研究成果報告書 科学研究費助成事業

今和 4 年 6 月 1 5 日現在

機関番号: 14303

研究種目: 基盤研究(B)(一般)

研究期間: 2019~2021

課題番号: 19H02027

研究課題名(和文)三次元プリンタ製チタン合金の先進的急速高温加熱処理に基づく高性能化

研究課題名(英文)Improvement in performance of titanium alloy produced by 3D printer using advanced rapid high-temperature heat treatment

研究代表者

森田 辰郎 (Morita, Tatsuro)

京都工芸繊維大学・機械工学系・教授

研究者番号:90239658

交付決定額(研究期間全体):(直接経費) 13,900,000円

研究成果の概要(和文):本研究では,新たに考案した先進的急速高温加熱処理により短時間(60 s)に三次元プリンタ製チタン合金の疲労強度を顕著に改善することに成功した(改善率550%).また,同熱処理を微粒子衝突処理と複合化することで,その疲労強度は展伸材と同水準にまで向上した.大気中での上記熱処理により生じる急速を発しばかしなり、mの硬化層を形成させた.その結果,摩擦係数は0.17まで大幅に低下すると同時に摩 耗量が顕著に減少した.

研究成果の学術的意義や社会的意義 本研究で得られた成果は,直接的には三次元プリンタ製チタン合金から造形される医療用インプラントや各種製品の高性能化を達成するために活用可能である.特に疲労強度の改善効果は,この材料の主たる問題点を後処理により解決可能であることを意味しており,応用範囲は広い.また,本研究で得られた摩擦摩耗特性の改善に関わる知見は,ステンレス鋼やアルミ合金等にも応用可能と考えられ,さらなる活用が期待される.

研究成果の概要(英文): In this study, the fatigue strength of titanium alloy produced by a 3D printer was remarkably improved in short time (60 s) by a newly developed advanced rapid high-temperature heat treatment (improvement rate: 550 %). The fatigue strength of the alloy was fruther improved to the same level as that of the wrought material by combining the heat treatment with fine-particle bombarding. Rapid oxynitridation caused by the above heat treatment in air resulted in the formation of a hardened layer (thickness: 100 μ m). As a result, the friction coefficient was significantly reduced to 0.17 and the wear resistance was markedly improved.

研究分野: 材料力学および機械材料関連

キーワード: 三次元プリンタ LPBF チタン合金 高周波誘導加熱 高速酸窒化 疲労強度 摩擦摩耗特性

科研費による研究は、研究者の自覚と責任において実施するものです。そのため、研究の実施や研究成果の公表等に ついては、国の要請等に基づくものではなく、その研究成果に関する見解や責任は、研究者個人に帰属します。

1. 研究開始当初の背景

積層造形技術を基本原理とする金属用三次元プリンタを用いれば、従来の加工法では実現困難であった複雑な外形状や、微細水路あるいはオープンセルなどの内部構造を有する高機能少量製品を、チタン合金等の難加工材から直接、CADデータに基づいて作製可能である。この革新的技術については既に多数の研究が実施されており¹⁾、近年には医療用カスタマイズドインプラントの実用化²⁾や、航空宇宙関連部品の高性能化および軽量化を目指して、積極的に応用が進められている。しかし、三次元プリンタにより造形した金属材料には未だ解決するべき種々の問題があり、それらが同技術の広範に渡る工業製品への応用を阻んでいる。例えば、本研究で対象とする三次元プリンタ製チタン合金の場合、実用に向けて疲労強度、摩擦摩耗特性および延性の改善が強く望まれている。

2. 研究の目的

以上の背景から、本研究では申請者が新たに考案した先進的急速高温加熱処理により、三次元プリンタ製チタン合金の疲労強度、摩擦摩耗特性および延性を改善しようと試みた.具体的には、①LPBF 法により造形したチタン合金を大出力高周波誘導加熱装置を用いて高温(1323 K)まで急速加熱し、これにより大気構成元素(酸素、窒素)を高速拡散させて硬化層を短時間(60 s)に形成させ、摩擦摩耗特性を改善する、②加熱後、水冷により高い圧縮残留応力を付与すると同時に歪誘起変態を容易化し、表面の凹凸や造形欠陥の無害化を通じて疲労強度の顕著な改善を実現する、③上記熱処理により材料内部の微視組織を制御して延性の向上を達成する、の3項目を目的とした。

