特集

■摩擦中のバイオディーゼルの構造変化その場観察*

In-situ Observation of the Structural Changes of Biodiesel Fuel during Friction Motion

佐々木啓次 栗山裕樹 分根聖司 稲吉成彦 Keiji SASAKI Hiroki KURIYAMA Satoshi BUNNE Naruhiko INAYOSHI

山田幸一 Koichi YAMADA

The chemical reaction of FAME (Fatty Acid Methyl Ester) during friction motion has been investigated by using our newly developed in-situ observation system of the two-dimensional fast imaging FTIR-ATR spectrometer combined with the temperature-controlled friction equipment. The time-dependent chemical reaction of fuel molecules on the friction surface was obtained for the first time. By using thus-collected data, the process of deposit formation was clarified and confirmed the effectiveness of DLC (Diamond Like Carbon) to protect the deposit formation.

Key words: In-situ Observation, Chemical Reaction, Biodiesel Fuel, FAME, Deposit

1. はじめに

地球温暖化, 石油資源の減少に伴い, ディーゼルコ モンレールシステムでは, 燃費向上や排出ガス低減を 目指した燃料の高圧化が進んでいる.一方,在来型軽 油の代替として、バイオディーゼル燃料が90年代以降 実用化され、今後も使用量が増加することが予想され ている. バイオディーゼル燃料は生物由来の油や廃食 油などから製造され、その主成分は脂肪酸メチルエス テル (FAME: Fatty Acid Methyl Ester) である. FAMEは在来型軽油と比較すると, 分子内に二重結合 を持つため、熱や酸素などによる劣化を受けやすく、 安定性に劣る. そのため、主にインジェクタの摺動部 付近で劣化生成物であるデポジットが生じ、それらが 製品の駆動性の悪化や噴霧不良などの不具合を起こし やすい. 特に今後も高圧化の進むコモンレールシステ ムでは、バイオディーゼルでのデポジットを抑制する ことは製品競争力に直結する重要な課題であり、デポ ジットの要因物質, 生成メカニズムを明らかにし, 抜 本的な対策を講じることが求められた.

そこで本報告では、摺動部で発生するバイオディーゼル起因のデポジットの生成過程を分子レベルで明らかにするため、新たに開発した摩擦界面その場観察装

置を適用し、これにより解明したデポジットの生成メカニズムと、その対策について詳述する.

2. 開発した摩擦界面その場観察装置

摩擦現象を理解するため, 従来から多くの分析装置 を用いた解析が行われているが 1), これらの多くは、 摩擦試験もしくは実機の作動試験を行ったあとで摩擦 面を一旦引き離し,洗浄,前処理を行った後に分析す る "その後 (ex-situ)" 分析である. しかし, この方 法では移動、前処理によって摩擦面の状態が緩和した り変化してしまっているため、本当に摩擦中に起きて いることは"推定"することしかできない。摩擦中に は,発熱,圧力上昇,摩耗による表面形状の変化など, 様々な変化が動的に起こっており、真の摩擦現象の解 析には、摩擦中の状態を直接観察する"その場(in-situ)" 分析を行う必要がある. しかしながら、摩擦面のその 場観察を行った研究例は少なく, 分光法を用いた方法 などが一部行われているが²⁾³⁾,時間分解能や感度が 不十分で、ほとんど有効な情報が得られていないのが 現状である. そこで著者らは、摩擦面近傍の潤滑剤や 燃料分子の物理/化学変化をその場観察するため、摩 擦機構と観察装置を一体化した新たな摩擦界面その場

観察装置を構築した.

