# 科学研究費助成事業

平成 30 年 5月 28日現在

研究成果報告書

機関番号: 11301
研究種目:基盤研究(B)(一般)
研究期間: 2015 ~ 2017
課題番号: 15H04181
研究課題名(和文)メカノケミカル法による(M-AI)MFIゼオライトナノ粒子の合成と触媒特性
可容理明夕(茶文)Machanachamically applicated Synthesis of (NALINEL type reality and their
m 九昧 退石 ( 央文 ) Mechanochemicarty assisted synthesis of (M-AI)MFI-type Zeoffice and them catalytic properties
研究代表者
村松 淳司(Muramatsu, Atsushi)
東北大学・多元物質科学研究所・教授
研究者番号:40210059
交付決定額(研究期間全体):(直接経費) 13,300,000円

研究成果の概要(和文):FeをAIと共に骨格導入したMFI型ゼオライトのFe/AI比を変えて酸性度制御を目標に、 当該ナノ粒子の合成について、Si, AI, Feのそれぞれの(水)酸化物のメカノケミカル処理による非晶質化から水 熱合成を経て製造するプロセスの開発を目的とした。その結果、原子レベルでSi-O-Feの結合ができた複合酸化 物前駆体が得られ、次ステップの水熱合成により、目的の骨格置換したゼオライトを得ることができ、実用化プ ロセス開発に直結できる成果を得た。

研究成果の概要(英文): For the purpose of acidity control for MFI zeolite with the substation of Fe from a part of Al in the flame, the present study has been focused on the synthesis of MFI nanoparticles by the mechanochemical and the successive hydrothermal procedure. As a result, the precursor with Si-O-Fe structure has been formed and then the zeolite was finally obtained with the substitutional hetero-structure.

研究分野:物理化学

キーワード: メカノケミカル反応 ゼオライト 骨格導入 オレフィン合成

#### 1.研究開始当初の背景

近年オレフィン需要増加に伴い、ジメチルエ ーテル及びメタノールを原料として用いたオレフ ィン合成法 (DTO, MTO) が注目されている。本 反応は固体酸上で進行し、中でも ZSM-5(MFI 型ゼオライト)は選択性、寿命に優れた触媒であ る。しかしながら、ZSM-5内部の骨格 A1により発 現する酸点は、失活の原因となるコークの生成 も促進するという問題がある。これは A1 由来の 酸点が強すぎることが原因であるため、ゼオライ トに A1 由来の強酸点の他に別の種類の弱酸点 を導入することで、酸性質を調節する研究が行 われている。

ゼオライトの酸性質を調節する方法として AI, Ga, Fe, B 等の複数元素による骨格 Si 置換があ る。中でも Fe を AI と共に骨格導入した MFI 型 ゼオライト ((Fe, AI)-MFI) は、AI のみを導入し た場合と比較して触媒寿命が向上することが報 告されている[G. J. Kim and W. S. Ahn, *Appl. Catal.*, 71, 55 (1991).]。しかしながら触媒性能に 寄与すると考えられる、強酸点と弱酸点の比率 や、それぞれの酸点の密度が触媒活性に与え る影響は明らかとなっていない。

一方で、酸点同士の距離といった、酸点の分 布状態も触媒性能に強く関係していると考えられ る。例えばZSM-5においては、合成時のAI原料 の違い(Al(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub>aq. or Al(OH)<sub>3</sub>)によってゼオラ イト内部のAI分布が変化し、同じ酸密度であって もA1同士の距離によってブテンのクラッキング反 応における生成物選択性が変化する[P. Sazama, J.Dědeček, V. Gábová, B.Wichterlová, G.Spoto, S.Bordiga, J. Catal., 254, 180 (2008).]ことが報告 されている。よって複数元素系においてもそれぞ れの酸点の分布状態が触媒性能に影響を与え ている可能性が高い。しかし、種類の異なる酸点 の分布状態を制御し、触媒性能との関係を明ら かにした例は未だない。

