019-543647)	(71) 出願人 503360115 国立研究開発法人科学技術振興機構 埼玉県川口市本町四丁目1番8号
(21) 国際出願番号 PCT/JP2018/034515	
(22) 国際出願日 平成30年9月18日 (2018.9.18)	
(31) 優先権主張番号 特願2017-183215 (P2017-183215)	(74) 代理人 110001612 きさらぎ国際特許業務法人
(32) 優先日 平成29年9月25日 (2017.9.25)	
(33) 優先権主張国・地域又は機関 日本国 (JP)	(72) 発明者 永岡 勝俊 大分県大分市大字旦野原700番地 国立 大学法人大分大学理工学部内
(31) 優先権主張番号 特願2018-89516 (P2018-89516)	(72) 発明者 小倉 優太 大分県大分市大字旦野原700番地 国立 大学法人大分大学理工学部内
(32) 優先日 平成30年5月7日 (2018.5.7)	
(33) 優先権主張国・地域又は機関 日本国 (JP)	(72) 発明者 佐藤 勝俊 大分県大分市大字旦野原700番地 国立 大学法人大分大学理工学部内

最終頁に続く

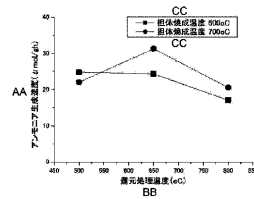
(54) 【発明の名称】 複合酸化物、金属担持物及びアンモニア合成触媒

(57) 【要約】

本発明の複合酸化物は、一般式(1)の組成で示される金属元素を含む複合酸化物である。



(前記一般式(1)において、Aは、少なくとも一部又はすべてがIII価の状態であることを特徴とするランタノイドであり、Xは、Ca, Sr, Baからなる群から選ばれる周期表第2族元素、又はランタノイドのいずれかであり、かつ前記Aと異なる元素を表し、Mは、周期表第1族元素、Ca, Sr, Baからなる群から選ばれる第2族元素、又はランタノイドのいずれかであり、かつ前記A及び前記Xと異なる元素を表し、nは0 < n < 1であり、yは0 < y < 1であり、mは0 < m < 1であり、n + y + m = 1である。)

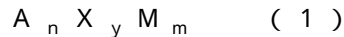


AA Ammonia generation rate (μmol/g·h)  
BB Reduction treatment temperature (°C)  
CC Support calcination temperature

## 【特許請求の範囲】

## 【請求項 1】

一般式 ( 1 ) の組成で示される金属元素を含む複合酸化物



( 前記一般式 ( 1 ) において、

A は、少なくとも一部又はすべてが III 価の状態であることを特徴とするランタノイドであり、

X は、Ca, Sr, Ba からなる群から選ばれる周期表第 2 族元素、又はランタノイドのいずれかであり、かつ前記 A と異なる元素を表し、

M は、周期表第 1 族元素、Ca, Sr, Ba からなる群から選ばれる第 2 族元素、又はランタノイドのいずれかであり、かつ前記 A 及び前記 X と異なる元素を表し、

n は  $0 < n < 1$  であり、

y は  $0 < y < 1$  であり、

m は  $0 < m < 1$  であり、

$n + y + m = 1$  である。 ) 。

## 【請求項 2】

A の総モル数 (  $A_{total}$  ) に対する III 価の状態のモル数 (  $A^{3+}$  ) の割合 (  $A^{3+} / A_{total}$  ) が、 $0.1 < A^{3+} / A_{total} < 1.0$  である、請求項 1 に記載の複合酸化物。

## 【請求項 3】

前記複合酸化物が、正方晶又は立方晶の、固溶体を含む、請求項 1 に記載の複合酸化物。

## 【請求項 4】

複合酸化物に含まれる各元素 A、X、M の少なくとも 1 つは、酸化物の状態における酸素の部分負電荷 (  $- \rho$  ) の値が  $0.50$  以上の強塩基性元素である、請求項 1 に記載の複合酸化物。

## 【請求項 5】

複合酸化物に含まれる各元素の組成比を  $n_i$  (  $i = A, X, M, O$  を含む複合酸化物中の全元素を示す ) とし、各元素のサンダーソン電気陰性度を  $\chi_i$  (  $i = A, X, M, O$  を含む複合酸化物中の全元素を示す ) としたときに、下記式 ( A ) で示される酸素の部分負電荷の値 (  $- \rho$  ) が  $0.52$  以上である、請求項 1 に記載の複合酸化物。

$$\left( \left( \chi_i^{n_i} \right)^{1/n_i} - 5.21 \right) / -4.75 \quad \cdots \text{式 ( A )}$$

## 【請求項 6】

前記一般式 ( 1 ) が下記一般式 ( 1 - 1 ) で示される二元系の複合酸化物であり、



( A、X、n、y は請求項 1 で定義したとおりである。 )

前記複合酸化物が、前記 A 及び X の固溶体であることを特徴とする請求項 1 に記載の複合酸化物。

## 【請求項 7】

前記一般式 ( 1 ) が下記一般式 ( 1 - 2 ) で示される三元系の複合酸化物であり、



( A、X、M、n、y、m は請求項 1 で定義したとおりである。 )

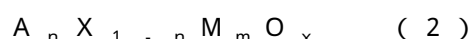
前記複合酸化物が、前記 A 及び X 又は M の片方の酸化物の固溶体と、前記 X 又は M の他方の酸化物との混合状態であることを特徴とする請求項 1 に記載の複合酸化物。

## 【請求項 8】

前記一般式 ( 1 ) における X は Ba であって、前記複合酸化物に含まれる炭酸イオンの量が、Ba に対して  $10 \text{ mol} \%$  以下であることを特徴とする、請求項 1 に記載の複合酸化物。

## 【請求項 9】

下記一般式 ( 2 ) で表されることを特徴とする複合酸化物。



(前記一般式(2)において、

Aは少なくとも一部がIII価の状態であることを特徴とする希土類元素であり

Xは、周期表第2族元素、第4族元素又は希土類元素のいずれかであり、かつ前記Aと異なる元素を表し、

Mは、周期表第2族元素、第4族元素又は希土類元素のいずれかであり、かつ前記A及び前記Xと異なる元素を表し、

nは $0 < n < 1$ であり、

mは $0 < m < 0.5$ であり、

xは複合酸化物が電氣的に中性を保つのに必要な酸素原子の数を表わす)。

10

【請求項10】

請求項1～9のいずれか1項に記載の複合酸化物に第4族を除く遷移金属が担持されたことを特徴とする金属担持物。

【請求項11】

H<sub>2</sub>パルス化学吸着法により求めたRu分散度の値(D<sub>ads</sub>)と、TEM像から求めたRu粒子の平均粒子径から期待されるRu分散度の値(D<sub>TEM</sub>)との比が、

$$0 < D_{ads} / D_{TEM} < 1$$

であること特徴とする請求項10に記載の金属担持物。

【請求項12】

担持された前記遷移金属に窒素吸着をさせたとき、長軸方向に相互作用している窒素分子のN-N伸縮振動<sub>1</sub>が赤外吸収スペクトル法により $2300 \sim 2000 \text{ cm}^{-1}$ に観測され、及び/又は、前記遷移金属に対して長軸方向に相互作用している窒素分子の弱められたN-N伸縮振動<sub>2</sub>が $1900 \sim 1500 \text{ cm}^{-1}$ に観測されることを特徴とする、請求項10に記載の金属担持物。

20

【請求項13】

前記複合酸化物上に担持された前記遷移金属の平均粒子径が100nm以下であることを特徴とする、請求項10に記載の金属担持物。

【請求項14】

請求項10に記載の金属担持物を用いたことを特徴とするアンモニア合成用触媒。

【請求項15】

請求項1に記載の複合酸化物の製造方法であって、

前記Aを含むA前駆体、前記Xを含むX前駆体及び前記Mを含むM前駆体を混合して混合物を得る混合工程と、

該混合物を600以上の温度で焼成する焼成工程と、を含むことを特徴とする金属担持物の製造方法。

30

【請求項16】

請求項10に記載の金属担持物の製造方法であって、

前記Aを含むA前駆体、前記Xを含むX前駆体及び前記Mを含むM前駆体を混合して混合物を得る混合工程と、

前記混合物を600以上の温度で焼成して複合酸化物からなる担体を得る焼成工程と

40

前記複合酸化物に前記遷移金属を含む化合物を担持させて還元処理前担持物を調製する担持工程と、

前記還元処理前担持物を400oC以上の温度で還元処理する還元工程と、を含むことを特徴とする金属担持物の製造方法。

【請求項17】

水素と窒素を触媒と接触させて、アンモニアを製造する方法であって、前記触媒が、請求項14に記載のアンモニア合成用触媒であることを特徴とするアンモニアの製造方法。

【発明の詳細な説明】

【技術分野】

50

## 【 0 0 0 1 】

本発明は、温和な条件下でのアンモニアの合成において有用な複合酸化物、これを用いた金属担持物及びアンモニア合成触媒並びに該複合酸化物の製造方法、該金属担持物の製造方法及びアンモニアの製造方法に関する。

## 【 背景技術 】

## 【 0 0 0 2 】

アンモニアは、現代の化学産業における重要な原料である。生産されるアンモニアの80%以上は、耕作物用の化学肥料を製造するのに使用されている。さらに、アンモニアは、エネルギーと水素のキャリアとして多くの注目を集めている。そのわけは、(1)その水素含有量が多く(17.6wt%)、(2)エネルギー密度が高く(12.8GJ/m<sup>3</sup>)、(3)水素を製造するため分解した際に二酸化炭素が発生しないからである。太陽エネルギーや風力などの再生可能エネルギーから効率的にアンモニアを製造することが可能になれば、エネルギー及び食糧危機に関連した地球規模の問題が軽減されよう。

10

## 【 0 0 0 3 】

現在、アンモニアを製造するのに用いられているハーバー・ボッシュ法は、エネルギーを大量に消費しており、その量は世界のエネルギー消費量の約1~2%を占めている。この方法では、消費エネルギーの約60%が回収されて、アンモニアのエンタルピーとして確保される。しかし、残りのエネルギーの大部分は、天然ガスからの水素の製造時、アンモニアの合成時、及びガスの分離時に失われている。ハーバー・ボッシュ法によるアンモニア合成は非常に高い温度(>450)と圧力(>20MPa)で行われるので、この方法で使われる大量のエネルギーを低減することが大いに求められている。地球規模のエネルギー消費量を抑制するには、ハーバー・ボッシュ法で用いられている鉄ベースの触媒よりも温和な条件(より低い温度と圧力)下でアンモニアを合成することができる触媒が必要とされている。

20

## 【 0 0 0 4 】

近年、1MPa(10気圧)程度の低圧条件下でアンモニアを製造する方法が知られている。アンモニア製造に用いられるルテニウム触媒は、一般に担体に担持される。例えば、特許文献1には、ルテニウムを担持させる担体として希土類酸化物を用いると、ルテニウムの使用量を低減でき、かつ反応温度を低くできることが開示されている。しかし、特許文献1のアンモニア製造方法では、より低圧条件下においてアンモニアを製造する場合のアンモニア収率が十分なものではなかった。

30

## 【 0 0 0 5 】

特許文献1以外にも、種々の希土類酸化物担体にルテニウムを担持させたアンモニア合成触媒が様々な特許文献に開示されている。代表的なものとして、特許文献2~4、非特許文献1を挙げることができる。特許文献2と特許文献4にはランタノイド酸化物が、特許文献3には酸化プラセオジウムが、非特許文献1にはCe酸化物が、担体として開示されている。非特許文献2には、Ru, Ce, Laの水酸化物を共沈させ、乾燥、活性化させて製造した、Ru/CeO<sub>2</sub>-La<sub>2</sub>O<sub>3</sub>系の触媒が開示されている。

## 【 0 0 0 6 】

特許文献1, 2, 4、非特許文献1を含む従来技術の文献には、アンモニア合成に用いられるルテニウム触媒はその担体表面にRuが粒子として存在することが記載されている。粒子として存在する場合、その平均直径は5nmより大きいとの報告がある(非特許文献2参照)。また、特許文献3においては、Ruはエッグシェル構造であると記載されている。

40

## 【 0 0 0 7 】

合成触媒には一般に高い合成活性が求められる。開発途上にあるアンモニア合成用のルテニウム触媒に関して言えば、より高い収率を可能にする高活性のものが引き続き求められている。

## 【 0 0 0 8 】

また、触媒は合成反応器に装填されて使用され定期的に交換する必要があることから、

50

その取り扱いが容易であることも求められる。アンモニア合成用のルテニウム触媒に関しても、取り扱いやすさの向上がやはり引き続き求められている。

【先行技術文献】

【特許文献】

【0009】

【特許文献1】特開平6-079177号公報

【特許文献2】特開2013-111562号公報

【特許文献3】国際公開第2016/133213号

【特許文献4】特開2017-018907号公報

【非特許文献】

【0010】

【非特許文献1】Y. Niwa and K. Aika, Chemistry Letters, (1996) 3-4

【非特許文献2】X. Luo et al. Catalysis Letters 133, 382 (2009)

【発明の概要】

【発明が解決しようとする課題】

【0011】

本発明は、上記の課題を解決して、例えばルテニウムなどの金属触媒を担持させて、アンモニア合成活性を更に向上させることができる複合酸化物を提供することを目的とする。また、本発明の他の目的は、ルテニウムなどの金属触媒を担持させてアンモニア合成活性を更に向上させた金属担持物及びアンモニア合成用触媒を提供することにある。さらに、本発明の他の目的は、このようなアンモニア合成活性を向上させる複合酸化物の製造方法と、アンモニア合成活性を向上させた金属担持物の製造方法やアンモニアの製造方法を提供することにある。

【課題を解決するための手段】

【0012】

本発明者らは上記の課題を解決するために、複合酸化物を担体とした金属担持物において、複合酸化物を構成する金属酸化物が特定の価数の状態の時に良好な触媒活性を示すこと、及び複合酸化物の酸素の部分負電荷が触媒活性に影響することを見出し、以下の発明をした。

なお、本発明において「複合酸化物」とは、狭義には複数の元素の酸化物が均一相を有する、いわゆる固溶体をいうが、広義には複数の元素の酸化物が不均一相を示している場合や、複数の元素の酸化物の組成物である場合も含むものとする。

【0013】

〔1〕一般式(1)の組成で示される金属元素を含む複合酸化物



(前記一般式(1)において、

Aは、少なくとも一部又はすべてがIII価の状態であることを特徴とするランタノイドであり、

Xは、Ca, Sr, Baからなる群から選ばれる周期表第2族元素、又はランタノイドのいずれかであり、かつ前記Aと異なる元素を表し、

Mは、周期表第1族元素、Ca, Sr, Baからなる群から選ばれる第2族元素、又はランタノイドのいずれかであり、かつ前記A及び前記Xと異なる元素を表し、

nは $0 < n < 1$ であり、

yは $0 < y < 1$ であり、

mは $0 < m < 1$ であり、

$n + y + m = 1$ である。)

〔1A〕一般式(1A)の組成で示される金属元素を含み、式(A)で規定される酸素の部分負電荷が0.52以上である複合酸化物。

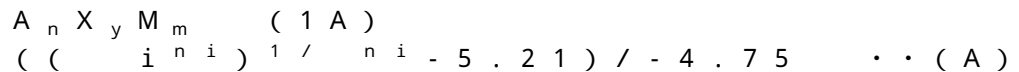
10

20

30

40

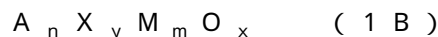
50



(前記一般式(1A)において、Aは少なくとも一部又はすべてがIII価の状態であることを特徴とするランタノイド元素であり、Xは、Ca、Sr及びBaからなる群から選ばれる周期表第2族元素であり、Mは、周期表第1族元素、Ca、Sr及びBaからなる群から選ばれる第2族元素、又はランタノイド元素のいずれかであり、かつ前記A及び前記Xと異なる元素を表し、nは $0 < n < 1$ であり、yは $0 < y < 1$ であり、mは $0 < m < 1$ であり、 $n + y + m = 1$ であり、

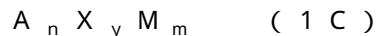
前記式(A)において、複合酸化物に含まれる各元素を添字i( $i = A, X, M, O$ を少なくとも含む)で表したとき、各元素の組成比を $n_i$ で示し、各元素のサンダーソン電気陰性度を $i$ で示す。) 10

〔1B〕下記一般式(1B)で表される複合酸化物。



(前記一般式(1B)において、Aは少なくとも一部がIII価の状態であることを特徴とする希土類元素であり、Xは、周期表第2族元素、第4族元素又は希土類元素のいずれかであり、かつ前記Aと異なる元素を表し、Mは、周期表第2族元素、第4族元素又は希土類元素のいずれかであり、かつ前記A及び前記Xと異なる元素を表し、nは $0 < n < 1$ であり、yは $1 - n$ であり、mは $0 < m < 0.5$ であり、xは複合酸化物が電的に中性を保つのに必要な酸素原子の数を表す)。

〔1C〕一般式(1C)の組成で示される金属元素を含む複合酸化物。 20



(前記一般式(1C)において、Aは少なくとも一部がIII価の状態であることを特徴とする希土類元素であり、Xは、周期表第2族元素、第4族元素又は希土類元素のいずれかであり、かつ前記Aと異なる元素を表し、Mは、周期表第1族元素、第2族元素、第4族元素又は希土類元素のいずれかであり、かつ前記A及び前記Xと異なる元素を表し、nは $0 < n < 1$ であり、yは $0 < y < 1$ であり、mは $0 < m < 1$ であり、 $n + y + m = 1$ である。)

〔1D〕 $Ce_n La_y O_x$ 、 $Pr_n La_y O_x$ 、及び $Ce_n Pr_y O_x$ (ただし、 $n = 0.1 \sim 0.9$ 、 $y = 0.1 \sim 0.9$ 、 $n + y = 1$ とする。)から選択されることを特徴とする前記〔1〕〔1A〕〔1B〕〔1C〕のいずれか1つに記載の複合酸化物。 30

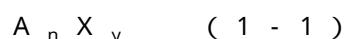
〔1E〕 $Ce_n Ba_y La_m O_x$ 、 $La_n Ba_y Pr_m O_x$ 、及び $Pr_n Ba_y Ce_m O_x$ (ただし、 $n = 0.1 \sim 0.99$ 、 $y = 0.01 \sim 0.3$ 、 $m = 0 \sim 0.9$ 、 $n + y + m = 1$ とする。)から選択されることを特徴とする前記〔1〕〔1A〕〔1B〕〔1C〕のいずれか1つに記載の複合酸化物。

〔1F〕 $Ce_{0.5} La_{0.5} O_x$ 、 $Pr_{0.5} La_{0.5} O_x$ 、 $Ce_{0.5} Pr_{0.5} O_x$ 、 $Ce_{0.85} La_{0.15} O_x$ 、 $Ce_{0.67} La_{0.33} O_x$ 、 $Ce_{0.33} La_{0.67} O_x$ 、及び $Ce_{0.15} La_{0.85} O_x$ から選択されることを特徴とする前記〔1〕に記載の複合酸化物。

〔1G〕 $Ba_{0.1} La_{0.45} Ce_{0.45} O_x$ 、 $Ba_{0.3} Pr_{0.35} Ce_{0.35} O_x$ 、 $Ba_{0.3} Ce_{0.35} Pr_{0.35} O_x$ 、 $Ba_{0.3} La_{0.35} Ce_{0.35} O_x$ 、 $Ba_{0.1} La_{0.3} Ce_{0.6} O_x$ 、 $Ba_{0.1} La_{0.6} Ce_{0.3} O_x$ 、 $Ba_{0.1} La_{0.8} Ce_{0.1} O_x$ 、 $Ba_{0.05} La_{0.475} Ce_{0.475} O_x$ 、 $Ba_{0.15} La_{0.425} Ce_{0.425} O_x$ 、 $Ba_{0.1} Pr_{0.45} Ce_{0.45} O_x$ 、及び $Ba_{0.3} La_{0.35} Pr_{0.35} O_x$ から選択されることを特徴とする前記〔1〕に記載の複合酸化物。 40

【0014】

〔1H〕一般式(1-1)の組成で示される金属元素を含む二元系の複合酸化物



(前記一般式(1-1)において、

Aは、少なくとも一部又はすべてがIII価の状態であることを特徴とするラン 50

タノイドであり、

Xは、Ca, Sr, Baからなる群から選ばれる周期表第2族元素、又はランタノイドのいずれかであり、かつ前記Aと異なる元素を表し、

nは $0 < n < 1$ であり、

yは $0 < y < 1$ であり、

$n + y = 1$ である)。

【0015】

〔1K〕一般式(1-2)の組成で示される金属元素を含む三元系の複合酸化物



(前記一般式(1-2)において、

Aは、少なくとも一部又はすべてがIII価の状態であることを特徴とするランタノイドであり、

Xは、Ca, Sr, Baからなる群から選ばれる周期表第2族元素、又はランタノイドのいずれかであり、かつ前記Aと異なる元素を表し、

Mは、周期表第1族元素、Ca, Sr, Baからなる群から選ばれる第2族元素、又はランタノイドのいずれかであり、かつ前記A及び前記Xと異なる元素を表し、

nは $0 < n < 1$ であり、

yは $0 < y < 1$ であり、

mは $0 < m < 1$ であり、

$n + y + m = 1$ である。)。

【0016】

〔2〕Aの総モル数( $A_{total}$ )に対するIII価の状態のモル数( $A^{3+}$ )の割合( $A^{3+} / A_{total}$ )が、 $0.1 \leq A^{3+} / A_{total} \leq 1.0$ であることを特徴とする前記〔1〕～〔1K〕のいずれか1つに記載の複合酸化物。

【0017】

〔3〕前記複合酸化物が、正方晶又は立方晶の、固溶体を含む、前記〔1〕～〔1K〕〔2〕のいずれか1つに記載の複合酸化物。

【0018】

〔4-1〕複合酸化物に含まれる各元素A、X、Mの少なくとも1つは、酸化物の状態における酸素の部分負電荷( $\delta^-$ )の値が0.50以上の強塩基性元素である、〔1〕～〔1K〕〔2〕〔3〕のいずれか1つに記載の複合酸化物。

〔4-2〕複合酸化物に含まれる各元素の組成比を $n_i$  ( $i = A, X, M, O$ を含む複合酸化物中の全元素を示す)とし、各元素のサンダーソン電気陰性度を $\chi_i$  ( $i = A, X, M, O$ を含む複合酸化物中の全元素を示す)としたときに、下記式(A)で示される酸素の部分負電荷の値( $\delta^-$ )が0.52以上である、前記〔1〕～〔1K〕〔2〕〔3〕のいずれか1つに記載の複合酸化物。

$$\left( \left( \chi_i^{n_i} \right) \right)^{1/n_i} \leq 5.21 / -4.75 \quad \text{式(A)}$$

【0019】

〔5〕前記一般式(1)が下記一般式(1-1)で示される二元系の複合酸化物であり、



(A、X、n、yは前記〔1H〕で定義したとおりである。)

前記複合酸化物が、前記A及びXの固溶体であることを特徴とする前記〔2〕〔3〕〔4-1〕〔4-2〕のいずれか1つに記載の複合酸化物。

【0020】

〔6〕前記一般式(1)が下記一般式(1-2)で示される三元系の複合酸化物であり、



(A、X、M、n、y、mは前記〔1K〕で定義したとおりである。)

前記複合酸化物が、前記A及びX又はMの片方の酸化物の固溶体と、前記X又はMの

10

20

30

40

50

他方の酸化物との混合状態であることを特徴とする前記〔2〕〔3〕〔4-1〕〔4-2〕のいずれか1つに記載の複合酸化物。

【0021】

〔7〕前記一般式(1)(1A)(1B)(1C)(1-1)(1-2)におけるXはBaであって、前記複合酸化物に含まれる炭酸イオンの量が、Baに対して10mol%以下であることを特徴とする、前記〔1〕～〔1K〕〔2〕〔3〕〔4-1〕〔4-2〕〔5〕〔6〕のいずれか1つに記載の複合酸化物。

〔7A〕前記一般式(1)(1A)(1B)(1C)(1-1)(1-2)におけるXはBaであって、前記複合酸化物に含まれる炭酸イオンの量が、Baに対して1mol%以下であることを特徴とする、前記〔1〕～〔1K〕〔2〕〔3〕〔4-1〕〔4-2〕〔5〕〔6〕のいずれか1つに記載の複合酸化物。

10

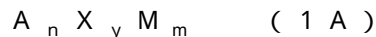
〔7B〕前記一般式(1)(1A)(1B)(1C)(1-1)(1-2)におけるXはBaであって、前記複合酸化物に含まれる炭酸イオンの量が、Baに対して0.1mol%以下であることを特徴とする、前記〔1〕～〔1K〕〔2〕〔3〕〔4-1〕〔4-2〕〔5〕〔6〕のいずれか1つに記載の複合酸化物。

〔7C〕前記一般式(1)(1A)(1B)(1C)(1-1)(1-2)におけるXはBaであって、前記複合酸化物に含まれる炭酸イオンの量が、Baに対して0.01mol%以下であることを特徴とする、前記〔1〕～〔1K〕〔2〕〔3〕〔4-1〕〔4-2〕〔5〕〔6〕のいずれか1つに記載の複合酸化物。

【0022】

20

〔8〕一般式(1A)で表される金属元素を含む複合酸化物。



(前記一般式(1A)において、

Aは少なくとも一部又はすべてがIII価の状態であることを特徴とする希土類元素であり、

Xは、周期表第2族元素、第4族元素又は希土類元素のいずれかであり、かつ前記Aと異なる元素を表し、

Mは、周期表第1族元素、第2族元素、第4族元素又は希土類元素のいずれかであり、かつ前記A及び前記Xと異なる元素を表し、

nは $0 < n < 1$ であり、

yは $0 < y < 1$ であり、

mは $0 < m < 1$ であり、

$n + y + m = 1$ である。)

30

【0023】

〔8A〕Aの総モル数( $A_{total}$ )に対するIII価の状態のモル数( $A^{3+}$ )の割合( $A^{3+} / A_{total}$ )が、 $0.1 < A^{3+} / A_{total} < 1.0$ であることを特徴とする上記〔8〕に記載の複合酸化物。

〔8B〕 $m = 0$ である、上記〔8〕に記載の複合酸化物。

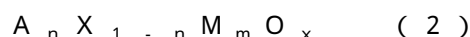
〔8C〕 $Ce_{0.5}La_{0.5}O_x$ 、 $Ce_{0.5}Zr_{0.5}O_x$ 、 $Pr_{0.5}La_{0.5}O_x$ 、 $Pr_{0.5}Zr_{0.5}O_x$ 及び $Ce_{0.5}Pr_{0.5}O_x$ から選択されることを特徴とする上記〔8〕に記載の複合酸化物。

40

〔8D〕 $Ba_{0.1}La_{0.45}Ce_{0.45}O_x$ 、 $Ba_{0.3}Pr_{0.35}Ce_{0.35}O_x$ 、 $Ba_{0.3}Ce_{0.35}Pr_{0.35}O_x$ 、及び $Ba_{0.3}La_{0.35}Ce_{0.35}O_x$ から選択されることを特徴とする前記〔8〕に記載の複合酸化物。