3. 研究の方法

(1) 供試材および処理方法 本研 究では、LPBF 法を用いて図 1(a) お および(d)に示す形状の Ti-6A1-4V 合金を造形した. 以後, この造形ま ま材を A 材と呼ぶ. A 材を大気中で 1323 K, 60 s の条件で加熱した後 に水冷した (A-IQ材). A 材および A-IQ 材に、表面の平滑化および圧 縮残留応力の付与を目的として, SiC 粒子, SKH51 粒子および SiO2 粒 子による 3 段階の FPB 処理を施し た. これらを A-F 材および A-IQF 材 と呼ぶ. 各 FPB 処理の処理時間は 10 s とした. 図 1(a) に示す形状は, 各種の分析および摩擦摩耗試験の ために図 1(b)および(c)の形状に 機械加工した. なお, 比較材として 展伸材(1023 K, 3.6 ks, 空冷)を 別途準備した(W材).

(2) 実験方法 各材の表面様相は, SEM により観察した. 表面の最

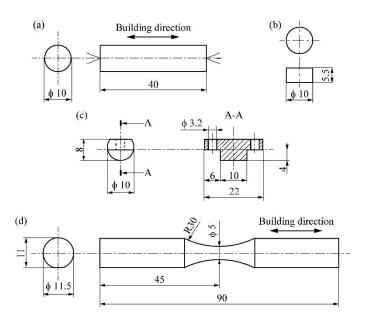
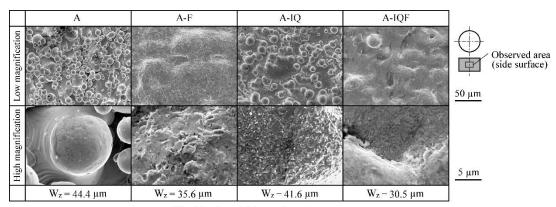


図1 試験片形状 (mm): (a)元材, (b)ボタン型試験 片, (c)摩擦摩耗試験片, (d)引張・疲労試験片



 W_z : Maximum hight waviness

大うねりは、レーザ顕微鏡を用いて 測定した.表面近傍の組織を調べる ため、EBSD 分析により IPF マップ および Phase マップを取得した.加 熱処理に伴い表面に形成される化 合物の同定は、X線回折により行っ た.硬さ分布は、断面上でダイナミ ック超微小硬度計(三角錐圧子)を 用いて、試験力 45 mN の下で調べ た.

摩擦摩耗特性は、ピンオンディスク型摩擦摩耗試験機により調べた.この試験では、相手材を直径50 mm,厚さ3 mm のアルミナ板とし、図1(c)に示す形状の試験片を摺動させた.その際、試験力2.94 N,回転直径8 mm、摺動速度40 mm/s、試験温度293 K,大気中、無潤滑とした.試験は100 mで終了し、摺動部の様相をレーザ顕微鏡により調べた.

機械的性質は、精密万能試験機を用いて室温、大気中で調べた.疲労試験には平面曲げ疲労試験機を用い、試験条件は応力比 R=-1、繰返し速度 $25~\rm{Hz}$ 、室温、大気中とした.引張破面および疲労破面は SEM で観察し、破壊形態を詳細に調べた.また、疲労強度に及ぼす残留応力の影響を調べるため、X線残留応力測定を行った.測定は $\cos\alpha$ 法を用いて、X線 $CuK\alpha$ 線、回折面(213)、回折角 $2\theta=139.581$ °、X線入射角 $\phi=25$ °、応力定数 $K=-166.517~\rm{MPa}$ / の条件で行った.

