解説論文

マイクロ波加熱を利用するメタン直接分解反応

Direct Methane Decomposition using Microwave Heating

宮越 昭彦¹、石丸 裕也^{2*}、長谷川 舞^{2*}、吉谷 志都岐^{3*}、小寺 史浩¹ Akihiko Miyakoshi, Hiroya Ishimaru, Mai Hasegawa, Shizuki Yoshitani, Fumihiro Kodera

- 3. 北海道大学大学院環境科学院
- 1. 〒071-8142 北海道旭川市春光台 2-2-1-6, 2. 〒060-8628 北海道札幌市北区北 13 条西 8 丁目, 3. 〒060-8628 北海道札幌市北区北 10 条西 5 丁目,
- Department of Materials Chemistry, Asahikawa National College of Technology, Shunkodai 2-2-1-6, Asahikawa, 071-8142, Japan
 - Graduate School of Chemical Sciences and Engineering, Hokkaido University, Kita 13, Nishi 8, Kita-ku, Sapporo, 060-8628, Japan
 - 3. Graduate School of Environmental Science, Hokkaido University, Kita 10, Nishi 5, Kita-ku, Sapporo, 060-0810, Japan

corresponding author*, e-mail address: miyakosi@asahikawa-nct.ac.jp

キーワード:マイクロ波加熱、メタン直接分解、水素製造、ニッケルカーボンナノオニオン

Keywords: microwave heating, direct methane decomposition, hydrogen producing, Ni-carbon-nano-onion

Abstract

The development of a direct methane decomposition process has been studied by combining a microwave heating reactor with a catalyst. The catalyst consisted of five layers: SiC layer as a susceptor to absorb microwave, and a layer consisting of a physical mixture of Ni, HZSM-5 zeolite and Mo₂C as a catalyst for methane decomposition. Under microwave irradiation, the catalyst activity was maintained for 80 hours. The key substance for catalytic activity is formed Ni-CNO; Ni-carbon nano-onion, which is generated by the interaction of carbon species during methane decomposition and Ni particles. In this paper, the functions of Ni-CNO are described from the viewpoint of catalysis and energy supply.

1. 緒言

2015年に合意されたパリ協定以降、世界各国では一段と厳しい温室効果ガスの排出規制を打ち出している。 我が国では2021年4月に温室効果ガス排出削減目標 を従来の26%から最大46%(2013年比)に引き上げた。 また同時にクリーンなエネルギー施策を展開すべく、 脱炭素化を前面に押し出して「2050年カーボンニュー トラル」を掲げている。これらの実現には既存技術には 無い再生可能エネルギーや新エネルギーに特化した技 術が不可欠である。また、こうした地球環境を維持する 技術は、すでに次世代産業の覇権を占う要素になりつ

^{1.} 旭川工業高等専門学校物質化学工学科、2. 北海道大学大学院総合化学院、

つあり、世界各国で熾烈な開発競争に発展する様相を 呈している。再生可能エネルギー分野では欧米がリー ドしており、わが国では技術立国としての立ち位置を 維持するために、新しい基盤技術の登場が切望されて いる。

このような機運の中で、CO₂ に次いで地球への温室 効果が高いメタンガスを直接的に変換させる熱分解反 応(CH₄ \rightarrow 2H₂+C)が注目されている。これは生成 水素をエネルギーキャリヤに利用でき、直接的には CO₂ を副生しないことが特徴である。この反応は中程 度の吸熱反応(76 [kJ/mol])であり、メタン分解を直 接行うと1000[°]C以上を要するが、適切な触媒の使用に より 400[°]C程度にまで反応温度を低減させることがで きる。そのため、多くの研究者が開発を推し進めてきた [1]。本稿で取り上げるマイクロ波(MW)を利用するメ タン直接分解も世界的に展開されており、とりわけ中 国では重要推進テーマの1つに選定されたことで報告 例が多い。

メタン直接分解の課題は、分解効率もさることなが ら、メタン分解炭素による触媒劣化である。メタン分解 に優れるほど、副生する原子状炭素が触媒表面に蓄積 し、触媒上にある活性点の失活を助長させる。このカー ボン被覆による失活現象、いわゆるコーキングが不可 避なため、触媒分野では長い間、工業的に困難な反応と されてきた。

