科学研究費助成事業

平成 2 7 年 6 月 1 5 日現在

研究成果報告書

 機関番号: 2 1 4 0 1

 研究種目: 若手研究(B)

 研究期間: 2012 ~ 2014

 課題番号: 2 4 7 6 0 0 8 3

 研究課題名(和文)超音波を利用した高分子材料と金属の直接接合新技術の開発

 研究課題名(英文)Development of Novel Direct Joining Technique for Polymer-Metal by Using Ultrasonic Welding

 研究代表者 境 英一(Sakai, Eiichi)

 秋田県立大学・システム科学技術学部・助教

 研究者番号: 7 0 5 8 1 2 8 9

 交付決定額(研究期間全体): (直接経費)
 3,500,000円

研究成果の概要(和文):現在の工業分野,特に自動車のような輸送機械の分野では,化石資源の枯渇化や地球温暖化 などの問題から,CO2排出量および燃料消費量の削減を狙いとしたと部材の樹脂化が進められており,それに伴って樹 脂 金属間の接合技術への要求も高くなっている.本研究では超音波法を利用した新しい直接接合技術の開発を大きな 目的として,優れた表面改質方法,および接合強度と接合界面構造の関係,接合界面構造と接合条件との関係を検討し た.結果として,微細孔を付与する金属表面改質により,優れた接合特性を得られる可能性が示唆された.

研究成果の概要(英文): Current industrial sectors, especially those in transportation industries, have been required to design lightweight structures for reducing CO2 emissions and fuel consumption through the economic and environmental policies. Due to these demands, metallic machine structural components are being increasingly replaced with lightweight polymeric materials. The aim of this work is the development of Novel Direct Joining Technique for Polymer-Metal by Using Ultrasonic Welding. Several surface modification methods were evaluated with the object of joint strength, morphology, and interface structure. As a result, higher joint strength is promised by nano-scale porous structure on the modified metal surface.

研究分野: 高分子および高分子複合材料

キーワード: 材料設計 プロセス 物性・評価 接合



1.研究開始当初の背景

現在,自動車業界,電気・電子業界など広範囲において,安価,軽量,成形性が良いなどの特徴をもつ高分子材料(樹脂)の適用例が益々増加してきない,それに伴って樹脂

金属間の接合技術への要求も高くなって いる.従来,樹脂と金属の接合は,ほとんど が接着接合により行われてきたが,求められ る強度などを満たすことが困難であり,さら には揮発性有機化合物 (VOC)を発生させる という問題がある.このため,近年では「樹 脂と金属の直接接合技術」が注目されてきて いる.この技術の多くは,樹脂の改質や金属 の表面改質(微小孔を与えて物理的な結合を 期待する手法,もしくは有機官能化により化 学的な結合を期待する手法)を行った後,プ レス成形や射出成形、レーザー透過などによ って接合するものである.しかし,プレス成 形や射出成形では樹脂(特に結晶性)の収縮 により残留応力を生じやすく,また,上述の ような接合体を得るためには特殊な金型と その金型に金属を予めインサートする手間 が必要となる.レーザー透過では実質的に困 難であり,加えて樹脂の種類が限定されてし まうという問題がある.

以上の点を鑑みて,本研究では図1のよう な超音波を利用した新しい直接接合技術を 提案する.これは図のように表面改質を行っ た金属を超音波振動させ,周りの樹脂を摩擦 熱で溶かすことで接合するものである.



図1 超音波を利用した直接接合新技術

この方法であれば,短時間の接合が可能, 残留応力がほとんどない,などのような従来 の超音波接合に見られる長所に加え,樹脂の 形状,寸法に依存しない,接合過程で金型を 必要としない,金属ホルダーを付け替えるだ けで丸棒形状の金属も可能,など多くの利点 をもつ.

代表者を含む研究グループは,近年,「中 間層を挿入した新型超音波接合技術」を提案 し,様々な樹脂材料の接合について検討して きた.これは,被接合体間に傾斜組成の中間 層シートを挿入し,それを超音波振動させ接 合を行うものであり,これにより非相溶な異 種高分子材料同士でも良好な接合が可能に なることを示した.この中間層を金属に置き 換えることで,樹脂と金属の直接接合に応用 できると考えられる.したがって,この方法 での樹脂 金属接合を可能とするより優れ た表面改質方法の検討が必要であり,次いで, 各種樹脂と金属の接合を実施し,接合強度と 接合界面構造の関係などを明らかにする必 要がある.

