光触媒を利用した CFRP リサイクルに関する研究

堀口勝三*1·森山実*2·多田晃*3·松峯拓郎*4

Photocatalytic CFRP recycling

HORIGUCHI Katsumi, MORIYAMA Minoru, TADA Akira and MATSUMINE Takurou

An experiment was conducted to recover carbon fiber from CFRP by recycling. CFRP small sheet pieces and spherical media were placed in a cylindrical can and held at 650° C for 0.5 hours at 12 rpm to accelerate decomposition. As the decomposition media, TiO₂, Al₂O₃, ZrO₂, Ti and none(no media), which were sintered after spherical molding, and those with anatase type TiO₂ coating were used. Recycling results were evaluated by SEM observation, elemental analysis, and line elemental analysis.

As a result, the good results were obtained in the case of rutile type TiO_2 (r), that is, without the coating of anatase type TiO_2 and in the case of None media, both of which had a C element concentration of about 99% and an O element one of about 1%. The shape of the recovered carbon fiber did not change the figure.

 $+ - \nabla - F$: CFRP recycling, Photo-catalyst, Spherical media, Thermal decomposition

1. 緒 言

CFRP(Carbon fiber reinforced plastics, 炭素繊維 強化プラスチック)は, 軽量化や強化を図るため, 航空 機, 自動車, 風力発電機, スポーツ用品などに多量に 使用されている.使用後, これらの廃材は, 現在のと ころ埋め立て処理されることが多い.もし, これらを 効率良くリサイクルできれば, 製造エネルギーを低減 化でき, 地球環境にもやさしい素材となりうる. CFRP リサイクルの方法としては, 熱分解法, 液化法, 物理的粉砕法, 電解酸化法などが研究されている^{1)~}³⁾.

一方, チタニアセラミックス (特にアナターゼ結晶型) は, 強力な酸化作用 (相手物質から電子を奪う作用) 4 があり, 最終的に, 周辺にある有機物などを CO_2 や H_2O に分解することが知られている. この原理を応用して, CFRP(炭素繊維強化プラスチック)を分解

- *2 長野工業高等専門学校名誉教授
- *3 株式会社羽生田鉄工所 研究開発室部長
- *4 株式会社羽生田鉄工所 研究開発室 原稿受付 2022 年 5 月 20 日

し、繊維だけを取り出してリサイクルまたは部分修復 ができる可能性がある.本研究では、基本的には熱分 解法の一種と考えられるが、チタニア(TiO₂)、アルミ ナ(Al₂O₃)、ジルコニア(ZrO₂)のセラミックスおよび Ti 金属などの分解メディアを用いて、実際に CFRP の分解やリサイクル処理が可能かどうか検証した.な お、実験に用いる分解メディアは、分解対象となる CFRP と接触状態にすることが分解効率を高めるこ とに結びつくと思われるので、分解メディアを直径1 ~3mm 程度の球状焼成体に成形し、回転容器内に分 解メディアと分解対象の CFRP 小片とを入れて回転 接触する構造となるよう装置を試作した.

2. 実 験

2-1 実験1 分解メディアの作製 2-1-1 球状顆粒の作製原理

アルギン酸は、カルボキシル基と対をなす陽イオン の種類によって物性が著しく変化する特徴を持つ. 滑 らかで高い粘性を示す水溶液から、しっかりとしたゲ ル構造まで、イオン交換により様々に、速やかに変化 する. 塩化カルシウム水溶液中にアルギン酸ナトリウ ム水溶液を注入すると、イオン交換され、塩化ナトリ ウム水溶液中に固形化したゲル状アルギン酸を得る

^{*1} 工学科機械ロボティクス系教授

ことができる 5).

この特徴を利用して、アルギン酸を含ませた各種セ ラミックススラリーを塩化カルシウム中にピペット 等を用いて滴下することにより、瞬時に分散液が表面 張力により球状にゲル化することができる.この原理 を用いて次節に示す球状の分解メディアを得た.

2-1-2 球状顆粒の作製

先ず,分解メディアである各種セラミックスの球状 焼成体を得るため,アルギン酸ナトリウムを用いて直 径 1~3mm 程度の顆粒を作製した.粉末原料は,表 1 に詳細を示すように,TiO₂粉末は石原産業㈱製 PT-201, Al₂O₃粉末は住友化学製 AES-12, ZrO₂粉末は 3mol%Y₂O₃を含む ZrO₂(部分安定化ジルコニア 3YZ), Ti 金属粉末は大阪チタニウムテクノロジーズ製 TMP-350 を用いた.