前段が長くなったが、本稿では著者らが開発した MW 加熱を利用するメタン直接分解の研究を紹介し、 とくに触媒のニッケル(Ni)とメタン分解により生成し た炭素との複合体であるニッケルカーボンナノオニオ ン (Ni-CNO)の機能を解説したい。Ni-CNOの機能性 は MW を利用する化学変換やエネルギー素材への応用 など未開拓領域のヒントを示唆していると思われる。

メタン分解反応に関しては、Ni-CNO が触媒活性や耐 久性(触媒寿命)を左右するだけではなく、触媒反応にか かるエネルギー供給媒体としての役割を担うことが明 らかになった。本稿では鍵物質である Ni-CNO の特性 について実験データを交えながらその根拠を述べる。 なお、著者らは MW 反応器を利用して実験を行ってい るが、専門的見地からのマイクロ波の作用や触媒に与 える事象について議論し得るデータや経験が乏しい。 この点については、他者の論文から適宜、引用しながら 説明を加え、MW 波の特性を専門的に携わっている 方々に内容が伝わるように工夫した。

2. マイクロ波加熱-メタン分解反応装置

2-1. マイクロ加熱反応装置

本研究では、主にマルチモード型 MW 発振装置(四 国計測工業, *µ*-Reactor Ex, マグネトロン発振, 2.45 GHz, 最大発振電力 1kW) を反応器に使用した(Fig. 1)。 反応器のアプリケータ内に直径 30mm

の石英製反応 管(後述の触媒を充填)を設置し、メタンを反応管の上部 から導入してダウンフローで触媒層を通過させた。触 媒層温度はアプリケータに設置した横穴を通して放射 温度計(ジャパンセンサー製)で計測した。なお、MW 発振装置には、放射温度計の温度を基準に制御するモ ードとMW発振電力を固定化させるモードがあり、通 常は後者(450 W 一定)で実施した。反応成分の定量 は、未反応メタンおよび生成ガスについて、反応管にオ ンライン接続したガスクロマトグラフ装置(TCD 検出 器, FID 検出器) で行った。今回紹介する実験データ において、検出ガス成分はメタン未反応分と水素であ り、COやCO2、エタンやエチレンなどの成分は未検出 あるいは1mol%未満であった。

2-2. マイクロ加熱反応用触媒

我々の触媒の特徴は、メタン分解触媒層と MW を吸 収して加熱するサセプター層を合計 5 つの階層構造に 分け、石英管内に設置させる点である[2]。触媒層と触 媒装置の模式図を Fig. 1 に示す。





もし、触媒とサセプターを混合して単一相で仕込む と、サセプターである SiC と触媒を構成する Ni 成分 の固相反応が進行して合金が生成する。Ni-Si 合金は MW 吸収性に乏しく、触媒層温度を下げるほか、Niの 炭素固定化能を妨げることになる。詳細は既報で報告 した[2]。

メタン分解触媒は金属ニッケル (粒径 150 μ m 以下, 和光純薬) と H 型 ZSM-5 (SiO₂/Al₂O₃ 比=23,東ソ ー)、さらに炭化モリブデン (Mo₂C,和光純薬)を所定 量採取して、自転・公転ミキサー (シンキー) で 1 時 間混合した後にプレス成型し、触媒粒が反応管径の 1/10 以下のサイズになるよう調整した。このメタン分 解層は上から第1層、第3層、第5層になるよう配置 した。一方、サセプター成分は β 型 SiC (SICAT)をメ タン分解触媒の場合と同様にプレス成型を経て、粒径 を調整したものを使用した。このサセプター層は第2 層と第4層に位置させた。

3. メタン直接分解反応

3-1. Ni-CNO の特徴

まず Ni-CNO の特徴を紹介したい。Ni-CNO は Ni 粒子の周囲におよそ 200 から 500 層の同心球状炭素が 重なる構造を持つ。Fig. 2 に我々のメタン分解実験で 回収された Ni-CNO 試料の透過型電子顕微鏡写真 (TEM 像)を表す。



Fig. 2 TEM images of Ni-CNO.