2.研究の目的

本研究では,樹脂(主としてポリフェニレンサルファイド樹脂(PPS))と表面改質を行った金属(主としてアルミニウム(AI))を 提案した技術により接合し,接合体の接合強度と接合界面構造の関係,接合界面構造と表 面改質法および接合条件との関係を検討す ることで接合メカニズムを明らかにし,高い 強度・気密性・耐熱性・耐久性を得られる接 合条件および表面改質法を明らかにする.

3.研究の方法

(1).供試材料

本研究では,金属材料として市販の A6063 アルミニウム板材(AI)を,樹脂材料として 主にポリフェニレンサルファイド樹脂(東ソ ー(株),サスティール PPS P-42 コード11) (PPS)を用いた.

(2). アルミニウムの表面改質

本研究では AI 表面にナノオーダーの微細 孔を設ける表面改質を主に行った.

まず,この微細孔付加処理を行う前に,市 販 AI 材表面の酸化膜などの除去を目的とし た前処理を行った.最初に,研磨剤1µm~0.3 µmの順にAI表面が平滑になるまで鏡面研磨 し,酸化物層を除去し,次に40の1wt%塩 酸水溶液に1min 浸漬後,精製水により洗浄 した.このAI 材を40の1.5wt%苛性ソーダ 水溶液に2min 浸漬することでアルカリエッ チングを行い,水洗後,40の3wt%硝酸水溶 液に1min 浸漬することでスマットの除去を 行い,水洗することで前処理工程を終えた. 次に本処理である微細孔付加処理を行った.

. 孔食法

孔食法は AI を薬液により腐食することで 表面に微細孔を形成させる方法である.まず, 3.5wt%ヒドラジンー水和物水溶液を AI と反 応しやすいpH9.9となるように68 に調整し, この水溶液に AI を所定の時間(0.5~2.5min) 浸漬後,水洗し, 40 と 67 の乾燥炉で 10 分ずつ乾燥させた.

. 陽極酸化法

陽極酸化法は電解質溶液中で AI を陽極と して通電させて多孔質の酸化膜を形成させ る方法である.本研究では電解質溶液として リン酸を用いることとした.まず,8wt%リン 酸水溶液中に AI 板材を陽極(+極)として浸 漬し,30,30V,0.07A で1~25min 間電解 させた.このとき,陰極(-極)にはアルミ ニウム箔を利用した.

(3).樹脂の接合

樹脂の接合は,周波数 15kHz の超音波溶着 機(超音波工業(株),UPW1215G3X)に金属 板を固定可能な特殊ホーンを取り付け,図 1 の模式図のような固定治具により AI 板を樹 脂で挟み込むようにして振動させることで 実施した.振動時間は最大で8秒とした. (4).接合特性の評価

接合体の接合強度を引張試験により評価 した.測定には万能材料試験機(INSTRON(株), Series3360)を用いた.測定条件はJISK6850 に従い,引張速度8.3MPa/minとし,室温(23 ±2)環境下で実施した.

(5). アルミニウム表面の状態分析 . 微細構造観察および画像解析

表面改質前後の AI 表面微細構造を冷陰極 電界放射型(コールド FE)走査型電子顕微鏡 S-4300((株)日立製作所製)(SEM)により 観察した.得られた観察結果を画像処理ソフ ト(ImageJ)により解析することで,範囲 500nm×500nmにおける累積孔面積(接合面に おける孔が占める面積の割合)および累積孔 数(接合面における孔知の面密度を調べた.

. 原子間力顕微鏡観察

表面改質後の AI 表面を, 走査型プローブ 顕微鏡多機能ユニット SPI3800M(セイコーイ ンスツルメンツ(株)製)(AFM)の AFM モー ドにより観察した.観察範囲は用途に合わせ て 200nm × 200nm, 1000nm × 1000nm とした.

4.研究成果

(1).表面改質条件の決定

提案した超音波接合は,表面改質条件の検討が難しいことが予想された.このため,最適な表面改質条件を射出接合により作製した試験片の接合特性を評価することとした.

. 孔食条件と接合強度の関係 図2に処理時間と接合強度の関係を示す.



図2 孔食処理時間と接合強度の関係

接合強度は,処理時間 1.5min で最大接合 強度約 14MPa のピークを示し,それ以降は低 下している.処理時間 0.5min,1min では強 度のバラツキが大きい.特に処理時間 1min では,最大接合強度を得られた 1.5min と同 等の強度を得られる場合がある.それ以降で はバラツキも小さく安定した接合強度であ るが,処理時間 2.5min では,接合に至らな かったものがあった.この接合に用いた AI 表面の微細構造を SEM で観察した結果を図 3 に示す.ここでの未処理は前処理後を示す.