構築した装置では、分子レベルの吸着や化学反応を 定量できるよう、赤外分光法の一種である全反射赤外 分光法(FTIR-ATR)を採用した。この方法は、高屈 折率な赤外透過プリズムの背面から赤外光を導入し、 プリズムとサンプルの界面で全反射させ、プリズムか らサンプル側にわずかに浸み込んだ光(エバネッセン ト波)を解析することで、プリズム最表層から1μm程 度の領域の赤外スペクトルを得られる測定手法である。

Fig. 1に構築した摩擦界面その場観察装置の外観と、 Fig. 2に摩擦機構部周辺(Fig. 1(b)に相当する部分)の 概念図を示す. 摩擦機構部では, 潤滑油や燃料などが 満たされた環境下で, 試験片である球または円柱を往 復動させ, 赤外透過プリズムである半球形状のゲルマ ニウムと摩擦させる. そしてゲルマニウムの背面から, 全反射条件を満足するように赤外光を入射させ、ゲル マニウム/試験球間に存在する潤滑油,燃料などの分 子が摩擦によって変化する挙動を赤外スペクトルとし て測定できるシステムである. この摩擦機構部は、赤 外顕微鏡のステージ部に搭載されているため, 顕微 ATRでの測定が可能である. また、摩擦機構部は小型 の圧力チャンバになっており、10気圧までの耐圧設計 になっているため、二酸化炭素や冷媒ガスなどの気体 を封入した上でその場観察することも可能である. 摩 擦機構部のスペックをTable 1に示す.

Table 1 Specification of friction chamber

Sliding Speed (mm/s)	0.01 to 2.0	
Stroke (mm)	±5	
Vertical Load (N)	Up to 50	
Pressure (MPs)	Up to 1.0	
Temperature (℃)	-20 to 100	
Humidity (%)	D to 100	

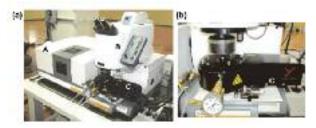


Fig. 1 Photographs of FTIR-ATR in-situ observation system

このシステムでは、ラピッドスキャンモードとイメージングモードという特性の違う2種類の測定が可能である。ラピッドスキャンモードは1つの赤外スペクトルを取得する時間が非常に短く、0.134秒ごとに測定

ができる. そのため、摩擦中の試験片の動きと同期さ せて、潤滑剤分子の挙動を連続的に測定することがで き,吸着や凝集,配向などの速い構造変化を追跡する ことが可能である. ラピッドスキャンモードで測定し たデータの一例をFig. 3に示す. 潤滑油としてオレイ ン酸を満たした中で試験球を往復駆動させたときの赤 外スペクトルを0.134秒ごとに測定しており、表示して いるスペクトルはC-H結合の伸縮振動領域で、そのピ ーク強度で油膜量を把握することができる. それぞれ の時間での測定位置と試験球の位置関係を概念的に示 してあるが、試験球が観察している視野(ゲルマニウ ム半球の中心)に来た瞬間に油膜量が減っており、試 験球が遠ざかるとともに、また油膜量が回復している ことがわかる. Fig. 3の下のグラフは、この油膜量の 時間推移と, 試験球の位置座標を示しており, 試験球 が観察視野に来るタイミング(図の2,4)に油膜量が 減少している様子が見て取れる. 以上のようにラピッ ドスキャンモードでは、摩擦中の潤滑剤のスペクトル を連続的に測定することができ, まさにその場での変 化を追跡することができる.

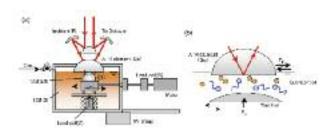


Fig. 2 Schematic diagram of in situ observation system

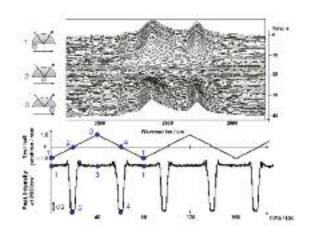


Fig. 3 The infrared spectra of oleic acid during friction motion measured by rapid scan mode

もう1つの測定モードはイメージングモードで、これは赤外検出素子を縦横に32個ずつ合計1034個の並べたFPA(Focal Plane Array)と呼ばれる検出器を用いて35 x 35μ m²の領域の光を一括で検出し、1つのイ