通常(Fe, Al)-MFIの合成には、硝酸鉄や硫酸 鉄といった無機塩が原料として用いられる。 ZSM-5 における研究から、ヘテロ元素のゼオラ イトへの導入のされ方はその前駆体に大きく影 響を受けるため、(Fe, Al)-MFI においても出発 物質を変えることで、ゼオライト内部のヘテロ元 素分布を変化させることが可能であると考えられ る。一方、コーク析出に伴う細孔閉塞を回避する ためには、粒子のサイズが小さく、かつ結晶性が 高いことが有利である。すなわち、よくサイズと形 態が制御された MFI ゼオライトナノ粒子の合成 こそ必要な合成プロセス技術といえるが、その 研究例はない。これは通常の水熱合成法でゼ オライト結晶を得ると、結晶化度を上げることで 粒子成長が促進し、ミクロンサイズの大きな粒子 になってしまうためである。前頁の表は予備実験 で得た DTO 反応の触媒寿命に与える Fe-MFI 触媒粒子のサイズ効果であり、サイズが小さく外 表面積が大きいほど、コーク生成量が少なく、触 媒寿命が長い。従って、数十 nm 程度で、かつ 結晶性がよく、形態が制御できる合成プロセスと しては、粒子の核生成と成長の速度が制御でき、 粒子間凝集を抑制できるような反応場を設計す る必要があり、温度やpH 等の水熱合成条件を 比較的広範囲で設定できるプロセスの設計が必 要である。

研究の目的

ゼオライトの酸性質を調節する方法として AI, Ga, Fe, B 等の複数元素による骨格 Si 置換があ る。例えば <u>Fe を AI と共に骨格導入した MFI 型</u> <u>ゼオライト</u>は、その Fe/AI 比を変えることで酸性 度を制御できる。このゼオライト<u>ナノ粒子</u>の合成



について、Si, Al, Fe のそれぞれの(水)酸化物の メカノケミカル処理による非晶質化から水熱合成 を経て製造するプロセスの開発を目的とした。全 (水)酸化物の非晶質化が、原子レベルでの混合 を促進し、水熱合成時の複合酸化物前駆体生 成を促進する。また、次ステップの水熱合成は 前駆体転換反応速度制御条件のみを整えれば よく、真に表面反応律速成長で予測できる。得ら れた触媒は DTO 反応触媒として試験し、触媒 特性の与える活性、選択性、寿命について評価 する。さらに本法を Al, Ga, B や2種以上の骨格 Si 置換したナノ粒子合成に拡張し、実用化プロ セス開発を目指す。

研究はまず、Fe/Al 比を変えることで酸性度 を制御するため、Fe を Al と共に骨格導入した MFI 型ゼオライトナノ粒子の合成から始める。合 成は従来法を用いて、Fe, Al 任意な比で合成し、 酸性度を直線的に制御する方法の確立を目指 す。サイズ制御法は、すでに ZSM-5 ゼオライト 合成手法の中で独自技術として有しており、そ れを(Fe-Al)-MFI ゼオライトに応用する。

また、ヘテロ元素のゼオライトへの導入のされ 方はその前駆体に大きく影響を受けるが、(Fe, Al)-MFI においても同様である。そこで、従来法 に代わり、SiO<sub>2</sub> -Fe<sub>2</sub>O<sub>3</sub> AlO(OH) 間のメカノ ケミカル効果を採り入れ、Si, Al, Fe のそれぞれ の(水)酸化物のメカノケミカル処理による非晶質 化から水熱合成を経て製造するプロセスの開発 に着手する。全(水)酸化物の非晶質化が、原子 レベルでの混合を促進し、水熱合成時の複合酸 化物前駆体生成を促進する。また、次ステップ の水熱合成は前駆体転換反応速度制御条件の みを整えればよく、真に表面反応律速成長で予 測でき、溶解律速成長、拡散律速成長を考慮し なくてよい。

合成のポイントは SiO2 の種類である。非晶質 化しやすいエアロジルシリカをベースに用い、 AI, Fe の(水)酸化物を混合・粉砕し、原子レベ ルまで混合し非晶質化した前駆体を調製し、そ の後加水分解反応に供する。実用化をにらみ、 ごく普通のシリカを使用してのゼオライト合成に チャレンジする。この場合、Si, Fe, AIの原子レベ ル混合・非晶質化は少量のエアロジルシリカを 用い、その後通常の市販のシリカを混合しメカノ ケミカル処理を施した後、水熱合成するプロセ スを開発する。得られた触媒はDTO反応触媒と して試験し主に触媒寿命について評価する。さ らに合成法を AI, Ga, B や Fe を含めた2種以上 の骨格 Si 置換について拡張する。