図3 孔食による AI 表面微細構造の変化

図3より, 改質後のAI 表面によりナノオ ーダーの微細孔が認められる.また 0.5min では10~20nm 程度であるが,1.0min では 50nm 程度に拡大しており,1.5min では百 nm 周期の凹凸とその表面に10~20nm 程度の微 細孔が形成されている.これは,時間の増大 につれて孔が成長して隣り合う孔と合体し てさらに拡大する一方で,その微細孔内部の 孔食が進むためである.しかし,2.0min, 2.5min では微細孔の凹端部まで孔食される ため,微細孔が小さくなっている.

処理時間 1.5min において高接合強度を得 られたのは、上述のようなグループ性をもっ た表面形状により樹脂と接触する表面積が 大きくなるためと考えられる.特にこの数百 mm周期の凹凸が重要と目される.孔径が処理 時間 1.5min と同様な0.5minには、この周期 性は見られない.処理時間 1.0min で強度に 大きなバラツキが見られたのは、孔径が他の 処理時間と比べて大きいため、樹脂が浸入し やすくなる一方で、応力集中によりすぐ破断 する場合もあるためと考えられる.処理時間 2.0min、2.5minのバラツキは小さいが、孔径 の減少によりアンカー効果が小さくなるた め強度が低下すると考えられる.

図4に累積孔面積および累積孔数の面密度 の変化を示す.ここでの孔面積とは,平面情 報であり,解析範囲における孔端部を除いた 部分の面積を意味する.図の累積孔面積の面 密度は,1.5minまで上昇した後に低下する傾 向を示しており,図2の接合強度とほぼ同様 の変化を示しており,累積孔数の面密度は処 理時間0.5~1minにかけて急激に減少,それ 以降は緩やかな上昇を示している.累積孔数 の面密度が全試料で同じサイズである接合 面において多いということは,孔径が小さい ことを意味する.孔径が小さいと樹脂の浸入 は困難になり, 接合強度が低くなると考えられる.しかし, 孔数が最も少ない値を示したのは処理時間 1.0min となっており, 最も高い接合強度を示した 1.5min よりも少ない.したがって接合強度向上のためには, 接合面に占める孔の大きさよりも接合面に占める孔の面積割合が高いことが重要であるといえる.





次に,範囲 200nm×200nm で AFM 測定を行った.図5にAI 表面の AFM 画像から解析した断面形状の変化を示す.



処理時間 1.0min では, 深さ 20~30nm 程度 の凹凸が認められ,全試料中で最も大きい値 を示している.深さが大きいと樹脂との接触 面積も増大すると考えられるが,一方でアン カー端部にかかる応力集中が大きくなる.こ のため低強度の接合体となる.一方,処理時 間 1.5min の結果から, 孔径 10~20nm 程度の 孔が存在している孔径数百 nm の孔は,同じ 深さ 20nm 程度である一方で , なだらかな斜 面をもつことが分かる.この斜面に沿って, 10~20nm 程度の極小孔が形成されており,こ れが平面的に見て累積孔面積の面密度を高 くした理由と考えられる.極小孔のみでは樹 脂の浸入が困難であるが,数百 nm の孔の傾 斜に沿って形成されたことで浸入が容易に なったと推測される.またその構造が応力集 中をより小さくするため, 強固な接合を可能 にすると考えられる.

. 陽極酸化条件と接合強度の関係

図6に陽極酸化法における陽極酸化処理時間と接合強度の関係を示す.接合体は最初に 重ね部5mm×10mmで作製したが,処理時間 15min以上では全て母材破断を起こしたため, 15min以降では重ね部面積を半分の2.5mm× 10mmとした.



図6 陽極酸化処理時間と接合強度の関係

接合強度は,処理時間が長くなるにつれて ほぼ直線的に上昇し,20min で最大接合強度 30.2MPaのピークを示した後,25min で低下 している.この接合に用いた AI 表面の微細 構造を SEM で観察した結果を図7に示す.



図7 陽極酸化によるAI表面微細構造の変化

図において,処理時間 1.0min では微細孔 がいびつであり,5.0min ではいびつさが解消 される一方で孔径が 20~50nm で不均質であ る.また,微細孔間の孔膜が大きく,未発達 であることが伺える.処理時間の増加につれ て,微細孔は均質化しており,20~25min で は孔径が約 60~100nmまで成長している.ま た,十数個の微細孔が,リン酸陽極酸化被膜 特有の約 500nm 周期で配列するグループ性を 示している.このときの範囲 500nm×500nm における累積孔面積および累積孔数の面密 度を調べた.図8に累積孔面積および累積孔 数の面密度の変化を示す.