【0024】

〔9〕下記一般式(2)で表されることを特徴とする複合酸化物。



(前記一般式(2)において、

Aは少なくとも一部がIII価の状態であることを特徴とする希土類元素であり、

50



Xは、周期表第2族元素、第4族元素又は希土類元素のいずれかであり、かつ前記Aと異なる元素を表し、

Mは、周期表第2族元素、第4族元素又は希土類元素のいずれかであり、かつ前記A及び前記Xと異なる元素を表し、

nは $0 < n < 1$ であり、

mは $0 \leq m \leq 0.5$ であり、

xは複合酸化物が電氣的に中性を保つのに必要な酸素原子の数を表わす)。

【0025】

〔9A〕 $m = 0$ である、前記〔9〕に記載の複合酸化物。

〔9B〕 $Ce_{0.5}La_{0.5}O_x$ から選択されることを特徴とする前記〔9〕に記載の複合酸化物。 10

〔9C〕 $0.5 < x \leq 2$ であることを特徴とする前記〔9〕に記載の複合酸化物。

【0026】

〔11〕前記〔1〕～〔9C〕のいずれか1つの複合酸化物に第4族を除く遷移金属が担持されたことを特徴とする金属担持物。

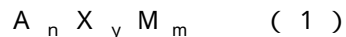
〔11A〕前記遷移金属がRuである前記〔11〕に記載の金属担持物。

〔11B〕前記遷移金属がCoである前記〔11〕に記載の金属担持物。

〔11C〕前記遷移金属がRu, Fe, Co, Ni, Rh, Pd, Os, Ir, Ptからなる群より選択される1種類以上である前記〔11〕に記載の金属担持物。

〔11D〕前記遷移金属がRu及び/又はCoである前記〔11〕に記載の金属担持物。 20

〔11E〕一般式(1)の組成で示される金属元素を含む複合酸化物に第4族を除く遷移金属が担持されたことを特徴とする金属担持物。



(前記一般式(1)において、

Aは、少なくとも一部又はすべてがIII価の状態であることを特徴とするランタノイドであり、

Xは、Ca, Sr, Baからなる群から選ばれる周期表第2族元素、又はランタノイドのいずれかであり、かつ前記Aと異なる元素を表し、

Mは、周期表第1族元素、Ca, Sr, Baからなる群から選ばれる第2族元素、又はランタノイドのいずれかであり、かつ前記A及び前記Xと異なる元素を表し、 30

nは $0 < n < 1$ であり、

yは $0 < y < 1$ であり、

mは $0 \leq m < 1$ であり、

$n + y + m = 1$ である。 )。

【0027】

〔12〕前記金属担持物において、 $H_2$ パルス化学吸着法により求めた前記4族を除く遷移金属の分散度の値( $D_{ads}$ )と、TEM像から求めた遷移金属粒子の平均粒子径から期待される遷移金属分散度の値( $D_{TEM}$ )との比が、

$$0 < D_{ads} / D_{TEM} < 1$$

であることを特徴とする前記〔11〕～〔11E〕のいずれか1つに記載の金属担持物。 40

【0028】

〔12A〕 $H_2$ パルス化学吸着法により求めたRu分散度の値( $D_{ads}$ )と、TEM像から求めたRu粒子の平均粒子径から期待されるRu分散度の値( $D_{TEM}$ )との比が、

$$0 < D_{ads} / D_{TEM} < 1$$

であることを特徴とする前記〔11A〕に記載の金属担持物。

〔12B〕 $H_2$ パルス化学吸着法により求めたCo分散度の値( $D_{ads}$ )と、TEM像から求めたCo粒子の平均粒子径から期待されるCo分散度の値( $D_{TEM}$ )との比が、

$$0 < D_{ads} / D_{TEM} < 1$$

であること特徴とする前記〔11B〕に記載の金属担持物。

【0029】

〔13〕担持された前記遷移金属に窒素吸着をさせたとき、長軸方向に相互作用している窒素分子のN-N伸縮振動1が赤外吸収スペクトル法により2300～2000 cm<sup>-1</sup>に観測され、及び/又は、前記遷移金属に対して長軸方向に相互作用している窒素分子の弱められたN-N伸縮振動2が1900～1500 cm<sup>-1</sup>に観測されることを特徴とする、前記〔11〕～〔12B〕のいずれか1つに記載の金属担持物。

【0030】

〔13A〕前記1が2100～2000 cm<sup>-1</sup>であり、2が1700～1900 cm<sup>-1</sup>であることを特徴とする前記〔11〕～〔12B〕のいずれか1つに記載の金属担持物。

10

〔13B〕前記遷移金属がRuであることを特徴とする前記〔11〕～〔12B〕のいずれか1つに記載の金属担持物。

〔13C〕窒素吸着をさせ、赤外分光計にて測定をした際に、吸着した窒素分子に由来する吸収ピークが2200 cm<sup>-1</sup>以下に出現することを特徴とする、前記〔11〕～〔12B〕のいずれか1つに記載の金属担持物。

〔13D〕さらに吸収ピークが1900～1700 cm<sup>-1</sup>に出現することを特徴とする、前記〔11〕～〔12B〕のいずれか1つに記載の金属担持物。

【0031】

20

〔14〕前記複合酸化物上に担持された前記遷移金属の平均粒子径が100 nm以下であることを特徴とする、前記〔11〕～〔13D〕のいずれか1つに記載の金属担持物。

【0032】

〔14A〕前記遷移金属がRuであり、前記複合酸化物上に担持されたRuの平均粒子径が5 nm以下であることを特徴とする、前記〔11〕～〔14〕のいずれか1つに記載の金属担持物。

〔14B〕前記遷移金属がCoであり、前記複合酸化物上に担持されたCoの平均粒子径が100 nm以下であることを特徴とする、前記〔11〕～〔14〕のいずれか1つに記載の金属担持物。

【0033】

30

〔15〕金属担持物に含まれる炭酸塩の量が、Ca, Sr, Baからなる群から選ばれる周期表第2族元素Xに対して10モル%以下であることを特徴とする〔11〕～〔14B〕のいずれか1つに記載の金属担持物。

【0034】

〔15A〕前記炭酸塩の量が1モル%以下であることを特徴とする〔11〕～〔15〕のいずれか1つに記載の金属担持物。

〔15B〕前記炭酸塩の量が0.1モル%以下であることを特徴とする〔11〕～〔15〕のいずれか1つに記載の金属担持物。

〔15C〕前記炭酸塩の量が0.01モル%以下であることを特徴とする〔11〕～〔15〕のいずれか1つに記載の金属担持物。

40

【0035】

〔16〕前記〔11〕～〔15C〕のいずれか1つに記載の金属担持物を用いたことを特徴とするアンモニア合成用触媒。

【0036】

〔16A〕下記のアンモニア活性測定法で測定したときのアンモニア収率が0.55%以上であり、アンモニア生成速度が10.0 mmol g<sup>-1</sup> h<sup>-1</sup>であることを特徴とする前記〔16〕に記載のアンモニア合成用触媒。

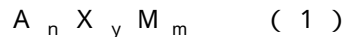
<アンモニア活性測定法>

アンモニア合成用触媒層の温度を300 に保ちながら、Arを供給しながら反応管出口の背圧弁によって圧力を1.0 MPaあるいは3.0 MPaまで加圧し、Arの封入を

50

止め、圧力を保ちながら  $H_2$ 、 $N_2$  をそれぞれ  $90\text{ mL/min}$ 、 $30\text{ mL/min}$  (空間速度  $72\text{ L h}^{-1}\text{ g}^{-1}$ ) で流通させ、反応雰囲気へと移行させ、 $NH_3$  合成活性の高さに応じて  $1 \sim 100\text{ mM}$  ( $1, 5, 10, 25, 100\text{ mM}$ ) の硫酸水溶液  $200\text{ mL}$  を、電気伝導度計を接続した三口フラスコに加え、反応管出口から流出する水素、窒素、 $NH_3$  を含む混合ガスを硫酸水溶液にバブリングさせ、 $NH_3$  と硫酸の反応によっておきる電導度の変化を測定することで、出口ガス中に含まれるアンモニア生成量を定量する方法。

〔16B〕一般式(1)の組成で示される金属元素を含む複合酸化物に第4族を除く遷移金属が担持された金属担持物を用いたことを特徴とするアンモニア合成用触媒。



(前記一般式(1)において、

Aは、少なくとも一部又はすべてがIII価の状態であることを特徴とするランタノイドであり、

Xは、Ca, Sr, Baからなる群から選ばれる周期表第2族元素、又はランタノイドのいずれかであり、かつ前記Aと異なる元素を表し、

Mは、周期表第1族元素、Ca, Sr, Baからなる群から選ばれる第2族元素、又はランタノイドのいずれかであり、かつ前記A及び前記Xと異なる元素を表し、

nは  $0 < n < 1$  であり、

yは  $0 < y < 1$  であり、

mは  $0 < m < 1$  であり、

$n + y + m = 1$  である。)

【0037】

〔17〕前記〔1〕～〔9C〕のいずれか1つに記載の複合酸化物の製造方法であって、

前記Aを含むA前駆体、前記Xを含むX前駆体、及び前記Mを含むM前駆体を混合して混合物を得る混合工程と、

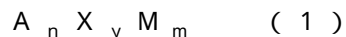
該混合物を  $600$  以上の温度で焼成する焼成工程と、を含むことを特徴とする複合酸化物の製造方法。

【0038】

〔17A〕前記焼成工程が、前記混合物を  $700$  以上の温度で焼成することを特徴とする前記〔17〕に記載の複合酸化物の製造方法。

〔17B〕前記焼成工程が、前記混合物を  $800$  以下の温度で焼成することを特徴とする前記〔17〕又は〔17A〕に記載の複合酸化物の製造方法。

〔17C〕一般式(1)の組成で示される金属元素を含む複合酸化物の製造方法であって、



(前記一般式(1)において、

Aは、少なくとも一部又はすべてがIII価の状態であることを特徴とするランタノイドであり、

Xは、Ca, Sr, Baからなる群から選ばれる周期表第2族元素、又はランタノイドのいずれかであり、かつ前記Aと異なる元素を表し、

Mは、周期表第1族元素、Ca, Sr, Baからなる群から選ばれる第2族元素、又はランタノイドのいずれかであり、かつ前記A及び前記Xと異なる元素を表し、

nは  $0 < n < 1$  であり、

yは  $0 < y < 1$  であり、

mは  $0 < m < 1$  であり、

$n + y + m = 1$  である。)

前記Aを含むA前駆体、前記Xを含むX前駆体、及び前記Mを含むM前駆体を混合して混合物を得る混合工程と、

該混合物を  $600$  以上の温度で焼成する焼成工程と、を含むことを特徴とする複合酸

10

20

30

40

50

化物の製造方法。

【0039】

〔18〕前記〔11〕～〔15C〕のいずれか1つに記載の金属担持物の製造方法であって、

前記Aを含むA前駆体、前記Xを含むX前駆体及び前記Mを含むM前駆体を混合して混合物を得る混合工程と、

前記混合物を600以上の温度で焼成して複合酸化物からなる担体を得る焼成工程と、

前記複合酸化物に前記遷移金属を含む化合物を担持させて還元処理前担持物を調製する担持工程と、

前記還元処理前担持物を400以上の温度で還元処理する還元工程と、を含むことを特徴とする金属担持物の製造方法。

【0040】

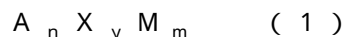
〔18A〕前記焼成工程が、前記混合物を700以上の温度で焼成することを特徴とする前記〔18〕に記載の金属担持物の製造方法。

〔18B〕前記焼成工程が、前記混合物を800以下の温度で焼成することを特徴とする前記〔18〕又は〔18A〕に記載の金属担持物の製造方法。

〔18C〕前記還元工程が、前記混合物を350以上の温度で2時間以上水素を含む雰囲気下で還元処理することを特徴とする前記〔18〕～〔18B〕のいずれか1つに記載の金属担持物の製造方法。

〔18D〕前記還元工程が、前記還元処理担持物を500以上の温度で2時間以上水素を含む雰囲気下で焼成することを特徴とする前記〔18〕～〔18C〕のいずれか1つに記載の金属担持物の製造方法。

〔18E〕一般式(1)の組成で示される金属元素を含む複合酸化物に第4族を除く遷移金属が担持された金属担持物の製造方法であって、



(前記一般式(1)において、

Aは、少なくとも一部又はすべてがIII価の状態であることを特徴とするランタノイドであり、

Xは、Ca, Sr, Baからなる群から選ばれる周期表第2族元素、又はランタノイドのいずれかであり、かつ前記Aと異なる元素を表し、

Mは、周期表第1族元素、Ca, Sr, Baからなる群から選ばれる第2族元素、又はランタノイドのいずれかであり、かつ前記A及び前記Xと異なる元素を表し、

nは $0 < n < 1$ であり、

yは $0 < y < 1$ であり、

mは $0 < m < 1$ であり、

$n + y + m = 1$ である。)

前記Aを含むA前駆体、前記Xを含むX前駆体及び前記Mを含むM前駆体を混合して混合物を得る混合工程と、

前記混合物を600以上の温度で焼成して複合酸化物からなる担体を得る焼成工程と、

前記複合酸化物に前記遷移金属を含む化合物を担持させて還元処理前担持物を調製する担持工程と、

前記還元処理前担持物を400以上の温度で還元処理する還元工程と、を含むことを特徴とする金属担持物の製造方法。

【0041】

〔19〕水素と窒素を触媒と接触させて、アンモニアを製造する方法であって、前記触媒が、前記〔16〕～〔16B〕のいずれか1つに記載のアンモニア合成用触媒であることを特徴とするアンモニアの製造方法。

【0042】

10

20

30

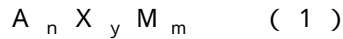
40

50

〔19A〕反応温度が300～550、反応圧力が0.1～20MPaであることを特徴とする前記〔19〕に記載のアンモニアの製造方法。

〔19B〕反応温度が300～450、反応圧力が0.1～10MPaであることを特徴とする前記〔19〕～〔19A〕のいずれか1つに記載のアンモニアの製造方法。

〔19C〕水素と窒素を触媒と接触させて、アンモニアを製造する方法であって、前記触媒が、一般式(1)の組成で示される金属元素を含む複合酸化物に第4族を除く遷移金属が担持された金属担持物を用いたアンモニア合成用触媒であることを特徴とするアンモニアの製造方法。



(前記一般式(1)において、

Aは、少なくとも一部又はすべてがIII価の状態であることを特徴とするランタノイドであり、

Xは、Ca, Sr, Baからなる群から選ばれる周期表第2族元素、又はランタノイドのいずれかであり、かつ前記Aと異なる元素を表し、

Mは、周期表第1族元素、Ca, Sr, Baからなる群から選ばれる第2族元素、又はランタノイドのいずれかであり、かつ前記A及び前記Xと異なる元素を表し、

nは $0 < n < 1$ であり、

yは $0 < y < 1$ であり、

mは $0 < m < 1$ であり、

$n + y + m = 1$ である。 )。

【発明の効果】

【0043】

本発明によれば、金属ルテニウムなどの触媒金属を担持させてアンモニア合成活性が更に向上した複合酸化物の提供が可能となり、それをアンモニア合成用触媒の担体として用いることによって、ハーバー・ボッシュ法に比べて温和な条件下に高収率でアンモニアを製造することが可能となる。また、本発明によれば、金属ルテニウムなどの触媒金属を担持させてアンモニア合成活性が更に向上した金属担持物及びアンモニア合成用触媒を提供することができる。さらに、本発明によれば、このような複合酸化物の製造方法やアンモニア合成活性を向上させた金属担持物の製造方法やアンモニアの製造方法を提供することが可能となる。

【図面の簡単な説明】

【0044】

【図1】異なるRu担持複合酸化物のXRDパターンである。

【図2】Ru/La<sub>0.5</sub>Ce<sub>0.5</sub>O<sub>1.75</sub>を異なる温度で還元後に空気曝露したRu担持複合酸化物のHR-TEM及びEDXマッピング画像と、Ru粒子径のヒストグラムであり、(a)はLaCeO<sub>x</sub>—500 redのSTEM像、(b)はLaCeO<sub>x</sub>—500 redのEDXマッピング、(c)はLaCeO<sub>x</sub>—500 redのヒストグラム、(d)はLaCeO<sub>x</sub>—650 redのSTEM像、(e)はLaCeO<sub>x</sub>—650 redのEDXマッピング、(f)はLaCeO<sub>x</sub>—650 redのヒストグラム、(g)はLaCeO<sub>x</sub>—800 redのSTEM像、(h)はLaCeO<sub>x</sub>—800 redのEDXマッピング、(i)はLaCeO<sub>x</sub>—800 redのヒストグラムである。

【図3】還元処理した金属担持物の室温でN<sub>2</sub>添加後のIRスペクトルである。

【図4】アンモニア生成速度と還元処理温度の関係を示すグラフである。

【図5】複合酸化物の焼成温度と金属担持体の還元処理温度の違いによる、アンモニア生成速度H/Ru、比表面積の減少度、Ru粒子径の変化の関係を示す表である。

【図6】Ru/Ba<sub>0.1</sub>La<sub>0.45</sub>Ce<sub>0.45</sub>O<sub>x</sub>とRu/La<sub>0.5</sub>Ce<sub>0.5</sub>O<sub>x</sub>のXRDパターンである。

【図7】Ru/Ba<sub>0.1</sub>La<sub>0.45</sub>Ce<sub>0.45</sub>O<sub>x</sub>の表面を収差補正型透過電子顕微鏡を用い、蛍光X線分析によって分析した画像である。

10

20

30

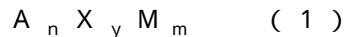
40

50

## 【発明を実施するための形態】

## 【0045】

本発明の複合酸化物は、下記の一般式(1)の組成で示される金属元素を含む複合酸化物である。



## 【0046】

この複合酸化物においては、

(1) Aは少なくとも一部又はすべてがIII価の状態であることを特徴とする希土類元素であり、特に、少なくとも一部又はすべてがIII価の状態であることを特徴とするランタノイドであることが好ましい。

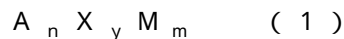
(2) Xは、周期表第2族元素、第4族元素又は希土類元素から選ばれ、かつAと異なる元素であり、特に、Ca, Sr, Baからなる群から選ばれる周期表第2族元素、又はランタノイドのいずれかであり、かつ前記Aと異なる元素が好ましい。

(3) Mは、周期表第1族元素、周期表第2族元素、第4族元素又は希土類元素から選ばれ、かつA及びXと異なる元素であり、特に、周期表第1族元素、Ca, Sr, Baからなる群から選ばれる第2族元素、又はランタノイドのいずれかであり、かつ前記A及び前記Xと異なる元素が好ましい。

(4) nは $0 < n < 1$ であり、yは $0 < y < 1$ であり、mは $0 < m < 1$ であり、 $n + y + m = 1$ である。

## 【0047】

本発明の複合酸化物は、特に、一般式(1)の組成で示される金属元素を含む複合酸化物であることが好ましい。



(前記一般式(1)において、

Aは、少なくとも一部又はすべてがIII価の状態であることを特徴とするランタノイドであり、

Xは、Ca, Sr, Baからなる群から選ばれる周期表第2族元素、又はランタノイドのいずれかであり、かつ前記Aと異なる元素を表し、

Mは、周期表第1族元素、Ca, Sr, Baからなる群から選ばれる第2族元素、又はランタノイドのいずれかであり、かつ前記A及び前記Xと異なる元素を表し、

nは $0 < n < 1$ であり、

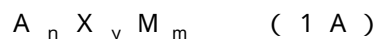
yは $0 < y < 1$ であり、

mは $0 < m < 1$ であり、

$n + y + m = 1$ である。 )。

## 【0048】

あるいは、本発明の複合酸化物は、一般式(1A)で表される金属元素を含む複合酸化物であってもよい。



(前記一般式(1A)において、

Aは少なくとも一部又はすべてがIII価の状態であることを特徴とする希土類元素であり、

Xは、周期表第2族元素、第4族元素又は希土類元素のいずれかであり、かつ前記Aと異なる元素を表し、

Mは、周期表第1族元素、第2族元素、第4族元素又は希土類元素のいずれかであり、かつ前記A及び前記Xと異なる元素を表し、

nは $0 < n < 1$ であり、

yは $0 < y < 1$ であり、

mは $0 < m < 1$ であり、

$n + y + m = 1$ である。 )。

## 【0049】

10

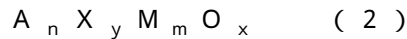
20

30

40

50

さらに、本発明の複合酸化物は、下記一般式(2)で表される複合酸化物であってもよい。



(前記一般式(2)において、

Aは少なくとも一部又はすべてがIII価の状態であることを特徴とする希土類元素であり、

Xは、周期表第2族元素、第4族元素又は希土類元素のいずれかであり、かつ前記Aと異なる元素を表し、

Mは、周期表第2族元素、第4族元素又は希土類元素のいずれかであり、かつ前記A及び前記Xと異なる元素を表し、

nは $0 < n < 1$ であり、

yは $1 - n$ であり、

mは $0 \leq m \leq 0.5$ であり、

xは複合酸化物が電氣的に中性を保つのに必要な酸素原子の数を表わす)。

【0050】

また、一般式(1)の組成で示される金属元素を含む複合酸化物を構成する元素A、X、Mの少なくとも1つは、酸化物の状態における酸素の部分負電荷( $- \delta$ )の値が0.50以上の強塩基性元素であることが好ましい。

【0051】

元素Aは、希土類であって、少なくとも一部又はすべてがIII価の状態である。ここで、「少なくとも一部又はすべてがIII価の状態」とは、III価のみ取りうる元素の場合はそのIII価の状態を、III価とそれ以外(例えばIV価)の価数を取りうる元素の場合は一部又はすべてがIII価の状態を意味する。すなわち、元素Aとしては、III価の状態しかとりえない元素か、III価とIV価の両方の状態を取りうる元素であって少なくとも一部又はすべてがIII価の状態であるものが含まれる。III価とIV価の両方の状態を取りうる元素を、少なくとも一部をIII価の状態とするためには、後述する還元処理によってIV価の一部をIII価とする。

【0052】

本発明では、触媒中に含まれる元素A、X、Mのいずれか少なくとも1つが、酸化物の状態において高い塩基性を示す強塩基性元素であるため、アンモニア合成触媒の活性を向上させることが可能となる。以下に、そのメカニズムの概要を説明する。

【0053】

金属酸化物の塩基性(ルイス塩基性)は電子供与能の高さと関係する。すなわち、電子供与能が高い物質ほど強い塩基性を示すと考えられる。基本的に酸化物においては酸素が電子供与体として作用するため、酸化物中の酸素がもつ電荷の量、すなわち酸素の部分負電荷が塩基性の指標として有用である。実際、非特許文献(サンダースン「無機化学(上)」廣川書店(1975年)第276頁表12.7)では、酸素の部分負電荷の値が、酸化物の示す酸塩基性とよく相関することが示されている。

【0054】

酸素の部分負電荷の計算方法は、非特許文献(サンダースン「無機化学(上)」廣川書店(1975年)第122頁表6.7、126~128頁)を参考にした。まず、複合酸化物中の各元素の組成比を求める。たとえば、「 $Ce_{0.5}La_{0.5}O_{1.75}$ 」のLaであれば0.5である。この値を $n_i$ (iは対応する元素)とする。また、それぞれの元素の電気陰性度を $\chi_i$ とする。そして、複合酸化物を構成する全原子の電気陰性度の幾何平均を $(\chi_i^{n_i})^{1/n_i}$ によって求める。次に、酸素の電気陰性度の変化から求めるため、前記幾何平均と酸素の電気陰性度(5.21)との差をとる。最後に、酸素の電気陰性度の変化から酸素1原子が1つの電子を取得した場合の電気陰性度の変化(-4.75)で割る。以上の計算によって、複合酸化物が示す酸素の部分負電荷を計算することができる。詳細は後述する実施例を参照することができる。

【0055】

10

20

30

40

50

上記をまとめると、複合酸化物の酸素の部分負電荷の値は、該複合酸化物に含まれる各元素の組成比を  $n_i$  ( $i = A, X, M, O$ を少なくとも含む複合酸化物中の全元素を示す) とし、各元素の電気陰性度を  $\chi_i$  ( $i = A, X, M, O$ を少なくとも含む複合酸化物中の全元素を示す) としたときに、下記式 (A) で示される酸素の部分負電荷の値が 0.52 以上であることが好ましい。

$$\left( \left( \chi_i^{n_i} \right) \right)^{1/n_i} - 5.21 / -4.75 \quad \cdot \cdot \text{式 (A)}$$

【0056】

複合酸化物の酸素の部分負電荷の値は、0.52 以上が好ましく、0.55 以上がより好ましく、0.57 以上が特に好ましい。複合酸化物の酸素の部分負電荷の値が 0.52 以上であると、アンモニア合成活性が高くなる傾向がある。複合酸化物の酸素の部分負電荷の値の上限は、特に限定されないが、理論上は最大で約 0.70 である。

10

【0057】

A が La のような III 価をとる元素の場合、これらは強塩基性の金属元素である。このため、複合酸化物 (担体) の塩基点から電子が生じ、これが該複合酸化物に担持された遷移金属 (Ru など) を経由して窒素分子に逆供与され、窒素三重結合を弱める。これにより、アンモニア合成反応の律速段階である窒素分子の三重結合の切断のエネルギーを低下させ、金属担持物 (触媒) のアンモニア合成活性が向上する。

【0058】

A が Ce のような III 価と IV 価とをとりうる元素の場合、III 価の場合は強塩基性の金属元素となるが、IV 価の場合は塩基性の度合いが III 価の場合よりも小さい。後述するように、原料を混合し、焼成して複合酸化物とした時点では Ce は IV 価であるが、後述する還元処理などによって少なくとも一部又は全部を III 価とすることができ、強塩基性元素とすることができる。これにより、上記の A が La の場合と同様のメカニズムで金属担持物のアンモニア合成活性が向上する。さらに、IV 価の元素を III 価に還元することで当該元素が IV 価に再酸化されることによって供与可能な電子が生じ、これが遷移金属 (Ru など) を経由して窒素分子に逆供与されることでも、金属担持物のアンモニア合成活性が向上する。

20

【0059】

上記は元素 A が強塩基性元素となる場合について説明したが、後述する元素 X や元素 M についても同様に、強塩基性元素となりうる。特に、元素 A、X からなる二元系の複合酸化物の場合は、元素 A、X とともに強塩基性であることがより好ましい。また、元素 A、X、M からなる三元系の複合酸化物の場合、元素 A、X よりも元素 M のほうが塩基性の強い場合がある。特に、元素 X 及び / 又は M が Ca, Sr, Ba から選ばれる周期表第 2 族の元素の場合、元素 A (希土類) よりも塩基性が高い傾向にある。

30

【0060】

なお、強塩基性元素、特に元素 M が周期表第 2 族の元素の場合、大気中の二酸化炭素と反応して金属炭酸塩や水酸化物になりやすいが、この金属炭酸塩および水酸化物は複合酸化物の塩基性を低下させ、触媒のアンモニア合成活性を低下させる原因となる。例えば、Ba は大気中で BaCO<sub>3</sub> や Ba(OH)<sub>2</sub> となり、これがアンモニア合成活性を低下させる。このため、アンモニア合成触媒中に含まれる金属炭酸塩や水酸化物は極力少ない方がよい。炭酸塩を少なくするためには、後述するように還元処理することが好ましく、これにより触媒に含まれる炭酸塩や水酸化物を分解し、塩基性の低下を防ぐことができる。金属担持物に含まれる炭酸塩の量は、アンモニア合成活性を阻害しない範囲であれば特に制限はないが、例えば、Ca, Sr, Ba からなる群から選ばれる周期表第 2 族元素 X に対して 10 モル% 以下、好ましくは 1 モル% 以下、より好ましくは 0.1 モル% 以下、さらに好ましくは 0.01 モル% 以下である。

40

【0061】

炭酸塩として存在する金属の量を定量する方法としては、水素流通下で触媒を加熱することにより、炭酸種が水素化され発生するメタンなどの炭化水素を、質量分析計もしくは水素炎イオン化検出器などで検出し、これを換算することで炭酸塩としての存在量を定量