以下に、**TiO**₂を一例として、1 バッチ(1 ポット) 分の作製手順を①~⑦に示す.

①主成分がルチル型の TiO2 セラミックス粉末 60g をナイロンポットに入れ、アルミナ製粉砕ボールとエ タノールを加え、ボールミルで混合・粉砕し、スラリ ーを作製した. ②スラリーを乾燥後, 乳鉢を用いて再 度粉砕し微粉を得た. ③ガラスビーカに約 80℃以上 の蒸留水 150ml を入れ,アルギン酸ナトリウム 0.75 gを少しずつ混ぜて混合し、濃度 0.5 mass%のアルギ ン酸ナトリウム水溶液を作製した. ④TiO2 セラミッ クス微粉末②を溶液③に徐々に加え,よく振って流動 性がある状態のスラリー混合液を作製した. ⑤塩化カ ルシウム (CaCl₂) 5.0mass%水溶液約 200g 中に,ピ ペットを用いて上記④のスラリーを滴下させた.分散 溶液④は瞬時に固形化(ゲル化)し、球状顆粒ができる. ⑥球状顆粒を溶液から取り出し、蒸留水に24時間浸 漬洗浄した. pH6.0~7.0 となるまで何回か洗浄する と、Na が H に置き換わる. ⑦顆粒を 100℃程度で電 気炉乾燥した.

以上で,**TiO**₂の球状成形(球状顆粒化)を例にした が,Al₂O₃,**ZrO**₂,**Ti**金属などについても,同じ操作 で球状化成形した.⑤の状態を,図1に示す.

2-1-3 球状顆粒およびアナターゼ型チタニアコ ート熱処理

表2に,前節で作製した球状顆粒およびアナターゼ 型チタニアコートの熱処理条件の一覧を示す.球状顆 粒の熱処理については,以下の通りとした.TiO2につ いては,低温のアナターゼ型から高温で安定なルチル 型への相転移温度が約900℃である.前節で得たTiO2 原料顆粒粉末を 1250℃で 2 時間焼成し,ルチル型 100%の TiO2を得た.その他のセラミックスについ ては,特に相転移がないので,表2に示す融点(絶対

| 表 | 1 | 実験に用いた原料粉末 |
|-----|---|------------|
| IX. | | |

| 原料 | 純 度 | 平均粒子 | 比表面積 | メーカ |
|--------------|-------|-------|---------------------|---------|
| | [%] | 径[µm] | [m ² /g] | 型番 |
| TiO_2^{*1} | 99.99 | 0.25 | 7.1 | 石原産業製 |
| | | | | PT-201 |
| Al_2O_3 | 99.9 | 0.4 | - | 住友化学製 |
| | | | | AES-12 |
| ZrO_2 | 99.1 | 0.27 | 15.4 | 東ソー |
| $(3YZ^{*2})$ | | | | TZ-3Y |
| Ti | 99.1 | <45 | - | 大阪チタニウム |
| | | | | TMP-350 |

*1 99.1%ルチル型(高温安定型主成分)を含む TiO2

*2 3YZ: 3mol%Y₂O₃-ZrO₂(部分安定化ジルコニア)



図1 アルギン酸ナトリウム溶液を用いて TiO₂ 粉末を球状 成形した顆粒(焼成前の状態)

| 分解メ | 粉 | 球状顆粒 | TiO ₂ (a)コーティング |
|--------------------------------|-----|----------------------------|--|
| ディア | 末 | 熱処理 | 処理 |
| | 量 | 熱処理 | 熱処理 |
| | [g] | 試料名 | 試料名 |
| $TiO_2(r)$ | 60 | $1250^{\circ}C \times 2 h$ | 700°C×1h |
| | | $TiO_2(r)$ | TiO ₂ (r)- Coat TiO ₂ (a) |
| Al_2O_3 | 90 | 1450° C×2 h | 700°C×1h |
| | | Al_2O_3 | Al ₂ O ₃ - Coat TiO ₂ (a) |
| ZrO_2 | 180 | $1500^{\circ}C \times 2 h$ | 700°C×1h |
| | | $ m ZrO_2$ | ZrO ₂ - Coat TiO ₂ (a) |
| Ti | 100 | 1200℃×2 h | 700°C×1h |
| | | Ti | Ti- Coat TiO ₂ (a) |
| None | 0 | - | - |
| (なし) | | None | |
| ホロ(い) ルチル刑 ホロー ホロ(い) アナターゼ刑 ホロ | | | |

表2 各種メディア(セラミックス)の熱処理条件一覧

TiO2(r):ルチル型 TiO2, TiO2(a):アナターゼ型 TiO2

温度)の 2/3 の温度で焼成した. Ti 金属については,酸化を防ぐため, Ar 雰囲気中で熱処理を行った.