図8 陽極酸化 AI 表面の累積孔面積および累 積孔数の面密度

累積孔面積の面密度は,処理時間10min以降でほぼ変化せず,処理時間25minで再び増加する挙動を示しており,孔食法のような接合強度との明確な関係を示さない.これは,陽極酸化被膜の孔が,ある程度均質化すると高さ方向にのみ成長する特性をもつためと考えられる.25minではその成長が過大となり,被膜が軟化して部分的に斜面化して見かけ上の面積が高くなると考えられる.

累積孔数の面密度は,20min でピークを示 しており,接合強度との関係性が伺える.上 述の通り,累積孔数の面密度の減少は孔径の 拡大を意味する.したがって陽極酸化では孔 径の拡大による樹脂侵入の容易さが接合強 度向上に関係していると考えられる.SEM に より陽極酸化被膜の断面を観察後,被膜厚さ を計測した.図9に陽極酸化処理時間と被膜 厚さの関係を示す.



図9 陽極酸化処理時間と被膜厚さの関係

図より,処理時間 20min にかけて急激に上 昇し,それ以降では緩やかになっている. 20min と 25min では被膜厚さが同等である. つまり,AIの溶解速度と被膜の生成速度が平 衡状態となり,被膜が成長限界に達したと考 えられる.陽極酸化で形成される微細孔は比 較的均質であるため,接合面における応力集 中は発生しにくい.したがって,陽極酸化で は樹脂の浸入口となる孔径の大きさと樹脂 の浸入深さが強度向上と密接に関わるとい える.被膜厚さ(樹脂の浸入深さ)が同等 なのにも関わらず,20min と 25min に強度の 差が出たのは,処理時間25minでは処理が長いことから,被膜が酸性溶液により軟化し, 被膜/PPS層の力学特性が低下したためと考 えられる

. 接合界面の力学特性マッピング 接合界面の分析として,微小硬さ試験による力学特性マッピングを行った.図10にその結果を示す.図の横軸は,AI-PPSの界面を0としたときの界面からの距離を示している.



図より, 孔食法, 陽極酸化法に関わらず接 合界面近傍で PPS が軟化している.これは, 射出成形時にせん断熱が発生し,樹脂を軟化 させる役割を示したためである.一般に,射 出成形でナノオーダーの凹凸を転写するこ とは特殊なものを除いて困難であるが,この 現象により樹脂の浸入可能になったと考え られる.これより接合メカニズムを推定する ことができた.

(2). 接合特性

以上の知見をもとに,孔食法もしくは陽極酸化法で表面改質した AI を用いて,提案超音波接合を行った.しかし,PPS ではその融点の高さから十分な溶融が困難であることがわかった.このため PPS より低融点かつ流動性の高いポリアミド 6(PA6)およびポリメチルメタクリレート(PMMA)を用いた.

結果として,高圧・高振幅の条件で超音波 を8秒印加させることでPMMA および PA6 で 接合できたが,非常に低い強度のものしか得 られなかった.これは,接合後に熱処理を加 えることや,接合環境を予め高温状態とする ことで達成可能と目され,今後の課題として 残った.しかし,本研究の目的の一つである 表面改質方法の検討については達成された.

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 5件)

 <u>Eiichi Sakai</u> et al., Microstructural Investigation Aluminum Surface for Joining with Thermoplastic Resin, Proceedings of the 11th China-Japan Joint Conference on Composite Materials, 査読無, vol.11, 2014, pp.203-206.

- (2) <u>Eiichi Sakai</u> et al., Joining of PC and PMMA by Inserting Their Injection Molding Blends into the Interface, Proceedings of the 11th China-Japan Joint Conference on Composite Materials, 査読無, vol.11, 2014, pp.311-314.
- (3) <u>Eiichi Sakai</u> et al., Ultrosonic Weld Between Amorphous and Crystalline Polymer with Inserting Interposed Material, Proceedings of the 11th China-Japan Joint Conference on Composite Materials, 査読無, vol.11, 2014, pp.125-129.
- (4) <u>Eiichi Sakai</u> et al., Improving the Shear Strength by Silane Treatments of Aluminum for Direct Joining of Phenolic Resin, Journal of Materials Processing Technology, 査読有, vol.212, 2012, pp.2406-2412.
- (5) <u>Eiichi Sakai</u> et al., Relationship Between The Joint Strength And Silane Treatment Conditions On The Aluminum-Polymer Resin Hybrids, Proceedings of the 10th China-Japan Joint Conference on Composite Materials, 査 読無, vol.10, 2012, pp.352- 355.