50



することができる。

また、金属の炭酸塩に対して感度が高い、赤外吸収分光法を用いることもできる。触媒に対して赤外光を照射し、炭酸塩が特徴的に吸収する端数のピークの吸収強度を測定することで、触媒中に含まれる炭酸塩の量を定量することができる。たとえば、炭酸Baの定量に使用できるピークの位置としては、 $3000\text{ cm}^{-1}$ 付近、 $2450\text{ cm}^{-1}$ 付近、 $1750\text{ cm}^{-1}$ 付近、 $1480\text{ cm}^{-1}$ 付近、 $1060\text{ cm}^{-1}$ 付近などである。

【0062】

AがIII価とそれよりも多い価数(IV価以上)を取りうる希土類元素の場合は、Aの総モル数( $A_{\text{total}}$ )に対するIII価の状態のモル数( $A^{3+}$ )の割合( $A^{3+}/A_{\text{total}}$ )が、 $0.1 < A^{3+}/A_{\text{total}} < 1.0$ であることが好ましい。A 10  
 $A^{3+}/A_{\text{total}}$ の値の下限は、0.1以上であり、好ましくは0.2以上であり、より好ましくは0.3以上である。 $A^{3+}/A_{\text{total}}$ の値の上限は、特に制限はなく、1.0に近いほうが好ましいが、0.8以上が好ましく、0.9以上がより好ましく、0.95以上が特に好ましい。 $A^{3+}/A_{\text{total}}$ の値が0.1以上0.95以下であれば、アンモニア合成触媒としたときに触媒重量あたりの性能に優れる。このような希土類元素としては、Ceを挙げることができる。

一方、AがIII価しか取り得ない希土類元素の場合は、 $A^{3+}/A_{\text{total}} = 1.00$ である。このような希土類としては、Laを挙げることができる。

【0063】

AがIII価とそれよりも多い価数(IV価以上)を取りうる希土類元素の場合に、目的とする  $A^{3+}/A_{\text{total}}$  の値を得るためには、種々の化学的な還元法が使用できる 20  
。最も簡便な方法は、金属担持物を水素の流通下で加熱することであり、温度、加熱時間を変えることによって  $A^{3+}/A_{\text{total}}$  を任意の値に制御することができる。また、窒素やアルゴンなどの不活性ガスと混合して水素の濃度を変化させることでも、 $A^{3+}/A_{\text{total}}$  を任意の値に制御することができる。

【0064】

このような元素Aとしては、ランタノイドを挙げることができ、好ましくはCe、Pr、Tb、Laであり、Ce、Laがより好ましく、Ceが最も好ましい。

【0065】

一般式(1)の複合酸化物を構成する元素Xは、周期表第2族元素、すなわちMg、Ca、Sr、Baか、第4族元素、すなわち、Ti、Zr、又はHfか、あるいは希土類元素、すなわち、Sc、Y、La、Ce、Pr、Nd、Sm、Eu、Gd、Tb、Dy、Ho、Er、Tm、Yb、又はLu、のうちから選ばれ、複合酸化物を構成するもう一つの元素Aと同一でなく、かつXとMどうしも同一でない。元素Mが周期表第2族元素の場合、Ca、Sr、Baから選択されることが好ましい。また、元素Mが希土類の場合、ランタノイドであることが好ましい。 30

【0066】

一般式(1)の複合酸化物を構成する元素Mは、周期表第1族元素、すなわちNa、K、Rb、Cs、Frか、周期表第2族元素、すなわちMg、Ca、Sr、Baか、第4族元素、すなわち、Ti、Zr、又はHfか、あるいは希土類元素、すなわち、Sc、Y、La、Ce、Pr、Nd、Sm、Eu、Gd、Tb、Dy、Ho、Er、Tm、Yb、又はLu、のうちから選ばれ、複合酸化物を構成するもう一つの元素Aと同一でなく、かつXとMどうしも同一でない。元素Xが周期表第2族元素の場合、Ca、Sr、Baから選択されることが好ましい。また、元素Xが希土類の場合、ランタノイドであることが好ましい。特に、アンモニア合成活性の観点からは、元素MはBaであることが好ましい。 40

【0067】

好ましくは、XとMは、ZrとLaから選ばれる。本発明における複合酸化物は、X及びMとして周期表第4族元素又は希土類元素を2種類含むか、Xとして周期表第4族元素又は希土類元素を1種類のみ含んでもよい(一般式(1)において $m = 0$ )。

【0068】

元素 A、X、M のいずれか少なくとも 1 つは、酸化物の状態における酸素の部分負電荷 ( $-\delta_o$ ) の値が 0.50 以上の強塩基性元素であることが好ましい。元素 A、X、M は、これらのうちいずれか 1 つが酸素の部分負電荷 ( $-\delta_o$ ) の値が 0.50 以上の強塩基性元素であるが、2 つ以上、特に 3 つとも酸素の部分負電荷 ( $-\delta_o$ ) の値が 0.50 以上の強塩基性元素であることが好ましい。

ここで、酸素の部分負電荷 ( $-\delta_o$ ) は、非特許文献 (サンダーソン 「無機化学 (上)」 廣川書店 (1975 年) 第 276 頁) の表 12.7 に掲載されている値や、値がないものは上記の酸素の部分負電荷の計算によって算出することができる。下記の表に、実施例で使用される複合酸化物に含まれる元素の代表的な酸化物と価数、酸素の部分負電荷 ( $-\delta_o$ ) を示す。

【0069】

【表 1】

酸化物	価数	酸素の部分負電荷 ( $-\delta_o$ )
BaO	II 価	0.67
La <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	III 価	0.56
Pr <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	III 価	0.55
Ce <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	III 価	0.55
Tb <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	III 価	0.54
Tb <sub>4</sub> O <sub>7</sub>	III 価+IV 価	0.50
CeO <sub>2</sub>	IV 価	0.49
PrO <sub>2</sub>	IV 価	0.48
ZrO <sub>2</sub>	IV 価	0.44

【0070】

元素 A、X、M において、酸化物の価数が 1 種類しかなく、この酸化物の酸素の部分負電荷が 0.50 以上である Ba や La などの元素の場合、これらの元素は強塩基性元素である。Ce や Pr や Tb など酸化物の価数が 2 種類以上をとる元素の場合、複合酸化物に含まれる元素の価数の割合によって算出した酸素の部分負電荷 ( $-\delta_o$ ) の値が 0.50 以上であることが好ましい。例えば、Pr において、複合酸化物中に含まれる Pr が完全に IV 価の場合は、酸素の部分負電荷 ( $-\delta_o$ ) の値が 0.48 である。一方、Pr が完全に III 価の場合は、酸素の部分負電荷 ( $-\delta_o$ ) の値が 0.55 であるため、上記の Pr (IV 価) の場合よりもアンモニア合成活性の点から好ましい。元素に III 価と IV 価が共存する場合における酸素の部分負電荷 ( $-\delta_o$ ) の値は、上記の複合酸化物における酸素の部分負電荷の場合と同様に算出することができる。すなわち、III 価の元素と IV 価の元素の比率 (組成比) がわかれば、酸化物が電氣的に中性となる酸素の含有量が定まるので、式 (A) により幾何平均として算出できる。また、例えば、Ce と Pr からなる複合酸化物のように III 価と IV 価が共存する元素が 2 種類以上含まれる場合にも、それぞれの元素における III 価の元素と IV 価の元素の比率を用いることで、酸化物が電氣的に中性となる酸素の含有量を定めることができる。それぞれの元素における III 価の元素と IV 価の元素の比率を求めるには、XRD による回折線シフトや、X 線吸収分光などの方法を用いることができる。III 価と IV 価以外の価数が存在する元素についても、同様の方法で酸素の部分負電荷 ( $-\delta_o$ ) の値を算出することができる。

【0071】

本発明の複合酸化物を一般式 (1) として表される場合の n、y、m、x の範囲は以下のとおりである。

複合酸化物中の元素 A の割合を表す一般式 (1) 中の n は、 $0 < n < 1$  であり、好ましくは  $0.05 < n < 0.95$ 、より好ましくは  $0.1 < n < 0.9$  であり、特に好ましくは  $0.35 < n < 0.5$  である。

複合酸化物中の元素 X の割合を表す一般式 (1) 中の y は、 $0 < y < 1$  であり、好ましくは  $0.05 < y < 0.95$ 、より好ましくは  $0.1 < y < 0.9$  であり、特に好ましく

10

20

30

40

50

は  $0.35 < y < 0.5$  である。

【0072】

複合酸化物中の元素 M の割合を表す、一般式 (1) 中の  $m$  は、 $0 < m < 1$  であり、一般式 (2) 中の  $m$  は、 $0 < m < 0.5$  であり、(1) (2) 式とも、好ましくは  $0 < m < 0.5$ 、より好ましくは  $0.05 < m < 0.45$  であり、特に好ましくは  $0.1 < m < 0.3$  である。 $m = 0$  の場合、複合酸化物は A、X、O のみで構成される。

【0073】

複合酸化物中の酸素 O の割合を表す一般式 (2) 中の  $x$  は、複合酸化物が電気的に中性を保つのに必要な酸素原子の数である。 $x$  は、A、X、M の元素の種類にもよるが、一般に  $0.5 < x < 2$  の範囲内であり、特に  $1 < x < 2$  の範囲内である。

10

【0074】

本発明で用いる一般式 (1) の組成で示される金属元素を含む複合酸化物、及び一般式 (2) の複合酸化物は、正方晶又は立方晶の、固溶体であることが好ましい。これらの結晶構造は対称性が高く、結晶格子が柔軟性を有するため、元素 A 中の III 価の割合が変化し、酸素原子の数が変化した場合にも結晶構造を維持できる。

【0075】

例えば  $La_{0.5}Ce_{0.5}O_{1.75}$  のように 2 つの金属元素を含む二元系の担体の場合、これらの元素がランタノイド系元素の複合体の場合は、均一の固溶した固溶体となる場合が多い。そして、Ru 粒子はその表面と直接接触する。Ce が還元された場合は、La と Ce はいずれも酸化物の状態が強塩基性元素であるため、Ru との活性点が多く、アンモニア合成活性が高くなると推測される。

20

【0076】

一方、例えば  $Ba_{0.1}La_{0.45}Ce_{0.45}O_x$  のように 3 つの金属元素を含む三元系の担体の場合、La、Ce と比較して Ba は原子半径が大きい。この場合において、原料混合物の焼成温度が高い場合、例えば焼成温度が 1000 を超える場合は、すべての元素が均一に固溶し、ペロブスカイト型の結晶構造となる。一方、原料混合物の焼成温度が低い場合は Ba は大きな元素であることから、容易には他の元素と固溶しにくい。このため、La と Ce の固溶した固溶体に Ba が不均一に混合した状態の構造となり、La と Ce の固溶体の表面に Ba の一部が表出する。Ba は La、Ce と比較して酸素の部分負電荷の値がより高い強塩基性元素であるため、Ba が不均一に表出した担体では、Ba と Ru との接触面積が増加し、活性点が増える。このため、アンモニア合成活性が高くなると推測される。

30

【0077】

本発明の酸素の部分負電荷を求める場合は、複合体を形成する元素のうち、(a) 酸化物の状態における酸素の部分負電荷により求めて良いし、(b) 複合酸化物に含まれる各元素の組成比を  $n_i$  ( $i = A, X, M, O$  を含む複合酸化物中の全元素を示す) とし、各元素のサンダーソン電気陰性度を  $\chi_i$  ( $i = A, X, M, O$  を含む複合酸化物中の全元素を示す) としたときに、下記式 (A) により求めても良い。

$$\left( \left( \chi_i^{n_i} \right) \right)^{1/n_i} \cdot 5.21)^{-4.75} \quad \text{・・・式 (A)}$$

本発明の複合酸化物が均一な複合酸化物を形成している場合は (b) の方法により好ましく、本発明の複合酸化物が不均一な複合酸化物を形成している場合は (a) の方法により行うことが好ましく、その場合は個別元素の酸素の部分負電荷のうち最も絶対値の大きな元素の結果が用いられる。本明細書において、複合酸化物の酸素の部分負電荷の値は、上記の (b) の方法で計算している。

40

【0078】

本発明の金属担持物は、本発明の複合酸化物に第 4 族を除く遷移金属が担持されたことを特徴とする。遷移金属としては、触媒活性が高いという観点から、Ru, Fe, Co, Ni, Rh, Pd, Os, Ir, Pt からなる群から選択される 1 種以上であることが好ましく、Ru 及び / 又は Co であることがより好ましい。遷移金属と複合酸化物との量比は、触媒活性と遷移金属のコストとを考慮して決めることができ、例えば、遷移金属の金

50

属担持物全体に対する割合が0.1～50重量%となる範囲が好ましく、5.0～30重量%となる範囲がより好ましい。

【0079】

本発明の複合酸化物にルテニウムを担持させた金属担持物は、 $H_2$ パルス化学吸着法により求めたRu分散度の値( $D_{ads}$ )と、TEM像から求めたRu粒子の平均粒子径から予想されるRu分散度の値( $D_{TEM}$ )との比が、 $0 < D_{ads} / D_{TEM} < 1$ であることが好ましい。

【0080】

Ru分散度とは、金属担持物表面に露出しているRuの原子数と、金属担持物中に含まれるすべてのRu原子数との比を表す。Ru分散度は、Ruを担持した金属担持物の水素吸着量から求めることができる。

10

【0081】

具体的には、1つのRu原子が1つのH原子を吸着すると仮定して、金属担持物表面に露出したRu原子数に相当する水素原子数Hと、金属担持物に担持させたRuの全原子数Ruとの比( $H / Ru$ )が、Ru分散度である。本発明ではこの水素吸着量に基づくRu分散度を $D_{ads}$ と表記する。同一量(同一原子数)のRuを担持させた金属担持物を比較することで、Ru分散度の高いものほど触媒活性点数が多いと見なすことができる。

【0082】

また、Ru粒子の形態を立方体であると仮定すると、TEM観察により求めたRuの平均粒子径( $d$ 、単位はnm)を用いてRu分散度の値を幾何学的に求めることができることが知られている(文献「触媒の辞典」参照)。その計算方法は、一般式(4)で表すことができる。Ruの平均粒子径はTEM像の中から100～150点のRu粒子を無作為に抽出し、それぞれの粒子径を計測したうえでそれらを平均することで算出することができる。本発明では一般式(4)にもとづいて求めたRu分散度の値を $D_{TEM}$ と表記する。

20

$$D_{TEM} = 1.113 / d \quad (4)$$

【0083】

したがって、 $D_{ads} / D_{TEM}$ が1を下回ることは、Ru粒子の一部、主には粒子と複合酸化物(担体)の界面付近が担体材料に被覆され、Ru粒子表面へのH原子の吸着が妨げられたことを意味する。このような現象はStrong Metal Support Interaction(SMSI)現象として知られており、担持金属と担体の間に強力な相互作用が存在する場合に発現する。SMSIの推進力は、例えばRu/CeO<sub>2-x</sub>などの、還元された担体の生成であると報告されている。

30

【0084】

前記複合酸化物に金属ルテニウムを担持してなる本発明の金属担持物において、Ruの平均粒子径は5nm以下である事が好ましい。より好ましくは3nm以下、さらに好ましくは2nm以下である。Ruの粒子径が小さいほどアンモニア合成触媒として用いた場合に活性点数が多くなるため有利である。Ruの平均粒子径の下限は、特に制限はないが、例えば0.1nm以上であり、0.5nm以上である。

【0085】

また、前記複合酸化物が金属コバルトを担持する場合、Coの平均粒子径は100nm以下である事が好ましい。より好ましくは50nm以下、さらに好ましくは30nm以下である。Coの粒子径が小さいほどアンモニア合成触媒として用いた場合に活性点数が多くなるため有利である。Coの平均粒子径の下限は、特に制限はないが、例えば0.5nm以上であり、1nm以上である。Coの場合もRuの場合と同様に、 $H_2$ パルス化学吸着法により求めたCo分散度の値( $D_{ads}$ )と、TEM像から求めたCo粒子の平均粒子径から予想されるCo分散度の値( $D_{TEM}$ )との比が、 $0 < D_{ads} / D_{TEM} < 1$ であることが好ましい。

40

【0086】

本発明で用いる一般式(1)の複合酸化物は、Aの一部又はすべてがIII価であるこ

50

とと、担持している触媒 Ru が平均粒子径 5 nm 以下の微粒子である。これによって、温和なアンモニア合成条件 (300 ~ 500、0.1 ~ 20 MPa) 下において、非常に高いアンモニア合成速度 (例えば、350 において、0.1 MPa で  $13.4 \text{ mmol g}^{-1} \text{ h}^{-1}$ 、あるいは 1 MPa で  $31.3 \text{ mmol g}^{-1} \text{ h}^{-1}$ ) を示す。

【0087】

本発明の A の一部が III 価である複合酸化物は、Ru 触媒を担持した熱的に安定な複合酸化物を高温で還元処理することにより得られる。Ru を担持した Ce 酸化物を還元処理する技術は、以前から知られているが、これまでは還元処理温度が 500 を超えると触媒のアンモニア合成速度が低下すると理解されていた (非特許文献 1)。

【0088】

これに対して、発明者らは、Ru を担持した  $\text{La}_{0.5}\text{Ce}_{0.5}\text{O}_{1.75}$  が還元された状態にある金属担持物を始めとする、複合酸化物上に Ru を担持した担持物のアンモニア合成速度が、500 を超える高温での還元処理により向上し、約 650 の還元処理温度でピークに達することを見いだした。すなわち、Ce を含む複合酸化物を担体とすることで、Ce のみの酸化物を担体とした場合と比べて高活性を示す触媒が得られることを見いだした。

【0089】

なお、本明細書では、表現を簡潔にするため、「Ru を担持した  $\text{La}_{0.5}\text{Ce}_{0.5}\text{O}_{1.75}$ 」で表される金属担持物を「Ru /  $\text{La}_{0.5}\text{Ce}_{0.5}\text{O}_{1.75}$ 」と表し、該金属酸化物が還元処理されたものを「Ru /  $\text{La}_{0.5}\text{Ce}_{0.5}\text{O}_x$ 」で表すことにする。他の担持物についても同様の表現を用いることにする。ここで x は、Ce の一部が IV 価から III 価に還元されたことに伴い、焼成時の酸素のモル比である 1.75 が x に低下したことを意味している。

【0090】

例えば、 $\text{CeO}_2$  と  $\text{La}_2\text{O}_3$  の複合酸化物であり、従来にない 650 の高温で還元処理された本発明の複合酸化物  $\text{La}_{0.5}\text{Ce}_{0.5}\text{O}_x$  は、正方晶又は立方晶の固溶体である。そして、この複合酸化物に担持された Ru 触媒は、これまでに報告されている最も高活性の触媒の活性に匹敵する高いアンモニア合成活性を示す。還元温度の作用による触媒のこのような構造と状態は、走査型透過電子顕微鏡 (STEM) 画像処理と化学吸着量測定を含む種々の特性評価手法の組み合わせにより解明された。

【0091】

表 2 に示すように、Ru /  $\text{La}_{0.5}\text{Ce}_{0.5}\text{O}_{1.75}$  を 500 で還元した金属担持物 (Ru /  $\text{La}_{0.5}\text{Ce}_{0.5}\text{O}_x$ ) の 1.0 MPa 及び 350 でのアンモニア合成速度は、Ru /  $\text{La}_2\text{O}_3$  を 500 で還元したもの (Ru /  $\text{La}_2\text{O}_3$ ) 及び Ru /  $\text{CeO}_2$  を 500 で還元したもの (Ru /  $\text{CeO}_x$ ) よりも 1.7 倍以上大きかった。これは、 $\text{La}_2\text{O}_3$  と  $\text{CeO}_2$  との複合酸化物を使用することによりアンモニア合成速度が上昇したことを示している。

【0092】

図 1 に示したように、Ru /  $\text{La}_2\text{O}_3$  についての XRD パターンにおいては、 $\text{LaOH}$  と  $\text{La}(\text{OH})_3$  に由来するたくさんのピークが、 $\text{La}_2\text{O}_3$  に起因する小さなピークに加えて観測された。その一方、Ru /  $\text{La}_{0.5}\text{Ce}_{0.5}\text{O}_x$  の XRD パターンでは、 $\text{CeO}_2$  よりも小さな結晶格子を有する立方晶構造に由来するピークが観測され、 $\text{LaOH}$  や  $\text{La}(\text{OH})_3$  等の不純物に由来する他のピークは認められなかった。これらの結果は、還元前の  $\text{La}_{0.5}\text{Ce}_{0.5}\text{O}_{1.75}$  複合酸化物の生成が  $\text{La}_2\text{O}_3$  への水の吸着と、酸性の担体の結晶成長とを妨げたことを示している。実際に、 $\text{La}_{0.5}\text{Ce}_{0.5}\text{O}_{1.75}$  を 500 で還元した複合酸化物の比表面積は  $47 \text{ m}^2 \text{ g}^{-1}$  であり、Ru /  $\text{CeO}_2$  を 500 及び 650 で還元したもののそれ (それぞれ 24 及び  $20 \text{ m}^2 \text{ g}^{-1}$ ) よりはるかに大きかった。 $\text{La}_{0.5}\text{Ce}_{0.5}\text{O}_x$  においてこのように比表面積が増加しているのは、恐らくは複合酸化物の表面に異なるカチオンが共存していることによる。これらの結果は、 $\text{CeO}_2$  と  $\text{La}_2\text{O}_3$  との複合酸化物を用いることで、R

10

20

30

40

50

uの活性部位の数が増加し、そしてRu/La<sub>0.5</sub>Ce<sub>0.5</sub>O<sub>x</sub>を500で還元した金属担持物について大きなアンモニア合成速度がもたらされたことを示している。

【0093】

このように、本発明による金属担持物では、還元後の熱安定性La<sub>0.5</sub>Ce<sub>0.5</sub>O<sub>x</sub>が微細なRuのナノ粒子をしっかりと固定しているとともに、還元された担体と強く相互作用するRuの活性部位の数が増加しており、これらの相乗効果により高いアンモニア合成活性が得られるものと考えられる。

【0094】

図2に、異なる温度で還元後のRu/La<sub>0.5</sub>Ce<sub>0.5</sub>O<sub>x</sub>のHR-TEM及びEDXマッピング画像と、還元後に空気曝露した担体のTEMで観察したRu粒子径のヒストグラムを示す。また、それらの一部の特性と活性試験の結果を要約して表2に示す。

10

【0095】

また、表3に示すように、還元温度を500から650に上昇させても、Ru粒子の平均径はほとんど同一(1.8nm又は1.7nm)であった。ところが、還元温度を650から800へ更に上昇させると、Ru粒子径が1.7nmから2.7nmに大きくなり、比表面積が42m<sup>2</sup>g<sup>-1</sup>から21m<sup>2</sup>g<sup>-1</sup>に減少した。

【0096】

Ru分散度とは、金属担持物表面に露出しているRuの原子数と、金属担持物中に含まれるすべてのRu原子数との比を表す。表3に示す金属担持物のRu分散度は、Ruを担持した金属担持物の水素吸着量から求めたものである。具体的には、1つのRu原子が1つのH原子を吸着すると仮定して、金属担持物表面に露出したRu原子数に相当する水素原子数Hと、金属担持物に担持させたRuの全原子数Ruとの比(H/Ru)を、Ru分散度とした。金属担持物の水素吸着量は、H<sub>2</sub>パルス化学吸着法により求めることができる。本発明ではこの水素吸着量に基づくRu分散度をD<sub>ads</sub>と表記する。同一量(同一モル数)のRuを担持させた金属担持物を比較することで、Ru分散度の高いものほど触媒活性点数が多いと見なすことができる。

20

【0097】

表3に示したように、D<sub>ads</sub>(H/Ru)は、還元温度が500から800に上昇するにつれ0.46から0.11へと低下した。還元温度が500から650に上昇した場合には、D<sub>ads</sub>は0.46から0.35に低下した。

30

【0098】

このとき、Ru粒子の形態を立方体であると仮定すると、TEM観察により求めたRuの平均粒子径(d、単位はnm)を用いてRu分散度の値を幾何学的に求めることができ、その計算方法は一般式(4)で表すことができる。平均粒子径はTEM像の中から100~150点のRu粒子を無作為に抽出し、それぞれの粒子径を計測したうえでそれらを平均することで算出することができる。本発明では一般式(4)にもとづいて求めたRu分散度の値をD<sub>TEM</sub>と表記する。

【0099】

D<sub>TEM</sub>の値を求めると、500還元の場合が0.62、650還元の場合が0.65となり、水素吸着法から求めたD<sub>ads</sub>の値よりも大きな値となった。例えば、650還元の場合、D<sub>ads</sub>/D<sub>TEM</sub>=0.54であった。

40

【0100】

これらの結果は、少なくとも650での還元後に、Ru粒子表面のRu原子の5割程度が担体材料により覆われたこと、すなわちSMSI現象が起きたことを示している。SMSIの推進力は、例えばRu/CeO<sub>2-x</sub>などの、還元された担体の生成であると報告されている。

【0101】

表3に、Ru/La<sub>0.5</sub>Ce<sub>0.5</sub>O<sub>1.75</sub>を500で還元後の金属担持物Ru/La<sub>0.5</sub>Ce<sub>0.5</sub>O<sub>x</sub>(Ru/La<sub>0.5</sub>Ce<sub>0.5</sub>O<sub>x</sub>—500と略記)と、650で還元後の金属担持物Ru/La<sub>0.5</sub>Ce<sub>0.5</sub>O<sub>x</sub>(Ru/La<sub>0.5</sub>Ce

50

0.5 O<sub>x</sub>—650 と略記)の比表面積と分散度との関係を示す。

【0102】

Ru/La<sub>0.5</sub>Ce<sub>0.5</sub>O<sub>1.75</sub>を還元した後の金属担持物について、Ce<sup>4+</sup>の還元(Ce<sup>4+</sup>→Ce<sup>3+</sup>)の割合を、還元後のRu/La<sub>0.5</sub>Ce<sub>0.5</sub>O<sub>x</sub>への酸素(O<sub>2</sub>)の吸収容量により推定すると、500及び650で還元後にそれぞれ23%及び43%であった。すなわち、この結果から、SMSIの発生と、より高い温度でその関与が強くなることとが明らかになった。さらに、800での還元後には、Ru粒子の焼結に加えてSMSIが目立つようになり、これはH/Ru比が0.11へと大幅に低下し、そしてCe<sup>4+</sup>の還元度が63%に増大したことにより説明される。このようにSMSIが発生すると、RuのTOF(触媒回転頻度)が上昇して、すなわち500還元時の0.027 s<sup>-1</sup>から650還元時及び800還元時のそれぞれ0.051 s<sup>-1</sup>及び0.108 s<sup>-1</sup>に上昇する。これは、Ru粒子の一部がCe<sup>4+</sup>に比べて電子が富化したCe<sup>3+</sup>を含んだ還元された担体で覆われることによる。ここでの還元後の金属担持物の酸素吸収容量は、次の方法で求めた。金属担持物を60 mL min<sup>-1</sup>のH<sub>2</sub>流通下で500~800まで昇温させ、500で1h加熱した。H<sub>2</sub>の流通を止め、Arを30 mL min<sup>-1</sup>で0.5h流通させた。その後、室温、450、800でそれぞれO<sub>2</sub>パルス吸収測定を行った。

10

【0103】

本発明で用いるRu金属担持物は、赤外分光計で測定したときに、Ru粒子に吸着した窒素分子(<sup>14</sup>N<sub>2</sub>)に由来する赤外吸収ピークが2200 cm<sup>-1</sup>以下に出現する。この吸収ピークは、片方のN原子がRu粒子に吸着したN<sub>2</sub>の伸縮振動モードに由来するものであり、この波数以下の領域に吸収を示す金属担持物は、窒素分子内のN—N結合を弱めている、すなわち、窒素分子の活性化を促進する機能を有することを示している。

