# バインダージェッティング技術による高性能アルミニウム製

## 熱交換器の設計と製造

Design and Manufacture of High-Performance Aluminum Heat Exchangers with Binder Jetting Technology

辻 真人 <sup>*</sup>	伊東 陽一 <sup>*</sup>	早川 翔太 <sup>*</sup>	磯 孝斉 <sup>*</sup>	佐藤 智子 <sup>**</sup>
Masato TSUJI	Yoichi ITO	Shota HAYAKAWA	Kosei ISO	Tomoko SATO
稲葉 賢一*** Kenichi INABA				

#### 要 旨

製造業のデジタル製造化が進む中,付加製造(Additive Manufacturing,以下AM)技術は デジタル化をさらに加速可能な技術として活用が広がっている.我々リコーも,これまでの 様々な製品・研究開発で培ってきた技術を活用し,金属バインダージェッティング技術の開 発に取り組んでいるが,さらなる価値を高めるためには,AMに合わせた設計の考え方が必 要である.本論文では,アルミニウム製の熱交換器を対象として,バインダージェッティン グ技術での製造性および,熱交換器の性能向上の両立を目的とした事例を示す.具体的成果 として,水冷ヒートシンクの内部フィン領域に,従来の製造方法では製造が困難なGyroid構 造を適用し,従来工法品と比較して約30%の熱抵抗低減を達成した.

#### ABSTRACT

In the digitalization of manufacturing, the use of additive manufacturing (AM) is expanding as a technology that can further accelerate digitalization. Ricoh has been working on developing metal binder jetting using the technologies we have previously developed in our various products and R&D activities. However, to increase the value of metal binder jetting as a manufacturing process, its design concept needs to be tailored to AM. In this paper, we present a design case study for a heat exchanger made of aluminum that can improve both the manufacturability and heat exchange performance with metal binder jetting. Specifically, a gyroid structure, which is difficult to manufacture using conventional manufacturing methods, was applied to the internal fin area of the water-cooled heat sink. The resulting thermal resistance was reduced by approximately 30% compared to the product fabricated by the conventional method.

 <sup>\*</sup> リコーフューチャーズビジネスユニット AM事業センター
 AM Business Center, RICOH Futures BU

<sup>\*\*</sup> リコーフューチャーズビジネスユニット インキュベーションセンター Incubation Center, RICOH Futures BU

<sup>\*\*\*</sup> 先端技術研究所 共通基盤センター Fundamental Technology Institute, Advanced Technology R&D Division

### 1. 背景と目的

製造プロセスのデジタル化により,製造現場のあ らゆる情報がデジタル化され,利活用されている. 付加製造(Additive Manufacturing,以下AM)技術 は,製造業のデジタル化をさらに加速可能な技術で あり<sup>1)</sup>,試作から量産,樹脂から金属材料へと,活 用の幅が広がっている<sup>2)</sup>.

我々リコーも、高生産性・アルミニウム部品の製 造を可能とするバインダージェッティング(Binder Jetting,以下BJT)技術の開発に取り組んでいるが、 さらなる価値を高めるためには、AMに合わせた設 計の考え方(Design for AM,以下DfAM)が必要で ある.

本論文では、DfAMによるBJT技術の使いこな し・価値の向上事例として、BJT技術を用いたアル ミニウム製熱交換器の設計・製造事例を示す.

### 2. 技術背景

#### 2-1 BJT技術の概要

金属材料を用いるAM技術では、粉末床溶融結合 (Powder Bed Fusion,以下PBF)技術が主流である. この技術では、積層した金属粉末材料にレーザーや 電子ビームを照射し、直接溶融させることで造形物 を得る.しかしながら、所望の形状に対してレー ザー又は電子ビームを層ごとに選択的に照射する必 要があり、伝熱に配慮したサポート構造も必要とな る.また、サポート構造は造形後に除去する必要が あり、これらは生産性に大きく影響する<sup>3)</sup>.