このように金属を核種とするタマネギ様の炭素複合 体はニッケルのほか、鉄やコバルトなど幾つかの金属 で報告されている[3,4]。金属-CNO は MW 加熱に限 らず、高温電気炉やアーク放電を用いた方法、さらには 水中で MW を照射させる方法など多くの報告がある [4-6]。金属オニオンの生成条件としては、核になる金 属種がある程度の炭素を固溶させる性質をもち、そこ に高いエネルギー場とあまり炭素濃度が高くない炭化 水素の存在で形成するとされる[3]。

オニオン体の形成機構には諸説[3,7,8]あるが、初め に炭化水素が分解され、生成した原子状炭素がニッケ ル等の金属格子内に侵入して固溶体になる。さらに金 属格子内の炭素固溶量が限界を超えると今度は金属粒 子の周囲を辿って、原子状炭素が金属外表面を覆うよ うに堆積し始める。これが幾重にも逐次的に積層化す ることでオニオン構造に至る。核となる金属粒子の外 形が球状の場合は、炭素層も球状に近く、金属外形が多 角形の場合は、その形状に合わせて多角形の炭素層が 構築される。曲率の高い部分や多角形の頂点に相当す る部位には、炭素五員環など六員環以外の炭素環が配 置することで球形に近い形が維持されると考えられて いる[3]。

我々はニッケルの代わりに鉄やコバルトを成分とし て含む触媒でもオニオン構造が得られることを確認し た[9]。様々な金属への炭素固溶エネルギー値は古く、 大阪大学の藤田らが試算している[10]。



Fig. 3 The relationship between energy for forming a solid solution of carbonaceous and catalytic activity for methane decomposition.

この固溶エネルギー値(この値が大きいほど炭素が 溶解し難い)と我々が各種金属を触媒成分として MW-メタン分解を行った場合の活性値(実際には水素収率 の逆数を縦軸値に採用)の関係は Fig. 3 に見られるよ うに高い相関性がある。

なお、メタン分解触媒として炭素体に着目した研究 例も多く、Muradov らはグラファイトや活性炭、カー ボンナノチューブ (CNT) 等、評価した炭素体の中で フラーレン C60/70 が顕著なメタン分解率を示すことを 見出した[11]。さらに近年、Tokunaga ら名古屋大学の チームがフラーレンの活性化エネルギーやX線光電子 分光 (XPS) の結果に基づいて、フラーレンの曲面形成 に不可欠な炭素五員環(あるいは七員環)の炭素がメタ ン分子の吸着や分解に関与し、吸着したメタン分子に 対して p 電子のπ-π*電子の遷移を促すと説いてい る。また、フラーレンと同様に同心球型の多層炭素につ いても、高いメタン分解作用があると予測した[12]。こ れらによりメタン分解に有効な炭素種は、通常の芳香 環構造内に炭素五員環のような電子密度が異なる部位 が構造内に組み込まれる物質であり、それが反映され る形として球状構造など曲率が高い炭素の構造体が候 補になる。また、これらの説は我々の Ni-CNO がメタ ン分解に有効とする事実を後押しするものとなった。 さらに、この"球状"炭素は、MW によるメタン分解 のエネルギーを確保する点でも好ましい条件を備える。 この点については次項で説明する。

3-2. 反応経時における分解活性変化と WW 照射の関係

Fig. 4 は Ni-HZSM-5-Mo₂C+SiC (SiC: サセプ ター) 触媒を 4800 分 (80 時間) メタン分解 (CH₄: 50 [ccm], GHSV: 113 hr⁻¹, MW 出力: 450 W) を実施 したときの水素収率 (H₂収率, 上段) である。そして、 下段には、触媒やサセプター層の第 1~第 3 層を放射 温度計で測ったときの経時変化を表す。これは 1 日に つき連続 5 時間のメタン分解を行い,半日時間をおい てメタン分解を再開するサイクルで合計 16 回の分解 試験を行った。

H2収率は反応開始から 300 分では、触媒活性が徐々 に増加し (誘導期)、325 分から 2300 分の間は H2収率 にやや高低があるものの 80 mol%程度を維持しながら 活性は安定した (安定期)。さらに 2300 分を越えたあ



Fig. 4 The changes of H_2 yield and catalyst bed temperature in long time test.