20

【0104】

また、本発明で用いるRu金属担持物のうち、Ru粒子に吸着した窒素分子(<sup>14</sup>N<sub>2</sub>)に由来する赤外吸収ピークが1900~1700 cm<sup>-1</sup>に出現するものは、窒素分子内のN—N結合を弱める効果をもつことを示している。このため、N—N結合の活性化が律速段階であるアンモニア合成反応に対して触媒として用いた場合には特に高い活性を示す。

【0105】

以下、赤外吸収ピークについて詳細に説明する。本発明の金属担持物においては、窒素と水素からアンモニアを合成する場合の律速段階であるとされる窒素分子の強度について赤外吸収スペクトルにより調べることができる。窒素は、本発明の担体とは相互作用するが、担持金属とは相互作用する。相互作用とは、窒素が金属に吸着されたり、配位結合をしたりすることをいう。窒素は、長軸方向で担持金属に接近し相互作用している状態においては赤外吸収スペクトル法により2300~2000 cm<sup>-1</sup>の領域に $\nu_1$ が観測される。この領域は、C—N、C—Cなどの三重結合が観測される領域であり、これが原料として用いられている窒素分子による振動であることは<sup>15</sup>N<sub>2</sub>により確認することができる。また、窒素は担体とも相互作用することができ、低波数側の1900~1500 cm<sup>-1</sup>にさらに伸縮振動が観測される。この領域は、C=C, C=O, C=N, N=Oなどの二重結合の官能基が観測される領域であり、この振動が原料として用いられている窒素分子による振動であることは<sup>15</sup>N<sub>2</sub>により確認することができる。発明者らは、特定のメカニズムにとらわれているわけではないが、窒素分子の空軌道に担体から電子を受け取り、結果として三重結合が弱まっている状態であることが考えられる。本発明において、伸縮振動 $\nu_1$ 、 $\nu_2$ の両方が見られる場合もあるが、片方しか見られない場合もある。N—Nの結合は、担持金属との相互作用がある場合に観測され、担体と相互作用しているものは観測されない。したがって、SMSI効果による金属の露出面積や、速度論的な問題、担体や担持金属の電子供与性などにより、観測される振動数がシフトしたり、いずれか一方しか観測されない場合の要因となる。

30

40

【0106】

50

$\text{Ru/La}_{0.5}\text{Ce}_{0.5}\text{O}_{1.75}$  について、アンモニア合成の律速段階である  $\text{N}_2$  分子の活性化に及ぼす還元温度の影響を理解するために、発明者らは吸着された  $^{14}\text{N}_2$  の状態を FT-IR 技術により調べた。 $\text{Ru/La}_{0.5}\text{Ce}_{0.5}\text{O}_{1.75}$  を 500 及び 650 で還元処理した金属担持物に室温で  $\text{N}_2$  を添加後の IR スペクトルを、図 3 に示す。両方の触媒の IR スペクトルが、 $2164\text{ cm}^{-1}$  にピークを示し、またほぼ  $1700 \sim 1900\text{ cm}^{-1}$  に幅広のピークを示した。幅広のピークは、還元温度が 500 から 650 に上昇すると、 $1883\text{ cm}^{-1}$  からより低い波数の  $1844\text{ cm}^{-1}$  にシフトしたことが注目される。 $^{15}\text{N}_2$  を吸着させた場合のスペクトルでは、500 で還元した  $\text{Ru/La}_{0.5}\text{Ce}_{0.5}\text{O}_x$  の吸収ピークはより低い波数 ( $2093\text{ cm}^{-1}$  及び  $1818\text{ cm}^{-1}$ ) にシフトした。これは、同位体効果から予測された波数 ( $2164\text{ cm}^{-1} \times (14/15)^{1/2} = 2091\text{ cm}^{-1}$ 、及び  $1885\text{ cm}^{-1} \times (14/15)^{1/2} = 1821\text{ cm}^{-1}$ ) と十分一致していた。同じように、650 で還元した  $\text{Ru/La}_{0.5}\text{Ce}_{0.5}\text{O}_x$  について  $^{15}\text{N}_2$  を吸着したスペクトルでも、同位体効果によるピークの低波数へのシフトが観測された。したがって、全てのピークは、片方の N 原子が Ru 粒子に吸着した  $\text{N}_2$  の伸縮振動モードによるものであった。還元温度とは無関係に、高い方の波数  $2164\text{ cm}^{-1}$  のところに現れたピークは、還元された担体と弱く相互作用する Ru 原子に吸着された  $\text{N}_2$  によるものであった。その一方、 $1700 \sim 1900\text{ cm}^{-1}$  のところの幅広のピークは、SMSI によって形成された還元された担体と直接相互作用する Ru 原子に吸着された  $\text{N}_2$  によるものであった。すなわち、500 での還元後でも SMSI が寄与することで、 $\text{N}_2$  の N-N 結合が弱められることが明らかになった。

#### 【0107】

これらの結果から、本発明の金属担持物においては、該金属担持物に窒素 ( $^{14}\text{N}_2$ ) を吸着させた後の赤外線吸収スペクトルにおける吸収ピークの波数が  $2200\text{ cm}^{-1}$  以下であれば、 $\text{N}_2$  分子の活性化が促進され、触媒のアンモニア合成活性が上昇するものと推測される。さらに、 $1900 \sim 1700\text{ cm}^{-1}$  にも吸収ピークを示す触媒は特に高活性であり、 $2200\text{ cm}^{-1}$  付近の吸収ピークがあまり見られず、 $1900 \sim 1700\text{ cm}^{-1}$  のピークが特徴的に観測される場合もある。

#### 【0108】

還元温度が 650 に更に上昇すると、SMSI が強く起こり、還元された担体から金属 Ru への電子の移動がたくさん発生し、その電子が  $\text{N}_2$  の反結合性軌道に移動して、還元された担体と強く相互作用している Ru 原子上の N-N 結合が更に弱められる。高波数の方のピーク面積の低波数の方のピーク面積に対する比が還元温度が 500 から 650 に増加するとともに低下する事実は、SMSI の増加とよく一致している。

#### 【0109】

これらの結果から、金属担持物を高温で還元することにより、SMSI が誘発され、そして TOF が上昇したが、還元された複合酸化物 (担体) によって Ru 表面が部分的に覆われることによって Ru の活性部位の数は減少した、ということが実証された。結果として、650 での還元後には、Ru の活性部位が増えて ( $\text{TOF} = 0.051\text{ s}^{-1}$ 、 $\text{H/Ru} = 0.35$ )、 $\text{Ru/La}_{0.5}\text{Ce}_{0.5}\text{O}_{1.75}$  を 650 で還元処理した金属担持物は、 $31.3\text{ mmol g}^{-1}\text{ h}^{-1}$  という高いアンモニア合成速度を示した。その一方、800 での還元後では、Ru 部位は非常に活性が高い ( $\text{TOF} = 0.108\text{ s}^{-1}$ ) ものであるが、活性 Ru 部位の数が少ない ( $\text{H/Ru} = 0.11$ )。そのため、 $\text{Ru/La}_{0.5}\text{Ce}_{0.5}\text{O}_{1.75}$  を 800 で還元処理した金属担持物のアンモニア合成速度は、 $\text{Ru/La}_{0.5}\text{Ce}_{0.5}\text{O}_{1.75}$  を 650 で還元処理した金属担持物のそれよりも小さく、 $2.1\text{ mmol g}^{-1}\text{ h}^{-1}$  であった。比較のため、 $\text{Ru/CeO}_2$  を 650 で還元処理した場合には、比表面積はわずか  $20\text{ m}^2\text{ g}^{-1}$ 、Ru 粒子の平均径は  $2.7\text{ nm}$ 、 $\text{H/Ru}$  は 0.17 であり、Ru 粒子が焼結していることが示された。それに対し、 $\text{Ru/La}_{0.5}\text{Ce}_{0.5}\text{O}_{1.75}$  を 650 で還元処理した場合には、焼結はうまく抑制されて、触媒の高い  $\text{H/Ru}$  比が保持された。



## 【0110】

<アンモニア合成活性に対する焼成温度・還元温度の影響>

本発明を構成する重要な要素として、担体として用いる複合酸化物の焼成温度が挙げられる。

本発明の触媒は、高温で水素還元前処理することによって活性化される。これは、Ru等の遷移金属が還元されるのみならず、複合酸化物中のカチオン（例えば $Ce^{4+}$ ）を還元させることで、電子供与能が高まるためである。また、この時担体の一部がRuを被覆するSMSIが発現する。

一般に還元前処理が高温であると、担体の焼結にともなう比表面積の増加、及び金属粒子径の肥大化が起き、触媒活性の低下が引き起こされる。

10

## 【0111】

$La_{0.5}Ce_{0.5}O_{1.75}$ を例に説明する。図4は、焼成温度が600の $La_{0.5}Ce_{0.5}O_{1.75}$ を用い、500（後述する実施例69）、650（実施例70）、800（実施例71）で還元した後にアンモニア生成速度をグラフにしたものである。このグラフから、還元温度の上昇に伴いアンモニア合成活性の低下が起こり、特に800で還元した場合にアンモニア生成速度は大きく低下することがわかる。

## 【0112】

このときのH/Ru、比表面積の減少度、Ru粒子径の変化を調べた。その結果を図5に示す。還元温度が650から800に上昇した際に、比表面積が特に大きく減少していることがわかる。また、この時、Ru粒子径が増大し、Ru粒子の焼結も進んでいることが明らかとなり、H/Ruも減少していた。これは、担体の焼成温度が低く、構造の安定性が十分でない触媒を、担体の焼成温度以上の高温で還元処理したためであると考えられる。

20

## 【0113】

すなわち、還元温度が高くなるとアンモニア生成速度が低下する理由として、担体の粒子が焼結肥大化することによって比表面積が低下しRuの焼結が進んだこと、担体表面の不安定さによりSMSIが過剰に発現してRu粒子の表面が覆われ、活性点数が減少したことが考えられる。

## 【0114】

これに対して、焼成温度が700の $La_{0.5}Ce_{0.5}O_{1.75}$ を用い、500（実施例1）、650（実施例2）、800（実施例3）で還元した後に活性を測定したところ（図4）、500から650に還元温度を上げた際、特に劇的な活性の向上が見られた。図5を参照すると、Ru粒子径は変化せず、H/Ruは低下していることから、SMSI現象の発現により担体の電子供与性が向上し、N<sub>2</sub>の反結合性軌道に電子が注入され律速段階であるN<sub>2</sub>の吸着・解離が促進されたためである。

30

## 【0115】

一方、800で還元した場合にアンモニア生成速度が低下したが、その活性は、600焼成の担体を用い、800還元をした場合よりも高いという結果であった。この時H/Ru、比表面積の減少度、Ru粒子径の変化を調べた。

その結果、担体の焼成温度が600のときと比べ、還元温度の上昇に伴う比表面積、Ru粒子径の増大は緩やかになっており、Ruの凝集も抑えられることがわかった。これは、予め高い温度で担体を焼成し、構造を安定化させておくことで、還元処理によって引き起こされるダメージを低減させるためであると考えられる。

40

特に本複合酸化物では、SMSIを発現させるための高温での還元処理が触媒活性化にとって重要であり、目的の還元処理温度よりも高温で担体を焼成しておくことが好ましい。

## 【0116】

本発明によるRuを担持した金属担持物を触媒として用いることで、窒素と水素とを反応させてアンモニアを製造することができる。アンモニアの合成方法自体は特に限定されないが、例えば、触媒を装填した反応容器内に、水素ガスと窒素ガスとからなる原料ガス

50

を供給することによりアンモニアを製造することができる。反応温度は、300～550が好ましく、より好ましくは300～500、更に好ましくは300～450である。反応圧力は、低圧である0.1～20MPaが好ましく、より好ましくは0.1～15MPa、更に好ましくは0.1～10MPaである。

#### 【0117】

本発明によるRuを担持した金属担持物を触媒として用いる場合、アンモニア生成速度は、例えば350において、0.1MPaで13.4mmol g<sup>-1</sup> h<sup>-1</sup>、あるいは1MPaで31.3mmol g<sup>-1</sup> h<sup>-1</sup>である。これは、従来のRu系触媒で得られる収率と同等、又はそれ以上である。アンモニア合成反応は、一般に熱力学平衡によって高圧であるほどアンモニア収率が增加する傾向があるので、本発明によるアンモニア合成用触媒を用いることにより、例えば10MPa程度の高圧条件で更に高い収率が得られることが期待される。

10

本発明によるCoを担持した金属担持物を触媒として用いる場合、担体となる複合酸化物にBaを含むことが、触媒活性の観点から好ましい。この組み合わせにより、Ruより安価なCoを用いても、本発明によるRuを担持した金属担持物ほどではないが、十分なアンモニア合成活性を発揮する。

#### 【0118】

<金属酸化物・金属担持物の製造方法>

次に、本発明の複合酸化物及び金属担持物の製造方法について説明する。本発明の複合酸化物は、次の方法により製造することができる。

20

(a) 元素Aを含むA前駆体、元素Xを含むX前駆体及び元素Mを含むM前駆体を混合して混合物を得る混合工程と、

(b) この混合物を焼成する焼成工程と、を含む。

本発明の金属担持物は、上記(a)及び(b)で得られた複合酸化物に対して、さらに以下の方法により製造することができる。

(c) 複合酸化物に遷移金属を含む化合物を担持させて還元処理前担持物を調製する担持工程と、

(d) この還元処理前担持物を還元処理する還元工程を含む。

#### 【0119】

以下、工程(a)について説明する。工程(a)は本発明の複合酸化物の製造方法に該当する。複合酸化物は、Aを含むA前駆体、Xを含むX前駆体、必要に応じてMを含むM前駆体を混合して混合物(複合酸化物の前駆体)を得る工程である。

30

複合酸化物の前駆体は沈殿法、錯体重合法などの種々の方法によって調製することができる。例えば、アンモニア、水酸化ナトリウム、水酸化セシウムなどの沈殿剤と、A、X、Mの硝酸塩、塩化物、酢酸塩、炭酸塩、硫酸塩を反応させて水酸化物を得る中和沈殿法を用いることができる。

#### 【0120】

好ましくは、まず、複合酸化物の前駆体である複合水酸化物を、アンモニア水と硝酸塩水溶液を混合して調製する。アンモニアと硝酸塩の混合モル比は、5:1～2:1程度が好ましく、3:1程度がより好ましい。アンモニア水と硝酸塩水溶液におけるアンモニア及び硝酸塩の濃度は、それぞれ4～32モル/リットル、0.1～1モル/リットル程度が好ましく、それぞれ8～16モル/リットル、0.25～0.5モル/リットル程度であるのがより好ましい。混合は、常温で行うことができる。

40

複合酸化物の前駆体はA、X、Mの元素のうち1種類以上を含むものを個別に調製し、混合することによっても得ることができる。このようにして、Aを含む化合物、Xを含む化合物、及びMを含む化合物を混合して混合物を得る。

#### 【0121】

次に、工程(b)について説明する。本工程は、工程(a)で得られた混合物を焼成する工程である。これにより、生成した混合物(複合酸化物前駆体)を、焼成により高比表面積の複合酸化物に変える。

50

焼成は、200～400 程度の低温で、約1～10時間、400～600 程度の中間温度で、約1～10時間、600～700 程度の高温で、約1～10時間行うのが好ましい。最終工程の焼成温度としては700 が最も好ましい。この焼成は、空気中や、不活性ガスとの酸素の混合ガスなど、酸素を含む雰囲気下であれば任意の酸素濃度下で行うことができる。

#### 【0122】

以下、工程(c)について説明する。工程(c)では、工程(b)で得られた複合酸化物を、ルテニウム供給源を溶解させた溶媒とともに攪拌することによって、ルテニウム供給源を複合酸化物に含浸させた後、加熱による溶媒の除去とこれに続くルテニウム供給源の分解を行うことで、複合酸化物担体上にルテニウムが微細な粒子状に担持された還元処理前担持物が得られる。

10

#### 【0123】

ルテニウム供給源としては、Ruを含有する種々の化合物を使用することができる。好ましくは、トリルテニウムドデカカルボニルやルテニウムアセチルアセトナトなどの有機金属化合物を用いることができる。複合酸化物にルテニウムを担持させることができるこれ以外のルテニウム供給源、例えば塩化ルテニウムやニトロシル硝酸ルテニウムなどを使用することも可能である。

#### 【0124】

トリルテニウムドデカカルボニルのような有機金属化合物をルテニウム供給源として使用する場合は、溶媒としては有機溶媒を使用するのが有利である。有機溶媒の例として、テトラヒドロフラン(THF)、メタノール、エタノール、ヘキサン、トルエンなどを挙げることができる。これらの溶媒は一般的な市販品であれば特に前処理を行わなくとも使用できるが、精製、脱水等を行ったものを使用することがより好ましい。溶媒1リットルに対する複合酸化物とルテニウム供給源の固形分濃度は、一般にそれぞれ1～30g/リットル、0.1～3g/リットル程度が好ましく、それぞれ10～30g/リットル、0.1～0.3g/リットル程度であるのがより好ましい。攪拌は、常温で行うことができ、攪拌時間は1～24時間が好ましく、6～12時間がより好ましい。溶媒の除去は種々の方法による加熱によって行うことができるが、例えばエバポレーターなどを利用した減圧、低温の雰囲気で行うことが好ましい。ルテニウム供給源の分解は、不活性雰囲気、例えばヘリウム、アルゴン又は窒素雰囲気中での加熱によっておこなう。水素を含む雰囲気中でも実施することができる。加熱は、200～600 程度の温度で約1～12時間行う。より好ましい加熱温度は300～500 程度、より好ましい加熱時間は約3～6時間である。

20

30

#### 【0125】

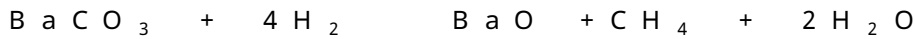
以下、工程(d)について説明する。次に、こうして得られた還元処理前担持物に対して還元処理する。還元処理は、担体である複合酸化物に含まれるIV価の金属元素の還元、Ruなどの遷移金属の還元、後述する炭酸塩の破壊のための還元などを目的として行う。還元温度は、400～800 であり、600～700 が好ましい。還元温度が500 超の高温の場合は通常は、還元時間は10分から40時間であり、30分～5時間程度が好ましい。還元温度が低温の場合は、還元時間は48時間から120時間であり、60時間から100時間が好ましい。還元処理は、水素ガスなどの還元性ガスの存在下で行われる。

40

#### 【0126】

強塩基性のBaを含む場合、BaOは空気中の二酸化炭素等と反応し、容易に炭酸バリウム(Ba(CO<sub>3</sub>))や水酸化バリウム(Ba(OH)<sub>2</sub>)を形成することが知られている。この様に炭酸塩や水酸化物を形成するとBaOの酸素の部分負電荷が著しく減少し、高い塩基性を得られなくなる。そのため、高いアンモニア合成活性を発現するためには、適切な処理によってこの炭酸塩や水酸化物を破壊する必要がある。たとえば、炭酸Baを破壊してBaOにする方法としては、水素ガス流通下での加熱処理(還元処理)が有効である。この反応は、下記の式で表される。

50



## 【0127】

水素雰囲気下で触媒を加熱することによって担持された金属種の表面で水素の解離がおこり、還元力の強い水素種が発生する。この水素種が作用することによって炭酸Baが破壊されBaOへと変化する。

炭酸Baを破壊する方法としては、550以上の温度で1h程度、水素流通下で触媒を保持することで、炭酸Baを破壊することができる。好ましい条件としては600から800程度である。

また、低温で長時間、水素流通下で触媒を保持することでも炭酸Baを破壊することができる。好ましい条件としては500で48時間程度、450で72時間程度、400で120時間以上である。

## 【0128】

この様な方法を用いることでBaの炭酸塩を破壊することができる。Baの塩基特性を発現させるためには、炭酸塩として存在するBaの割合をできるだけ下げることが望ましい。触媒中に炭酸塩として存在するBaの割合として、触媒に含まれるBa全体の量に対して、好ましくは10mol%以下であり、より好ましくは1mol%以下であり、更に好ましくは0.1mol%以下であり、特に好ましくは0.01mol%以下である。

## 【0129】

焼成工程での焼成温度としては、700～800°Cが最も好ましい。この工程の焼成温度が低すぎると、還元処理時に担体及び活性金属の過度な焼結が進み、粒子径が大きくなることで活性点数が減少して触媒性能が低下する。

一方、この工程の焼成温度が高すぎると、担体の比表面積が小さくなるため、活性金属の分散状態が悪く、粒子径が大きくなることで活性点数が減少して、触媒性能が低下する。

焼成温度と還元温度の関係について、上記のように、アンモニア合成活性の観点から、還元処理温度よりも高い温度で担体を焼成することが好ましい。

## 【0130】

こうして得られた本発明による金属担持物は、アンモニア合成用触媒に用いられてきたこれまでの金属担持物に比べ、取り扱いやすさと反応中の安定性が良好である。

たとえば、Y. Inoue, M. Kitano, K. Kishida, H. Abe, Y. Niwa, M. Sasase, Y. Fujita, H. Ishikawa, T. Yokoyama, M. Hara, H. Hosono, ACS Catal., (2016) 7577-7584には、Ru/Ca(NH<sub>2</sub>)<sub>2</sub>が高活性触媒として記載されているが、構成成分であるアミド化合物は大気中の水分や酸素と容易に反応することが知られている。製造工程も複雑であり、工業触媒として取り扱うのは非常に困難であると推察される。

## 【0131】

なお、複合酸化物中にBaなどが含まれる場合、製造時に触媒が酸化状態であっても、大気に晒すとCO<sub>2</sub>を吸収して炭酸塩となりやすい。このため、上記の還元処理によって炭酸Baを分解した後は、触媒の使用までCO<sub>2</sub>にさらさないようにとり扱う必要がある。例えば不活性ガスなどを充填した容器に触媒を密封するなどして保存することが好ましい。また、担体が炭酸塩になった場合は水素化して分解することで、炭酸塩を低減させてアンモニア合成活性を回復させることができる。

## 【0132】

また、既報の酸化物担持ルテニウム触媒、例えばRu/MgOは、アンモニア合成活性を高めるためにCsなどのアルカリ金属を添加する必要がある、このアルカリ金属が反応中に融点の水酸化物へと変化することで反応管の腐食を引き起こすことが懸念されている(J. G. van Ommen, W. J. Bolink, J. Prasad and P. Mars, J. Catal., 1975, 38, 120-127)。

10

20

30

40

50

さらに、一部のプロセスで工業的に利用されているBa-Ru/活性炭触媒は、担体の活性炭が反応中に徐々にメタン化することで活性が低下することが報告されている(B. Lin, Y. Guo, J. Lin, J. Ni, J. Lin, L. Jiang, Y. Wang, Appl. Catal., A, 541 (2017) 1-7)。

#### 【0133】

合成反応器に装填して触媒として用いられる金属担持物は、定期的な交換が不可欠であり、また長期間に渡って使用されると想定されることから、取扱いが容易で安定性に優れた金属担持物が求められる。本発明の金属担持物は、この点において有利である。

#### 【実施例】

#### 【0134】

次に、実施例により本発明を更に説明する。言うまでもなく、本発明はこれらの実施例に限定されない。

#### 【0135】

<アンモニア合成活性の測定>

固定床流通式反応装置で金属担持物のアンモニア合成活性の測定を行った。実施例及び比較例記載の方法で前処理した金属担持物にArを流通させながら300℃になるまで放冷させた。金属担持物層の温度を300℃に保ちながら、Arを供給しながら反応管出口の背圧弁によって圧力を1.0MPaあるいは3.0MPaまで加圧した。Arの封入を止め、圧力を保ちながらH<sub>2</sub>、N<sub>2</sub>をそれぞれ90mL min<sup>-1</sup>、30mL min<sup>-1</sup>(空間速度72L h<sup>-1</sup> g<sup>-1</sup>)で流通させ、反応雰囲気へと移行させた。NH<sub>3</sub>合成活性の高さに応じて1~100mM(1, 5, 10, 25, 100mM)の硫酸水溶液200mLを、電気伝導度計を接続した三口フラスコに加え、反応管出口から流出する水素(純度、99.995%、福岡酸素製)、窒素(純度、99.995%、福岡酸素製)、NH<sub>3</sub>を含む混合ガスを硫酸水溶液にバブリングさせた。また、水分や酸素などの不純物を除去する場合にはガス精製器(ガス精製フィルターMC50-904F、SAES社製)を用い、純度99.99999999以上とした。このとき、NH<sub>3</sub>と硫酸の反応によっておきる電導度の変化を測定することで、出口ガス中に含まれるアンモニア生成量を定量した。次に金属担持物層の温度を350℃、あるいは400℃になるまで昇温を行った。金属担持物層の温度が350℃、あるいは400℃で安定したら、10分放置し、アンモニア生成量を前記と同様の方法で定量した。

#### 【0136】

<粉末X線回折>

SmartLab x-ray diffractometer(リガク)により金属担持物(触媒)の粉末X線回折パターンを測定した。

#### 【0137】

<比表面積測定>

金属担持物の比表面積は、BEL-sorp mini(日本ベル)を用いて、77Kにおける窒素吸着量からBET法により求めた。測定前には前処理として300℃の真空加熱を2時間行った。

#### 【0138】

<赤外吸収スペクトル測定>

赤外吸収スペクトルは、高速フーリエ変換型の赤外分光光度計(FT/IR-6600、日本分光)を用いて測定した。80kPaのH<sub>2</sub>を封入したガラスセルに直径10mmのディスク状に成形した触媒をいれ、H<sub>2</sub>を循環させながら500℃に加熱した。室温まで放冷後、セルを真空に引き、赤外吸収スペクトルを測定してこれをバックグラウンドとした。その後<sup>14</sup>N<sub>2</sub>、<sup>15</sup>N<sub>2</sub>をそれぞれ8kPa導入して触媒に吸着させ、赤外吸収スペクトルを測定して、バックグラウンドとの差スペクトルを求めた。

#### 【0139】

<透過電子顕微鏡像観察>

10

20

30

40

50

高角散乱環状暗視野走査型透過電子顕微鏡 (H A A D F - S T E M) 像及び高解像度走査型透過電子顕微鏡 (H R - S T E M) 像を J E M - A R M 2 0 0 F 原子分解能顕微鏡 (日本電子) によって得た。観察用のサンプルは、金属担持物を 5 0 0 もしくは 6 5 0 で水素還元したものを大気下で粉碎、エタノール水溶液に分散させたものを銅製のグリッドに滴下、乾燥させることで作製した。

#### 【 0 1 4 0 】

##### < R u 分散度測定 >

金属担持物の R u 分散度を H<sub>2</sub> パルス化学吸着法により求めた。金属担持物を 6 0 m L m i n<sup>-1</sup> の H<sub>2</sub> 流通下で 5 0 0 ~ 8 0 0 まで昇温させ、1 h の還元処理を行った。H<sub>2</sub> の流通を止め、A r を 3 0 m L m i n<sup>-1</sup> で 0 . 5 h 流通させた。その後、- 7 4 に冷やして所定量の H<sub>2</sub> をパルス状に供給し、金属担持物の吸着に由来する水素の減少量を測定した。

10

#### 【 0 1 4 1 】

##### < 触媒還元量測定 >

触媒の還元量は O<sub>2</sub> パルス吸収量から求めた。触媒を 6 0 m L m i n<sup>-1</sup> の H<sub>2</sub> 流通下で 5 0 0 ~ 8 0 0 まで昇温させ、5 0 0 で 1 h 加熱した。H<sub>2</sub> の流通を止め、A r を 3 0 m L m i n<sup>-1</sup> で 0 . 5 h 流通させた。その後、室温、4 5 0 , 8 0 0 でそれぞれ所定量の O<sub>2</sub> をパルス状に供給し、触媒の酸化に由来する O<sub>2</sub> の吸収量、すなわち、金属状態の R u が R u O<sub>2</sub> へと酸化される消費される O<sub>2</sub> 量と、C e<sup>3+</sup> が C e<sup>4+</sup> へと酸化される際に必要とする O<sub>2</sub> の量を測定した。なお、ここでは金属状態の R u が R u O<sub>2</sub> に酸化されるものと想定し、R u の酸化に消費される O<sub>2</sub> の量を差し引いた値を、担体の複合酸化物が吸収した O<sub>2</sub> 量とした。この O<sub>2</sub> 吸収量を換算することで C e<sup>4+</sup> の還元度合い (すなわち、C e<sup>3+</sup> の割合) を求めた。