我々が開発しているBJT技術も金属材料に適用可 能なAM技術の一種であり,積層された粉末に結合 剤(以下,バインダー)を塗布し,粉末をバイン ダーで固めることで積層造形を行う技術である.金 属粉末をバインダーで固めた焼結前駆体(以下,グ リーン体)を造形後に乾燥・脱脂・焼結することで, 目的の造形物を得ることができる.この技術では, バインダーの塗布にインクジェットヘッドを用いて おり、一度にインクジェットヘッドの吐出幅でバイ ンダーを塗布できる.また乾燥・脱脂・焼結などの 造形後の工程はバッチ単位での処理が可能であり、 PBF技術で必要となるサポート構造の除去工程も不 要であることから、PBF技術における生産性の課題 を解消できる可能性がある.

Fig.1に,本検討で使用したBJT装置の動作の概略 を示す.典型的なBJT装置と同様,供給槽と造形槽, 各槽の上を往復するリコーター,バインダーを塗布 するインクジェットヘッドを有する.供給槽と造形 槽の底面にはそれぞれ昇降可能なステージを備え, 昇降量を制御することで供給量および積層ピッチを 決定した.リコーターは金属製の丸棒であり,移動 方向に円筒が転がる方向と逆の方向に円筒を回転さ せながら移動する.

インクジェットヘッドは、リコーターが初期位置 へと戻った後、造形槽上に移動させた.インク吐出 領域は、3Dデータから積層ピッチ間隔に分割した スライスデータを基に決定された.これらの一連の 動作を複数回繰り返すことで、目的のグリーン体を 造形した.得られた造形物を造形槽から取り出し、 非造形部の粉末を除去した後、乾燥・脱脂工程によ



<sup>Fig. 1 Schematic illustrations of binder jetting process;
a) moving feed and build stages, b)-c) transporting the coating powder from the feed area to the build area, and d)-f) depositing ink to form a cross-section of the object.</sup> 

りバインダーを揮発させ、焼結することで焼結体を 得た<sup>4)</sup>.

#### 2-2 BJT技術とアルミニウム

アルミニウムは軽量かつ電気・熱伝導性に優れた 材料であり、構造部品・熱交換部品など幅広い工業 製品に利用されている.一方で焼結時、アルミニウ ムの表面に存在する酸化被膜が焼結収縮による緻密 化を阻害するため、アルミニウムは難焼結材として 知られており<sup>5)</sup>、焼結工程を含むBJT技術において 実用化された例はない.

PBF方式においては、アルミニウムの持つ高い熱 伝導率からレーザーを吸収しにくく、アルミニウム 粉末を溶融させることが難しい課題があったが、波 長が短く反射率の低いファイバーレーザーなどを用 いることにより、現在ではアルミニウムの造形が一 般的となっている<sup>6)</sup>. 一方で、生産性は材料種によ らずPBF方式の課題であり、極力サポート構造が不 要となる設計とすることや、複数のレーザーヘッド を搭載するなどして生産性の課題に取り組んでいる.

我々は、インクジェット技術に関して継続的な研 究および製品開発を行っており、また電子写真分野 で培った粉体技術などを活用し、難焼結材であるア ルミニウムを高い生産性で製造可能とするBJT技術 の開発に取り組んでいる.

#### 2-3 DfAMの持つ2つの側面

DfAMには製造のためと,性能向上のための2つの側面が存在する.以下に,これら2つの側面について説明する.

#### 2-3-1 **製造のための**DfAM

1つ目は製造性に関する側面であり、従来のあら ゆる加工方法にも共通した考え方である.例えば、 樹脂成型品における抜き勾配を考慮した設計や、板 金・プレス部品における無理な曲げを避ける形状付 与(曲げ逃げなど)が該当し、従来工法ではDFM (Design for Manufacturability) などとも言われている. AMにおいても、造形方向による異方性など、ほ ぼ全てのAM技術に適用すべき原則のほか、サポー ト構造などAM技術ごとに考慮すべき原則が存在す る.ここでは次に述べる2つ目の側面と区別するた め、製造のためのDfAMと定義する.

#### 2-3-2 性能向上のためのDfAM

2つ目はAMの価値を最大化するための側面であ る.AMでは従来の製造方法では製造できなかった ような複雑な形状を製造することができ,部品の性 能を大きく向上させることが期待できる.具体的な 形状例として,位相最適化により得られるような有 機的な形状や,Lattice構造などが挙げられる.ここ では1つ目の造形品質のためのDfAMと区別して, 性能向上のためのDfAMと定義する.