たりから H₂収率は単調に下がる傾向が認められ、4800 分では活性が 10%にまで低下した(失活期)。以上のよ うに、触媒活性は大まかに誘導期-安定期-失活期と 一般的な触媒の経時劣化と同様の経過を辿ることが分 かった。なお、メタン分解は第1層と第3層の寄与が 大きく、第5層はメタン分解による回収炭素は少なか った。第1層と第3層では、メタン濃度や MW 吸収に よる発熱度の違いから、反応の進行に伴いメタン分解 に係る活性構造が異なることが予想される。この点は 3-3項で見解を述べる。

加えて、触媒再生については CO_2 を酸化剤として CNO 層を MW 加熱下で酸化処理 (C + $CO_2 \rightarrow 2CO$) すると復活する[9]。この CO_2 による再生処理は、紙面 の関係で割愛させて頂くが、CNO 層を薄くすることで 分解活性が復元することは確かである。

Fig. 4 下段の触媒層温度のグラフに注目頂きたい。 これは"MW 加熱ならでは"の特性がみてとれる。反応 開始から400分までMWによる発熱はSiC層(L2層) が優先的であるが、反応進行と共に強熱される部位は Ni が含まれる触媒層へと移行することが確認された。 さてNiを含む第1層と第3層でも温度履歴が異なる。 第1層は原料メタンに初めに接触する触媒層であるが、 触媒層温度は500分まで緩やかに上昇し、一度1000分 位で温度が下がるが、再び500℃程度に落ち着く。とく に第1層では互いに近い計測時点でも温度差が生じや すく、他の層よりも加熱挙動にムラが生じやすいこと が確認された。さらに第3層では反応開始から1000分 までは、ほぼ第1層に追随する形で温度が上昇し、さらに 650 分から 1500 分までの間に凸型の温度ピークを描いた後に、徐々に温度が低下した。この凸型の温度履歴は MW-メタン直接分解に認められる特徴的なパターンである。これは、前述の CO2による触媒再生処理後のメタン再試験時においても、同様の凸型ピークが現れる。

なお、これら各層の温度に関して、触媒層温度を表す 絶対的な数値としては、ほとんど意味をなさない。本結 果は各層の発熱性の違いを相対的に表す指標として認 識する必要がある。例えば、第3層が最も高温(595℃) になる 875 分において、目視では触媒層の内部が赤熱 する様子が観察された。電気炉でヒータ線が赤熱する イメージとすれば 700~800℃に相当する発色である。 875 分での H₂ 収率は 90%であり、熱力学的なメタン /水素の平衡値から H2 割合で 90%を達成するには 800℃以上が必要になる。赤熱の様子を踏まえると、触 媒層内部の温度は800℃相当の温度環境にあると推測 される。このように放射温度計で計測される触媒層温 度は触媒外表面の温度を局所的に捉えたにすぎず、触 媒層内部での強い発熱が伝搬された数値であることに 注意しなければならない。ただ前述のように、放射温度 計による計測結果は、触媒層の絶対的な温度環境を表 す数値とは言えないまでも、触媒層間での MW 吸収性 の違いやその経時変化を対照させる上で重要な情報と なる。

3-3. メタン分解構造の経時変化

前項ではメタン分解を主に担う第1層と第3層の温 度変化の違いを述べた。本項では、メタン分解構造の変 化の関係性にも触れる。Fig. 4のH₂収率グラフには、 第3層から回収した触媒試料のTEM像を付した。1 つは触媒反応開始後540分、もう1つは3000分(い ずれも別実験でメタン分解を行い、所定時間反応させ た後に第3層のカーボン層を回収してTEM観察した) の試料である。540分の段階では、触媒中のNiがメタ ン分解炭素と複合し、Ni-CNO構造が確認された。第 1層にも初めはNi-CNOが形成されるが、原料メタン が常に供給されるため、分解炭素の蓄積が滞ることが なく、過剰な炭素分がNi-CNOよりもCNTやアモル ファスに近い炭素体となって蓄積する。一方、第3層 では第1層でのメタン分解により、水素リッチなメタンに接触することになる。そのため1500分程度まで長く Ni-CNO の形態を保つことができる。Fig. 5に第1 層と第3層における形状変化を模式的に表した。

なお、この形状モデルは回収試料の空気下における 熱重量示差熱分析 (TG/DTA)の結果を加味したもので ある。MW 加熱下での炭素は回収部位に関係なく、電 気炉等の輻射熱媒体の反応で得られるコークよりも高 温での発熱ピーク (炭素燃焼ピーク)が認められた。こ れはメタン/アルゴンガス (無触媒)条件下で MW プ ラズマによりメタン熱分解した論文[13]に記載された カーボン種の TG/DTA データとよく一致した。即ち、 MW 下では炭素六員環網面の配向性が高く、黒鉛化が 進みやすいことを示唆した。



Fig. 5 Model diagram of structural change of carbon species and active structure of Ni-CNO.