20

なお、同様の方法によって、C e 以外の + 3 価と + 4 価の価数変化が起きうる元素、たとえば P r や T b などの、P r<sup>4+</sup> や T b<sup>4+</sup> の還元度合いを求めることが可能である。

#### 【 0 1 4 2 】

##### < 酸素の部分負電荷 >

複合酸化物 (担体) に含まれる酸素の部分負電荷を計算により算出した。まず、担体に含まれる酸素以外のそれぞれの元素 (M g、B a、Z r、L a、C e、P r) の組成比を、これらの元素の組成の合計が 1 となるように決める。たとえば、R u / B a<sub>0.1</sub> L a<sub>0.45</sub> C e<sub>0.45</sub> O<sub>x</sub> の場合、各元素の組成比は、B a = 0 . 1、L a = 0 . 4 5、C e = 0 . 4 5 である。酸素は O = 1 . 6 7 5 (B a を II 価、L a を III 価、C e は完全に還元された状態である III 価と完全に酸化された状態である IV 価の間) としてあつかう。この値を n<sub>i</sub> (i = M g、B a、Z r、L a、C e、P r、O) とする。

30

#### 【 0 1 4 3 】

次に、それぞれの元素 (M g、B a、Z r、L a、C e、P r、C、O) の電気陰性度 i の値を決める。電気陰性度の値は、サンダーソン 「無機化学 (上)」 廣川書店 (1 9 6 7 年) 第 1 2 2 頁の表 6、表 7 の値を使用した (この電気陰性度を「サンダーソン電気陰性度」という)。

次に、電気陰性度の幾何平均を求める。これは、式 ( ( i ^ n<sub>i</sub> ) ) ^ ( 1 / ( n<sub>i</sub> ) ) によって算出する。

40

#### 【 0 1 4 4 】

続いて、担体中の酸素の電気陰性度の変化を求める。これは、複合酸化物の電気陰性度の幾何平均と酸素の電気陰性度 ( 5 . 2 1 ) との差で算出する。なお、電気陰性度の幾何平均は原子の価数変動にともなう酸化物の組成変化によって変化する。このため、P r や C e などの価数可変元素を含む金属酸化物については、それぞれの価数の元素が含まれる割合が定量できている場合とそうでない場合とで計算方法を変更した。具体的には、それぞれの価数の元素が含まれる割合が定量できている場合は、その割合に応じて電気陰性度を算出した。一方、価数可変元素のそれぞれの価数の元素が含まれる割合が定量できない場合、元素が完全に酸化された場合と、完全に還元された場合を独立に計算した。さ

50

らに、強塩基性の Ba が含まれている場合は、Ba が大気中の二酸化炭素と反応して  $BaCO_3$  となる可能性を想定し、これを酸素の部分負電荷がもっとも小さくなる場合とした。

【0145】

最後に、担体酸素の部分負電荷「 $- \delta$ 」を求める。これは、酸素の電気陰性度の変化を「 $-4.75$ 」で割った値である。この $-4.75$ は、酸素1原子が1つの電子を取得した場合の電気陰性度の変化であり、値は上記のサンダースン「無機化学(上)」の表6、表7から抜粋した。数値に範囲があるものは、価数可変元素のそれぞれの価数の元素が含まれる割合が定量できていない場合であり、数値の小さい方が全く還元されない場合、数値の大きい方が完全に還元された場合を示す。 $- \delta$ は担体酸素の部分負電荷に相当する。この値と触媒の $NH_3$ 合成活性に相関が見られる。

10

【0146】

(実施例1)

< Ru / Ce<sub>0.5</sub>La<sub>0.5</sub>O<sub>x</sub> — 500 還元 >

< 複合酸化物の調製 >

Ce<sub>0.5</sub>La<sub>0.5</sub>O<sub>x</sub> 複合酸化物は逆均一沈殿法を用いて次のように合成した。La(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub>・6H<sub>2</sub>O (和光純薬工業)を精製水(高杉製薬)に溶解させ、La(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub>水溶液とした。Ce(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub>・6H<sub>2</sub>O (関東化学)を精製水に溶解させ、Ce(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub>水溶液とした。La(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub>水溶液とCe(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub>水溶液を混合し、LaとCeを合計0.0625mol含む担体前駆体溶液を250mL調製した。28% NH<sub>3</sub>水溶液(和光純薬工業)を1000mLビーカーに250mL加え、マグネティックスターラで320rpmで攪拌しながら、上記担体前駆体溶液を一気に加え、攪拌を1時間続けた。その後30分静置し、上澄み液を350mL取り除き、イオン交換水を350mL加えた後、30分攪拌をおこなった。一連の操作を4回行い、沈殿をろ過し、オープンを用いて80℃で15時間乾燥させた。乾燥後の沈殿を乳鉢で粉碎し、得られた粉体を電気炉を用いて700℃で5時間、大気雰囲気下で加熱することでCe<sub>0.5</sub>La<sub>0.5</sub>O<sub>1.75</sub>を得た。

20

【0147】

< Ruの担持 >

含浸法によりCe<sub>0.5</sub>La<sub>0.5</sub>O<sub>x</sub>に対してRu担持を行った。Ru前駆体であるRu<sub>3</sub>(CO)<sub>12</sub>(フルヤ金属)が溶解したテトラヒドロフラン(THF)(和光純薬工業)溶液を200mLナスフラスコに調製し、ここに担体を5g加え、攪拌を18時間以上行った。なお、使用するRu<sub>3</sub>(CO)<sub>12</sub>と担体の量は、アルゴン雰囲気下で加熱した後の触媒中に含まれるRuの量が5重量%になるように適宜調節した。攪拌後の懸濁液をロータリーエバポレーターを用いて35℃、0.3atmの条件で減圧乾固を行った後、オープンを用いて80℃で18時間乾燥させた。得られた粉体を500℃で5時間、25mL min<sup>-1</sup>のアルゴン流通下で管状電気炉を用いて加熱することにより、前駆体中のカルボニル配位子を除去した。以上の操作によりRu/Ce<sub>0.5</sub>La<sub>0.5</sub>O<sub>x</sub>金属担持物を得た。

30

【0148】

< 水素還元前処理 >

上記で得たRu/Ce<sub>0.5</sub>La<sub>0.5</sub>O<sub>1.75</sub>に対して以下の方法で水素還元前処理(単に「前処理」ともいう。)処理を行い、Ceの一部をIII価に変化させた。金属担持物の粉体を20MPaで5min加圧してディスクを作製した後、このディスクを乳鉢で粉碎し、篩で分級してペレットを作製した。ペレットの大きさは直径で250~500μmに調整した。ペレット100mgを用い、直径7mmのインコネル(商標)製触媒反応管に充填し、触媒層の前後を石英ウールで固定した。この反応管をアンモニア合成活性測定用の固定床流通式反応装置に設置し、ペレットを充填した反応管に60mL min<sup>-1</sup>のH<sub>2</sub>を流通させ、500℃で1h加熱し、Ru/Ce<sub>0.5</sub>La<sub>0.5</sub>O<sub>x</sub>—500 還元を得た。

40

50

## 【0149】

(実施例2)

< Ru / Ce<sub>0.5</sub>La<sub>0.5</sub>O<sub>x</sub>—650 還元 >

実施例1において、前処理の保持温度を650とした以外は実施例1と同じ操作を行い、Ru / Ce<sub>0.5</sub>La<sub>0.5</sub>O<sub>x</sub>—650 還元を得た。

## 【0150】

(実施例3)

< Ru / Ce<sub>0.5</sub>La<sub>0.5</sub>O<sub>x</sub>—800 還元 >

実施例1において、前処理の保持温度を800とした以外は実施例1と同じ操作を行いRu / Ce<sub>0.5</sub>La<sub>0.5</sub>O<sub>x</sub>—800 還元を得た。

10

## 【0151】

(実施例4)

< Ru / Ce<sub>0.5</sub>Zr<sub>0.5</sub>O<sub>x</sub>—700 還元 >

&lt; 複合酸化物 &gt;

Ce<sub>0.5</sub>Zr<sub>0.5</sub>O<sub>x</sub>は逆均一沈殿法で以下のとおりに合成した。ZrO(NO<sub>3</sub>)<sub>2</sub>・2H<sub>2</sub>O(和光純薬工業)を精製水に溶解させ、ZrO(NO<sub>3</sub>)<sub>2</sub>水溶液とした。Ce(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub>・6H<sub>2</sub>O(関東化学)を精製水に溶解させ、Ce(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub>水溶液とした。La(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub>水溶液とCe(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub>水溶液を混合し、ZrとCeを合計0.15mol含む担体前駆体溶液を300mL調製した。28%NH<sub>3</sub>水(和光純薬工業)を1000mLビーカーに300mL加え、マグネティックスターラで320rpmで攪拌しながら、上記担体前駆体溶液をポンプを用いて毎分2mLで滴下、攪拌を18時間続けた。その後1時間静置しろ過を行った。ろ紙に残った泥漿に800mLのイオン交換水を加え、2h攪拌、1時間静置した。これを3回繰り返し、得られた泥漿をオープンを用いて80で15時間乾燥させた。その後、乾燥した粉体を700で5時間大気雰囲気下で加熱することでCe<sub>0.5</sub>Zr<sub>0.5</sub>O<sub>2</sub>を得た。

20

## 【0152】

&lt; Ruの担持 &gt;

Ruの担持は実施例1と同様の操作によりRu / Ce<sub>0.5</sub>Zr<sub>0.5</sub>O<sub>2</sub>金属担持物を得た。

&lt; 水素還元前処理 &gt;

実施例1において、保持温度を700とした以外は実施例1と同じ操作を行い、Ru / Ce<sub>0.5</sub>Zr<sub>0.5</sub>O<sub>1.75</sub>—700 還元を得た。

30

## 【0153】

(実施例5)

< Ru / Pr<sub>0.5</sub>La<sub>0.5</sub>O<sub>x</sub>—600 還元 >

&lt; 複合酸化物 &gt;

Pr<sub>0.5</sub>La<sub>0.5</sub>O<sub>1.675</sub>は逆均一沈殿法を用いて次のように合成した。La(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub>・6H<sub>2</sub>O(和光純薬工業)を精製水に溶解させ、La(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub>水溶液とした。Pr(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub>・6H<sub>2</sub>O(関東化学)を精製水に溶解させ、Pr(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub>水溶液とした。La(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub>水溶液とPr(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub>水溶液を混合し、LaとPrを合計0.0625mol含む担体前駆体溶液を250mL調製した。28%NH<sub>3</sub>水溶液(和光純薬工業)を1000mLビーカーに250mL加え、マグネティックスターラで320rpmで攪拌しながら、上記担体前駆体溶液を一気に加え、攪拌を11h行った。その後30分静置し、上澄み液を350mL取り除き、イオン交換水を350mL加えた後、30分の攪拌を6回繰り返し、沈殿をろ過し、オープンを用いて80で15時間乾燥させた。乾燥後の沈殿を乳鉢で粉碎し、得られた粉体を電気炉を用いて700で5h大気雰囲気下で加熱することでPr<sub>0.5</sub>La<sub>0.5</sub>O<sub>1.675</sub>を得た。

40

## 【0154】

&lt; Ruの担持 &gt;

Ruの担持は実施例1と同様の方法により、Ru / Pr<sub>0.5</sub>La<sub>0.5</sub>O<sub>x</sub>金属担持

50



物を得た。

<水素還元前処理>

実施例1において、前処理の保持温度を600とした以外は実施例1と同じ操作により、 $Ru/Pr_{0.5}La_{0.5}O_x$ —800還元を得た。

【0155】

(実施例6)

< $Ru/Ba_{0.1}La_{0.45}Ce_{0.45}O_x$ —650還元>

<複合酸化物の調製>

$Ba_{0.1}La_{0.45}Ce_{0.45}O_{1.675}$ は逆均一沈殿法を用いて次のように合成した。 $La(NO_3)_3 \cdot 6H_2O$ (和光純薬工業)を精製水に溶解させ、 $La(NO_3)_3$ 水溶液とした。 $Ce(NO_3)_3 \cdot 6H_2O$ (関東化学)を精製水に溶解させ、 $Ce(NO_3)_3$ 水溶液とした。 $Ba(NO_3)_2 \cdot 6H_2O$ (和光純薬工業)を精製水に溶解させ、 $Ba(NO_3)_2$ 水溶液とした。 $La(NO_3)_3$ 水溶液と $Ce(NO_3)_3$ 水溶液、 $Ba(NO_3)_2$ 水溶液を混合し、 $La$ と $Ce$ と $Ba$ を合計0.0625 mol含む担体前駆体溶液を250 mL調製した。28%  $NH_3$ 水溶液(和光純薬工業)を1000 mLビーカーに250 mL加え、マグネティックスターラで320 rpmで攪拌しながら、上記担体前駆体溶液を一気に加え、攪拌を1時間行った。その後12時間静置し、吸引ろ過によって沈殿物(1)を分離した。分離したろ液は2 Lビーカーに回収した。分離した沈殿物(1)にイオン交換水350 mLを加え、30分間攪拌して沈殿を洗浄し、吸引ろ過によって沈殿物(1)を分離した。この洗浄の操作を3回おこなった。洗浄に使用したイオン交換水はすべて回収し、ろ液と洗浄液を2 Lビーカーに加えて混合した。この混合溶液を12時間放置することで白色の沈殿物(2)を発生させ、発生した沈殿物(2)は吸引ろ過によって回収した。沈殿物(1)と沈殿物(2)を混合し、オープンを用いて80で15時間乾燥させた。乾燥後の沈殿を乳鉢で粉碎し、得られた粉体を電気炉を用いて700で5 h大気雰囲気下で加熱することで $Ba_{0.1}La_{0.45}Ce_{0.45}O_{1.675}$ を得た。

<Ruの担持>

Ruの担持は実施例1と同様の操作により、 $Ru/Ba_{0.1}La_{0.45}Ce_{0.45}O_x$ 金属担持物を得た。

<水素還元前処理>

実施例1において、前処理の保持温度を650とした以外は実施例1と同様の操作により $Ru/Ba_{0.1}La_{0.45}Ce_{0.45}O_x$ —650還元を得た。

【0156】

(実施例7)

< $Ru/Ba_{0.1}Pr_{0.45}Ce_{0.45}O_x$ —650還元>

<複合酸化物の調製>

実施例6において、 $La(NO_3)_3$ 水溶液を用いる代わりに $Pr(NO_3)_3 \cdot 6H_2O$ (和光純薬工業)を精製水に溶解させ、 $Pr(NO_3)_3$ 水溶液として用いた以外は、実施例6と同様に水溶液を混合した。そして、 $Pr$ と $Ce$ と $Ba$ を合計0.0625 mol含む担体前駆体溶液を250 mL調製し、さらに同様の操作を行ない $Ba_{0.1}Pr_{0.45}Ce_{0.45}O_{1.9}$ を得た。

<Ruの担持>

Ruの担持は実施例1と同様の操作により、 $Ru/Ba_{0.1}Pr_{0.45}Ce_{0.45}O_{1.9}$ 金属担持物を得た。

<水素還元前処理>

実施例1において、前処理の保持温度を650とした以外は実施例1と同様の操作により $Ru/Ba_{0.1}Pr_{0.45}Ce_{0.45}O_x$ —650還元を得た。

【0157】

(実施例8)

< $Ru/Ba_{0.3}Pr_{0.35}Ce_{0.35}O_x$ —650還元>

## &lt; 複合酸化物の調製 &gt;

PrとCeとBaを合計0.0625mol含む担体前駆体溶液を250mL調製した以外は、実施例6と同様な操作により、 $Ba_{0.3}Pr_{0.35}Ce_{0.35}O_{1.7}$ を得た。

## &lt; Ruの担持 &gt;

Ruの担持は実施例1と同様の操作を行い、 $Ru/Ba_{0.3}Pr_{0.35}Ce_{0.35}O_{1.7}$ 金属担持物を得た。

## &lt; 水素還元前処理 &gt;

実施例1において、前処理の保持温度を650とした以外は実施例1と同様の操作により $Ru/Ba_{0.3}Pr_{0.35}Ce_{0.35}O_x$ —650還元を得た。

10

【0158】

(実施例9)

<  $Ru/La_{0.5}Pr_{0.5}O_x$ —650還元 >

## &lt; 複合酸化物の調製 &gt;

実施例1において、 $Ce(NO_3)_3$ 水溶液を用いる代わりに、 $Pr(NO_3)_3 \cdot 6H_2O$  (和光純薬工業)を精製水に溶解させ、 $Pr(NO_3)_3$ 水溶液として用いた以外は、実施例1と同様に水溶液を混合した。そして、LaとPrを合計0.0625mol含む担体前駆体溶液を250mL調製し、さらに同様の操作を行ない $La_{0.5}Pr_{0.5}O_{1.75}$ を得た。

20

## &lt; Ruの担持 &gt;

Ruの担持は実施例1と同様の操作により、 $Ru/La_{0.5}Pr_{0.5}O_{1.75}$ 金属担持物を得た。

## &lt; 水素還元前処理 &gt;

実施例1において、前処理の保持温度を650とした以外は実施例1と同様の操作により $Ru/La_{0.5}Pr_{0.5}O_x$ —650還元を得た。

【0159】

(実施例10)

<  $Co/Ba_{0.3}Ce_{0.35}Pr_{0.35}O_x$ —650還元 >

## &lt; 複合酸化物の調製 &gt;

実施例6において、 $La(NO_3)_3$ 水溶液を用いる代わりに、 $Pr(NO_3)_3 \cdot 6H_2O$  (和光純薬工業)を精製水に溶解させ、 $Pr(NO_3)_3$ 水溶液として用いた以外は、実施例6と同様に水溶液を混合した。そして、PrとCeとBaを合計0.0625mol含む担体前駆体溶液を250mL調製し、さらに同様の操作を行ない $Ba_{0.3}Ce_{0.35}Pr_{0.35}O_{1.7}$ を得た。

30

## &lt; Coの担持 &gt;

Coの担持は蒸発乾固法によっておこなった。Co前駆体として $Co(NO_3)_2 \cdot 6H_2O$  (和光純薬)を使用し、精製水に溶解して250mLの水溶液を調製した。ここに、 $Ba_{0.3}Ce_{0.35}Pr_{0.35}O_x$ をくわえ、12時間攪拌したのち、ホットスターラーを用いて水溶液を加熱しながら攪拌し、水分を除去した。なお、使用する $Co(NO_3)_2 \cdot 6H_2O$ と担体の量は、空気雰囲気下で加熱した後の触媒中に含まれるCoの量が10重量%になるように適宜調節した。乾燥した粉末を回収し、70の乾燥機で12時間乾燥した。その後、 $300\text{ mL min}^{-1}$ の空気流通下で、500、5時間保持することで、硝酸塩の除去を行い、 $Co/Ba_{0.3}Ce_{0.35}Pr_{0.35}O_{1.7}$ を得た。

40

## &lt; 水素還元前処理 &gt;

実施例1において、前処理の保持温度を650とした以外は実施例1と同様の操作により $Co/Ba_{0.3}Ce_{0.35}Pr_{0.35}O_x$ —650還元を得た。

【0160】

(実施例11)

<  $Co/Ba_{0.3}Ce_{0.35}Pr_{0.35}O_x$ —650還元 >

50

実施例 10 において、Co 前駆体を倍量とした以外は実施例 10 と同様の操作により  $\text{Co} / \text{Ba}_{0.3} \text{Ce}_{0.35} \text{Pr}_{0.35} \text{O}_x \text{—} 650$  還元を得た。

【0161】

(実施例 12)

<  $\text{Co} / \text{Ba}_{0.3} \text{Ce}_{0.35} \text{Pr}_{0.35} \text{O}_x \text{—} 500$  還元 >

< 水素還元前処理 >

実施例 10 において、前処理の保持温度を 500 とした以外は実施例 10 と同様の操作により  $\text{Co} / \text{Ba}_{0.3} \text{Ce}_{0.35} \text{Pr}_{0.35} \text{O}_x \text{—} 500$  還元を得た。

【0162】

(実施例 13)

<  $\text{Co} / \text{Ba}_{0.3} \text{Ce}_{0.35} \text{Pr}_{0.35} \text{O}_x \text{—} 600$  還元 >

< 水素還元前処理 >

実施例 10 において、前処理の保持温度を 600 とした以外は実施例 10 と同様の操作により  $\text{Co} / \text{Ba}_{0.3} \text{Ce}_{0.35} \text{Pr}_{0.35} \text{O}_x \text{—} 600$  還元を得た。

【0163】

(実施例 14)

<  $\text{Co} / \text{Ba}_{0.3} \text{Ce}_{0.35} \text{Pr}_{0.35} \text{O}_x \text{—} 700$  還元 >

< 水素還元前処理 >

実施例 10 において、前処理の保持温度を 700 とした以外は実施例 10 と同様の操作により  $\text{Co} / \text{Ba}_{0.3} \text{Ce}_{0.35} \text{Pr}_{0.35} \text{O}_x \text{—} 700$  還元を得た。

【0164】

(実施例 15)

<  $\text{Co} / \text{Ba}_{0.3} \text{Ce}_{0.35} \text{Pr}_{0.35} \text{O}_x \text{—} 750$  還元 >

< 水素還元前処理 >

実施例 10 において、前処理の保持温度を 750 とした以外は実施例 10 と同様の操作により  $\text{Co} / \text{Ba}_{0.3} \text{Ce}_{0.35} \text{Pr}_{0.35} \text{O}_x \text{—} 750$  還元を得た。

【0165】

(実施例 17)

<  $\text{Co} / \text{Ba}_{0.3} \text{Ce}_{0.35} \text{Pr}_{0.35} \text{O}_x \text{—} 700$  還元 >

< 複合酸化物の調製・水素還元前処理 >

実施例 10 において、Co 前駆体を倍量とし、前処理の保持温度を 700 とした以外は実施例 10 と同様の操作により  $\text{Co} / \text{Ba}_{0.3} \text{Ce}_{0.35} \text{Pr}_{0.35} \text{O}_x \text{—} 700$  還元を得た。

【0166】

(実施例 18)

<  $\text{Co} / \text{Ba}_{0.3} \text{Ce}_{0.35} \text{Pr}_{0.35} \text{O}_x \text{—} 650$  還元 >

< 水素還元前処理 >

実施例 10 において、Co 前駆体を 3 倍量とし、前処理の保持温度を 650 とした以外は実施例 10 と同様の操作により  $\text{Co} / \text{Ba}_{0.3} \text{Ce}_{0.35} \text{Pr}_{0.35} \text{O}_x \text{—} 650$  還元を得た。

【0167】

(実施例 19)

<  $\text{Co} / \text{Ba}_{0.3} \text{La}_{0.35} \text{Pr}_{0.35} \text{O}_x \text{—} 650$  還元 >

< 水素還元前処理 >

実施例 10 において、 $\text{Ce}(\text{NO}_3)_3$  水溶液を用いる代わりに、 $\text{La}(\text{NO}_3)_3 \cdot 6\text{H}_2\text{O}$  (和光純薬工業) を精製水に溶解させ、 $\text{La}(\text{NO}_3)_3$  水溶液として用い、Co 前駆体を倍量とし、前処理の保持温度を 650 とした以外は実施例 10 と同様の操作により  $\text{Co} / \text{Ba}_{0.3} \text{Ce}_{0.35} \text{Pr}_{0.35} \text{O}_x \text{—} 650$  還元を得た。

【0168】

(実施例 20)

10

20

30

40

50

< Ru / Ba<sub>0.1</sub>La<sub>0.45</sub>Ce<sub>0.45</sub>O<sub>x</sub> — 500 還元 >

< 複合酸化物の調製 >

La(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub> · 6H<sub>2</sub>O (和光純薬工業) を精製水に溶解させ、La(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub> 水溶液とした。Ce(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub> · 6H<sub>2</sub>O (関東化学) を精製水に溶解させ、Ce(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub> 水溶液とした。La(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub> 水溶液とCe(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub> 水溶液を混合し、LaとCeを合計0.0625 mol含む担体前駆体溶液を250 mL調製した。28% NH<sub>3</sub> 水溶液 (和光純薬工業) を1000 mLビーカーに250 mL加え、マグネティックスターラで320 rpmで攪拌しながら、上記担体前駆体溶液を一気に加え、攪拌を1時間行った。その後30分静置し、上澄み液を350 mL取り除き、イオン交換水を350 mL加えた後、30分攪拌を4回行い、沈殿物をろ過した。Ba(OH)<sub>2</sub> (和光純薬工業) を精製水に溶解させ、Ba(OH)<sub>2</sub> 水溶液とした。このBa(OH)<sub>2</sub> 水溶液に沈殿物を加え、マグネティックスターラで5分攪拌した。攪拌後の懸濁液をロータリーエバポレーターを用いて35、0.3 atmの条件で減圧乾固を行った後、オープンを用いて80 で15時間乾燥させた。乾燥後の沈殿物を乳鉢で粉碎し、得られた粉体を電気炉を用いて700 で5h大気雰囲気下で加熱することでBa<sub>0.1</sub>La<sub>0.45</sub>Ce<sub>0.45</sub>O<sub>1.675</sub>を得た。

10

< Ruの担持 >

Ruの担持は実施例6と同様の操作により、Ru / Ba<sub>0.1</sub>La<sub>0.45</sub>Ce<sub>0.45</sub>O<sub>1.675</sub> 金属担持物を得た。

20

< 水素還元前処理 >

実施例6において、前処理の保持温度を500 とした以外は実施例6と同様の操作によりRu / Ba<sub>0.1</sub>La<sub>0.45</sub>Ce<sub>0.45</sub>O<sub>x</sub> — 500 還元を得た。

【0169】

(実施例21)

< Ru / Ba<sub>0.1</sub>La<sub>0.45</sub>Ce<sub>0.45</sub>O<sub>x</sub> — 600 還元 >

< 水素還元前処理 >

実施例20において、前処理の保持温度を600 とした以外は実施例20と同様の操作によりRu / Ba<sub>0.1</sub>La<sub>0.45</sub>Ce<sub>0.45</sub>O<sub>x</sub> — 600 還元を得た。

【0170】

(実施例22)

30

< Ru / Ba<sub>0.1</sub>La<sub>0.45</sub>Ce<sub>0.45</sub>O<sub>x</sub> — 650 還元 >

< 水素還元前処理 >

実施例20において、前処理の保持温度を650 とした以外は実施例20と同様の操作によりRu / Ba<sub>0.1</sub>La<sub>0.45</sub>Ce<sub>0.45</sub>O<sub>x</sub> — 650 還元を得た。

【0171】

(実施例23)

< Ru / Ba<sub>0.1</sub>La<sub>0.45</sub>Ce<sub>0.45</sub>O<sub>x</sub> — 700 還元 >

< 水素還元前処理 >

実施例20において、前処理の保持温度を700 とした以外は実施例20と同様の操作によりRu / Ba<sub>0.1</sub>La<sub>0.45</sub>Ce<sub>0.45</sub>O<sub>x</sub> — 700 還元を得た。

40

【0172】

(実施例24)

< Ru / Ba<sub>0.1</sub>La<sub>0.45</sub>Ce<sub>0.45</sub>O<sub>x</sub> — 750 還元 >