各メディアの顆粒表面にアナターゼ型 TiO₂ コーテ ィングし,そのリサイクル効果を調べた.即ち,作製 した TiO₂, Al₂O₃, ZrO₂, Ti の各球状顆粒に熱処理を 行って強度を高めた後,さらに,顆粒表面にアナター ゼ型 TiO₂コーティングを行った.コーティングには, 水溶性二酸化チタンコーティング剤 「光触媒バルク コート PTA-85」として市販されている KDD㈱製 0.85wt%ベルオキシチタン酸水溶液を用いた.PTA-85は,室温でアモルファス状態であるが,250℃以上 の焼成でアナターゼ型,800℃以上の焼成でルチル結 晶型が出現するので、700℃で1時間焼成し、アナタ ーゼ型を得た.結晶相もX線回折法で確認した.

- 2-2 実験 2 CFRP リサイクル (分解) 実験
- 2-2-1 リサイクル装置

実験に用いた CFRP は、三菱レイヨン製ツイルク ロス(Twill cloth)プリプログと UD(Uni-directional) プリプレグをオートクレーブ処理したものであるが、 本実験報告では、分解処理で樹脂分の残量が多かった クロスプリプレグの結果のみ報告する. UD プリプレ グのものは、クロスプリプレグのものより分解が容易 で、樹脂分もかなり少なく、分解が容易であった. CFRP の作製方法は、著者らの文献⁶⁾に詳細を記した.

図2に試作したリサイクル装置を示す. 直径 70mm×長さ95mmのステンレス製円筒缶にCFRP の切出し片数個と各種分解メディア全量(TiO₂の場合 60g)を詰めて蓋をした. 電気管状炉(2分割型)を用い て周囲から均一に円筒缶を加熱できる構造とし,また, 円筒缶の軸が水平を保った状態で,毎分12回転で連 続回転させながら,所定の温度(350℃~750℃)と時間 (0.5h)加熱保持し,その後自然放冷した.リサイクル 温度は,円筒缶の中心に穴をあけ,熱電対で缶内の温 度を測定した.電気管状炉は,管状炉ヒーターの近く に別の熱電対を配置し,この熱電対温度に基づいて温 度制御した.

2-2-2 CFRP リサイクルの温度による影響

CFRP リサイクル処理における温度の影響を調べ る実験については、分解メディアはルチル形 TiO₂に PTA-85 を用いて TiO₂ コーティング処理したもの、 すなわちアナターゼ型 TiO₂のみを用い、保持時間は 0.5h 一定とした.リサイクル加熱温度を 350℃から 750℃まで 100℃ステップで変化させ、リサイクル処 理における分解の程度を調べた.この実験結果より、 分解に最適なリサイクル温度(650℃)を求めた.温度 と時間の関係を図 3 に示す.

2-2-3 各種メディアによる CFRP リサイクル実験

ルチル型 TiO2 ボール, Al2O3 ボール, ZrO2 ボール, Ti 金属ボールそれぞれ 2 種類, すなわち, 球状成形 したセラミック焼成品そのままのものと, さらにその 各メディア表面にアナターゼ形コーティングしたも の,以上合計 8 種類の素材を用いて CFRP のリサイ クル処理を行った.実験では,以上の他に,効果を確 認するため,分解メディアを全く用いず単純に所定温 度と時間で加熱分解するサンプル(円筒缶の回転は行 っている)も加えた.リサイクル温度は2-2-2節 の実験結果より,650℃一定とし,処理時間は0.5hに 統一した.750℃で分解すると,Cが酸化する危惧が



(b)電気管状炉内を回転するリサイクル円筒缶



(a)本体 白い円筒形状:2分割環状電気炉
 図2 CFRPリサイクル試作装置
 円筒缶内に、分解メディアと炭素繊維を詰め、毎分12
 回転させながら電気管状炉で外部より加熱。