4. 研究成果

(1)表面様相,組織および硬さ分布図2に各材の表面様相を最大うねり高さ(%)と合わせて示す。同図に示すように、A材の表面には造形粒子に由来する凸部が多数認められた。A-IQ材では、熱処理に伴い凸部表面の粗さが大となったが、最大うねり高さはA材と同程度であった。FPB処理を施したA-F材およびA-IQF材では、粒子状の凸部が均されて表面は比較的滑らかになり、最大うねり高さは低下した。

図3に各材の表面近傍で取得した EBSD 分析結果をまとめて示す. この図から理解されるように、A 材の組織は造形時に溶融温度から一層ごとに冷却されて針状の α 、マルテンサイト相と残留 β 相(黒色部)

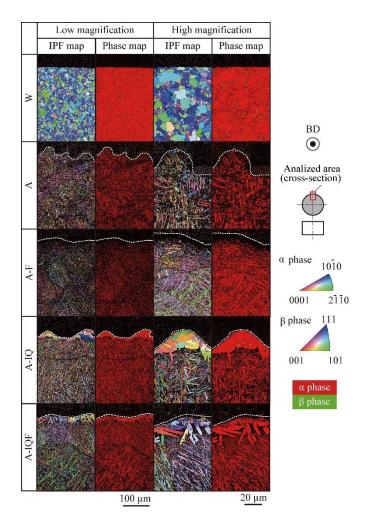


図3 EBSD 分析結果

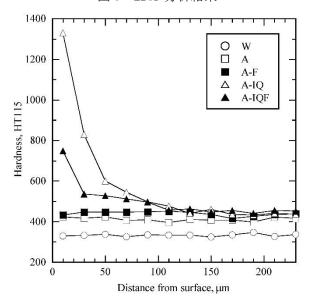


図 4 断面上で測定した各材の硬さ分布

となった。FPB 処理により A-F 材の表面は均され,また最表面には組織の微細化により EBSD 分析結果が得られない領域(黒色)が存在した。A-IQ 材の母材部は,加熱時に全領域が β 相へ変態した後,急冷に伴い針状の α '相および残留 β 相(黒色部)となった。A-IQ 材の組織形態は A 材と同様であったが, α '相はより緻密に形成された.処理温度は 1323 K と Ti-6Al-4V 合金の β 変態点以上であるため,加熱時には組織が β 単相となる.処理温度が高温で,かつ組織が単相となるため,大気中の酸素および窒素が表面の凸部周囲から内部へ急速に拡散し,最表面には化合物層(TiO, TiO2, Ti2N)が,またその下部には酸素等の拡散により安定化した α 相が認められた.A-IQF 材では A-F 材と同様に表面近傍が均された様子が認められたが,凸部の α 相が一部除去されたため, α 相の存在領域は狭くなった.

図 4 に各材の硬さ分布をまとめて 示す. A 材の組織は針状α'相を含む ことから,硬さはW材よりも高い値を 示した. FPB 処理を施した A-F 材では 処理の影響が深さ 10 μm 程度であっ たため, 硬さ分布に A 材との差異は認 められなかった. A-IQ 材の母材部組 織は A 材と同様で硬さも同程度あっ たが、処理時間が60 s でも表面から の酸素や窒素が急速に拡散したため、 深さ 100 μm まで硬さの上昇が認めら れた. A-IQF 材では, A-IQ 材と内部組 織は同じであったが、FPB 処理により 化合物層やその下部の硬化層が除去 された結果,表面近傍の硬さは相対的 に低くなった.

(2) 摩擦摩耗特性 図5に摺動距離 と摩擦係数の関係を,図6に試験後の 摺動部の様相をそれぞれまとめて示 す. 図 5 から理解されるように, W 材 の摺動部には線状の摩耗痕が認めら れる一方, A 材では粒子状の凸部のみ が相手材に接触して摩耗した様子が 観察された. A-IQ 材では, A 材と同様 に凸部のみに摩耗が生じたが,硬化層 の形成に伴い摩耗部の大きさは A 材 よりも小となった. 一般に, 接触部で のせん断抵抗が同じであれば,接触面 積の減少が摩擦係数の低下をもたら すことから,点接触となった A 材では ₩材よりも摩擦係数が低くなった.し かし,摺動距離が長くなるにつれて接 触面積が徐々に増加し, それに伴って 摩擦係数は漸増した. 硬化層が形成さ れた A-IQ 材では、点接触のまま接触 面積に変化が生じず,摩擦係数は安定 して一定値を推移した. FPB 処理によ り表面が均されたA-F材およびA-IQF 材では,接触面積が増加した結果,A 材および A-IQ 材よりも大幅に摩擦係 数が上昇した. 結果的に, 表面の粒子 がテキスチャの役割を果たし,その構 造が硬化層により維持される A-IQ 材 が摩擦摩耗特性を改善する上で最も 優れた効果を示した.

