## 科学研究費助成事業

研究成果報告書

	平成	30年	6月11	日現仕
機関番号: 17102				
研究種目: 基盤研究(B)(一般)				
研究期間: 2014~2017				
課題番号: 26289281				
研究課題名(和文)外的要因により核生成制御された高品質シリコン太陽電池の創成と原料循環プロセス開発				
研究課題名(英文)Development of high-quality silicon solar cells us external factors and material cycling process	ing nuc	leation	control by	
研究代表者				
宮原 広郁(Mivahara, Hirofumi)				
九州大学・工学研究院・教授				
研究者番号:90264069				

交付決定額(研究期間全体):(直接経費) 12,500,000円

研究成果の概要(和文):太陽電池用多結晶シリコンの一方向凝固における核生成及び初期凝固に着目したイン ゴットの結晶形状制御法及び,レーザを用いた切削くずの再溶融・凝固組織制御法について調査した.ファセッ ト系物質の一方向凝固において,インゴット全体の結晶粒径は凝固開始時の核生成及び初期凝固の過冷度に大き く影響を受けることが明らかとなった.このとき外部から低周波を付与することにより試料の液体部分を強制的 に対流させることができ,凝固開始時の核生成頻度を下げるとともに,初期凝固の優先方位成長を助長すること ができ,シリコン結晶を粗大に成長させることができることを明らかにした.

研究成果の概要(英文): Control technique of a silicon crystal size and morphology focusing on a nucleation and an initial solidification stage and control theory of a remelting and solidification structure of cutting chips are investigated in polycrystalline silicon for a solar cell. It was revealed that the whole crystal grain size of the ingot was significantly influenced by the supercooling at a nucleation and an initial solidification stage in the unidirectional solidification of facet material. At this time, the convection was forcefully introduced in the liquid region of specimen by applying a low frequency motion from the outside. That leads the preferential direction growth and development of silicon crystals.

研究分野:凝固

キーワード: 結晶成長 ファセット 一方向凝固 過冷度 太陽光発電

## 1.研究開始当初の背景

結晶シリコンは現在の太陽電池うち極め て多くの生産量を占めており,なかでも多結 晶シリコン(Si)は結晶シリコン総生産量のお よそ 50%を占めている .多結晶シリコンは比 較的安価であることから普及が望まれてい るが,単結晶品と比較して発電効率及び生産 性効率が不足しており,結晶学・冶金学的見 地からの Si ウエハ本体の品質改善が求めら れている.改善すべき点としては,結晶シリ コンウエハ内で電子輸送キャリアのトラッ プ源となる結晶粒界,転位,格子欠陥及び不 純物等が報告されている.従って,これらの 欠陥を冶金学的見地から低減させ単結晶ク ラスの高品質を達成するための高品質多結 晶 Si インゴットの結晶育成技術の確立が必 須である、特に,結晶粒界は電子輸送キャリ アの移動を大きく妨げるので,結晶粒界を少 なくする制御法の確立は重要である.Siの結 晶粒を大きくするためには,凝固時の過冷を 大きくし,核生成を抑えて結晶成長の駆動力 を大きくすることが挙げられる.また結晶粒 の方位ごとに成長速度差が存在しているた め,結晶成長の駆動力が大きければ,それに より成長速度差がより助長され,各結晶粒成 長の競争を引き起こすために,結晶粒の粗大 化につながる.

申請者はこれまでファセット成長する多 結晶 Si においては、複数の双晶が結晶成長に 大きく寄与することを明らかにしており,双 晶を介した<211>または<101>結晶は優先的 に成長することを明らかにしている.さらに, ファセット系の結晶成長においてはノンフ ァセット系の場合と比較して成長速度の結 晶方位異方性が高過冷度ほど顕著に表れる ことを見出し,温度勾配 1.0~2.0K/mm,凝 固速度 10~20µm/s で<211>または<101>結 晶がルツボ底部で優先的に成長し,ひいては 製品全体の成長方位を決定することを明ら かにした.しかしながら,太陽電池はBやP などの添加元素はほとんど変更できないた め,新たなプロセスが必要とされている.

ここで,これまでの凝固に関する研究から 凝固中の振動や超音波の付与は結晶粒微細 効果を持つことが知られている.Zn,Al, Cu,鋳鉄試料等,超音波振動の付与による強 力な結晶粒微細化効果は報告されている.し かしながら上記の試料はノンファセット系 合金であり,ファセット系凝固するSiについ て,一方向凝固中の振動付与の影響に関して はまだ知見がない.そこで本研究では振動に 着目することとした.

一方,バルクインゴットを経由しない Si 太陽電池も多くの研究者が調査を行ってい る.この分野では粒子や棒状の表面性状を有 する太陽電池を直接原料から製造する.この 方法は原料を無駄なく使用することができ る特徴を持つ.現在,インゴットからウエハ を製造する工程ではインゴットのおよそ半 分の量が切屑くずとして廃棄されているの で,この切削くずを再利用できれば,半導体 産業で深刻な課題である Si 原料の枯渇を防 ぐことが可能となる.そのためには切削くず または切削くずをモデル化したマイクロサ イズの金属粉末を用いて,急速で再溶融・凝 固させ薄膜状試料を作製するための指針を 得る必要がある.