- 3.研究の方法
- (1)【初年度】
- ゼオライトナノ粒子合成

まず従来法(テトラエトキシシラン、硝酸鉄、硝 酸アルミニウム、テトラプロピルアンモニウムヒドロ キシドを前駆体として用いる水熱合成)を用いて、 (Fe, Al)-MFI ナノ粒子合成に着手する。その際 には右の表の組成のものを合成する。 合成した粒子については種々のキャラクタリゼー ションを実施する。TEM, SEM 等電顕観察、 XRD や MAS-NMR 等の構造解析、EDX や XRF 等あるいは溶解させて ICP による組成分析、 NH<sub>3</sub>吸着やTPD, FT-IR分析による酸強度・分布 等の解析行い、経時中の溶液については UV-vis 等に解析を行う。

なお、「合成フローシート」は、Si/Fe=50, Si/Al=200の場合の合成例であり、このほか上の 表にあるように、種々の Fe/Al/Si の比の MFI 型 ゼオライトを合成して比較する。FeとAl比が与え る FT-IR スペクトルシフト等への影響を確認した ところ、違いが見られたことから、Fe/Al 比を連続 的に変えることにより極め細かな酸性度や分布 の制御が可能となろう。

また、対照実験となる、FeMFI と AIMFI の物 理混合試料(上の表中の下3項目)との比較を することから、Fe で部分置換した AIMFI の特性 を、より傑出させ、より明確にすることができるも のと期待される。

#### DTO 触媒活性試験

ジメチルエーテルからの低級オレフィン合成反応(DTO)触媒として使用し、種々の特性(比表面積、外表面積、酸性質、強酸点と弱酸点の比率や、それぞれの酸点の密度、酸点の分布状態など)が与える、活性、選択性、触媒寿命への効果を中心に試験する。また、使用前後の触媒の詳細なキャラクタリゼーションを実施して、失活の原因と触媒構造、組成等の因果関係について明らかにし、触媒調製の際の目標と指針にする。上図は使用する通常の固定床流通式反応器を中心とする装置と反応条件である。DTO反

応では、ジメチルエーテル100%をガス化して 使用する。

(2)【2年度】1. ゼオライトナノ粒子合成 引き続き、従来法によるゼオライトナノ粒子合 成を継続する。Fe/Al 比の効果については前年 度以上に、機器分析を用いて詳細なキャラクタリ ゼーションとともに解明していく。本年度は Fe や Al の環境構造の解析に放射光施設の利用も視 野に入れながら XAFS 等の手段を用いて解析 する。

### \_\_\_\_メカノケミカル法合成

下の図は、当研究室で開発した [K. Yamamoto et al., *Microporous Mesoporous Mater.*, 101, 90-9 (2007)] メカノケミカル法によ るMFI型チタノシリケートTS-1の合成プロセスを 図示したものである。酸化チタン(アンタースチタ ニア)と酸化ケイ素(シリカ)から遊星ボールミル により混合・粉砕して非晶質化して、構造指向剤 存在下で水熱合成することで、チタノシリケート TS-1 が生成する。高価なアルコキシド等を用い

Fe-MFI合成フローシート (Fe-MFI-M6: ボールミル条件M6)
ZrO <sub>2</sub> pot (45 ml)
< ZrO₂ balls (15 mm *7)
← Aerosil200 90.0 mmol (5.41 g)
α-Fe <sub>2</sub> O <sub>3</sub> 4.50 mmol (0. g)
Milling (600 rpm, 15 min /15 min, 24 h in total)
M6 (Si/Fe=20)
テフロン容器 (22 ml)
←─── M6 0.564 g
Carplex 0.793 g
← H <sub>2</sub> O 7.55 ml
← 40% TPAOH aq. 5.59 ml
↓ ← 2.0 M NaCl ag. 1.10 ml
溶液 (Si/Fe=50, TPA/Si=0.5, H <sub>2</sub> O/Si=30, Na/Si=0.10)
/ 撹拌 (r.t., 48 h)
水熱処理 (433 K, 120 h)
遠心洗浄 (10000 rpm, 30 min*5)
↓ 乾燥 (333 K, 24 h)
Fe-MFI-M6