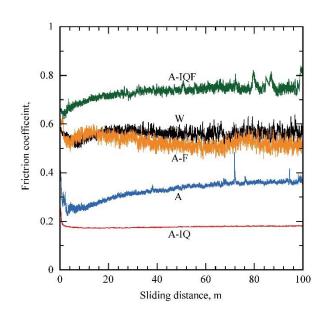


図5 摺動距離と摩擦係数の関係

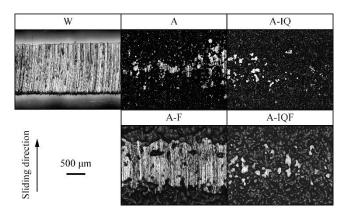


図6 摺動部の様相

表 1 機械的性質と残留応力値

	Young's modulus (GPa)	Yield strength (MPa)	Tensile strength (MPa)	Reduction of area (%)	Residual stress (MPa)
W	105	981	1032	47	29±24
Α	110	1111	1358	19	278±57
A-F	105	1107	1364	24	-318±78
A-IQ	112	980	1227	6.6	-94±15
A-IQF	105	1012	1234	5.1	-435±28

(3) 機械的性質 表1に,各材の機

械的性質を材料表面で測定した残留応力(試験片軸方向)と共にまとめて示す。A 材では α '相が塑性変形を抑制した結果,降伏強度および引張強度はW材の値を大きく上回り,逆に断面収縮率はW材よりも低い値を示した。A-IQ 材では,残留 β 相に比較的低い応力水準から歪誘起変態が生じたため,降伏強度および引張強度が低下したが,それでもW 材より高い値を示した。また,材料内部には破面にディンプルが認められ,延性的な様相を呈していた。しかし,硬化層の割れが引張時の断面収縮を阻害した結果,A-IQ 材の断面収縮率はA 材よりも大幅に低い値となった。FPB 処理は表面のみに影響を及ぼすことから,A-F 材および A-IQF 材の機械的性質はそれぞれの元材(A 材,A-IG 材)とほぼ同じであった。なお,この実験の実施後にさらに高温(1423 K、1523 K)で処理を施して延性への影響を調査したが,結局,硬化層の割れが原因となって延性の改善には至らなかった。

(4) 疲労強度 図 6 に各材の S-N 曲線を、図 7 にそれらの疲労破面上で観察したき裂発生部の様相をそれぞれまとめて示す。図 6 から理解されるように、A 材では表面の凹凸による応力集中と引張残留応力に起因して(表 1)、疲労強度は著しく低い値となった(80 MPa).一方、A-IQ 材の疲労強度は 440 MPa であり、A 材の疲労強度の 550%まで改善しており、本研究で実施した処理には疲労強度の改善に顕著な効果が認められた.このような改善は、次に説明するように硬化層下の残留 β 相の存在と圧縮残留応力の導入によると考えらえる.図 7 から理解されるように、A-IQ 材の疲労き裂は A 材と同様に材料表面の凹部から発生した.その後、き裂先端は残留 β 相

の歪誘起変態と圧縮残留留応力の作用により閉口して停留し、高い応力水準まで無害化された³⁾. つまり、き裂の進展抵抗の上昇により表面の割れや凹凸の影響が低減された結果、A-IQ材の疲労強度は著しく改善した.