図3 リサイクル処理における加熱温度と時間の関係

表3 TiO₂ アナターゼコーティング処理の分解メディアを 用いた CFRP のリサイクル処理

| 試料名 | メディ | 分解リサイクル |
|---|-----|-----------|
| | ア量 | 処理 |
| | [g] | 温度×時間 |
| TiO ₂ (r)-CoatTiO ₂ (a)-350 | 60 | 350℃×0.5h |
| TiO ₂ (r)-CoatTiO ₂ (a)-450 | 60 | 450℃×0.5h |
| $TiO_2(r)$ -Coat $TiO_2(a)$ -550 | 60 | 550℃×0.5h |
| TiO ₂ (r)-CoatTiO ₂ (a)-650 | 60 | 650℃×0.5h |
| TiO ₂ (r)-CoatTiO ₂ (a)-750 | 60 | 750℃×0.5h |

表4 各種分解メディアを用いた CFRP の分解 (温度 650℃×時間 0.5h 一定)

| 1111 1111 11111 | 갉 | メディ | |
|-----------------|------------------|----------------------------------|-----|
| 頼処刀 | 武行石 | | 771 |
| 解メア | 球状顆粒熱処 | TiO ₂ (a)コーティ | /重 |
| イアの | 理 (コーティ | ング処理 | [g] |
| 種類 | ング処理なし) | | |
| $TiO_2(r)$ | $TiO_{2}(r)-650$ | TiO ₂ (r)- | 60 |
| | | CoatTiO ₂ (a)-650 | |
| Al_2O_3 | Al_2O_3 -650 | Al ₂ O ₃ - | 90 |
| | | CoatTiO ₂ (a)-650 | |
| $ m ZrO_2$ | ZrO_2 -650 | ZrO_2 - | 180 |
| (3YZ) | | CoatTiO ₂ (a)-650 | |
| Ti | Ti- 650 | Ti-CoatTiO ₂ (a)- | 100 |
| | | 650 | |
| None | None-650 | None-650 | - |

あるためである.

表3および表4に,2-1および2-2節について の実験条件の一覧を示す.

3. 実験結果と考察

3-1 CFRP リサイクルの温度による影響

表5に、ルチル型の TiO2 粉末を球状化処理後、 PTA-85 コーティングにより、アナターゼ型 TiO2 を 表面にコーティングした分解メディアを用いて、350 ~750℃で 0.5h間 CFRP リサイクル処理(分解処理) した結果を示す.表中には,光学顕微鏡像および SEM 観察像を示す.長く細い形状の繊維以外の部分(白い 部分など)は、繊維を保持しているマトリックス樹脂 (エポキシ樹脂)部分で、熱分解されずに、残った部分 である.350℃の処理では、カーボン繊維がまだ観察 されず,樹脂で全体的に覆われた状態で,分解不十分 な状態である. 450~750℃の処理では, 炭素繊維の一 本一本が明確に確認でき、樹脂分も残ってはいるが, 高温処理になるほど樹脂量は減っている.650~ 750℃近辺が、炭素繊維が最も鮮明で、樹脂量も最も 少なかった.一般に、炭素の酸化温度は、大気中では 500~600℃との報告 ⁷⁾がある. 750℃では、炭素繊維 の酸化が問題となると思われるので、本実験の中では、 650℃が最も適切な分解温度と判断した.

3-2 CFRP リサイクルの各種分解メディアによる 影響

表6に,リサイクル分解処理を650℃×0.5h 一定とし,分解メディアの種類を変化させて,分解処理を行った結果の一覧を示す.

全体的に見通すと、いずれも炭素繊維の原形がしっ かり確認でき、繊維の損傷もほとんど見受けられない. 改良を加えれば、本方法での炭素繊維のリサイクルも 技術的には可能と思われる.ただ、650℃においても 樹脂分がわずか残り、このわずかな部分の除去方法が 課題となる.特にAl₂O₃、ZrO₂、Ti系は、コーティン グ処理したものを含めて、残量している樹脂量が多か った.TiO₂系と分解メディアを用いず回転しながら 空気中で加熱したもの(試料 None-650)は、炭素繊維 の形状もしっかり残り、残留樹脂量も少なかった.分 解メディアを用いなくても良好な結果であったこと は意外な結果であり、加熱するだけでも十分な効果が 得られることを示していると思われる.