位相最適化は、1980年代後半に初めて導入された が<sup>7</sup>)、位相最適化により生成される形状が非常に複 雑であることと、一般的な順解析と比較して計算コ ストが高くなるため、学術的な用途に限られていた. 近年、AMの発展により形状の製造に関する課題が 解決されつつあり、コンピュータ性能の向上によっ て位相最適化のための専用のソフトウェアが登場す るなど、急速に適用が広がっている<sup>8</sup>). Lattice構造

(Fig. 2) は、ある単位セルが周期的に三次元に続いていく構造のことを言い、必要な用途によって適切な単位セルを選択することが可能である.従来工法でも製造可能なハニカム構造もこれらLattice構造の一種であり、特定の方向への強度・剛性確保と、軽量化を実現可能な構造である.Gyroid構造は3方向に無限に自己交差しない周期的な構造であり、単位体積あたりの表面積が非常に大きいため熱伝達性



Fig. 2 Examples of Lattice structure.

に優れ,また構造が曲面で構成されているため応力 集中が発生しにくいことが特徴となっている.この 入り組んだ構造を従来工法で製造することは困難で あり,AM技術を活用して,熱交換部品などのアプ リケーションに広く適用され始めている<sup>9</sup>.

### 3. DfAM事例

本章では, IGBT (Insulated Gate Bipolar Transistor) の冷却などに用いられる熱交換部品の一種である 水冷ヒートシンクのDfAM事例を示す.

IGBTは電気自動車用モータ制御などに用いられ るパワー半導体の一種である.電気自動車の高性能 化に伴い,IGBTの発熱量も大幅に増加しており, これらに対応した水冷ヒートシンクの冷却効率向上 が求められている.

一般的な水冷ヒートシンクは、目標とする冷却性 能,発熱体の温度分布や圧力損失の値を基に、内部 に、冷却水入口から出口に至る流路を構成する.あ るいは、冷間鍛造などでピンフィンなどのフィン構 造を製造し、別途製造したカバーと組み合わせて内 部の流路を構成する方式が知られている(Fig. 3).



Fig. 3 Integrated and assembled water-cooled heat sinks.

今回は、水冷ヒートシンク単体の性能をより正確 に評価するため、単一材料・部品で構成可能な前者 のタイプの水冷ヒートシンクを対象とし、内部の流 路領域にGyroid構造を適用した.また、製造性・性 能性の両方を考慮して、Gyroid構造のパラメータ設 計を行った.Gyroid構造のパラメータは、Fig.4に 示したセルサイズおよび肉厚とした.



Fig. 4 Parameters of Gyroid structure.

#### 3-1 **製造性のための**DfAM

BJT技術においては、内部の余剰粉の除去性を考 慮した設計や、バインダーの有無や含有量によって 部品が完成するまでの各工程で必要な強度が変化す ることによる、各工程での必要な強度に対応した構 造設計が必要となる.

余剰粉除去性は、セルサイズおよび肉厚に対応し た空隙率に依存する.セルサイズが大きく、肉厚が 薄いほど空隙率は大きくなる.また空隙率が大きい ほど、内部の余剰粉の通り道が大きくなり、除去が 容易となる.除去用に追加の穴を設け、最終的にス クリュープラグなどで封止する手段も一般的ではあ るが、本検討では、余剰粉除去後のグリーン体につ いてX線観察、焼結後の焼結体について断面観察な どを行い、既存の冷却水の入口・出口穴から無理な く除去可能なセルサイズ・肉厚の範囲を決定した.

構造設計に関して,一般的な構造体と同様に,

Gyroid構造の肉厚が大きいほど様々な負荷に対する 応力は小さくなり,形状を維持しやすくなる.また, ある肉厚に対してセルサイズが小さくなると,構造 体の占める割合が相対的に大きくなるため,セルサ イズは小さい方が構造的には有利である.加えて, 応力は部品の接地条件に依存するため,適切な接地 条件を設定することが重要である.Fig.5に,脱脂 工程で形状が維持できなかった例と,Gyroidのパラ メータや設置条件の調整などにより改善した例を示 す.条件調整には構造解析を活用し,形状が維持で きなかった事例を参考に満足すべき応力の閾値を設 定し,効率的に成立範囲の検討を行った.