A-F 材および A-IQF 材については、表1に 示すようにA材およびA-IQ材よりも高い圧 縮残留応力が導入された結果、材料表面で のき裂発生・進展抵抗が上昇した. また, 先 述のように FPB 処理により表面うねりが低 減されたことで応力集中が緩和された. 以 上の結果、A-F および A-IQF 材の疲労強度 は, A 材および A-IQ 材を上回る値を示した. (5) まとめ 以上で説明したように、本報 告者が独自開発した先進的急速高温加熱処 理により、処理時間60 sという短時間に、 形成された硬化層が摩擦係数を大幅に低下 させ,同時に耐摩耗性も顕著に改善した. 主たる改善目的であった疲労強度につてい も,同時に大幅な改善に成功した.残念な がら本研究の範囲では延性の改善に至らな かったため、今後、この点について引続き 研究を推進する予定である.

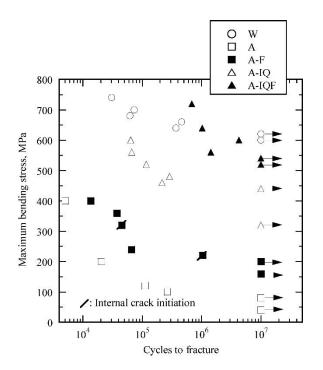


図6 各材のS-N曲線

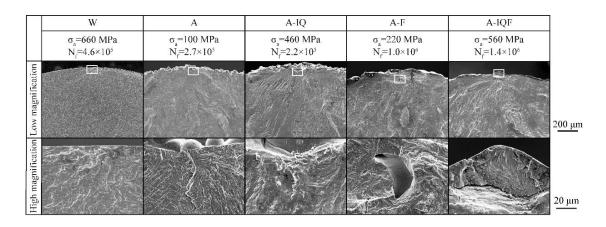


図7 疲労破面上で観察したき裂発生部の様相

<引用文献>

- 1) 例えば, N. Guo, M. C. Leu, Additive manufacturing: technology, applications and research needs, Front. Mech. Eng., 8 (2013) 215-243.
- 2) 吉川秀樹, 中野貴由, 松岡厚子, 中島義雄, 未来型人工関節を目指して, 日本医学館 (2013).
- 3) T. Morita, STanaka, S. Ninomiya, Improvement in fatigue strength of notched Ti-6Al-4V alloy by short-time heat treatment, Mater. Sci. Eng. A, 669 (2016) 127-133.

5 . 主な発表論文等

日本材料学会第71期講演会

4.発表年 2022年

雑誌論文〕 計3件(うち査読付論文 3件/うち国際共著 0件/うちオープンアクセス 0件)	
. 著者名 T. Marita V. Oko S. Tautaumi S. Takagua N. Higuahi H. Sakai	4.巻
T. Morita, Y. Oka, S. Tsutsumi, S. Takesue, N. Higuchi, H. Sakai	03
2. 論文標題	5 . 発行年
Short-Time Heat treatment for Ti-6Al-4V alloy produced by selective laser melting	2022年
onorternile heat treatment for it out the out of produced by selective laser illerting	2022—
3.雑誌名	6.最初と最後の頁
Materials Trasnactions	854-863
	55.555
曷載論文のDOI(デジタルオプジェクト識別子)	 査読の有無
句単Xim 文のDOT (プラダルオフラエク Fiax が) 丁) 10.2320/matertrans.MT-M2022018	直続の有無 有
10.2520/IIId16111d15.W1-W2022016	治
オープンアクセス	国際共著
オープンアクセスではない、又はオープンアクセスが困難	-
	I , 144
1 . 著者名	4.巻
K. Tamura, S. Takesue, T. Morita, E. Marin, J. Komotori, Y. Misaka, M. Kumagai	62
2 . 論文標題	5.発行年
Rapid oxynitriding of Ti-6AI-4V alloy by induction heating in air	2021年
3.雑誌名	6.最初と最後の頁
Materials Transactions	111-117
曷載論文のDOI(デジタルオプジェクト識別子)	 査読の有無
10.2320/matertrans.Z-M2020858	有
オープンアクセス	国際共著
オープンアクセスではない、又はオープンアクセスが困難	-
1.著者名	4 . 巻
S. Takesue, S. Kikuchi, Y. Misaka, T. Morita, J. Komotori	399
2 . 論文標題	5 . 発行年
Rapid nitriding mechanism of titanium alloy by gas blow induction heating	2020年
3.雑誌名	6.最初と最後の頁
Surface and Coatings Technology	126160
	 査読の有無
10.1016/j.surfcoat.2020.126160	有
	[-
オープンアクセス	国際共著
オープンアクセスではない、又はオープンアクセスが困難	-
些人改士 \	
学会発表〕 計5件(うち招待講演 0件/うち国際学会 0件) 1.※ま来々	
1.発表者名 - 松木孝螺 - 本中医郎 - 建主物系 - 流井仁中 - 樋口宮里 - 三阪佐孝 - 小菜皂潤 - 能公正生	
松本孝輝,森田辰郎,武末翔吾,酒井仁史,樋口官男,三阪佳孝,小茂鳥潤,熊谷正夫	
2 . 発表標題	
極短時間酸窒化処理によるTi-6AI-4V合金積層造形材の耐摩耗性と疲労強度の同時改善	
3.学会等名	