< 水素還元前処理 >

実施例20において、前処理の保持温度を750 とした以外は実施例20と同様の操作によりRu / Ba<sub>0.1</sub>La<sub>0.45</sub>Ce<sub>0.45</sub>O<sub>x</sub> — 750 還元を得た。

【0173】

(比較例1)

< 従来法で調製したRu / Ce<sub>0.9</sub>La<sub>0.1</sub>O<sub>x</sub> — 450 還元 >

比較例として、非特許文献2に記載されている方法で、触媒を調製した。具体的には、

50

まず、 $RuCl_3 / 3H_2O$ 、 $Ce(NO_3)_3 / 6H_2O$ 、 $La(NO_3)_3 / 6H_2O$ を水溶液に溶解させ、合計300mLの混合水溶液を調製した。ここに過酸化水素水を加え、 $H_2O_2$ と $Ce^{3+}$ のモル比が1:3となるように混合した。この混合水溶液を60に保ちながら30分間攪拌し、KOHの水溶液を徐々に添加して沈殿物を析出させたのち、更に60分間の攪拌をおこなった。その後、沈殿を含む混合溶液を室温まで冷却し、沈殿物を遠心分離法で分離させた。分離した沈殿はイオン交換水で洗浄したのち、120で24時間乾燥させた。前処理時に反応管に $45 mL \text{ min}^{-1}$ の $H_2$ と $15 mL \text{ min}^{-1}$ の $N_2$ を同時に流通させ、保持温度を450とした以外は実施例1と同様の操作により、従来法で調製した $Ru/Ce_{0.9}La_{0.1}O_x$ —450還元を得た。

10

【0174】

(比較例2)

<従来法で調製した $Ru/Ce_{0.9}La_{0.1}O_x$ —500還元>

比較例1において、前処理の保持温度を500とした以外は比較例1と同様の操作により、従来法で調製した $Ru/Ce_{0.9}La_{0.1}O_x$ —500還元を得た。

【0175】

各実施例、比較例で得られた金属担持物についてのアンモニア合成活性を調べた。その結果を表2～表3に示す。また、各複合酸化物の物性を測定した結果を表4に示す。なお、表中でガス精製器使用の有無が「」となっている場合は、反応ガスを予めSAES社製のガス精製フィルター(MC50-904F)で処理し、 $H_2O$ 、 $O_2$ などの不純物を100ppm未満まで低減させた後に供給した。

20

【0176】

【表2】

	金属担持物	焼成温度	還元温度	アンモニア収率	アンモニア生成速度	ガス精製器の有無	酸素の部分負荷	注
		°C	°C	%	mmol g <sup>-1</sup> h <sup>-1</sup>			
実施例1	$Ru/Ce_{0.5}La_{0.5}O_x$	700	500	1.37	22	×	0.53	Ru担持量:5wt%, 350°Cにおける活性
実施例2	$Ru/Ce_{0.5}La_{0.5}O_x$	700	850	1.94	31.3	×	0.53	Ru担持量:5wt%, 350°Cにおける活性
実施例3	$Ru/Ce_{0.5}La_{0.5}O_x$	700	800	1.28	20.6	×	0.54	Ru担持量:5wt%, 350°Cにおける活性
実施例4	$Ru/Ce_{0.5}Zr_{0.5}O_x$	700	700	1.78	28.6	×	0.47~0.50	Ru担持量:5wt%, 350°Cにおける活性
実施例5	$Ru/Pr_{0.5}La_{0.5}O_x$	700	800	1.42	22.8	○	0.55	Ru担持量:5wt%, 350°Cにおける活性
実施例6	$Ru/Ba_{0.1}La_{0.45}Ce_{0.45}O_x$	700	850	2.72	43.7	×	0.50~0.57	Ru担持量:5wt%, 350°Cにおける活性
実施例7	$Ru/Ba_{0.1}Pr_{0.45}Ce_{0.45}O_x$	700	850	2.78	44.7	×	0.47~0.56	Ru担持量:5wt%, 350°Cにおける活性
実施例8	$Ru/Ba_{0.3}Pr_{0.35}Ce_{0.35}O_x$	700	850	2.5	39.3	×	0.45~0.59	Ru担持量:5wt%, 350°Cにおける活性
実施例9	$Ru/La_{0.5}Pr_{0.5}O_x$	700	850	1.87	26.8	×	0.55	Ru担持量:5wt%, 350°Cにおける活性
実施例10	$Co/Ba_{0.3}Ce_{0.35}Pr_{0.35}O_x$	700	650	0.52 @400	8.31 @400	×	0.45~0.59	Co担持量:10wt%, 400°Cにおける活性
実施例11	$Co/Ba_{0.3}Ce_{0.35}Pr_{0.35}O_x$	700	650	0.85 @400	13.6 @400	×	0.45~0.59	Co担持量:20wt%, 400°Cにおける活性
実施例12	$Co/Ba_{0.3}Ce_{0.35}Pr_{0.35}O_x$	700	500	0.07 @400	1.14 @400	×	0.45~0.59	Co担持量:10wt%, 400°Cにおける活性
実施例13	$Co/Ba_{0.3}Ce_{0.35}Pr_{0.35}O_x$	700	800	0.35 @400	5.58 @400	×	0.45~0.59	Co担持量:10wt%, 400°Cにおける活性
実施例14	$Co/Ba_{0.3}Ce_{0.35}Pr_{0.35}O_x$	700	700	0.76 @400	12.2 @400	×	0.45~0.59	Co担持量:10wt%, 400°Cにおける活性

30

40

【0177】

【表 3】

	金属担持物	焼成	還元	アンモニ	アンモニア	ガス	酸素	注
		温度	温度	ア	ア			
		°C	°C	収率	生成速度	器の	分負	
				%	mmol g <sup>-1</sup> h <sup>-1</sup>	有無	電荷	
実施例 15	Co/Ba0.3Ce0.35Pr0.35Ox	700	750	0.84 @400	13.4 @400	×	0.45~ 0.59	Co 担持量:10wt%, 400°Cにおける活性
実施例 17	Co/Ba0.3Ce0.35Pr0.35Ox	700	700	0.89 @400	14.3 @400	×	0.45~ 0.59	Co 担持量:20wt%, 400°Cにおける活性
実施例 18	Co/Ba0.3Ce0.35Pr0.35Ox	700	650	0.68 @400	11.0 @400	×	0.45~ 0.59	Co 担持量:30wt%, 400°Cにおける活性
実施例 19	Co/Ba0.3La0.35Pr0.35Ox	700	650	0.64 @400	10.4 @400	×	0.47~ 0.59	Co 担持量:20wt%, 400°Cにおける活性
実施例 20	Ru/Ba0.1La0.45Ce0.45Ox	700	500	1.16	18.6	○	0.50~ 0.57	Ru 担持量:5wt%, 350°Cにおける活性
実施例 21	Ru/Ba0.1La0.45Ce0.45Ox	700	600	2.63	42.21	○	0.50~ 0.57	Ru 担持量:5wt%, 350°Cにおける活性
実施例 22	Ru/Ba0.1La0.45Ce0.45Ox	700	650	3.13	50.28	○	0.50~ 0.57	Ru 担持量:5wt%, 350°Cにおける活性
実施例 23	Ru/Ba0.1La0.45Ce0.45Ox	700	700	3.25	52.3	○	0.50~ 0.57	Ru 担持量:5wt%, 350°Cにおける活性
実施例 24	Ru/Ba0.1La0.45Ce0.45Ox	700	750	2.88	46.26	○	0.50~ 0.57	Ru 担持量:5wt%, 350°Cにおける活性
実施例 25	Ru/Ba0.1La0.45Ce0.45Ox	700	800	1.88	30.17	○	0.50~ 0.57	Ru 担持量:5wt%, 350°Cにおける活性
実施例 26	Ru/Ba0.05La0.475Ce0.475Ox	700	700	3.13	50.28	○	0.51~ 0.56	Ru 担持量:5wt%, 350°Cにおける活性
実施例 27	Ru/Ba0.15La0.425Ce0.425Ox	700	700	2	32.18	○	0.49~ 0.57	Ru 担持量:5wt%, 350°Cにおける活性
比較例 1	Ru/Ce0.9La0.1O1.9275		450	0.379	8.1	○	0.50	非特許文献 2 に記 載の方法で調製
比較例 2	Ru/Ce0.9La0.1O1.9185		500	0.518	8.3	○	0.50	非特許文献 2 に記 載の方法で調製

10

20

【 0 1 7 8 】

【表 4】

	金属担持物	比表面	Ru 分散度 (D <sub>ads</sub> )	Ru 平均	Ru 分散度 (D <sub>TEM</sub> )	D <sub>ads</sub> /D <sub>TEM</sub>	TOF	Ce <sup>4+</sup> の還元 度合い(Ce <sup>3+</sup> の割合)
		積		粒子径 (d)			S <sup>-1</sup>	
		m <sup>2</sup> g <sup>-1</sup>		nm				
実施例 1	Ru/Ce0.5La0.5Ox	47	0.46	1.8	0.62	0.74	0.027	23
実施例 2	Ru/Ce0.5La0.5Ox	42	0.35	1.7	0.65	0.54	0.051	43
実施例 3	Ru/Ce0.5La0.5Ox	21	0.11	2.7	0.41	0.27	0.108	63
実施例 4	Ru/Ce0.5Zr0.5Ox							
実施例 5	Ru/Pr0.5La0.5Ox							100
実施例 6	Ru/Ba0.1La0.45Ce0.45Ox							
実施例 7	Ru/Ba0.1Pr0.45Ce0.45Ox	25	0.14					
実施例 8	Ru/Ba0.3Pr0.35Ce0.35Ox							
実施例 9	Ru/La0.5Pr0.5Ox	30	0.19					100
実施例 10	Co/Ba0.3Ce0.35Pr0.35Ox							
実施例 11	Co/Ba0.3Ce0.35Pr0.35Ox							
実施例 12	Co/Ba0.3Ce0.35Pr0.35Ox							
実施例 13	Co/Ba0.3Ce0.35Pr0.35Ox							
実施例 14	Co/Ba0.3Ce0.35Pr0.35Ox							
実施例 15	Co/Ba0.3Ce0.35Pr0.35Ox							
実施例 17	Co/Ba0.3Ce0.35Pr0.35Ox							
実施例 18	Co/Ba0.3Ce0.35Pr0.35Ox							
実施例 19	Co/Ba0.3La0.35Pr0.35Ox							
実施例 20	Ru/Ba0.1La0.45Ce0.45Ox	25						24
実施例 21	Ru/Ba0.1La0.45Ce0.45Ox							
実施例 22	Ru/Ba0.1La0.45Ce0.45Ox							
実施例 23	Ru/Ba0.1La0.45Ce0.45Ox	21	0.08				0.388	47
実施例 24	Ru/Ba0.1La0.45Ce0.45Ox	16						
実施例 25	Ru/Ba0.1La0.45Ce0.45Ox	11						65
実施例 26	Ru/Ba0.05La0.475Ce0.475Ox							
実施例 27	Ru/Ba0.15La0.425Ce0.425Ox							
比較例 1	Ru/Ce0.9La0.1O1.9185							5
比較例 2	Ru/Ce0.9La0.1O1.9185							7

30

40

【 0 1 7 9 】

この結果から、実施例と比較例とを比べると、高い温度での焼成を行っておらず、かつ

50

III価の割合が少ない比較例では、アンモニア合成活性（アンモニア収率とアンモニア生成速度）に劣ることがわかった。

なお、非特許文献2に記載の方法で調製した比較例1と比較例2の触媒は、触媒還元量測定によるとIII価のCeの割合が、それぞれ5%、7%である。なお、非特許文献2では複合酸化物中のIII価のCeの割合をX線光電子分光分析によって求めているが、X線光電子分光法は原理上X線の侵入する事ができる原子数層程度のごく表面のみしか分析することができない。通常、触媒の還元はもっぱら還元剤（例えば本発明で用いる水素ガス）との接触の問題で触媒粒子の表面付近から進行する。したがって、非特許文献2に記載の値は表面におけるIII価のCeの割合のみを評価しており、触媒全体でみた場合はIII価のCeの割合を過剰に評価していると考えられる。

10

## 【0180】

(実施例25)

< Ru / Ba<sub>0.1</sub>La<sub>0.45</sub>Ce<sub>0.45</sub>O<sub>x</sub>—800 還元 >

実施例20において、前処理の保持温度を800とした以外は実施例20と同様の操作によりRu / Ba<sub>0.1</sub>La<sub>0.45</sub>Ce<sub>0.45</sub>O<sub>x</sub>—800 還元を得た。

## 【0181】

(実施例26)

< Ru / Ba<sub>0.05</sub>La<sub>0.475</sub>Ce<sub>0.475</sub>O<sub>x</sub>—700 還元 >

実施例20において、Ba前駆体を半量とした以外は実施例20と同様の操作により、Ru / Ba<sub>0.1</sub>La<sub>0.45</sub>Ce<sub>0.45</sub>O<sub>x</sub>—700 還元を得た。

20

## 【0182】

(実施例27)

< Ru / Ba<sub>0.15</sub>La<sub>0.425</sub>Ce<sub>0.425</sub>O<sub>x</sub>—700 還元 >

実施例20において、Ba前駆体を1.5倍量とした以外は実施例20と同様の操作により、Ru / Ba<sub>0.15</sub>La<sub>0.425</sub>Ce<sub>0.425</sub>O<sub>x</sub>—700 還元を得た。

## 【0183】

(実施例28)

< 10mol% Ba / Ru / La<sub>0.5</sub>Ce<sub>0.5</sub>O<sub>x</sub>—700 還元 >

&lt; 触媒の調製 &gt;

実施例1に記載の方法でRu / Ce<sub>0.5</sub>La<sub>0.5</sub>O<sub>x</sub>を調製したのち、原料としてBa(NO<sub>3</sub>)<sub>2</sub>・6H<sub>2</sub>Oを用いて、Ruに対して10mol%の量になるように、蒸発乾固法にてBaを担持した。さらに、前処理の保持温度を700とした以外は実施例1と同じ操作を行い、10mol% Ba / Ru / La<sub>0.5</sub>Ce<sub>0.5</sub>O<sub>x</sub>—700 還元を得た。

30

## 【0184】

&lt; 水素還元前処理 &gt;

実施例1において、前処理の保持温度を700とした以外は実施例1と同じ操作を行い、10mol% Ba / Ru / La<sub>0.5</sub>Ce<sub>0.5</sub>O<sub>x</sub>—700 還元を得た。

## 【0185】

(実施例29)

< 10mol% Ba / Ru / La<sub>0.5</sub>Ce<sub>0.5</sub>O<sub>x</sub>—500 還元 >

実施例28において、原料としてBa(NO<sub>3</sub>)<sub>2</sub>・6H<sub>2</sub>OではなくBa(OH)<sub>2</sub>を使用し、前処理の保持温度を500とした以外は実施例28と同様の操作により10mol% Ba / Ru / La<sub>0.5</sub>Ce<sub>0.5</sub>O<sub>x</sub>—500 還元を得た。

40

## 【0186】

(実施例30)

< 10mol% Ba / Ru / La<sub>0.5</sub>Ce<sub>0.5</sub>O<sub>x</sub>—650 還元 >

実施例29において、前処理の保持温度を650とした以外は実施例29と同様の操作により10mol% Ba / Ru / La<sub>0.5</sub>Ce<sub>0.5</sub>O<sub>x</sub>—650 還元を得た。

## 【0187】

50

(実施例 31)

< 10 mol % Ba / Ru / La<sub>0.5</sub> Ce<sub>0.5</sub> O<sub>x</sub> — 700 還元 >

実施例 29において、前処理の保持温度を700とした以外は実施例29と同様の操作により10 mol % Ba / Ru / La<sub>0.5</sub> Ce<sub>0.5</sub> O<sub>x</sub> — 700 還元を得た。

【0188】

(実施例 32)

< 10 mol % Ba / Ru / La<sub>0.5</sub> Ce<sub>0.5</sub> O<sub>x</sub> — 800 還元 >

実施例 29において、前処理の保持温度を800とした以外は実施例29と同様の操作により10 mol % Ba / Ru / La<sub>0.5</sub> Ce<sub>0.5</sub> O<sub>x</sub> — 800 還元を得た。

【0189】

(実施例 33)

< 5 mol % Ba / Ru / La<sub>0.5</sub> Ce<sub>0.5</sub> O<sub>x</sub> — 450 還元 >

実施例 29において、Ba前駆体を半量とし、前処理の保持温度を450とした以外は実施例29と同様の操作により5 mol % Ba / Ru / La<sub>0.5</sub> Ce<sub>0.5</sub> O<sub>x</sub> — 450 還元を得た。

【0190】

(実施例 34)

< 5 mol % Ba / Ru / La<sub>0.5</sub> Ce<sub>0.5</sub> O<sub>x</sub> — 650 還元 >

実施例 33において、前処理の保持温度を650とした以外は実施例33と同様の操作により5 mol % Ba / Ru / La<sub>0.5</sub> Ce<sub>0.5</sub> O<sub>x</sub> — 650 還元を得た。

【0191】

(実施例 35)

< 5 mol % Ba / Ru / La<sub>0.5</sub> Ce<sub>0.5</sub> O<sub>x</sub> — 700 還元 >

実施例 33において、前処理の保持温度を700とした以外は実施例33と同様の操作により5 mol % Ba / Ru / La<sub>0.5</sub> Ce<sub>0.5</sub> O<sub>x</sub> — 700 還元を得た。

【0192】

(実施例 36)

< 5 mol % Ba / Ru / La<sub>0.5</sub> Ce<sub>0.5</sub> O<sub>x</sub> — 800 還元 >

実施例 33において、前処理の保持温度を800とした以外は実施例33と同様の操作により5 mol % Ba / Ru / La<sub>0.5</sub> Ce<sub>0.5</sub> O<sub>x</sub> — 800 還元を得た。

【0193】

(実施例 37)

< 1 mol % Ba / Ru / La<sub>0.5</sub> Ce<sub>0.5</sub> O<sub>x</sub> — 700 還元 >

実施例 29において、Ba前駆体を1/10量とし、前処理の保持温度を700とした以外は実施例29と同様の操作により1 mol % Ba / Ru / La<sub>0.5</sub> Ce<sub>0.5</sub> O<sub>x</sub> — 700 還元を得た。

【0194】

(実施例 39)

< Ru / Ba<sub>0.1</sub> La<sub>0.9</sub> O<sub>x</sub> — 700 還元 >

実施例 1において、原料のCe(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub>・6H<sub>2</sub>Oに替えてBa(NO<sub>3</sub>)<sub>2</sub>・6H<sub>2</sub>Oを用い、前処理の保持温度を700とした以外は実施例1と同様の操作によりRu / Ba<sub>0.1</sub> La<sub>0.9</sub> O<sub>x</sub> — 700 還元を得た。

【0195】

(実施例 40)

< Ru / Ba<sub>0.1</sub> La<sub>0.9</sub> O<sub>x</sub> — 500 還元 >

実施例 39において、前処理の保持温度を500とした以外は実施例29と同様の操作によりRu / Ba<sub>0.1</sub> La<sub>0.9</sub> O<sub>x</sub> — 500 還元を得た。

【0196】

(実施例 41)

< Ru / Ba<sub>0.1</sub> La<sub>0.9</sub> O<sub>x</sub> — 800 還元 >

10

20

30

40

50



実施例 39 において、前処理の保持温度を 800 とした以外は実施例 29 と同様の操作により Ru / Ba<sub>0.1</sub>La<sub>0.9</sub>O<sub>x</sub>—800 還元を得た。

【0197】

(実施例 42)

< Ru / Ba<sub>0.1</sub>La<sub>0.9</sub>O<sub>x</sub>—900 還元 >

実施例 39 において、前処理の保持温度を 900 とした以外は実施例 29 と同様の操作により Ru / Ba<sub>0.1</sub>La<sub>0.9</sub>O<sub>x</sub>—900 還元を得た。

【0198】

(実施例 43)

< Ru / Ba<sub>0.1</sub>Ce<sub>0.9</sub>O<sub>x</sub>—500 還元 >

実施例 39 において、原料の La(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub>·6H<sub>2</sub>O に替えて Ce(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub>·6H<sub>2</sub>O を用い、前処理の保持温度を 500 とした以外は実施例 39 と同様の操作により Ru / Ba<sub>0.1</sub>Ce<sub>0.9</sub>O<sub>x</sub>—500 還元を得た。

【0199】

(実施例 44)

< Ru / Ba<sub>0.1</sub>Ce<sub>0.9</sub>O<sub>x</sub>—700 還元 >

実施例 43 において、前処理の保持温度を 700 とした以外は実施例 43 と同様の操作により Ru / Ba<sub>0.1</sub>Ce<sub>0.9</sub>O<sub>x</sub>—700 還元を得た。

【0200】

各実施例で得られた金属担持物について、アンモニア合成活性や物性などを測定した。その結果を下記表に示す。

【0201】

【表 5】

	金属担持物	焼成温度	還元温度	アンモニア収率	アンモニア生成速度	ガス精製器の有無	酸素の部分負電荷	注
		°C	°C	%	mmol g <sup>-1</sup> h <sup>-1</sup>			
実施例 28	10mol%Ba/Ru/La0.5Ce0.5Ox	700	700	2.6	41.83	○	0.50~0.57	Ba 前駆体は硝酸 Ba、硝酸 Ba を逐次添加
実施例 29	10mol%Ba/Ru/La0.5Ce0.5Ox	700	500	0.81	14.83	○	0.50~0.57	Ru 担持量は 4.5wt%、収率等は Ru50mg 当たり
実施例 30	10mol%Ba/Ru/La0.5Ce0.5Ox	700	650	2.22	35.75	○	0.50~0.57	Ba 前駆体は BaOH、BaOH を逐次添加
実施例 31	10mol%Ba/Ru/La0.5Ce0.5Ox	700	700	2.78	44.75	○	0.50~0.57	Ru 担持量は 4.5wt%、収率等は Ru50mg 当たり
実施例 32	10mol%Ba/Ru/La0.5Ce0.5Ox	700	800	2.53	40.41	○	0.50~0.57	Ba 前駆体は BaOH、BaOH を逐次添加
実施例 33	5mol%Ba/Ru/La0.5Ce0.5Ox	700	450	0.79	12.67	○	0.51~0.56	Ru 担持量は 4.5wt%、収率等は Ru50mg 当たり
実施例 34	5mol%Ba/Ru/La0.5Ce0.5Ox	700	650	2.14	34.29	○	0.51~0.56	Ba 前駆体は BaOH、BaOH を逐次添加
実施例 35	5mol%Ba/Ru/La0.5Ce0.5Ox	700	700	3.01	48.54	○	0.51~0.56	Ru 担持量は 4.5wt%、収率等は Ru50mg 当たり
実施例 36	5mol%Ba/Ru/La0.5Ce0.5Ox	700	800	2.84	42.31	○	0.51~0.56	Ba 前駆体は BaOH、BaOH を逐次添加
実施例 37	1mol%Ba/Ru/La0.5Ce0.5Ox	700	650	1.50	24.18	○	0.52~0.56	Ru 担持量は 4.5wt%、収率等は Ru50mg 当たり
実施例 39	Ru/Ba0.1La0.9Ox	700	700	2.5	40.22	○	0.53~0.57	前駆体は BaOH
実施例 40	Ru/Ba0.1La0.9Ox	700	500	0.81	14.83	○	0.53~0.57	前駆体は BaOH
実施例 41	Ru/Ba0.1La0.9Ox	700	800	3.28	52.29	○	0.53~0.57	前駆体は BaOH
実施例 42	Ru/Ba0.1La0.9Ox	700	900	2.5	40.22	○	0.53~0.57	前駆体は BaOH
実施例 43	Ru/Ba0.1Ce0.9Ox	700	500	1.12	18.02	○	0.47~0.56	前駆体は BaOH
実施例 44	Ru/Ba0.1Ce0.9Ox	700	700	2.13	34.19	○	0.47~0.56	前駆体は BaOH

【0202】

(実施例 45)

< Co / Ba<sub>0.1</sub>La<sub>0.45</sub>Ce<sub>0.45</sub>O<sub>x</sub>—700 還元 (Co 担持量: 20 wt%) >

実施例 20 において、Ru に替えて Co(NO<sub>3</sub>)<sub>2</sub>·6H<sub>2</sub>O を用いた以外は実施例 20 と同様の操作により Co / Ba<sub>0.1</sub>La<sub>0.45</sub>Ce<sub>0.45</sub>O<sub>x</sub>—700 還元

(Co担持量：20wt%)を得た。

【0203】

(実施例46)

<Co/Ba<sub>0.1</sub>La<sub>0.45</sub>Ce<sub>0.45</sub>O<sub>x</sub>—700 還元 (Co担持量：20wt%)>

実施例45において、Co(NO<sub>3</sub>)<sub>2</sub>・6H<sub>2</sub>Oに替えてCoアセチルアセトナト(II)：Co(CH<sub>3</sub>COCHCOCH<sub>3</sub>)<sub>2</sub>・2H<sub>2</sub>O(和光純薬工業)を用いた以外は実施例45と同様の操作によりCo/Ba<sub>0.1</sub>La<sub>0.45</sub>Ce<sub>0.45</sub>O<sub>x</sub>—700 還元 (Co担持量：20wt%)を得た。

【0204】

(実施例47)

<Co/Ba<sub>0.1</sub>La<sub>0.45</sub>Ce<sub>0.45</sub>O<sub>x</sub>—700 還元 (Co担持量：10wt%)>

実施例46において、Coを半量とした以外は実施例46と同様の操作によりCo/Ba<sub>0.1</sub>La<sub>0.45</sub>Ce<sub>0.45</sub>O<sub>x</sub>—700 還元 (Co担持量：10wt%)を得た。

【0205】

(実施例48)

<Co/Ba<sub>0.1</sub>La<sub>0.45</sub>Ce<sub>0.45</sub>O<sub>x</sub>—700 還元 (Co担持量：30wt%)>

実施例46において、Coを1.5倍量とした以外は実施例46と同様の操作によりCo/Ba<sub>0.1</sub>La<sub>0.45</sub>Ce<sub>0.45</sub>O<sub>x</sub>—700 還元 (Co担持量：30wt%)を得た。

【0206】

(実施例49)

<Co/Ba<sub>0.1</sub>La<sub>0.45</sub>Ce<sub>0.45</sub>O<sub>x</sub>—500 還元 (Co担持量：20wt%)>

実施例45において、Co(NO<sub>3</sub>)<sub>2</sub>・6H<sub>2</sub>Oに替えてCoアセチルアセトナト(II)：Co(CH<sub>3</sub>COCHCOCH<sub>3</sub>)<sub>2</sub>・2H<sub>2</sub>O(和光純薬工業)を用いた以外は実施例45と同様の操作によりCo/Ba<sub>0.1</sub>La<sub>0.45</sub>Ce<sub>0.45</sub>O<sub>x</sub>—500 還元 (Co担持量：20wt%)を得た。

【0207】

(実施例50)

<Co/Ba<sub>0.1</sub>La<sub>0.45</sub>Ce<sub>0.45</sub>O<sub>x</sub>—650 還元 (Co担持量：20wt%)>

実施例46において、前処理の保持温度を650とした以外は実施例46と同様の操作によりCo/Ba<sub>0.1</sub>La<sub>0.45</sub>Ce<sub>0.45</sub>O<sub>x</sub>—650 還元 (Co担持量：20wt%)を得た。

【0208】

(実施例51)

<Co/Ba<sub>0.1</sub>La<sub>0.45</sub>Ce<sub>0.45</sub>O<sub>x</sub>—750 還元 (Co担持量：20wt%)>

実施例46において、前処理の保持温度を750とした以外は実施例46と同様の操作によりCo/Ba<sub>0.1</sub>La<sub>0.45</sub>Ce<sub>0.45</sub>O<sub>x</sub>—750 還元 (Co担持量：20wt%)を得た。