Fig. 5 Example of collapse after debinding.

余剰粉除去性と構造的な余裕度はトレードオフと なっているため、余剰粉除去性と構造面の両方を満 たすセルサイズ・肉厚の範囲内で、次項の性能向上 のためのDfAM検討を行った.

#### 3-2 性能向上のためのDfAM

#### 3-2-1 設計, シミュレーション条件

製造性を満たすセルサイズ・肉厚の範囲内で,熱 流体解析を用いて水冷ヒートシンクの流路構造の検 討を行った.

設計条件として,水冷ヒートシンクの外形形状, 冷却水の入口・出口位置および熱源の形状はFig.6 とした.また冷却水の材質は水として,流入温度, 流量,熱源の発熱量,雰囲気温度をTable1とした. 前記条件を基に,検討した内部流路の構造ごとに, 冷却性能および圧力損失を評価した.

冷却性能に関しては、式(1)で表される熱抵抗  $R_h[K/W]$ で評価した.ここで、 $T_h[K]$ は熱源のヒー トシンクとの接触面の平均温度、 $T_i[K]$ は冷却水の 流入温度、Q[W]は熱源の発熱量を表す.



Fig. 6 Dimensional conditions for water-cooled heat sinks.

Table 1 Simulation conditions for water-cooled heat sinks.

Items	Value	
Inlet temperature	20 [°C]	
Flow rate	2,4,6,8 [l/min]	
Heat Value	300 [W]	
Ambient temperature	20 [°C]	

$$R_h = (T_h - T_i)/Q \quad [K/W] \tag{1}$$

ヒートシンクの選定においては,取り付けられた 熱源の温度をある目標値以下まで冷却することが重 要である.目標温度は,熱源の発熱量および冷却水 の流入温度にも依存するため,この熱抵抗の指標が よく用いられる.熱抵抗の値に熱源の発熱量を乗じ て,冷却源の流入温度を加えることで,冷却された 熱源の温度を見積もることができる.

圧力損失に関しては、出口圧力を一定として境界 条件を設定し、入口圧力から出口圧力の値を引いた 値とし評価した.

熱抵抗に関して、水冷ヒートシンクの流路壁面と冷 却水との間の熱交換に着目すると、流路壁面の表面 積と冷却水の流速を大きくすることが効果的である が、圧力損失が大きくなる方向でもある.熱源の目 標温度や使用できるポンプの性能によって熱抵抗と 圧力損失の目標値を設定することが一般的であり、 今回は同一のポンプを使用することを想定して、圧 力損失を同等に抑えた上で熱抵抗の低減を目指した. 具体的には、今回の評価流量範囲の中心である 5[l/min]において、圧力損失の増加に関して500[Pa] までを制約とし、銅製の水冷ヒートシンクからの置 き換えも想定可能となってくる20%以上の熱抵抗低 減を目標値とした.

比較対象として従来工法でも製造可能な一般的な M字の流路を持つモデルを作成し,Gyroid構造を適 用したモデルと比較した.Fig.7に,M字流路およ びパラメータ検討の上決定したGyroid流路の3Dモ デルを示す.



Fig. 7 Designed model.

#### 3-2-2 シミュレーション結果

Fig. 8に,熱抵抗および圧力損失のシミュレー ション結果を示す.今回評価した流量範囲(2~ 8[l/min])では,M字流路モデルに対してGyroid流路 モデルは熱抵抗が36.0~37.8%改善し,圧力損失は 同等以下に抑えられる見込みが得られた.



Fig. 8 Simulation results of thermal resistance and pressure loss.

熱抵抗が大きく改善した要因として,Gyroid流路 モデルはGyroid構造の持つ大きな表面積により,熱 源の接触面からより均一に熱を奪えているためと考 えられる.Fig.9に流路に垂直な断面での各モデル の温度分布を示す.M字流路モデルと比較して, Gyroid流路モデルは、全体的に熱源の温度上昇が抑 えられており、かつ紙面の左右方向で熱源接触面付 近での温度勾配が小さいことが読み取れる.