Mechanochemical path anatase structure titania powder furmed silica mechanochemical reaction Conventional path Elo – OEL beak-down milling mechanochemical reaction Conventional path Elo – OEL beak-down milling mechanochemical reaction Conventional path elo – OEL beak-down milling mechanochemical reaction tratment crystallization tratment crystallization tratment crystallization tratment tratment

ず、安価な酸化物スタートで、付加価値の高い ゼオライトが合成できることを示した。

OBu

alkovide monomers

build-up

本研究ではこれに倣い、まず、Fe-MFI ゼオラ イトの合成を試みる。そこで、次のような合成パ スを考えた。すなわち、ボールミル用のジルコニ アポットに粉砕媒体のジルコニアボールと、Si と Fe の前駆物質のアエロジルシリカと酸化鉄(へ マタイト)を入れ、遊星ボールミルでよく粉砕する。 ヘマタイトで非晶質化に困難な場合は、FeOOH
 (ゲーサイトやアカガナイト)や Fe(OH)<sub>3</sub>等、別の
 Fe 前駆物質を使用する。鉄の出発物質の効果
 を見極めて、必要なら、Si と同様、複数の Fe 前
 駆物質を使用する。

その後、粉砕物(非晶質化した素材)とSiのも うつの前駆物質である、安価な市販のシリカ (Carplex)(必要ならFeも別の前駆物質を用意す る)を、粒子合成用のテフロン容器に入れ、 TPAOH を添加し、密閉して水熱反応を行う。こ の手順の確立には山本勝俊(北九州市立大)の 協力を得る。

Fe-MFI ナノ粒子の合成が成功したところでサ イズと形態の制御法の確立に移る。水熱合成に 供する溶液の HCI 濃度や pH、予備処理温度な どが、最終的に生成する粒子サイズや形態に影 響することは、予備実験等で判明しているので、 それらの反応条件を中心に調べる。

その上で、メカノケミカル法による(Fe, Al)-MFI ナノ粒子合成に着手する。SiO<sub>2</sub>  $-Fe_2O_3$ AlO(OH) 間のメカノケミカル効果を採り入れ、Si, Al. Fe のそれぞれの(水)酸化物のメカノケミカル 処理による非晶質化から水熱合成を経て生成 する合成反応を行う。合成した粒子については 種々のキャラクタリゼーションを実施し、作業仮 説通りに酸強度を Fe/Al 比に対して直線的に制 御できたかどうか検証する。また、ZSM-5 におけ る私たちの先行研究から、ヘテロ元素のゼオラ イトへの導入のされ方はその前駆体に大きく影 響を受けるため、(Fe、Al)-MFI においても出発 物質を変えることで、ゼオライト内部のヘテロ元 素分布を、従来法との比較から、それを検証す る。

# DTO 触媒活性試験

初年度同様、DTO 触媒反応を行い、(Fe, Al)-MFI ゼオライトナノ粒子の特性と触媒活性、 選択性、寿命との関係を明らかにする。DTO 反応における触媒寿命は、酸点上で進行する好ま しくない副反応のポリオレフィン化と炭素物質化、 さらにコーク析出に依存する。コーク析出を抑え るためには、外表面積が大きい、より小さな粒子 で、かつ酸強度が制御された触媒である必要が ある。そうした特性を有する触媒の反応結果を 詳細に(活性、選択性の時間変化、触媒の使用 前後の状態の詳細分析(構造、組成、比表面積、 サイズ、酸性度、酸強度等)から、反応成績との 相関関係を明確にし、それを(Fe, Al)-MFI ゼオ ライトナノ粒子合成に、要求される特性とともにフ ィードバックする。

フィードバックは実用化を睨んで、従来法で はなく、<u>メカノケミカル法合成</u>に目指して行 い、よりニーズに合う触媒設計と調製を行うため の条件づくりをする。