## 2.研究の目的

以上の背景から,Si特有のファセット成長 を理解するために,元素無添加で<211>また は<101>方位を優先的に成長させ,結晶粒径 を大きくする方法を思案した.この時,外部 から振動を付与し,過冷度や結晶成長に及ぼ す振動(外的要因)の影響を評価した.この 時,原因を調査するために水モデルを用いて 振動印加時のルツボ内の観察を行い,Si結晶 粒の粗大化に及ぼす因子を解明する事を目 標とした.一方,急速凝固法により種々の金 属粒子を作製すると共に,用いた粒子を再溶 融・凝固させ,急速凝固における金属試料の 組織設計指針を得ることと目的とした.

## 3.研究の方法

(1)インゴットの結晶粗大化

試料には太陽電池の原料として用いられ る高純度シリコン11N(99.999999999%)を 用いた.ルツボは 20mm×140mm, 30mm×120mm 及び 85mm×30mm の石 英(SiO2)製のものを用い,石英製ルツボ内 壁には Si と SiO₂の反応を防ぐために,窒化 ケイ素(Si<sub>3</sub>N<sub>4</sub>)を主成分とする離型剤を塗布 し,室温で乾燥させて使用した.実験は 1723K(1450)まで昇温した後,30分かけて 試料を溶融させ,温度勾配 0.1K/mm におい て 2,5,10 及び 20 µ m/s の所定の引下げ速 度で一方向凝固させた.凝固完了後,得られ た試料をマイクロカッターで試料底部から 10mm 間隔で切断し, 各断面をエメリ紙 (#180~2400)およびダイヤモンドペースト(1 µm)で鏡面研磨し,水酸化ナトリウム水溶液 (H<sub>2</sub>O: NaOH =1:1)にて 333K (60), 10分 間腐食させて顕鏡すると共に画像解析ソフ トによる結晶粒評価を行った.また結晶方位 を比較し,その規則性や傾向を調査するため に,後方散乱電子像(Electron Backscatter Diffraction Pattern : EBSD) (Zeiss Ultra55) を用いて結晶方位を解析した.

一方,一部の試料は,凝固中に超音波発信 機により高周波(約38000Hz)をまた市販の振 動モーターにより低周波(約200Hz)を付与し た.いずれもアルミナ保護管に接続されてお り,ルツボと保護管の距離を一定に保ちなが ら保護管を通して試料に振動を伝えた. (2)結晶成長に及ぼす振動の影響

溶融シリコンは不透明であり極めて高温 になっているので,その場で対流を評価する ことは困難である.そこで水モデル実験によ り対流及び結晶成長に及ぼす振動の影響に ついて調査した.ルツボは Si と同じ材質の (20mm×140mm)ものを用い,純水にトレ ーサとして微粉炭素を添加したものを溶液 に用いた.試料底部はドライアイスで冷却し たエタノールを5mm程度接触させ,K-type の熱電対で測温しながら一方向凝固させた. この時振動を付与しない場合と,Si一方向凝 固実験と同様に付与する場合のそれぞれの 条件で複数回実験を行い,再現性を確認した. また,対流発生条件を解明するためにアルミ ナ保護管の固定位置についても検討した.ル ツボ内の対流の様子はハイスピードカメラ (ディテクト製HAS-D71)を用いて記録した. (3)急速凝固組織の解析

粉末から直接,凝固試料を作製するために は,凝固プロセスと得られる組織との関連性 を予め理解しておくことが必要である.そこ で試料冷却速度の異なる試料を得るために 炉冷装置,金属液滴滴下装置,ガスアトマイ ズ装置、レーザ溶融装置を用いて試料の溶 解・凝固を行った.この時試料にはデンドラ イトが明確に表れるノンファセット系マグ ネシウム合金を用いた.炉冷装置ではるつぼ に試料を入れ不活性ガス雰囲気で室温まで 炉冷した.続いて液滴冷却用金属にステンレ ス, 真鍮及び純銅を用い, 同様に不活性雰囲 気で溶融試料をピストンで押し出し,基板に 液滴を滴下し急冷した.さらにガスアトマイ ズ法により直径数十~数百µm の急冷粉末 試料を作製した.また,溶融レーザ装置(メカ トロジャパン LR-300,最大定格出力:300W, 最大出力エネルギ:70J,パルス幅:0.1~ 30.0ms, PPS: 0.1~200Hz)を用いてレーザ 出力 9.9kW,照射時間を 10ms に設定して試 料を溶融・凝固させた.