【0209】

(実施例52)

<Co/Ba<sub>0.1</sub>Ce<sub>0.45</sub>Pr<sub>0.45</sub>O<sub>x</sub>—700 還元 (Co担持量：20wt%)>

実施例10において、Ruに替えてCo(NO<sub>3</sub>)<sub>2</sub>・6H<sub>2</sub>Oを用い、前処理の保持

10

20

30

40

50

温度を700とした以外は実施例10と同様の操作により $\text{Ce}_0.45\text{Pr}_0.45\text{O}_x$ —700還元(Ce担持量:20wt%)を得た。

【0210】

(実施例53)

<Ru/Ce<sub>0.85</sub>La<sub>0.15</sub>O<sub>x</sub>—500還元>

実施例1において、原料のCeとLaの比率を変更した以外は実施例1と同様の操作によりRu/Ce<sub>0.85</sub>La<sub>0.15</sub>O<sub>x</sub>—500還元を得た。

【0211】

(実施例54)

<Ru/Ce<sub>0.85</sub>La<sub>0.15</sub>O<sub>x</sub>—600還元>

実施例53において、前処理の保持温度を600とした以外は実施例54と同様の操作によりRu/Ce<sub>0.85</sub>La<sub>0.15</sub>O<sub>x</sub>—600還元を得た。

【0212】

(実施例55)

<Ru/Ce<sub>0.85</sub>La<sub>0.15</sub>O<sub>x</sub>—650還元>

実施例53において、前処理の保持温度を650とした以外は実施例54と同様の操作によりRu/Ce<sub>0.85</sub>La<sub>0.15</sub>O<sub>x</sub>—650還元を得た。

【0213】

(実施例56)

<Ru/Ce<sub>0.85</sub>La<sub>0.15</sub>O<sub>x</sub>—700還元>

実施例53において、前処理の保持温度を700とした以外は実施例54と同様の操作によりRu/Ce<sub>0.85</sub>La<sub>0.15</sub>O<sub>x</sub>—700還元を得た。

【0214】

(実施例57)

<Ru/Ce<sub>0.67</sub>La<sub>0.33</sub>O<sub>x</sub>—500還元>

実施例53において、原料のCeとLaの比率を変更した以外は実施例53と同様の操作によりRu/Ce<sub>0.67</sub>La<sub>0.33</sub>O<sub>x</sub>—500還元を得た。

【0215】

(実施例58)

<Ru/Ce<sub>0.67</sub>La<sub>0.33</sub>O<sub>x</sub>—600還元>

実施例57において、前処理の保持温度を600とした以外は実施例57と同様の操作によりRu/Ce<sub>0.67</sub>La<sub>0.33</sub>O<sub>x</sub>—600還元を得た。

【0216】

(実施例59)

<Ru/Ce<sub>0.67</sub>La<sub>0.33</sub>O<sub>x</sub>—650還元>

実施例57において、前処理の保持温度を650とした以外は実施例57と同様の操作によりRu/Ce<sub>0.67</sub>La<sub>0.33</sub>O<sub>x</sub>—650還元を得た。

【0217】

(実施例60)

<Ru/Ce<sub>0.67</sub>La<sub>0.33</sub>O<sub>x</sub>—700還元>

実施例57において、前処理の保持温度を700とした以外は実施例57と同様の操作によりRu/Ce<sub>0.67</sub>La<sub>0.33</sub>O<sub>x</sub>—700還元を得た。

【0218】

(実施例61)

<Ru/Ce<sub>0.33</sub>La<sub>0.67</sub>O<sub>x</sub>—500還元>

実施例53において、原料のCeとLaの比率を変更した以外は実施例53と同様の操作によりRu/Ce<sub>0.33</sub>La<sub>0.67</sub>O<sub>x</sub>—500還元を得た。

【0219】

(実施例62)

<Ru/Ce<sub>0.33</sub>La<sub>0.67</sub>O<sub>x</sub>—600還元>

50

実施例 6 1 において、前処理の保持温度を 6 0 0 とした以外は実施例 6 1 と同様の操作により  $Ru / Ce_{0.33}La_{0.67}O_x$ —6 0 0 還元を得た。

【0 2 2 0】

(実施例 6 3)

<  $Ru / Ce_{0.33}La_{0.67}O_x$ —6 5 0 還元 >

実施例 6 1 において、前処理の保持温度を 6 5 0 とした以外は実施例 6 1 と同様の操作により  $Ru / Ce_{0.33}La_{0.67}O_x$ —6 5 0 還元を得た。

【0 2 2 1】

(実施例 6 4)

<  $Ru / Ce_{0.33}La_{0.67}O_x$ —7 0 0 還元 >

実施例 6 1 において、前処理の保持温度を 7 0 0 とした以外は実施例 6 1 と同様の操作により  $Ru / Ce_{0.33}La_{0.67}O_x$ —7 0 0 還元を得た。

【0 2 2 2】

(実施例 6 5)

<  $Ru / Ce_{0.15}La_{0.85}O_x$ —5 0 0 還元 >

実施例 5 3 において、原料の Ce と La の比率を変更した以外は実施例 5 3 と同様の操作により  $Ru / Ce_{0.15}La_{0.85}O_x$ —5 0 0 還元を得た。

【0 2 2 3】

(実施例 6 6)

<  $Ru / Ce_{0.15}La_{0.85}O_x$ —6 0 0 還元 >

実施例 6 5 において、前処理の保持温度を 6 0 0 とした以外は実施例 6 5 と同様の操作により  $Ru / Ce_{0.15}La_{0.85}O_x$ —6 0 0 還元を得た。

【0 2 2 4】

(実施例 6 7)

<  $Ru / Ce_{0.15}La_{0.85}O_x$ —6 5 0 還元 >

実施例 6 5 において、前処理の保持温度を 6 5 0 とした以外は実施例 6 5 と同様の操作により  $Ru / Ce_{0.15}La_{0.85}O_x$ —6 5 0 還元を得た。

【0 2 2 5】

(実施例 6 8)

<  $Ru / Ce_{0.5}La_{0.5}O_x$ —7 0 0 還元 >

実施例 6 5 において、前処理の保持温度を 7 0 0 とした以外は実施例 6 5 と同様の操作により  $Ru / Ce_{0.15}La_{0.85}O_x$ —7 0 0 還元を得た。

【0 2 2 6】

(実施例 6 9)

<  $Ru / Ce_{0.5}La_{0.5}O_x$ —5 0 0 還元 >

実施例 5 3 において、原料の Ce と La の比率を変更し、複合酸化物の調整段階で加熱(焼成)温度を 6 0 0 とした以外は実施例 5 3 と同様の操作により  $Ru / Ce_{0.5}La_{0.5}O_x$ —5 0 0 還元を得た。

【0 2 2 7】

(実施例 7 0)

<  $Ru / Ce_{0.5}La_{0.5}O_x$ —6 5 0 還元 >

実施例 6 9 において、前処理の保持温度を 6 5 0 とした以外は実施例 6 9 と同様の操作により  $Ru / Ce_{0.5}La_{0.5}O_x$ —6 5 0 還元を得た。

【0 2 2 8】

(実施例 7 1)

<  $Ru / Ce_{0.5}La_{0.5}O_x$ —8 0 0 還元 >

実施例 6 9 において、前処理の保持温度を 8 0 0 とした以外は実施例 6 9 と同様の操作により  $Ru / Ce_{0.5}La_{0.5}O_x$ —8 0 0 還元を得た。

【0 2 2 9】

各実施例、比較例で得られた金属担持物について、アンモニア合成活性や物性などを測

10

20

30

40

50

定した。その結果を下記表に示す。

【 0 2 3 0 】

【 表 6 】

	金属担持物	焼成温度	還元温度	アンモニア収率	アンモニア生成速度	ガス精製器の有無	酸素の部分負荷	注
		°C	°C	%	mmol g <sup>-1</sup> h <sup>-1</sup>			
実施例 45	Co/Ba0.1La0.45Ce0.45Ox	700	700	0.75 @400	12.0 @400	○	0.50~0.57	前駆体は BaOH、Co 前駆体は硝酸 Co、Co 担持量:20wt%
実施例 46	Co/Ba0.1La0.45Ce0.45Ox	700	700	1.39 @400	22.3 @400	○	0.50~0.57	前駆体は BaOH、Co 前駆体は Co アセチルアセトナト(II)、Co 担持量:20wt%
実施例 47	Co/Ba0.1La0.45Ce0.45Ox	700	700	1.24 @400	19.9 @400	○	0.50~0.57	前駆体は BaOH、Co 前駆体は Co アセチルアセトナト(II)、Co 担持量:10wt%
実施例 48	Co/Ba0.1La0.45Ce0.45Ox	700	700	1.23 @400	19.7 @400	○	0.50~0.57	前駆体は BaOH、Co 前駆体は Co アセチルアセトナト(II)、Co 担持量:30wt%
実施例 49	Co/Ba0.1La0.45Ce0.45Ox	700	500	0.64 @400	10.4 @400	○	0.50~0.57	前駆体は BaOH、Co 前駆体は Co アセチルアセトナト(II)、Co 担持量:20wt%
実施例 50	Co/Ba0.1La0.45Ce0.45Ox	700	650	1.24 @400	19.9 @400	○	0.50~0.57	前駆体は BaOH、Co 前駆体は Co アセチルアセトナト(II)、Co 担持量:20wt%
実施例 51	Co/Ba0.1La0.45Ce0.45Ox	700	750	1.16 @400	18.7 @400	○	0.50~0.57	前駆体は BaOH、Co 前駆体は Co アセチルアセトナト(II)、Co 担持量:20wt%
実施例 52	Co/Ba0.1Ce0.45Pr0.45Ox	700	700	1.40 @400	22.5 @400	○	0.47~0.56	前駆体は BaOH、Co 前駆体は Co アセチルアセトナト(II)、Co 担持量:20wt%

10

20

20

【 0 2 3 1 】

【 表 7 】

	金属担持物	焼成温度	還元温度	アンモニア収率	アンモニア生成速度	ガス精製器の有無	酸素の部分負荷	注
		°C	°C	%	mmol g <sup>-1</sup> h <sup>-1</sup>			
実施例 53	Ru/Ce0.85La0.15Ox	700	500	0.7	11.3	×	0.50~0.55	Ru 担持量:5wt%
実施例 54	Ru/Ce0.85La0.15Ox	700	600	1.48	23.6	×	0.50~0.55	Ru 担持量:5wt%
実施例 55	Ru/Ce0.85La0.15Ox	700	650	1.58	25.4	×	0.50~0.55	Ru 担持量:5wt%
実施例 56	Ru/Ce0.85La0.15Ox	700	700	1.40	22.4	×	0.50~0.55	Ru 担持量:5wt%
実施例 57	Ru/Ce0.67La0.33Ox	700	500	1.30	20.9	×	0.52	Ru 担持量:5wt%
実施例 58	Ru/Ce0.67La0.33Ox	700	600	1.74	28.1	×	0.51~0.56	Ru 担持量:5wt%
実施例 59	Ru/Ce0.67La0.33Ox	700	650	1.93	31.1	×	0.53	Ru 担持量:5wt%
実施例 60	Ru/Ce0.67La0.33Ox	700	700	1.67	26.9	×	0.51~0.56	Ru 担持量:5wt%
実施例 61	Ru/Ce0.33La0.67Ox	700	500	1.52	24.4	×	0.54	Ru 担持量:5wt%
実施例 62	Ru/Ce0.33La0.67Ox	700	600	1.78	28.6	×	0.53~0.56	Ru 担持量:5wt%
実施例 63	Ru/Ce0.33La0.67Ox	700	650	2.02	32.4	×	0.54	Ru 担持量:5wt%
実施例 64	Ru/Ce0.33La0.67Ox	700	700	1.67	26.8	×	0.53~0.56	Ru 担持量:5wt%
実施例 65	Ru/Ce0.15La0.85Ox	700	500	1.31	21.0	×	0.55~0.56	Ru 担持量:5wt%
実施例 66	Ru/Ce0.15La0.85Ox	700	600	1.67	26.7	×	0.55~0.56	Ru 担持量:5wt%
実施例 67	Ru/Ce0.15La0.85Ox	700	650	1.82	29.3	×	0.55~0.56	Ru 担持量:5wt%
実施例 68	Ru/Ce0.15La0.85Ox	700	700	1.72	2.45	×	0.55~0.56	Ru 担持量:5wt%
実施例 69	Ru/Ce0.5La0.5Ox	600	500	1.55	24.8	○	0.52~0.56	Ru 担持量:5wt%
実施例 70	Ru/Ce0.5La0.5Ox	600	650	1.63	26.0	○	0.52~0.56	Ru 担持量:5wt%
実施例 71	Ru/Ce0.5La0.5Ox	600	800	1.06	17.1	○	0.52~0.56	Ru 担持量:5wt%

30

40

【 0 2 3 2 】

【表 8】

	金属担持物	比表面積	Ru 分散度 ( $D_{\text{Ru}}$ )	Ru 平均粒 子径 (d)	Ru 分散度 ( $D_{\text{TEM}}$ )	$D_{\text{ads}}/D_{\text{TEM}}$	TOF	$\text{Ce}^{4+}$ の還 元度合い
		$\text{m}^2 \text{g}^{-1}$		nm			$\text{S}^{-1}$	%
実施例 45	Co/Ba0.1La0.45Ce0.45Ox							
実施例 46	Co/Ba0.1La0.45Ce0.45Ox	19.3						
実施例 47	Co/Ba0.1La0.45Ce0.45Ox							
実施例 48	Co/Ba0.1La0.45Ce0.45Ox							
実施例 49	Co/Ba0.1La0.45Ce0.45Ox							
実施例 50	Co/Ba0.1La0.45Ce0.45Ox							
実施例 51	Co/Ba0.1La0.45Ce0.45Ox							
実施例 52	Co/Ba0.1Ce0.45Pr0.45Ox	15.3						
実施例 53	Ru/Ce0.85La0.15Ox							
実施例 54	Ru/Ce0.85La0.15Ox							
実施例 55	Ru/Ce0.85La0.15Ox							
実施例 56	Ru/Ce0.85La0.15Ox							
実施例 57	Ru/Ce0.67La0.33Ox		0.45				0.026	27
実施例 58	Ru/Ce0.67La0.33Ox							
実施例 59	Ru/Ce0.67La0.33Ox		0.35				0.05	43
実施例 60	Ru/Ce0.67La0.33Ox							
実施例 61	Ru/Ce0.33La0.67Ox		0.30				0.046	23
実施例 62	Ru/Ce0.33La0.67Ox							
実施例 63	Ru/Ce0.33La0.67Ox		0.37				0.049	47
実施例 64	Ru/Ce0.33La0.67Ox							
実施例 65	Ru/Ce0.15La0.85Ox							
実施例 66	Ru/Ce0.15La0.85Ox							
実施例 67	Ru/Ce0.15La0.85Ox							
実施例 68	Ru/Ce0.15La0.85Ox							
実施例 69	Ru/Ce0.5La0.5Ox		0.40				0.035	
実施例 70	Ru/Ce0.5La0.5Ox		0.24				0.061	
実施例 71	Ru/Ce0.5La0.5Ox		0.04				0.240	

10

20

30

40

50

## 【0233】

(比較例 4)

< Ru / La<sub>2</sub>O<sub>3</sub> — 500 還元 >

La<sub>2</sub>O<sub>3</sub> は逆均一沈殿法を用いて次のように合成した。La(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub> · 6H<sub>2</sub>O (和光純薬工業) を精製水 (高杉製薬) に溶解させ、La(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub> 水溶液とした。La を合計 0.0625 mol 含む担体前駆体溶液を 250 mL 調製した。28% NH<sub>3</sub> 水溶液 (和光純薬工業) を 1000 mL ビーカーに 250 mL 加え、マグネティックスターラで 320 rpm で攪拌しながら、上記担体前駆体溶液を一気に加え、攪拌を 1 時間続けた。その後 30 分静置し、上澄み液を 350 mL 取り除き、イオン交換水を 350 mL 加えた後、30 分攪拌をおこなった。一連の操作を 4 回行い、沈殿をろ過し、オープンを用いて 80 で 15 時間乾燥させた。乾燥後の沈殿を乳鉢で粉砕し、得られた粉体を電気炉を用いて 700 で 5 時間、大気雰囲気下で加熱することで La<sub>2</sub>O<sub>3</sub> を得た。実施例 1 と同様の操作で Ru を担持し、実施例 1 と同様の操作で還元処理をおこなって、Ru / La<sub>2</sub>O<sub>3</sub> — 500 還元を得た。

## 【0234】

(比較例 5)

< Ru / CeO<sub>x</sub> — 500 還元 >

CeO<sub>2</sub> 複合酸化物は逆均一沈殿法を用いて次のように合成した。Ce(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub> · 6H<sub>2</sub>O (関東化学) を精製水 (高杉製薬) に溶解させ、Ce(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub> 水溶液とした。Ce(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub> 水溶液を混合し、Ce を合計 0.0625 mol 含む担体前駆体溶液を 250 mL 調製した。28% NH<sub>3</sub> 水溶液 (和光純薬工業) を 1000 mL ビーカーに 250 mL 加え、マグネティックスターラで 320 rpm で攪拌しながら、上記担体前駆体溶液を一気に加え、攪拌を 1 時間続けた。その後 30 分静置し、上澄み液を 350 mL 取り除き、イオン交換水を 350 mL 加えた後、30 分攪拌をおこなった。一連の操作を 4 回行い、沈殿をろ過し、オープンを用いて 80 で 15 時間乾燥させた。乾燥後の沈殿を乳鉢で粉砕し、得られた粉体を電気炉を用いて 700 で 5 時間、大気雰囲気下で加熱することで CeO<sub>2</sub> を得た。実施例 1 と同様の操作で Ru を担持し、実施例 1 と同様の操作で還元処理をおこなって、Ru / CeO<sub>x</sub> — 500 還元を得た。

## 【0235】

(比較例6)

< Ru / CeO<sub>2</sub>\_\_650 還元 >

比較例5において、前処理の保持温度を650とした以外は比較例5と同様の操作により Ru / CeO<sub>2</sub>\_\_650 還元を得た。

## 【0236】

(実施例75)

< Ru / La<sub>0.5</sub>Pr<sub>0.5</sub>O<sub>x</sub>\_\_450 還元 >

実施例5において、前処理の保持温度を450とした以外は実施例5と同様の操作により Ru / La<sub>0.5</sub>Pr<sub>0.5</sub>O<sub>x</sub>\_\_450 還元を得た。

10

## 【0237】

(実施例76)

< Ru / La<sub>0.5</sub>Pr<sub>0.5</sub>O<sub>1.75</sub>\_\_500 還元 >

実施例5において、前処理の保持温度を500とした以外は実施例5と同様の操作により Ru / La<sub>0.5</sub>Pr<sub>0.5</sub>O<sub>x</sub>\_\_500 還元を得た。

## 【0238】

(実施例78)

< Ru / La<sub>0.5</sub>Pr<sub>0.5</sub>O<sub>x</sub>\_\_700 還元 >

実施例5において、前処理の保持温度を700とした以外は実施例5と同様の操作により Ru / La<sub>0.5</sub>Pr<sub>0.5</sub>O<sub>x</sub>\_\_700 還元を得た。

20

## 【0239】

(比較例8)

&lt; Ru / MgO\_\_700 還元 &gt;

高純度 MgO (500A、宇部興産) を 700、5時間、空气中で焼成したものをを用い、実施例1と同様の操作で Ru を担持し、保持温度を 700 とした以外は実施例1と同様の操作で還元処理をおこなって、Ru / MgO\_\_700 還元を得た。

## 【0240】

(実施例80)

&lt; 8.4wt% Ba / 4.5wt% Ru / MgO\_\_500 還元 &gt;

&lt; 触媒の調製 &gt;

比較例8に記載の方法で Ru / MgO を得た後、Ru / MgO 金属担持物に対して原料として Ba(OH)<sub>2</sub>・8H<sub>2</sub>O を用いて、Ru に対して 1.37 倍の物質質量になるように、蒸発乾固法にて Ba を担持した。

30

## 【0241】

&lt; 水素還元前処理 &gt;

実施例1において、前処理の保持温度を500とした以外は実施例1と同じ操作を行い、8.4wt% Ba / 4.5wt% Ru / MgO\_\_500 還元を得た。

## 【0242】

(実施例81)

&lt; 8.4wt% Ba / 4.5wt% Ru / MgO\_\_700 還元 &gt;

実施例80において、前処理の保持温度を700とした以外は実施例80と同様の操作により 8.4wt% Ba / 4.5wt% Ru / MgO\_\_700 還元を得た。

40

## 【0243】

(実施例82)

< Ru / Ce<sub>0.5</sub>Pr<sub>0.5</sub>O<sub>x</sub>\_\_500 還元 >

実施例1において、原料の La(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub>・6H<sub>2</sub>O に替えて Pr(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub>・6H<sub>2</sub>O を用いた以外は実施例1と同様の操作により Ru / Ce<sub>0.5</sub>Pr<sub>0.5</sub>O<sub>x</sub>\_\_500 還元を得た。

## 【0244】

(実施例83)

50

< Ru / Ce<sub>0.5</sub> Pr<sub>0.5</sub> O<sub>x</sub> — 600 還元 >

実施例 82 において、前処理の保持温度を 600 とした以外は実施例 82 と同様の操作により Ru / Ce<sub>0.5</sub> Pr<sub>0.5</sub> O<sub>x</sub> — 600 還元を得た。

【0245】

(実施例 84)

< Ru / Ce<sub>0.5</sub> Pr<sub>0.5</sub> O<sub>x</sub> — 650 還元 >

実施例 82 において、前処理の保持温度を 650 とした以外は実施例 82 と同様の操作により Ru / Ce<sub>0.5</sub> Pr<sub>0.5</sub> O<sub>2</sub> — 650 還元を得た。

【0246】

(実施例 85)

< Ru / Ce<sub>0.5</sub> Pr<sub>0.5</sub> O<sub>x</sub> — 700 還元 >

実施例 82 において、前処理の保持温度を 700 とした以外は実施例 82 と同様の操作により Ru / Ce<sub>0.5</sub> Pr<sub>0.5</sub> O<sub>x</sub> — 700 還元を得た。

【0247】

(実施例 86)

< Ru / Ce<sub>0.5</sub> Pr<sub>0.5</sub> O<sub>x</sub> — 800 還元 >

実施例 82 において、前処理の保持温度を 800 とした以外は実施例 82 と同様の操作により Ru / Ce<sub>0.5</sub> Pr<sub>0.5</sub> O<sub>x</sub> — 800 還元を得た。

【0248】

(実施例 87)

< Ru / Ce<sub>0.5</sub> La<sub>0.5</sub> O<sub>x</sub> — 500 還元 >

実施例 1 において、複合酸化物の調整段階で加熱（焼成）温度を 800 とし、実施例 20 と同様にガス精製器を使用した以外は実施例 1 と同様の操作により Ru / Ce<sub>0.5</sub> La<sub>0.5</sub> O<sub>x</sub> — 500 還元を得た。

【0249】

(実施例 88)

< Ru / Ce<sub>0.5</sub> La<sub>0.5</sub> O<sub>x</sub> — 650 還元 >

実施例 87 において、前処理の保持温度を 650 とした以外は実施例 87 と同様の操作により Ru / Ce<sub>0.5</sub> La<sub>0.5</sub> O<sub>x</sub> — 650 還元を得た。

【0250】

(実施例 89)

< Ru / Ce<sub>0.5</sub> La<sub>0.5</sub> O<sub>x</sub> — 800 還元 >

実施例 87 において、前処理の保持温度を 800 とした以外は実施例 87 と同様の操作により Ru / Ce<sub>0.5</sub> La<sub>0.5</sub> O<sub>x</sub> — 800 還元を得た。

【0251】

(実施例 90)

< Fe / Ba<sub>0.1</sub> La<sub>0.45</sub> Ce<sub>0.45</sub> O<sub>x</sub> — 700 還元 >

実施例 20 において、原料として Ru に替えてトリス（2，4 - ペンタンジオナト）鉄（III）（Fe（acac）<sub>3</sub>）を使用し、前処理の保持温度を 700 とした以外は実施例 20 と同様の操作により Fe / Ba<sub>0.1</sub> La<sub>0.45</sub> Ce<sub>0.45</sub> O<sub>x</sub> — 700 還元を得た。

【0252】

(実施例 91)

< Fe / Ba<sub>0.1</sub> La<sub>0.45</sub> Ce<sub>0.45</sub> O<sub>x</sub> — 700 還元 >

実施例 90 において、原料として Fe（acac）<sub>3</sub> に替えてドデカルボニル鉄（Fe<sub>3</sub>（CO）<sub>12</sub>）を使用した以外は実施例 90 と同様の操作により Fe / Ba<sub>0.1</sub> La<sub>0.45</sub> Ce<sub>0.45</sub> O<sub>x</sub> — 700 還元を得た。

【0253】

(実施例 92)

< Co - Fe / Ba<sub>0.1</sub> La<sub>0.45</sub> Ce<sub>0.45</sub> O<sub>x</sub> — 700 還元 >

10

20

30

40

50



実施例 90 において、原料として  $\text{Fe}(\text{acac})_3$  に加えて  $\text{Co}(\text{NO}_3)_2 \cdot 6\text{H}_2\text{O}$  を使用した以外は実施例 90 と同様の操作により  $\text{Co}-\text{Fe}/\text{Ba}_{0.1}\text{La}_{0.45}\text{Ce}_{0.45}\text{O}_x$ —700 還元を得た。

【0254】

(実施例 93)

<  $\text{Co}-\text{Fe}/\text{Ba}_{0.1}\text{La}_{0.45}\text{Ce}_{0.45}\text{O}_x$ —750 還元 >

実施例 92 において、前処理の保持温度を 750 とした以外は実施例 92 と同様の操作により  $\text{Co}-\text{Fe}/\text{Ba}_{0.1}\text{La}_{0.45}\text{Ce}_{0.45}\text{O}_x$ —750 還元を得た。

【0255】

(実施例 94)

<  $\text{Ru}/\text{Ba}_{0.1}\text{La}_{0.3}\text{Ce}_{0.6}\text{O}_x$ —700 還元 >

実施例 23 において、 $\text{La}$  と  $\text{Ce}$  の配合量を変更した以外は実施例 23 と同様の操作により  $\text{Ru}/\text{Ba}_{0.1}\text{La}_{0.3}\text{Ce}_{0.6}\text{O}_x$ —700 還元を得た。

【0256】

(実施例 95)

<  $\text{Ru}/\text{Ba}_{0.1}\text{La}_{0.6}\text{Ce}_{0.3}\text{O}_x$ —700 還元 >

実施例 94 において、 $\text{La}$  と  $\text{Ce}$  の配合量を変更した以外は実施例 94 と同様の操作により  $\text{Ru}/\text{Ba}_{0.1}\text{La}_{0.6}\text{Ce}_{0.3}\text{O}_x$ —700 還元を得た。

【0257】

(実施例 96)

<  $\text{Ru}/\text{Ba}_{0.1}\text{La}_{0.8}\text{Ce}_{0.1}\text{O}_x$ —700 還元 >

実施例 94 において、 $\text{La}$  と  $\text{Ce}$  の配合量を変更した以外は実施例 94 と同様の操作により  $\text{Ru}/\text{Ba}_{0.1}\text{La}_{0.8}\text{Ce}_{0.1}\text{O}_x$ —700 還元を得た。

【0258】

(実施例 97)

<  $\text{Ru}/\text{Ba}_{0.1}\text{La}_{0.45}\text{Ce}_{0.45}\text{O}_x$ —500 —48 時間還元 >