(3)【3年度】

従来法とメカノケミカル法による (M-Al)-MFI ゼオライトナノ粒子合成 最終年度は、メカノケミカル法による(Fe, Al)-MFI ゼオライトナノ粒子の合成プロセス開発 を完成させ、さらに Al, Ga, B や Fe を含めた2種 以上の骨格 Si 置換について拡張する。Ga, B の 置換型 MFI ゼオライト合成については、従来法 の水熱合成反応系では研究例[C. T-W. Chu et al., J. Catal., 93, 451 (1985). Y. Jin et al., Fuel Processing Technology, 115, 34 (2013).]があるこ とから、これらを参考に、初年度に実施し、確立 した手法である(Fe, Al)-MFI ゼオライトナノ粒子 合成条件を参考にして、生成条件を決定する。 (M, Al)-MFI ゼオライトナノ粒子(M は Ga, B)の 水熱合成条件が確立したところで、2 種以上の M が置換した MFI ゼオライトナノ粒子合成に挑 戦する。

従来法での(M, Al)-MFI ゼオライトナノ粒子(M は Ga, B)の水熱合成条件を参考に、メカノケミカ ル法による(M-Al)-MFI ゼオライトナノ粒子合成 に入る。2 年度で確立したメカノケミカル法による (Fe, Al)-MFI ゼオライトナノ粒子合成条件を参考 に、合成プロセスを設計し、ナノ粒子調製実験を 推進する。DTO 触媒特性も試験する。

#### 4.研究成果

メカノケミカル処理により合成したFe前駆体及 び Al 前駆体を用いた Fe 置換ゼオライト (FeSilicalite-1, FeZSM-5)の合成を行った。そ の際、メカノケミカル処理条件やゼオライトへの 転換時の実験条件を精査し、粒子サイズ制御を 行った。また、メカノケミカル法により調製した FeSilicalite-1、及び FeZSM-5のDTO反応での 触媒性能を、従来法により合成したものと比較し、 調製法による触媒性能の違いを評価した。以降、 メカノケミカル法で合成したFeSilicalite-1をMFS, ZSM-5をMZ, FeZSM-5をMFZ と称す。

合成手順は次に示す通りである。まずメカノケ ミカル処理による Fe 前駆体 (SiO<sub>2</sub>-Fe<sub>2</sub>O<sub>3</sub>) composite)、および Al 前駆体 (SiO<sub>2</sub>-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> composite) の作製を行った。窒化ケイ素製の容 器 (45 ml) 中に直径 15 mm の窒化ケイ素製ボ ールを7個入れ、次に Si 源である Aerosil® 200 を 60.0 mmol 加えた。この際使用した Aerosil は、 かさ密度が非常に低いため、一度水中に浸し、 120°Cで乾燥させて自然凝集させた後、乳鉢中 で 100 回ほど軽く叩いて細かくしたものを使用し た。次に Fe 源である α-Fe<sub>2</sub>O<sub>3</sub> 1.5 mmol, もしくは Al 源である AlO(OH)・nH<sub>2</sub>O (n = 0.23) 3.0mmol を加えた。ベーマイトの含水量は XRF 測定によ り求めた。続いて遊星ボールミル装置 (P-7. Fritsch Japan Co.,Ltd) に容器をセットし、600 rpmで15分回転、15分休止を1セットとし、それ を0~192 回繰り返すことによりメカノケミカル処 理を行った。以降、メカノケミカル処理時間はこ の回転と休止の合計時間のことを指すこととする。 Al の場合は、処理時間は 96 h のみとした。また、 蓋と容器の接合部付近はボールの運動に触れ