L1 層は、結果的に黒鉛化した炭素や、黒鉛化度が不 足しているが、CNT やナノファイバー状カーボンの存 在が DTA 分析で確認された。L3 層は Ni-CNO と CNT やナノファイバー状のカーボンが示された。L1 層では 早期に Ni-CNO の凝集と黒鉛化が進行するため、メタ ン分解に有効な炭素活性点がエッジ部などの部位に限 定されると推測される。L3 層では、Ni-CNO を中心に 曲率平面にある炭素サイトが多く存在しメタン分解を 反応の長期にわたり担うと考えられる。

とくに L3 層では Ni-CNO が比較的長時間にわたり 保持できるため、触媒層温度の維持でも有利である。 MW 加熱特性に"ホットスポット"の形成がある。

本例の場合は個々のNi-CNO 粒子が接触するかどう かの近接した位置においてホットスポットが生じると 推測される。ホットスポットは MW 印加により Ni-CNO 粒界間に電磁波の集中点が発生したと捉えるこ とができる。

一般的にホットスポットは、MW による熱制御を暴 走させる要因となり、MW を応用する化学反応には好 ましくないとされる。これらは、Horikoshi らが精力的 に検証し、有機溶媒中に金属触媒を分散させた系を中 心に成書にまとめている[14]。なお、本反応については、 メタン分解の進行と共に Ni-CNO が形成されるため、 ホットスポットも反応進行と共に増える経過を辿る。 このため急に熱暴走する特性は緩和された状態にある と推測される。

我々はホットスポットの形成を実証できていないが、 Ni-CNOの凝集や触媒層の加熱挙動から、Ni-CNOの 形成時にホットスポットの発生数が最大になると仮定 すれば、L3層での凸型温度帯の出現が理解できる。た だ、CNT など長鎖状の構造体が徐々に成長すると、 MWのアンテナ効果により MW 印加点が散逸し、触媒 層温度は下降を辿る。それでもメタン分解エネルギー が維持できる限界までは、L3 層には Ni-CNO が多く 存在するため、メタン分解性は保持される。L1 層は、 逐次的に新しいアモルファス炭素が析出し、MW の吸 収効率を高めることで触媒層温度が維持されるが、黒 鉛化の進行と共にメタン分解点が減少する。Fig.4 の 4200 分以降の L1 層温度データと H2 収率の関係が、 それを反映している。

以上により、メタン分解活性はL1層とL3層の炭素 形状如何により、H2生成量や触媒耐久性に影響をもた らす。現時点では難しいが、理想的なメタン分解構造は、 Ni-CNO で構成された触媒層である。これは、メタン 分解炭素(五員環炭素)と、ホットスポット点の両方で 有利と考えられる。

3-4. ゼオライトの機能

メタン分解には Ni-CNO の他に HZSM-5 の酸性サ イトによる寄与がある。Victor らは SiO₂/Al₂O₃比の異 なる HZSM-5 ゼオライトを用いて MW 照射下でメタ ン分解を検討した。彼らは SiO₂/Al₂O₃比が少ないゼオ ライト、即ち、ブレンステッド酸性が強い HZSM-5 が 高い活性をもち、それは電気炉で反応させた場合より も MW 下の方が HZSM-5 の細孔内にある酸性サイト を活かすことができることを証明した[15]。

我々の実験でも、SiO₂/Al₂O₃比が小さい HZSM-5 を 適用すると触媒反応の誘導期を短縮でき、早くメタン 分解活性が安定化する(Fig. 6)。H₂収率に関する Ni-



Fig. 6 Comparison of H₂ yield using HZSM-5 with different Si/Al ratio as a catalyst.
Reac. Temp. : 823 K, CH₄ Flow Rate : 50 ccm