メージング画像として赤外スペクトルを測定すること が可能である.このモードでは時間分解能は約5秒と, ラピッドスキャンモードよりは劣るが、空間分解能は $1.1 \times 1.1 \mu m^2$ と非常に高い、そのため、摩擦面におけ る反応物の空間分布を高精度にその場観察することが できる. Fig. 4にイメージングモードでの測定例を示 す. 観察視野と試験球の位置関係をFig. 4の左部で示 しているが、試験球の接触領域の右上部分をイメージ ングで測定している.摩擦方向は図の左右方向になる ため、イメージング結果の下半分の領域が摩擦部で, 上半分が非摩擦部になるように測定している. 潤滑剤 としてはTCP(Tricresyl Phosphate)と呼ばれる耐摩 耗添加剤を使用しており、摩擦とともに分子中のP-O-Cの切断が起きており、切断量が多い部分を赤で、少 ない部分を青で示している. この結果, イメージの下 半分の摩擦をさせた部分は時間とともに切断量が顕著 に多くなっている. また、イメージの最下端部分がま ず赤く変化し、徐々にその領域が拡がっていることか ら、このP-O-Cは高面圧の摩擦部から乖離しやすいこ とがわかる. このようにイメージングモードでは摩擦 中の変化の空間分布をその場で把握することができ る. Table 2に本システムでの測定モードごとのスペ ックをまとめた.

Table 2 The specification of in-situ observation system

Type		Varian 3100FTIR + 600UMA
Rapid scan mode	Detection Circuit	MCT
	Spectral Range (cm ⁻¹)	5000 to 900
	Measurement Area (µm²)	35×35
	Effective Pixel Size (µm²)	35 x 35
	Time resolution (sec)	0.134
Inaging mode	Detection Circuit	32 x 32 MCT FPA
	Spectral Range (cm ⁻¹)	5000 to 900
	Measurement Area (µm²)	35 x 35
	Effective Pixel Size (μπ²)	1.1 x 1.1
	Time resolution (sec)	5.0

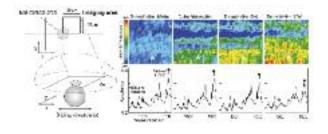


Fig. 4 The infrared spectra of TCP during friction motion measured by Imaging mode

3. 実験

バイオディーゼルでの摺動によるデポジット生成メ カニズムを明らかにするため、開発した摩擦界面その 場観察装置を用いて、摩擦中の化学反応を追跡した. Table 3に試験条件を示す. 実際のインジェクタと同 様に、潤滑状態が境界潤滑になるように条件を設定し た. また、表面状態をインジェクタと一致させるため、 赤外透過材料であるゲルマニウムの表面に鉄を高周波 スパッタリング法で成膜した. 鉄の薄膜は実測値で 20nm程度の厚みである. 供試燃料には, バイオディ ーゼルの主成分として一般的なオレイン酸メチルの試 薬(和光純薬工業)を使用した. 相手材である下部試 験片にはS45Cの円柱試料を使用しており、鉄と鉄の界 面にはさまれたオレイン酸メチルの摩擦中の構造変化 を追跡する. 今回は摩擦によるFAMEの変化をより顕 著に解析するため、軽油などには混合せず、オレイン 酸メチル100%で実験を行った.

Table 3 The condition of friction test

Sliding Speed (mm/s)	0.05	
Stroke (mm)	±0.75	
Vertical Load (N)	30	
Pressure (MPa)	0.1	
Temperature (°C)	80	

4. 結果, 考察

一定荷重で2時間摩擦させたときのオレイン酸メチ ルのスペクトルと初期のスペクトルとを比較したもの をFig. 5に示す. 摩擦係数は, 概ね0.2以下で安定して いた.摩擦中のスペクトルは0.1秒ごとに連続して測定 しているが、図では2時間経過後の代表的なスペクト ルを示している.摩擦前の初期のスペクトルでは、メ チルエステルに特徴的な1740cm⁻¹のC=O伸縮振動や, 炭化水素鎖に起因するC-Hの伸縮振動(2920, 2850cm⁻¹ など)とともに、C=C二重結合に起因する伸縮振動 (3005cm⁻¹) による吸収が見られる. 一方, 2時間経過 後のスペクトルでは,3005cm⁻¹付近のC=C二重結合ピ ークが減少し、同時に1340cm⁻¹付近の分岐構造を持っ た炭化水素鎖のピークの増加が見られた. また, 1700cm⁻¹付近のCOOH由来のC=O伸縮振動が増加し、 同時にアルコールの増加が見られた. さらに1580cm⁻¹ 付近ではブロードなピークの増加が見られ、1400cm⁻¹ 付近も同時に増加していることからカルボン酸塩の生成が示唆される.