< 水素還元前処理 >

実施例 20 において、前処理の保持時間を 48 時間とした以外は実施例 20 と同様の操作により  $\text{Ru}/\text{Ba}_{0.1}\text{La}_{0.45}\text{Ce}_{0.45}\text{O}_x$ —500 —48 時間還元を得た。

【0259】

(実施例 98)

<  $\text{Ru}/\text{Ba}_{0.1}\text{La}_{0.45}\text{Ce}_{0.45}\text{O}_x$ —450 —72 時間還元 >

< 水素還元前処理 >

実施例 20 において、前処理の保持温度を 450°C とし、保持時間を 72 時間とした以外は実施例 20 と同様の操作により  $\text{Ru}/\text{Ba}_{0.1}\text{La}_{0.45}\text{Ce}_{0.45}\text{O}_x$ —450 —72 時間還元を得た。

【0260】

(実施例 99)

<  $\text{Ru}/\text{Ce}_{0.5}\text{La}_{0.5}\text{O}_x$ —500 —48 時間還元 >

< 水素還元前処理 >

実施例 1 において、ガス生成器を使用し、前処理の保持時間を 48 時間とした以外は実施例 1 と同様の操作により  $\text{Ru}/\text{Ce}_{0.5}\text{La}_{0.5}\text{O}_x$ —500 —48 時間還元を得た。

【0261】

各実施例、比較例で得られた金属担持物について、アンモニア合成活性や物性などを測定した。その結果を下記表に示す。

【0262】

10

20

30

40

【表 9】

	金属担持物	焼成温度	還元温度	アンモニア収率	アンモニア生成速度	ガス精製器の有無	酸素の部分負電荷	注
		°C	°C	%	mmol g <sup>-1</sup> h <sup>-1</sup>			
比較例 4	Ru/La2O3	700	500	0.66	10.6	×	0.56	Ru 担持量:5wt%
比較例 5	Ru/CeOx	700	500	0.80	12.8	×	0.49~0.55	Ru 担持量:5wt%
比較例 6	Ru/CeOx	700	650	1.07	17.2	×	0.49~0.55	Ru 担持量:5wt%
実施例 75	Ru/La0.5Pr0.5Ox	700	450	0.43	6.9	×	0.52~0.55	Ru 担持量:5wt%
実施例 76	Ru/La0.5Pr0.5Ox	700	500	1.20	19.3	×	0.55	Ru 担持量:5wt%
実施例 78	Ru/La0.5Pr0.5Ox	700	700	1.22	19.7	×	0.55	Ru 担持量:5wt%
比較例 8	Ru/MgO	700	500	0.08	0.9	○	0.42	Ru 担持量:5wt%
実施例 80	8.4wt%Ba/4.5wt%Ru/MgO	700	500	0.52	8.3	○	0.42~0.43	Ru 担持量:5wt%
実施例 81	8.4wt%Ba/4.5wt%Ru/MgO	700	700	1.62	25.9	○	0.42~0.43	Ru 担持量:5wt%
実施例 82	Ru/Ce0.5Pr0.5Ox	700	500	1.29	20.7	○		Ru 担持量:5wt%
実施例 83	Ru/Ce0.5Pr0.5Ox	700	600	1.63	26.2	○		Ru 担持量:5wt%
実施例 84	Ru/Ce0.5Pr0.5Ox	700	650	1.76	28.2	○		Ru 担持量:5wt%
実施例 85	Ru/Ce0.5Pr0.5Ox	700	700	1.69	27.2	○		Ru 担持量:5wt%
実施例 86	Ru/Ce0.5Pr0.5Ox	700	800	1.35	21.7	○		Ru 担持量:5wt%
実施例 87	Ru/Ce0.5La0.5Ox	800	500	1.55	24.8	○		Ru 担持量:5wt%
実施例 88	Ru/Ce0.5La0.5Ox	800	650	1.86	29.7	○		Ru 担持量:5wt%
実施例 89	Ru/Ce0.5La0.5Ox	800	800	1.46	23.3	○		Ru 担持量:5wt%

【 0 2 6 3 】

【表 10】

	金属担持物	焼成温度	還元温度	アンモニア収率	アンモニア生成速度	ガス精製器の有無	酸素の部分負電荷	注
		°C	°C	%	mmol g <sup>-1</sup> h <sup>-1</sup>			
実施例 90	Fe/Ba0.1La0.45Ce0.45Ox	700	700	0.605 @400	9.72 @400	○		前駆体に BaOH を使用, Fe 前駆体は Fe(acac)3 Fe 担持量:20wt%
実施例 91	Fe/Ba0.1La0.45Ce0.45Ox	700	700	0.173 @400	2.77 @400	○		前駆体は BaOH、Fe 前駆体は Fe3(CO)12、Fe 担持量:20wt%
実施例 92	Co-Fe/Ba0.1La0.45Ce0.45Ox	700	700	0.90 @400	14.4 @400	○		前駆体は BaOH、Co 及び Fe 前駆体は Fe(acac)3、Co と Fe 担持量はそれぞれ 10wt%
実施例 93	Co-Fe/Ba0.1La0.45Ce0.45Ox	700	750	1.02 @400	16.4 @400	○		前駆体は BaOH、Co 及び Fe 前駆体は Fe(acac)3、Co と Fe 担持量はそれぞれ 10wt%
実施例 94	Ru/Ba0.1La0.3Ce0.8Ox	700	700	2.38	38.2	○		Ru 担持量:5wt% 前駆体は BaOH
実施例 95	Ru/Ba0.1La0.8Ce0.3Ox	700	700	2.88	46.3	○		Ru 担持量:5wt% 前駆体は BaOH
実施例 96	Ru/Ba0.1La0.8Ce0.1Ox	700	700	2.5	40.2	○		Ru 担持量:5wt% 前駆体は BaOH
実施例 97	Ru/Ba0.1La0.45Ce0.45Ox	700	500 (48h)	3.26	52.3	○	0.50~0.57	Ru 担持量:5wt%、 350°C における活性
実施例 98	Ru/Ba0.1La0.45Ce0.45Ox	700	450 (72h)	2.75	44.3	○	0.50~0.57	Ru 担持量:5wt%、 350°C における活性
実施例 99	Ru/Ce0.5La0.5Ox	700	500 (48h)	2.15	34.5	○	0.52~0.56	Ru 担持量:5wt%、 350°C における活性

【 0 2 6 4 】

10

20

30

【表 1 1】

	金属担持物	比表面積	Ru 分散度	Ru 平均粒	Ru 分散度	$D_{min}/D_{TEM}$	TOF	Ce <sup>4+</sup> (Pr <sup>4+</sup> )の
		$m^2 g^{-1}$	( $D_{min}$ )	子径(d)	( $D_{TEM}$ )		$s^{-1}$	還元度合い
比較例 4	Ru/La <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	18	0.13				0.046	
比較例 5	Ru/CeO <sub>x</sub>	24	0.27				0.027	
比較例 6	Ru/CeO <sub>x</sub>	20	0.17				0.057	
実施例 75	Ru/La <sub>0.5</sub> Pr <sub>0.5</sub> O <sub>x</sub>							
実施例 76	Ru/La <sub>0.5</sub> Pr <sub>0.5</sub> O <sub>x</sub>	30	0.22				0.158	100
実施例 78	Ru/La <sub>0.5</sub> Pr <sub>0.5</sub> O <sub>x</sub>							100
比較例 8	Ru/MgO							
実施例 80	8.4wt%Ba/4.5wt%Ru/MgO							
実施例 81	8.4wt%Ba/4.5wt%Ru/MgO							
実施例 82	Ru/Ce <sub>0.5</sub> Pr <sub>0.5</sub> O <sub>x</sub>							
実施例 83	Ru/Ce <sub>0.5</sub> Pr <sub>0.5</sub> O <sub>x</sub>							
実施例 84	Ru/Ce <sub>0.5</sub> Pr <sub>0.5</sub> O <sub>x</sub>							
実施例 85	Ru/Ce <sub>0.5</sub> Pr <sub>0.5</sub> O <sub>x</sub>							
実施例 86	Ru/Ce <sub>0.5</sub> Pr <sub>0.5</sub> O <sub>x</sub>							
実施例 87	Ru/Ce <sub>0.5</sub> La <sub>0.5</sub> O <sub>x</sub>							
実施例 88	Ru/Ce <sub>0.5</sub> La <sub>0.5</sub> O <sub>x</sub>							
実施例 89	Ru/Ce <sub>0.5</sub> La <sub>0.5</sub> O <sub>x</sub>							
実施例 90	Fe/Ba <sub>0.1</sub> La <sub>0.45</sub> Ce <sub>0.45</sub> O <sub>x</sub>							
実施例 91	Fe/Ba <sub>0.1</sub> La <sub>0.45</sub> Ce <sub>0.45</sub> O <sub>x</sub>							
実施例 92	Co-Fe/Ba <sub>0.1</sub> La <sub>0.45</sub> Ce <sub>0.45</sub> O <sub>x</sub>							
実施例 93	Co-Fe/Ba <sub>0.1</sub> La <sub>0.45</sub> Ce <sub>0.45</sub> O <sub>x</sub>							
実施例 94	Ru/Ba <sub>0.1</sub> La <sub>0.3</sub> Ce <sub>0.6</sub> O <sub>x</sub>							
実施例 95	Ru/Ba <sub>0.1</sub> La <sub>0.6</sub> Ce <sub>0.3</sub> O <sub>x</sub>							
実施例 96	Ru/Ba <sub>0.1</sub> La <sub>0.8</sub> Ce <sub>0.1</sub> O <sub>x</sub>							
実施例 97	Ru/Ba <sub>0.1</sub> La <sub>0.45</sub> Ce <sub>0.45</sub> O <sub>x</sub>							
実施例 98	Ru/Ba <sub>0.1</sub> La <sub>0.45</sub> Ce <sub>0.45</sub> O <sub>x</sub>							
実施例 99	Ru/Ce <sub>0.5</sub> La <sub>0.5</sub> O <sub>x</sub>							

10

20

## 【0265】

&lt; 担体の固溶状態の確認 &gt;

図 6 は、Ru / Ba<sub>0.1</sub>La<sub>0.45</sub>Ce<sub>0.45</sub>O<sub>x</sub> (実施例 6) と、Ru / La<sub>0.5</sub>Ce<sub>0.5</sub>O<sub>x</sub> (実施例 2) の XRD パターンを示したものである。図に示したとおり、Ba<sub>0.1</sub>La<sub>0.45</sub>Ce<sub>0.45</sub>O<sub>x</sub> の主回折ピークの位置は La<sub>0.5</sub>Ce<sub>0.5</sub>O<sub>x</sub> のそれと全く変化がない。Ba の一部又は全部が La や Ce と固溶体を形成しているとすると、イオン半径の大きな Ba が格子内に存在するために Ba<sub>0.1</sub>La<sub>0.45</sub>Ce<sub>0.45</sub>O<sub>x</sub> の主回折ピークの位置が低角度側に移動するはずである。したがって、このことは、Ba が La や Ce と固溶体を形成していないことを意味している。

30

## 【0266】

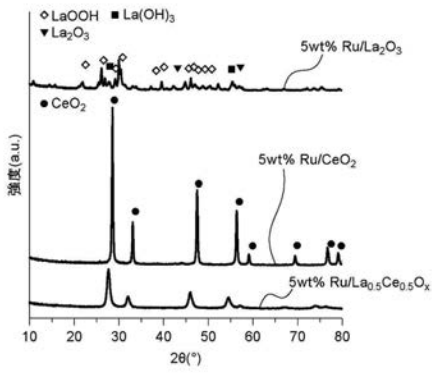
図 7 は、実施例 6 の触媒 (650 還元 Ru / Ba<sub>0.1</sub>La<sub>0.45</sub>Ce<sub>0.45</sub>O<sub>x</sub>) の表面を、収差補正型透過電子顕微鏡を用い、蛍光 X 線分析によって分析した結果である。ここでは触媒表面の、Ba、La、Ce の組成を分析し、その濃度を明暗で示してある。すなわち、各元素が高濃度に存在するほど、図上では明るく表示されている。図から明らかのように、La と Ce は触媒粒子でほとんど濃度がなく、触媒粒子中に均一に存在することを示している。

## 【0267】

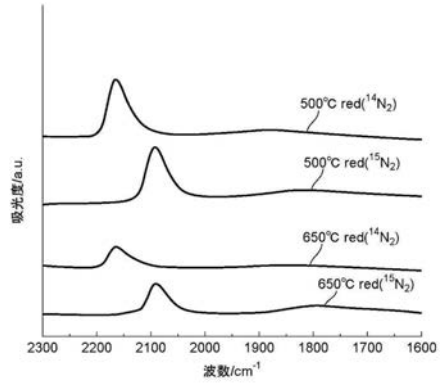
一方で、Ba は明らかに濃度をもって存在しており、例えば分析視野下中央の領域は特に高濃度に分布していることがわかる。以上の結果から、Ba は La 及び Ce と固溶体を形成していないことがわかる。

40

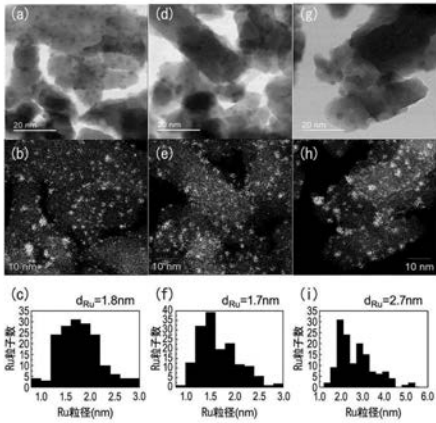
【 図 1 】



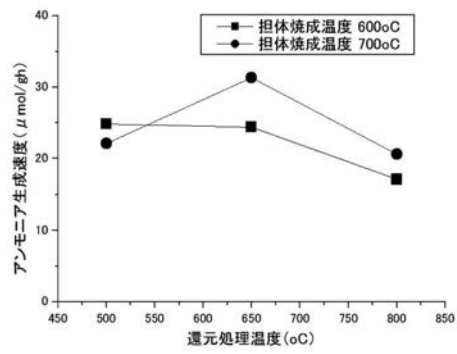
【 図 3 】



【 図 2 】



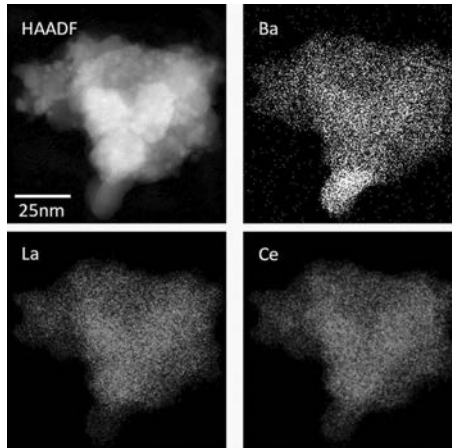
【 図 4 】



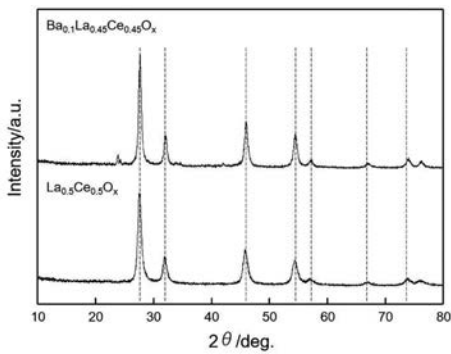
【 図 5 】

Ru/La <sub>0.5</sub> Ce <sub>0.5</sub> O <sub>1.75</sub>		Reduction temp. (°C)		
		500	650	800
NH <sub>3</sub> synthesis rate @350°C (mmol g <sup>-1</sup> h <sup>-1</sup> )	600	24.8	24.4	17.1
	700	22.1	31.3	20.6
	800			
H/Ru (%)	600	40	24	4
	700	46	35	11
	800			
SSA (m <sup>2</sup> g <sup>-1</sup> )	600	64	40	22
	700	47	42	21
	800			
SSA (@ the temp.@500red)	600	1	0.63	0.34
	700	1	0.89	0.44
	800			
Ru particle size by TEM (nm)	600	1.3	2.0	3.3
	700	1.8	1.7	2.7
	800			

【 図 7 】



【 図 6 】



## 【 国際調査報告 】

INTERNATIONAL SEARCH REPORT		International application No. PCT/JP2018/034515
<b>A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER</b> Int.Cl. C01F17/00 (2006.01) i, B01J23/63 (2006.01) i, C01C1/04 (2006.01) i  According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC		
<b>B. FIELDS SEARCHED</b> Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols) Int.Cl. C01F17/00, B01J21/00-38/74, C01C1/04  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) CAplus/REGISTRY (STN), DWPI (Derwent Innovation), JSTPlus/JST7580/JSTChina (JDreamIII)		
<b>C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT</b>		
Category*	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
X A	IVANOVA, A. S. et al., New Y(La)-M-O binary systems (M=Ca, Sr, or Ba): synthesis, physicochemical characterization, and application as the supports of ruthenium catalysts for ammonia synthesis, Kinetics and Catalysis, July 2004, vol. 45, pp. 541-546, particularly, tables 3, 4, experimental, p. 542, right column, ll. 7-9, p. 544, right column, ll. 4-16	1-2, 4-6, 8-17 3, 7
<input checked="" type="checkbox"/> Further documents are listed in the continuation of Box C. <input type="checkbox"/> 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 23.10.2018		Date of mailing of the international search report 06.11.2018
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/JP2018/034515

C (Continuation). DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT		
Category*	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
X A	LUO, X. et al., Effect of La <sub>2</sub> O <sub>3</sub> on Ru/CeO <sub>2</sub> -La <sub>2</sub> O <sub>3</sub> catalyst for ammonia synthesis, Catalysis Letters, 14 October 2009, vol. 133, pp. 382-387, particularly, table 1, fig. 2, p. 382, right column, ll. 25-28, p. 383, right column, ll. 26-35, p. 384, left column, ll. 24-27, right column, ll. 1-5	1-4, 6, 9-10, 13-14, 17 5, 7-8, 11-12, 15-16
X A	BELLIÈRE, V. et al., Phase segregation in cerium-lanthanum solid solution, The Journal of Physical Chemistry B, 05 March 2006, vol. 110, pp. 9984-9990, particularly, experimental procedures, fig. 2, p. 9985, right column, ll. 11-17, p. 9986, ll. 7-10	1-6, 9, 15 7-8, 10-14, 16-17
X A	IIOH, M. et al., Magnetic properties of Ba <sub>1-x</sub> La <sub>y</sub> PrO <sub>3</sub> and PrLu <sub>1-y</sub> Mg <sub>y</sub> O <sub>3</sub> with x and y ≤ 0.075, Journal of Solid State Chemistry, June 1999, vol. 145, pp. 104-109, particularly, sample preparation, p. 105, right column, ll. 20-28, p. 108, left column, ll. 9, 10	1-2, 4-5, 9, 15 3, 6-8, 10-14, 16-17
A	JP 2014-171916 A (NIPPON SHOKUBAI CO., LTD.) 22 September 2014, entire text & US 2015/0353369 A1, entire text & EP 2949625 A1 & CN 104936899 A	1-17
A	ZHANG, L. et al., Highly efficient Ru/Sm <sub>2</sub> O <sub>3</sub> -CeO <sub>2</sub> catalyst for ammonia synthesis, Catalysis Communications, 09 August 2011, vol. 15, pp. 23-26	1-17
A	CN 103706360 A (FUZHOU UNIVERSITY) 09 April 2014, entire text (Family: none)	1-17
A	JP 2016-112538 A (TOYOTA MOTOR CORPORATION) 23 June 2016, entire text (Family: none)	1-17
A	JP 2001-179092 A (MITSUI MINING AND SMELTING CO.) 03 July 2001, entire text (Family: none)	1-17
A	JP 8-141399 A (MITSUI CHEMICALS INC.) 04 June 1996, entire text (Family: none)	1-17

## INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.

PCT/JP2018/034515

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 2007-8799 A (ASAHI GLASS CO., LTD.) 18 January 2007, entire text (Family: none)	1-17
A	VENKATASUBRAMANIAN, A. et al., Synthesis and characterization of electrolytes based on BaO-CeO <sub>2</sub> -GdO <sub>1.5</sub> system for intermediate temperature solid oxide fuel cells, International Journal of Hydrogen Energy, 01 April 2010, vol. 35, pp. 4597-4605	1-17

国際調査報告		国際出願番号 PCT/J P 2 0 1 8 / 0 3 4 5 1 5													
A. 発明の属する分野の分類 (国際特許分類 (IPC)) Int.Cl. C01F17/00(2006,01)i, B01J23/63(2006,01)i, C01C1/04(2006,01)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. C01F17/00, B01J21/00-38/74, C01C1/04															
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 <table border="0"> <tr> <td>日本国実用新案公報</td> <td>1922-1996年</td> </tr> <tr> <td>日本国公開実用新案公報</td> <td>1971-2018年</td> </tr> <tr> <td>日本国実用新案登録公報</td> <td>1996-2018年</td> </tr> <tr> <td>日本国登録実用新案公報</td> <td>1994-2018年</td> </tr> </table>				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				
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) Caplus/REGISTRY (STN), DWPI (Derwent Innovation), JSTPlus/JST7580/JSTChina (JDreamIII)															
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	IVANOVA, A. S. et al., New Y(La)-M-O Binary Systems (M=Ca, Sr, or Ba): Synthesis, Physicochemical Characterization, and Application As the Supports of Ruthenium Catalysts for Ammonia Synthesis, Kinetics and Catalysis, 2004.07, Vol. 45, pp. 541-546, 特に, Tables 3-4, EXPERIMENTAL, 第542頁右欄7-9行, 第544頁右欄4-16行参照。	1-2, 4-6, 8-17 3, 7													
<input checked="" type="checkbox"/> C欄の続きにも文献が列挙されている。 <input type="checkbox"/> パテントファミリーに関する別紙を参照。															
<table border="0"> <tr> <td>* 引用文献のカテゴリー</td> <td>の日の後に公表された文献</td> </tr> <tr> <td>「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</td> <td>「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</td> </tr> <tr> <td>「E」国際出願日前の出願または特許であるが、国際出願日以後に公表されたもの</td> <td>「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</td> </tr> <tr> <td>「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)</td> <td>「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</td> </tr> <tr> <td>「O」口頭による開示、使用、展示等に言及する文献</td> <td>「&amp;」同一パテントファミリー文献</td> </tr> <tr> <td>「P」国際出願日前で、かつ優先権の主張の基礎となる出願</td> <td></td> </tr> </table>				* 引用文献のカテゴリー	の日の後に公表された文献	「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	「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	「E」国際出願日前の出願または特許であるが、国際出願日以後に公表されたもの	「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	「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)	「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	「O」口頭による開示、使用、展示等に言及する文献	「&」同一パテントファミリー文献	「P」国際出願日前で、かつ優先権の主張の基礎となる出願	
* 引用文献のカテゴリー	の日の後に公表された文献														
「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	「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														
「E」国際出願日前の出願または特許であるが、国際出願日以後に公表されたもの	「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														
「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)	「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														
「O」口頭による開示、使用、展示等に言及する文献	「&」同一パテントファミリー文献														
「P」国際出願日前で、かつ優先権の主張の基礎となる出願															
国際調査を完了した日 23.10.2018		国際調査報告の発送日 06.11.2018													
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) 西山 義之 電話番号 03-3581-1101 内線 3416	4G 1189												



国際調査報告		国際出願番号 PCT/JP2018/034515
C (続き) . 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	LUO, X. et al., Effect of La <sub>2</sub> O <sub>3</sub> on Ru/CeO <sub>2</sub> -La <sub>2</sub> O <sub>3</sub> Catalyst for Ammonia Synthesis, Catalysis Letters, 2009.10.14, Vol.133, pp.382-387, 特に, Table 1, Figure 2, 第382頁右欄25-28行, 第383頁右欄26-35行, 384頁左欄24-27行, 第384頁右欄1-5行参照。	1-4, 6, 9-10, 13-14, 17 5, 7-8, 11-12, 15-16
X A	BELLIERE, V. et al., Phase Segregation in Cerium-Lanthanum Solid Solution, The Journal of Physical Chemistry B, 2006.03.05, Vol.110, pp.9984-9990, 特に, Experimental Procedures, Figure2, 第9985頁右欄11-17行, 第9986頁7-10行参照。	1-6, 9, 15 7-8, 10-14, 16-17
X A	ITOH, M. et al., Magnetic Properties of Ba <sub>1-x</sub> La <sub>x</sub> PrO <sub>3</sub> and PrLu <sub>1-y</sub> Mg <sub>y</sub> O <sub>3</sub> with x and y ≤ 0.075, Journal of Solid State Chemistry, 1999.06, Vol.145, pp.104-109, 特に, Sample Preparation, 第105頁右欄20-28行, 第108頁左欄9-10行参照。	1-2, 4-5, 9, 15 3, 6-8, 10-14, 16-17
A	JP 2014-171916 A (株式会社日本触媒) 2014.09.22, 全文 & US 2015/0353369 A1, 全文 & EP 2949625 A1 & CN 104936899 A	1-17
A	ZHANG, L. et al., Highly efficient Ru/Sm <sub>2</sub> O <sub>3</sub> -CeO <sub>2</sub> catalyst for ammonia synthesis, Catalysis Communications, 2011.08.09, Vol.15, pp.23-26	1-17
A	CN 103706360 A (FUZHOU UNIVERSITY) 2014.04.09, 全文 (ファミリーなし)	1-17
A	JP 2016-112538 A (トヨタ自動車株式会社) 2016.06.23, 全文 (ファミリーなし)	1-17
A	JP 2001-179092 A (三井金属鉱業株式会社) 2001.07.03, 全文 (ファミリーなし)	1-17
A	JP 8-141399 A (三井東圧化学株式会社) 1996.06.04, 全文 (ファミリーなし)	1-17

国際調査報告		国際出願番号 PCT/J P 2 0 1 8 / 0 3 4 5 1 5
C (続き) . 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
A	JP 2007-8799 A (旭硝子株式会社) 2007.01.18, 全文 (ファミリーなし)	1-17
A	VENKATASUBRAMANIAN, A. et al., Synthesis and characterization of electrolytes based on BaO-CeO <sub>2</sub> -GdO <sub>1.5</sub> system for Intermediate Temperature Solid Oxide Fuel Cells, International Journal of Hydrogen Energy, 2010.04.01, Vol.35, pp.4597-4605	1-17

## フロントページの続き

(81)指定国・地域 AP(BW, GH, GM, KE, LR, LS, MW, MZ, NA, RW, SD, SL, ST, SZ, TZ, UG, ZM, ZW), EA(AM, AZ, BY, KG, KZ, RU, TJ, TM), EP(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), OA(BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GQ, GW, KM, ML, MR, NE, SN, TD, TG), 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, 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

特許法第30条第2項適用申請有り 平成30年1月15日 Chemical Science、第9巻、2230~2237頁、The Royal Society of Chemistryに発表 平成30年1月29日国立研究開発法人科学技術振興機構のウェブサイト プレスリリースとして発表 (<https://www.jst.go.jp/pr/announce/20180129/index.html>)

Fターム(参考) 4G076 AA02 AA18 AB07 BA15 BA42 BA43 BA46 BC02 BC07 BD02  
BE11 CA02 CA26 CA29 DA01  
4G169 AA03 BB02A BB02B BB06A BB06B BC10B BC13A BC13B BC42A BC42B  
BC43A BC43B BC44B BC51B BC66B BC67B BC70A BC70B CB82 DA05  
EA01Y EB18X EB18Y EB19 EC02Y EC22X FA02 FB05 FB09 FB14  
FB29 FB44 FC07

(注)この公表は、国際事務局(WIPO)により国際公開された公報を基に作成したものである。なおこの公表に係る日本語特許出願(日本語実用新案登録出願)の国際公開の効果は、特許法第184条の10第1項(実用新案法第48条の13第2項)により生ずるものであり、本掲載とは関係ありません。