CNO と HZSM-5 の寄与の割合は、反応温度が低い場 合では HZSM-5 の影響が大きく、触媒層温度が 600° 以上に到達すると、8 割程度が Ni-CNO の作用に依る と予測される。これは、Ni を添加した触媒と Ni 無添 加の触媒とで活性比較した結果に基づく見解である。 なお、Mo₂C の添加はメタン吸着を促す効果があり、 1wt.%が最適である。

4. マルチモード反応器における炭素種の加熱性

本項ではマルチモード型反応器における炭素系物質の加熱特性を紹介したい。

Fig. 7 は石英製反応管にβ-SiC を充填(8.2 mL)し、 MW 発振を 100W から 1000W まで 100W 毎に出力を 上げて照射し、試料温度を放射温度計で測定したもの である。なお、温度計測にあたっては、測定部位を目測 で6分割(P1点~P6点)し、1つの部位につき5度 測定して求めた平均値を記した。放射温度計は反応器 の電力制御用とは別に、試料温度測定用を準備した。



Fig. 7 The temperature of β -SiC for MW power.

本測定の意図はサーモグラフィーと同じであるが、 温度を実測することで試料や触媒にかかる MW エネル ギーを具体的に推定できる。

なお、MW はアプリケータ奥の背面部から照射され、 発振部が回転しながら MW 加熱の均等化が図られる。 ただ、SiC 試料に限らず、Ni-CNO、CNT(市販品)、グ ラファイトなど、種々の炭素系試料を試したが、いずれ も正面左下部(P6 点)が高温になり、右上部(P1 点)が 低温になる傾向は変わらなかった。各発振出力に対す る加熱度合いは部位で異なるが、近似線に対する R²値 は 0.70 から 0.98 の範囲で相関がある。

Fig. 8は**Ni-CNO**(●, ○印, 実験回収品)や**CNT**(■, □印, 市販品) について、それぞれ別個に**Fig.7**と同様の方法で加熱特性を調べ、**P1**位置と**P6**位置について結果をまとめたものである。なお、前述の β −**SiC**(\blacktriangle , △印) も参考として記載した。

Ni-CNO と CNT は似た温度特性を示し、P6 位置と P1 位置の温度差は SiC よりも大きくなった。前項にお いて、第1 層と第3 層の加熱性の違いを説明したが、



Fig. 8 The difference of heating property of Ni-CNO and CNT with MW power.

Ni-CNOと CNT はいずれも SiC より高い MW 吸収-発熱作用があるため、触媒層温度が高く保持されたと 考えられる。Ni-CNO は強磁性体の Ni が核部に存在 し、電場と磁場、双方の加熱機構が影響している可能性 がある。また、Ni-CNO 自体の発熱特性も凝集の度合 や個々の粒径に少なからず影響されると推測される。 粒径や凝集を制御して規格化できるならば、良質な MW 加熱材としての応用が期待できる。最近、和田、 椿らによる白金/アルミナ系触媒におけるMW印加の 局所的な加熱影響を精密検証した例[16]があるが、この ような高精度の検証手段が確立されることで、集合体 としての MW 加熱特性だけでなく、ホットスポットの ような局所的に発生するエネルギー点の理解や応用が 進むと思われる。本項ではマルチモード反応器による 加熱特性を紹介したが、予め加熱装置の熱分布の偏差 を把握することで、新触媒の実験やスケールアップを 図る際の問題点を具体的に検証することができる。

5. まとめ

ここまでMW を利用するメタン熱分解反応の研究事 例を述べてきた。本稿では MW 加熱とメタン分解触媒 の特徴に主眼を置いたため、CO₂ による触媒再生や MW 発振電力の省エネルギー化を図った触媒開発の事 例など、MW 特性によって発現したいくつかの興味深 い結果を紹介しきれていない。この点は、他の論文や次 なる執筆機会に紹介したいと考えている。