1.発表者名 奥野由雅,森田辰郎,武末翔吾,酒井仁史,樋口官男,小茂鳥潤,三阪佳孝,熊谷正夫
2 . 発表標題 高周波誘導加熱での高速酸窒化処理およびFPB処理によるTi-6AI-4V合金積層造形材の機能性向上
3.学会等名 日本材料学会 第7回材料week若手学生研究発表会
4 . 発表年 2021年
1.発表者名 田村和暉,森田辰郎,武末翔吾,小茂鳥潤,三阪佳孝,熊谷正夫
2 . 発表標題 大気中での高周波誘導加熱によるTi-6AI-4V合金の高速酸窒化処理
3.学会等名 日本材料学会第5回材料WEEK若手学生研究発表会
4.発表年 2019年
1.発表者名 奥野由雅,田村和暉,森田辰郎,武末翔吾,小茂鳥潤
2 . 発表標題 Ti-6AI-4V合金積層造形材の大気中での高周波誘導加熱による高速酸窒化処理(優秀講演発表賞受賞)
3.学会等名 日本材料学会関東支部理事会主催学生研究交流会
4 . 発表年 2019年
1.発表者名 田村和暉,森田辰郎,武末翔吾,酒井仁史,樋口官男,小茂鳥潤,三阪佳孝,熊谷正夫
2 . 発表標題 大気中での高周波誘導加熱によるTi-6AI-4V合金積層造形材の高速酸窒化処理
3.学会等名 日本金属学会2019年秋期(第165回)講演大会
4 . 発表年 2019年

〔図書〕 計0件

〔出願〕 計1件

産業財産権の名称	発明者	権利者
チタン合金造形物	森田辰郎・他5名	京都工芸繊維大 学,高周波熱 錬,NTTデータ
産業財産権の種類、番号	出願年	国内・外国の別
特許、特願2021-181392	2021年	国内

〔取得〕 計0件

	佃	

(CO)E)
先端材料学研究室ホームページ
http://www.cis.kit.ac.jp/~morita/jp/index.html
京都工芸繊維大学ホームページ
https://www.kit.ac.jp/chuumokukenkyu/chuumokukenkyu202204/

6 . 研究組織

6	. 研究組織		
	氏名 (ローマ字氏名) (研究者番号)	所属研究機関・部局・職 (機関番号)	備考
	武末 翔吾	京都工芸繊維大学・機械工学系・助教	
研究分担者	(Shogo Takesue)		
	(00846058)	(14303)	
	小茂鳥 潤	慶應義塾大学・理工学部(矢上)・教授	
研究分担者	(Jun Komotori)		
	(30225586)	(32612)	

7.科研費を使用して開催した国際研究集会

〔国際研究集会〕 計0件

8. 本研究に関連して実施した国際共同研究の実施状況

共同研究相手国	相手方研究機関
---------	---------