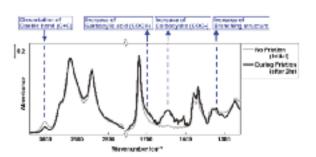


Fig. 5 Spectral change of FAME by friction motion

以上の摩擦中の化学変化をより詳細に理解するため、それぞれのピーク強度を経時変化として整理した結果をFig. 6に示す。摩擦時間の経過とともにFig. 6(a)に示したカルボン酸が増加し、同時にFig. 6(b)で示したアルコールの量がほぼ同じ曲線を描きながら増加する。そのため、カルボン酸の生成とアルコールの生成は同じメカニズムで起きていることがわかり、以下の化学式に示す加水分解が起きていると考えられる。

R-COOCH₃ (FAME) + $H_2O \rightarrow$

R-COOH (カルボン酸) + CH₃OH (アルコール) 次にFig. 6(c)に示したようにカルボン酸塩のピーク 強度が摩擦とともに上昇しており、これは系内に塩を 生成するものとして鉄しか含まないため、カルボン酸 鉄が生成していると推定される. また, Fig. 6(d)に示 したように摩擦の後期には分岐構造を持った炭化水素 のピークが上昇しており、C=C二重結合の乖離も見ら れたことから (Fig. 5), FAMEの分子同士が乖離した 部分から重合していると考えられる. さらにこれらの 経時変化を比較すると、摩擦初期の10分ぐらいまでの 間では加水分解によるカルボン酸、アルコールの生成 が盛んで、その後10分から40分くらいまでの間はカル ボン酸塩の生成が起きており、その後飽和している. そして摩擦後期においては、二重結合の乖離による重 合が起きていることがわかる. デポジットとは液体の FAMEに比べ分子量が大きく粘度も高い重合物を主成 分としていることが明らかになっており、この摩擦後 期に起きる分子鎖同士の重合が分子量を増加させ、デ ポジットとしての堆積を引き起こしていると考えられ る.

これらの観察した過程を検証するため、インジェクタバルブの摺動部付近に付着しているデポジットの断面TEM分析を行った結果をFig. 7に示す. 断面の画像と線分析による成分比を示した. 右側の拡大画像から

わかるように、もっともバルブに近い部分(図の13付 近) は鉄と酸素の濃度が高く、鉄酸化物が存在してい る. そしてデポジットの断面は成分的に2層に分かれ ていることがわかる. 第1層 (図中の6-12付近) はカ ーボンと酸素の成分比が高く,第2層(図中の1-5付近) は酸素量が低く,炭素の比率が非常に高い.その場観 察の結果では、加水分解で生成したカルボン酸が鉄表 面と反応し、カルボン酸鉄を生成する.これが第1層 に対応し, この層はカルボン酸塩主体のため酸素含有 量が多くなる.次に、摩擦の後期には、二重結合の乖 離による重合が顕著になり、これが第2層として堆積. この層は主鎖同士の重合物なので、酸素量は少なく、 炭素の比率が高くなる. 以上のようにその場観察で明 らかになった過程とその後分析であるTEM分析で解 析した結果が一致する。明らかにしたデポジット生成 過程をFig. 8に図示した.