表 7に、アナターゼ型 TiO₂ コーティングした TiO₂ 分解メディアを用いた $350 \,^{\circ}$ の実験 (TiO₂(r)-CoatTiO₂(a)-350)の詳細分析結果(SEM 像,組成の面 分析、ライン元素分析結果)を示す. C と O の面分析 結果像から、C と O は SEM 像と対比すると、共に表 表5 TiO₂ アナターゼコーティング処理の分解メディアを 用いた CFRP のリサイクル処理における温度による変化 (分解メディア:アナターゼ型 TiO₂, 各 60g)



面残留樹脂部分の C と O の像であり,全面的に樹脂 で覆われていることが分かる.ライン分析の結果から, 大部分は C 元素であるが,樹脂中には, O, Ti 成分な どが残留していることを示している(マトリックスの エポキシ樹脂には O 元素が成分として含まれている).

表 8 に, TiO₂メディアを用いた 650℃の実験 (TiO₂(r)-CoatTiO₂(a)-650)の詳細分析結果を示す.

| 分解メ | 球状顆粒焼成品(コーティング処理なし) (表面 表材そのもの) | 球状焼成後 TiO ₂ コーティング処理 (表面アナターゼ型 TiO2) |
|--|--|--|
| TiO ₂ ルチル 型ボー ル 60g | TiO2(r)-650 Image: State | TiO2(r)- CoatTiO2(a)-650 評細:表8参照 |
| Al ₂ O ₃ ボール 90g | Al ₂ O ₃ - 650 | Al ₂ O ₃ - CoatTiO ₂ (a)-650 詳細:表9参照 |
| ZrO ₂ ボール 180g | ZrO2-650 評細:表10参照 | ZrO ₂ - CoatTiO ₂ (a)-650 |
| Ti ボール 100g | Ti-650 | Ti- CoatTiO ₂ (a)-650 新聞 詳細:表11参照 |
| メディ アなし Og | None-650 | |

表6 各種分解メディアを用いた CFRP の分解(温度 650℃×時間 0.5h 一定)

SEM 像から,樹脂がなく炭素繊維がはっきり見える 部分と樹脂で表面が覆われている部分が混在している が,面分析の結果より炭素繊維の部分には高濃度の C が観察され,O元素は観察されていない.O元素は, 樹脂で覆われた部分のみである.ライン分析結果を見 ると,繊維が露出している部分では C が安定して観察 されているが,樹脂の部分では,上下の濃度変化が激 しい.表面の凹凸が激しいためと思われる.Ti は,樹 脂部分で観察されるが,炭素繊維部分では観察されな い. 表 9 に, アナターゼ型 TiO₂ コーティングした Al₂O₃ の 650° Cの実験(Al₂O₃-CoatTiO₂(a)-650)の詳細分析結 果を示す.面分析の結果を見ると,表面には樹脂がか なり残った状態であり,樹脂部分には多くの C, O, Al 成分が含まれていることが分かる.炭素繊維の部分 では,Cが多く,O,Ti元素量は少ない.

表 10 に, ZrO₂分解メディアを用いた 650℃の実験 (ZrO₂-650)の詳細分析結果を示す.Al₂O₃の場合と同じ く,樹脂部分には C, O が含まれている. Zr について は,樹脂部分にも残っていない.表面に粉粒の形状の

表7 TiO₂(r)-CoatTiO₂(a)-350 試料の詳細分析



表8 TiO₂(r)-CoatTiO₂(a)-650 試料の詳細分析



ZrO2メディアが残っている.

表 11 に金属 Ti 分解メディアを用いた 650℃の実験 (Ti-CoatTiO₂(a)-650)の詳細分析結果を示す. この場合 は ZrO₂ と同様に、樹脂上で O 元素が多くみられ、Ti は、樹脂の上にも、炭素繊維の上にもほとんど残って ない、ライン分析の結果をみても、同様のことが示さ れている.

3-3 CFRP リサイクルの元素分析結果

図4に、350~750℃でアナターゼ型 TiO2 コーティ

ングした TiO₂ 分解メディアを用いてリサイクル実験 をした場合,リサイクル温度と C 元素濃度,O 元素濃 度の関係を示す.リサイクル温度上昇に伴い,炭素濃 度は 68.7 から 94.3at.%に上昇し,一方,O 元素濃度 は,25.5 から 5.2at.%まで低下することが分かった. 650~750℃では,91.5~94.3at.%の炭素濃度であるか ら,大部分の樹脂成分を除くことができる温度と言え る.さらに性能を向上させるためには,TiO₂よりもも う一段分解促進できる分解メディアを開発すること,



表9 Al₂O₃-CoatTiO₂(a)-650の詳細分析

表 11 Ti-CoatTiO₂(a)-650の詳細分析





図4 アナターゼ型 $TiO_2(a)$ コーティングした TiO_2 分解メディアを用いたリサイクル温度に対する CFRP の C および O 元素含有量の変化



図5 CFRP リサイクルの C および O 元素濃度に及ぼす分 解メディアの影響(650℃×0.5h)

円筒缶内に空気やガスを送り込んで分解効率を高める こと,などの工夫が必要と思われる.