ない部分となりサンプルが徐々に堆積するため、 処理時間を4等分し、その都度容器内と蓋に付 着した粉末をスパチュラで軽く混合した。

次に Fe 前駆体や Al 前駆体をゼオライトへ転換 させた。まず 22 ml のテフロン容器中に SiO<sub>2</sub>-Fe<sub>2</sub>O<sub>3</sub> composite, SiO<sub>2</sub>-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> composite, Si/(Fe+Al) モル比調節用の SiO<sub>2</sub> (Carplex), NaCl, TPAOH, HCl, 水を加え、以下の組成の 混合物を作成した (組成 1Si: 0 ~ 0.02 Fe: 0 ~ 0.02 Al: 0 ~ 0.3 HCl: 0 ~ 0.5 NaCl: 0.5 TPAOH:  $10 \sim 45 H_2O$ )。その際、各 composite の Si/Fe or Si/Al モル比を 20, 各 composite と Carplex の密 度は 1.8 とみなし、混合物の全量が 15 ml となる よう計算し、投入した。例えばモル組成が (1Si: 0.02Fe: 0.01Al: 0.2HCl: 0.1NaCl: 0.5TPAOH: 30H<sub>2</sub>O)の混合物の場合、SiO<sub>2</sub>-Fe<sub>2</sub>O<sub>3</sub> composite 0.558 g, SiO<sub>2</sub>-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> composite 0.275 g, Carplex 0.523 g, H<sub>2</sub>O 5.45 ml, 2.0 M NaCl aq. 1.09 ml, 2.0 M TPAOH aq. 5.53 ml, 2.0 M HCl aq. 2.18 mlを撹拌しながら順に加えることで作製 した。混合物は室温で0.25~168h撹拌し、次に 50~110°C で予熱処理を0~72h行い、さらに 160 °C で 3~168 h 水熱処理した。水熱処理後 得た生成物を洗浄、乾燥し、540 °C での焼成を 行った。本章では以降焼成前の構造規定剤を 含んだ状態のものを TPA 型と称し、サンプル名 の前に"TPA-"と表記する。逆に、焼成後の状 態を deTPA 型と称し、サンプル名の前に "deTPA-"と表記する。触媒活性評価を行った 試料については、以下に示す処理により酸点を 発現させた。すなわち、合成終了後の段階では、 生成物は TPA+を細孔中に含んでいる。続いて これを大気雰囲気下,540°Cで12時間焼成し、 TPA+を取り除いた。さらに塩化アンモニウム水 溶液で 4 回イオン交換し、遠心洗浄、再焼成を 行い、ブレンステッド酸点を発現させた生成物を 得た。

## メカノケミカル処理による構造の変化

Fig. 1 に 0 ~ 96 h メカノケミカル処理を行った  $SiO_2$ -Fe<sub>2</sub>O<sub>3</sub> composite,  $\beta \downarrow U$  SiO<sub>2</sub>-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> composite の XRD パターンを示す。Fig. 1より、 SiO<sub>2</sub>-Fe<sub>2</sub>O<sub>3</sub> composite ではメカノケミカル処理時 間の増加によって α-Fe<sub>2</sub>O<sub>3</sub> に帰属されるピーク (2θ = 24.1, 33.2, 35.6, 40.8, 49.5°)の強度が減 少することが明確に確認された。これは、メカノ ケミカル処理中に内部の試料が回転するボール とボール、あるいはボールと容器外壁の間に挟 まれ、その時に加わるエネルギーによって非晶 質化が進行したためと推察される。一方、処理 時間の増加に伴い、Si<sub>3</sub>N<sub>4</sub>に帰属されるピーク (20 = 26.9, 33.5, 35.8, 41.2°)の増大が確認され た。これはメカノケミカル処理中にボールあるい は容器外壁が削れることで成分が混入したこと が原因と考えられる。SiO2-Al2O3 composite では、 0 h と 96 h の違いは Fe の場合ほど明確には確 認できなかった。これは原料として用いたベーマ イトの結晶性が Fe 源と比べて低いためであると

考えられる。しかしながら、0 h の試料に確認され る AIO(OH) 由来の 38.3, 49°付近のブロードな ピークが 96 h では消失しており、AI の場合も非 晶質化が進行したと考えられる。また Fe の場合 と同様に、96 h の試料には Si<sub>3</sub>N<sub>4</sub> 由来の弱いピ ークが観察され、若干の容器成分の混入が示唆 された。





Fig. 2 にメカノケミカル処理時間の異なる SiO<sub>2</sub>-Fe<sub>2</sub>O<sub>3</sub> composite の UV-vis スペクトルを示 す。なお縦軸は最大強度の部分を 1 として規格 化した。Fig. 2 より、処理時間の増加に伴い、 $\lambda =$ 300 ~ 600 nm の  $\alpha$ -Fe<sub>2</sub>O<sub>3</sub> 由来の吸収量が減少し、 相対的に $\lambda = 200 ~ 300$  nm 付近の孤立した Fe<sup>3+</sup> 種の割合が増加することが確認された。これは、 メカノケミカル処理によって Fe<sub>2</sub>O<sub>3</sub> の結晶構造が 崩れ、Fe 原子が SiO<sub>2</sub> ネットワーク中に徐々に拡 散したためと推察される。