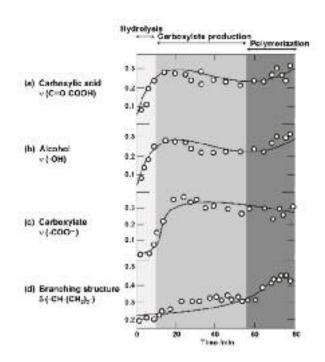


Fig. 6 The time-dependence of spectral intensity for each chemical structure

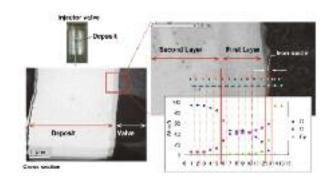


Fig. 7 TEM image of Biodiesel deposit

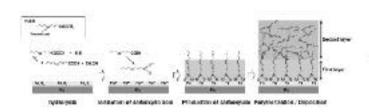


Fig. 8 Schematic diagram of mechanism of Biodiesel deposit

5. 対策効果の確認

明らかにしたデポジット堆積の過程(Fig. 8)から 判断すると,上流段階で原因物質を作らせないために 加水分解とカルボン酸のイオン化を抑制するのが最も 有効であると推定される. しかし, 加水分解とイオン 化は高温環境や水が存在する環境では必ず起こり,製 品の使われ方を考慮した場合,根本的に解消すること はできない. そこでデポジット堆積には、まずカルボ ン酸鉄の層が生成し、その上に分子量の高い重合物が 堆積してしまう過程に着目し, この下地としてのカル ボン酸鉄を作らせない対策を取ることとした. 生成さ れたカルボニルイオンは, 鉄表面の酸化鉄や摩擦によ って生じた新生面から溶出した鉄イオンと結合し, カ ルボン酸鉄を作る. そのため, この鉄イオンの生成を 抑える目的で, インジェクタの摺動部に化学的に不活 性なDLC (Diamond Like Carbon) 膜を成膜し,系内 の鉄イオンの量を減少させた. Fig. 9に効果を確認し た結果を示す. FAMEをその場観察装置で摩擦させ, 生成したカルボン酸塩量を二次元イメージで表してお り、摩擦材料にはDLCと鉄を用いた場合について示し ている.この結果,鉄を用いた場合には4時間,6時間 と経過するに従い赤い領域が増え続けており、カルボ ン酸塩の生成が摺動部全域において起きていることが わかる.一方,DLCを用いた場合は6時間経過後もカ ルボン酸塩の生成が見られず, デポジットに対する対 策効果を確認できた.

最後にベンチ試験でもインジェクタの噴射量推移を調べることで対策効果を確認した(Fig. 10). その結果, DLCがないインジェクタAの噴射量変化は約400時間で発生し, 一方DLCコーティングを施したインジェクタBは, 1200時間以上噴射量を維持することができた. この結果から, 摺動部にDLCコーティングを施すことによりデポジットを大幅に低減することが可能となり, デポジット対策として有効であることを明らかにした.

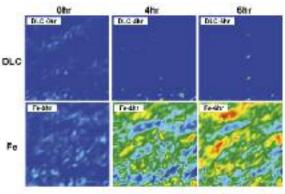


Fig. 9 The 2D image of production of carboxylate

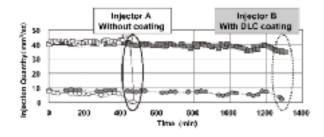


Fig. 10 The result of injection quantity with/without coating

6. おわりに

摩擦中の界面をFTIR-ATRで追跡する"摩擦界面その場観察装置"を新規に開発し、バイオディーゼル起因のデポジットの生成過程を解析した。その結果、バイオディーゼルの主成分であるFAMEは、加水分解、カルボン酸のイオン化、カルボン酸鉄の生成、重合物の生成の順でデポジットとして堆積するというメカニズムを直接観察することが可能になった。この観察結果を用いて、対策として表面を不活性にするDLC膜の適用を提案し、その有効性を確認。また、実機においても同様の対策効果があることを明らかにした。

<参考文献>

- 1) 例えば K. Varlot et al., Tribology Letters, Vol.6 (1999), pp.181.
- 2) T. W. Scharf, I. L. Singer, Tribology Letters, Vol.14 (2003), pp.3.
- A. Rossi, M. Eglin, F. M. Piras, K. Matsumoto, N. D. Spencer, Wear, Vol.256 (2004), pp.578.

<著 者>



佐々木 啓次 (ささき けいじ) 材料技術部 博士 (工学) トライボロジー関連の要素技術 開発に従事



栗山 裕樹 (くりやま ひろき) 新事業推進室 微細藻類の事業企画に従事



分根 聖司 (ぶんね さとし) 材料技術部 トライボロジー関連の要素技術 開発に従事



稲吉 成彦
(いなよし なるひこ)
材料技術部
トライボロジー関連の要素技術
開発に従事



山田 幸一 (やまだ こういち) ディーゼル噴射技術部 ディーゼル燃料関連の対応技術 に従事