図5に、CFRP リサイクルの C および O 元素濃度 に及ぼす分解メディアの影響を示す.具体的には、 650℃で 0.5h 間, TiO₂, Al₂O₃, ZrO₂, Ti,および分解 メディアなし(None)の場合に対し、さらにそれぞれに つきアナターゼ TiO₂ コーティング処理を行わない場 合と行った場合の両方について、元素濃度を調べたも のである.即ち、各分解メディアに対し4つの元素分 析結果を行い、前半分の2つは、焼成後のメディアを そのまま用いてリサイクル処理した C および O 元素 濃度、後半分の2つは、さらにアナターゼコーティン グを行ったメディアを用いてリサイクル処理した Cお よび O 元素濃度を示す.

いずれの場合も、C元素濃度は91.4at.%以上,O元 素濃度は8.2at.%以下になったが、特に良好であった のは、None(分解メディアなしのNone-650)の場合と TiO₂のコーティングなし(即ちルチル型TiO₂)の場合 であり、共にC元素濃度約99%、O元素濃度約1%程 度であった.リサイクル原理や文献などから、アナタ ーゼ型TiO₂コーティングした分解メディアが最も良 好な結果が得られると予想していたが、本方法での実 験では、異なる結果となった.

4. 総 括

CFRPから、リサイクル処理によりカーボンファイ バを回収する実験を行った.円筒缶に CFRP 小片と分 解メディアを入れ、650℃で 0.5h 間,毎分 12 回転で 回転保持し、分解を促進させた.分解メディアは、球 状成形後焼結した TiO₂、Al₂O₃、ZrO₂、Ti および分解 メディアなし(None)を用いた.分解メディアは、これ らの球状焼結品、および、これらの各メディアにアナ ターゼ TiO₂型コーティングを行ったものも用いた. リサイクル結果は、SEM 観察、元素分析、ライン元素 分析で評価した. その結果,良好であったのは,ルチル型 TiO₂ の場 合(即ち TiO₂ のアナターゼ型コーティングを行ってい ない場合,本文中の実験記号 TiO₂(r)-650)と None(分解 メディアなし,本文中の実験記号 None-650)の場合で あり,共に C 元素濃度約 99%,O 元素濃度約 1%であ った.回収した炭素繊維も形状が崩れず,良好であっ た.

参考文献

- 加茂徹:炭素繊維強化プラスチック(CFRP)のリサ イクルの現状と課題.廃棄物資源循環学会誌, Vol.29, No.2, pp.133-141(2018.2)
- Chun Pei, Pi-yu Chen, Si-Cheng Kong, Junlin Wu, Ji-Hua Zhu, Feng Xing: "Recyclable separation and recovery of carbon fibers from CFRP composites: Optimization and mechanism", Separation and Purification Technology, Vol.278, No.119591(2021.12)
- Takuma Hanaoka, Hiroki Ikematsu, Suguru Takahashi, Natsuki Ito, Noriaki Ijuin, Hiroyuki Kawada, Yoshihiko Arao, Masatoshi Kubouchi: "Recovery of carbon fiber from prepreg using nitric acid and evaluation of recycled CFRP", Composites Part B, Vol.231, No.109560(2022.2)
- 4)藤嶋昭,橋本和仁,渡部俊也:「光触媒のしくみ」, pp.64-84,日本実業出版社(2000.10)
- 5) 化学大辞典編集委員会編:「化学大辞典1」, pp.391-392, 共立出版(2001.9)
- 6) 堀口勝三, 森山実, 多田晃, 松峯拓郎: SiC-CFRP-制振金属複合材料の作製と機械的特性評価. 長野工 業高等専門学校紀要, 第 56 号, 1-2(2022.6)
- 2月千尋,木村雄二:焼成温度の異なる炭素繊維 を用いた C/C 複合材料の酸化劣化特性ならびに強 度特性の評価.材料, Vol.49, No.8, pp.892-898 (2000.8)