Fig. 2 SiO<sub>2</sub>-Fe<sub>2</sub>O<sub>3</sub> composite の UV-vis スペクト ル

5.主な発表論文等 (研究代表者、研究分担者及び連携研究者に は下線)

[雑誌論文](計 1件)

1. H. Kobayashi, <u>M. Nakaya</u>, <u>K. Kanie</u>, <u>A.</u> <u>Muramatsu</u>, Precise Control in Characteristics of Nano-particulate MFI-Type Ferrisilicate and Their Catalysis in the Conversion of Dimethyl Ether into Light Olefins, *J. Environ. Sci. Eng. B*,**4**,1-8 (2015) (査読あり).

doi: 10.17265/2162-5263/2015.01.001

[学会発表](計 9件)

<u>1. K. Kanie</u>, M. Sakaguchi, F. Muto, <u>M. Nakaya</u>, T.Yokoi, <u>A. Muramatsu</u>, Synthesis of Sn-MFI Zeolite with Use of Mechanochemical Reaction 2017 AIChE Annual Meeting (2017). 2. 坂口萌, 小林裕季, <u>中谷昌史</u>, <u>蟹江澄志</u>, 村松淳司, メカノケミカル効果を利用した Sn 置

換多孔質シリケートの合成と Sn 含有率の制御, 第 118 回触媒討論会(2016).

3. 坂口萌, 小林裕季, <u>中谷昌史</u>, <u>蟹江澄志</u>, <u>村松淳司</u>, メカノケミカル反応を経由した水熱合 成による Sn 置換シリケートの調製, ナノ学会第 14 回大会(2016).

4. M. Sakaguchi, H. Kobayashi, <u>M. Nakaya, A.</u> <u>Muramatsu</u>, Mechanochemical effect for hydrothermal synthesis of Sn substituted MFI-type silicates, The International Chemical Congress of Pacific Basin Societies 2015 (2015.12).

5. H. Kobayashi, <u>M. Nakaya, K. Kanie, A.</u> <u>Muramatsu</u>, Fe-substituted MFI zeolites with different acidic properties for DTO reaction, International Symposium on Zeolite and Microporous Crystals 2015 (2015).

6. 坂口萌, 小林裕季, <u>中谷昌史</u>, <u>蟹江澄志</u>, <u>村松淳司</u>, メカノケミカル法による Sn-MFI の合 成とSn 含有量制御, 第 45 回石油・石油化学討 論会 (2015).

7. M. Sakaguchi, H. Kobayashi, <u>M. Nakaya, K. Kanie, A. Muramatsu</u>, Synthesis of MFI-type Sn substituted silicates via mechanochemical route,

The 15th Korea-Japan Symposium on Catalysis (2015).

8. H. Kobayashi, <u>M. Nakaya, K. Kanie, A.</u> <u>Muramatsu</u>, Conversion of dimethyl ether to light olefins over FeZSM-5 catalysts, The 15th Korea-Japan Symposium on Catalysis (2015). 9. 小林裕季, <u>中谷昌史</u>, <u>蟹江澄志</u>, <u>村松淳司</u>, FeZSM-5 ナノ粒子の合成及びその触媒活性, ナノ学会第 13 回大会 (2015).

〔その他〕

ホームページ等 http://www.tagen.tohoku.ac.jp/labo/muramatsu/

6.研究組織
(1)研究代表者
村松 淳司(MURAMATSU, ATSUSHI)
東北大学・多元物質科学研究所・教授
研究者番号: 40210059
(2)研究分担者
蟹江 澄志(KANIE, KIYOSHI)
東北大学・多元物質科学研究所・准教授
研究者番号: 60302767
(2)研究分担者
中谷 昌史(NAKAYA, MASAFUMI)
東北大学・多元物質科学研究所・助教
研究者番号: 80451681