メタン直接分解に関しても、まだ未解明の部分が残

されている。本例における MW 加熱でもたらされる最 大のメリットは、"カーボンを原子レベルで緻密でかつ 規則的な周期構造(高次な配向構造)に制御できること" にあると考えている。メタン分解の鍵はコーキングの 抑制である。オニオン構造として Ni に配向性の高い炭 素形態で固定できれば失活を回避できる。これは炭素 質劣化が問題となる他の触媒反応においても MW 加熱 が有効であるに違いなく、あとは幾多ある条件や触媒 の選定、そしてセッティング次第になる。加えて、カー ボンの強いMW吸収性を利用して効率的に熱エネルギ ーに変換できる点も新たなエネルギー利用の観点から 期待がもてる。おそらくは、各種炭素体における表面炭 素の電子密度を定量化する方法や異原子の導入技術を 開発できれば、コーキング対策や省エネルギー化、活性 点構造を担う炭素種の設計、の条件が揃うようになる。 そうすれば、今、世界が直面しているゼロカーボンに関 する課題を一気に解決へと導ける地点に近づく感覚す ら憶える。

真の鍵物質が「炭素」であることは疑うべくもないが、 炭素構造の形態やその変化で"毒にも薬にもなる"。こ の炭素構造を御しやすい加熱法は、電気炉等の輻射的 な熱伝播の利用では難しく、MWのように電磁波が局 所に集中できる特性でこそ適う。そのような観点で電 磁波エネルギーの活用を見直すことができれば、新し い化学反応ルートの開拓が実現できると思われる。

紙面の関係で紹介できなかったが、Ni-CNO を燃料 電池等の電極材や水分解触媒として応用する研究が進 展しつつある。こちらは既報[17,18]をご覧頂きたい。

最後に本研究に携わる者とすれば、新しい MW 応用 の化学技術は、化学反応の初めからではなく、反応途中 で形成される MW 吸収物質にこそ、実用化の鍵を握る 素材が潜んでおり、こうした着眼点で探索すれば、これ までにないエネルギー素材や電磁波を利用する新しい 化学反応が見つかるはずである。また MW 利用する化 学反応の実用化も近くにあると信じている。

引用文献

 U.P.M. Ashik, W.M.A. W. Daud, H. F. Abbas, Renewable and Sustainable Energy Reviews 44 (2015) 221-256.

- 2. 宮越昭彦, ケミカルエンジニアリング 59, No8, (2014) 596-606
- C. He, N. Zhao, C. Shi, X. Du, J. Li, Materials Chemistry and Physics 97 (2006) 109-115
- R. S. Ruoff, D.C. Lorents, B. Chan, R. Malhotra, S. Subramoney, Science 259 (1993) 346.
- 5. D. Ugarte, Nature 359 (1992) 707.
- W. de Heer, D. Ugarte, Chemical Physics Letter 207 (1993) 480.
- R. Hu, T. Furukawa, X. Wang, M. Nagatsu, Carbon 110 (2016) 215-224.
- J. Kang, J. Li, X. Du, C. Shi, N. Zhao, P. Nash, Materials Science and Engineering A 475 (2008) 136-140.
- 宮越昭彦、小寺史浩、水素エネルギーシステム (HESS 誌) Vol.44, No.1 (2019) 20-26.
- 10. 藤田英一、日本金属学会会報、第6巻、第 9号 (1967) 647-656.
- 1 1. N. Muradov, Catalysis Communications, 2 (2001) 89-94.
- T. Tokunaga, K. Kuno, T. Kawakami, T.
 Yamamoto, A. Yoshigoe, International Journal of Hydrogen Energy 45 (2020).
- M. Singh, A. Sengupta, K. Zeller, G.
 Skoptsov, R. L. V. Wal, Carbon, 143 (2019) 802-813.
- 14. 堀越 智編著、マイクロ波化学、三共出版 (2013).
- 1 5. V. Abdelsayed, D. Shekhawat, R. S. Tempke, Catalysis Today 365 (2021) 89–102.
- T. Ano, S. Tsubaki, A. Liu, M. Matsuhisa,
 S. Fujii, K. Motokura, W.-J. Chun, Y. Wada,
 Communication Chemistry, 3, 86 (2020).
- 1 7. F. Kodera, N. Yoshida, M. Inoue, M. Umeda, A. Miyakoshi, ECS Transactions 98, 9, (2020) 699-702.
- F. Kodera, R. Saito, H. Ishikawa, A.
 Miyakoshi, M. Umeda, Electroanalysis Vol. 31, No.7 (2019) 1245-1248.

Manuscript received:	Jul. 26, 2021
Revised:	Aug. 26, 2021
Accepted:	Oct. 4, 2021