Fig. 9 Temperature distribution in the cross-section perpendicular to the flow path.

### 4. 実測結果

前記のシミュレーション結果により熱抵抗の改善 見込みが得られたため、Gyroid流路モデルについて はBJT装置でサンプルを製作し、熱源や配管部品の 取り付け部などを機械加工した上で、配管部品を取 り付け、実測評価を行った. Fig. 10に作成した Gyroid流路モデルの外観および、Fig. 11に同条件で 製造したカットモデルを示す. M字流路についても 切削加工で流路部を作成し、別途作成した天面部を ロウ付けで接合した後、配管部品を取り付け、同様 に実測評価を行った.



Fig. 10 Appearance of the Gyroid model.



Fig. 11 Cutway model of the Gyroid model.

Fig. 12, 13に, それぞれのモデルの熱抵抗および 圧力損失の実測結果を示す.実測においても,熱抵 抗は各流量において約30%改善し,圧力損失につい ても全流量領域で500[Pa]以内の上昇に抑えられる ことがわかった.以上の結果により,シミュレー ション結果の妥当性およびGyroid構造を適用した水 冷ヒートシンクの有効性を確認することができた.



Fig. 12 Measured results of thermal resistance.



Fig. 13 Measured results of pressure loss.

### 5, 結論, 今後の展開

DfAMによるBJT技術の使いこなし・価値の向上 事例として,製造性と性能向上の2つの視点に着目 し,難焼結材であるアルミニウム製熱交換器の製造 に成功し,かつ従来工法品に対して圧力損失が同等 で,約30%の熱抵抗低減した事例を示した.

熱抵抗の改善は先に述べた銅製の熱交換器からの 置き換えのほか,EVにおけるモータのトルク性能 向上などに転化できる可能性があり,車体の価値向 上に繋がる可能性がある.また,モータのサイズダ ウンも可能となるため,車体重量の低減から電費の 向上,CO2排出量の削減など,様々な価値を実現で きる可能性がある.今後,金属BJTプロセスの改善 により製造可能な範囲を拡大し,拡大した範囲で流 路形状を最適化する手法を併せて検討することで, より高機能な部品の提供を目指す.

またこれらDfAM技術と、高生産性・アルミニウム部品の製造を可能とするBJT技術を、その他システムと合わせて製造システム全体として提供することで、お客様の製造プロセス革新に貢献する.

#### 参考文献

- 経済産業省:「新ものづくり研究会」報告書, https://www.meti.go.jp/committee/kenkyukai/seisan /new mono/report01.html (参照2014-02-21).
- 2) Wohlers Associates, Inc.: Wohlers Report 2022.
- Olaf Diegel, Axel Nordin, Damien Motte: A Practical Guide to Design for Additive Manufacturing, Springer (2019).
- 佐藤慎一郎, 佐々木隆文, 山口大地, 岩附仁, 山 口剛男: 樹脂薄膜コーティング粉末を用いたイ ンクジェット積層造形技術, Ricoh Technical Report, No. 42 (2017).
- G. B. Schaffer, T. B. Sercombe, R. N. Lumley: Liquid phase sintering of aluminium alloys, Materials Chemistry and Physics, Vol. 67 (2001).
- K. Kempen, L. Thijs, J. Van Humbeeck, J.-P. Kruth: Mechanical Properties of AlSi10Mg Produced by Selective Laser Melting, Physics Procedia, Vol. 39 (2012).
- 7) MP Bendsoe, O Sigmund: *Topology optimization: theory, methods, and applications*, Springer (2003).
- Liu, J., Gaynor, A.T., Chen, S. et al.: Current and future trends in topology optimization for additive manufacturing, Struct Multidisc Optim 5 (2018).
- Tisha Dixit, Ebrahim Al-Hajri, Manosh C Paul, Perumal Nithiarasu, S. Kumar: High performance, microarchitected, compact heat exchanger enabled by 3D printing, Applied Thermal Engineering, Vol. 210 (2022).