[学会発表](計14件)

- (1) <u>Eiichi Sakai</u> et al., Microstructural Investigation Aluminum Surface for Joining with Thermoplastic Resin, 11th China-Japan Joint Conference on Composite Materials (CJJCC-11), 2014 年 10 月 18-23 日, 重慶市 (中華人民共 和国).
- (2) <u>Eiichi Sakai</u> et al., Joining of PC and PMMA by Inserting Their Injection Molding Blends into the Interface, 11th China-Japan Joint Conference on Composite Materials (CJJCC-11), 2014 年 10 月 18-23 日,重慶市 (中華人民共 和国).
- (3) <u>Eiichi Sakai</u> et al., Ultrosonic Weld Between Amorphous and Crystalline Polymer with Inserting Interposed Material, 11th China-Japan Joint Conference on Composite Materials (CJJCC-11), 2014年10月18-23日,重 慶市 (中華人民共和国).
- (4) <u>境 英一</u>ら、レーザー直接溶着したポリ 乳酸接合体の溶着特性および界面構造、 日本複合材料学会第 39 回複合材料シン ポジウム,2014年9月18-19日,秋田大 学(秋田県秋田市).
- (5) <u>境 英一</u>ら、AI 陽極酸化処理による PPS との接合における表面微細構造と接合 特性の関係,日本複合材料学会第 39 回 複合材料シンポジウム,2014 年 9 月

18-19日,秋田大学(秋田県秋田市).

- (6) <u>境 英一</u>ら,射出成形による PC-PMMA の 接合およびその界面構造解析,日本複 合材料学会第 39 回複合材料シンポジウム,2014年9月18-19日,秋田大学(秋 田県秋田市).
- (7) <u>境 英一</u>ら,異種材料の接合強度に及ぼ す POM/PMMA 中間層特性の影響,日本複 合材料学会第 39 回複合材料シンポジウム,2014年9月18-19日,秋田大学(秋 田県秋田市).
- (8) <u>境 英一</u>ら,超音波接合した PC/POM 接合 体の強度と界面構造の関係,日本機械 学会東北支部第49期秋季講演会,2013 年9月20日,岩手大学(岩手県盛岡市).
- (9) <u>境 英一</u>ら,アルミニウムの表面微細構
 造と熱可塑性樹脂との接合特性の関係,
 日本機械学会東北支部第49期秋季講演
 会,2013年9月20日,岩手大学(岩手県 盛岡市).
- (10) <u>境 英一</u>ら,表面処理による PPS/AI の射 出接合およびその接合強度の検討,日 本機械学会東北支部第49期秋季講演会, 2013年9月20日,岩手大学(岩手県盛岡 市).
- (11) <u>境 英一</u>ら,中間層射出により形成され た PC-PMMA の溶着強度と界面構造,日本 機械学会東北支部第 49 期秋季講演会, 2013年9月20日,岩手大学(岩手県盛岡 市).
- (12) <u>Eiichi Sakai</u> et al., Takao Komiyama and Takashi Aoyama, Relationship Between The Joint Strength And Silane Treatment Conditions On The Aluminum-Polymer Resin Hybrids, 10th China-Japan Joint Conference on Composite Materials (CJJCC-10), 2012 年9月7-9日,成都市(中華人民共和 国).
- (13) <u>境 英一</u>ら、シランカップリング剤を用 いた高分子-金属接合体の作製、平成 24 年度化学系学協会東北大会、2012 年 9 月 15-16 日、秋田大学(秋田県秋田市).
- (14) <u>境 英一</u>ら, PPS-A1 接合体の接合強度と 接合条件の関係, 平成 24 年度化学系学 協会東北大会, 2012 年 9 月 15-16 日, 秋 田大学(秋田県秋田市).

〔図書〕(計 1件)

- (1) 邱 建輝, <u>境 英一</u>, 技術情報協会, 高 分子における劣化・破壊現象の写真・デ ータ事例集(第4章第2節), 2014, pp.99-109.
- 6.研究組織
- (1)研究代表者
 境 英一(SAKAI, Eiichi)
 秋田県立大学・システム科学技術学部・助教

研究者番号:70581289