(4)粉末,薄膜の形態に及ぼすプロセス条件 切削くずのモデル粒子として,粉末を試作 した.実験試料には純スズ,純ビスマス及び スズ - ビスマス合金を溶融させて粉末を得 る条件を調査した.溶融金属の上部にノズル を設置し種々の N2 ガス圧でスズ粒子を作製 した.この時ノズル直径,位置,N2ガス圧力, 流速等のプロセス条件を変化させ,液体の吸 引力及び得られた液滴直径との関連性を調 査した.一方,急冷凝固組織に及ぼす製膜プ ロセスの影響を調査するために,バルク合金 を粒子にした後,溶融状態で基板に高速で当 てて製膜するプロセスを試みた.水モデル及 びスズを基本組成とする種々の合金を汲み 上げノズルを用いて 60mm 離れた地点に設 置したステンレス基盤に照射し,凝固組織に 及ぼす N2 ガスの流速,汲み上げ管内の負圧 等を評価した.また製膜試料の内部組織につ いて顕微鏡による観察および EPMA による 濃度解析を行った.さらに,上記溶融レーザ 装置(LR-300)を用いてノンファセット系鉄 合金表面を照射し,冷却速度と組織との関連 性についても調査した.1 ショット辺りのパ ルス時間を2.0msとし、パルス出力を8~12J として移動速度 1.0mm/s で板状試験表面に レーザを照射し,凝固組織を評価した.

- 4.研究成果
- (1)インゴットの結晶粗大化

種々の一方向凝固速度で振動を付与しな い試料と底から 30mm の位置で高周波振動 を付与した試料を比較したところ,同一の凝 固速度において,振動無印加試料では試料の 内部及び外周部いずれも比較的粗大に成長 しているのに対し,高周波振動印加試料では 結晶粒は微細になっているように観察でき た、そこで平均結晶粒面積を測定したところ、 無印加試料について 2µm/s 試料では 9.6mm<sup>2</sup>,10µm/s 試料では 11.1mm<sup>2</sup>であり, 振動印加試料の 8.7mm<sup>2</sup>, 6.3mm<sup>2</sup> と比較し て振動により結晶粒が微細になっており、特 に 10 µ m/s では約 1/2 程度小さくなっていた. 一般に,液体中に強力な超音波を印加すると, 超音波振動は液体に対して疎密の縦波を発 生させ,液体中に減圧力と圧縮力が発生し, このうち減圧力が作用している瞬間に音響 キャビテーションと呼ばれる気泡が発生す ることが知られている.ここでキャビテーシ ョン気泡の界面は凝固核の発生サイトにな り得ることが予測され,結晶粒微細化を引き 起こしたものと推測された.

しかしながら,低周波付与装置を用いて, 5~20 µ m/s で一方向凝固中の試料に低周波 振動を与えたところ,初期凝固部の横断面結 晶組織は粗大結晶が多数,観察できた.試料 底部において平均結晶粒面積を測定したと ころ,無印加試料については 5µm/s,10µ m/s 試料及び20 µ m/s 試料において7.1mm<sup>2</sup>, 3.5mm<sup>2</sup> 及び 2.2mm<sup>2</sup> であるのに対し,低周 波振動を付与することにより, 7.5mm<sup>2</sup>, 9.7mm<sup>2</sup>となり 20µm/s 試料では 16.1mm<sup>2</sup> と極めて粗大な結晶が育成された、そこで 振動を付与しながら一方向凝固させた試料 のルツボ底面の初期凝固部の過冷度を調査 したところ 無負荷試料よりも約 10K も過冷 していた.これまでの成果でファセット系凝 固するシリコンはルツボ底面での過冷度の 増加が優先成長方位を有する結晶の成長速 度の増加と結晶粒粗大化を招くと結論づけ てきた.低周波振動は初期凝固の過冷度を更 に増加させ,優先成長結晶の成長促進,ひい ては結晶粒粗大化へ導いたものと考えられ た.そこでさらに試料底部を EBSD により結 晶方位解析を行った .5 µ m/s 試料では振動を 付与した場合も無付与の場合も結晶方位に 統一性は無かった .一方 ,20 μ m/s では<211> <100>方位の結晶粒が粗大な結晶として観察 された .これまでも高過冷度で<211> ,<100> 及び<110>方位結晶が粗大化しており,低周 波振動付与は,過冷度と優先成長を一層助長 したものと考えられた.

(2)結晶成長に及ぼす振動の影響

上述するように,低周波振動を付与することにより高周波振動では観察されなかった結晶粒粗大化が見られた.しかしながら溶融Siの対流の様子や結晶成長については直接観察が困難である.そこで固相・液相の密度

変化が Si と同様で 透明で結晶成長の観察が 容易な純水をドライアイスで一方向凝固さ せた.同時に熱電対により試料底部において 温度を測定したところ,振動を付与していな い場合では試料底部において局部的に温度 が低下していた.すなわち,過冷はするがそ の領域は試料全体に対して小さいと思われ た.一方,低周波振動を付与しながら一方向 凝固した場合では,冷却速度が無付与試料よ りも小さく記録された,さらに低周波振動を 加えた場合では無付与試料と比較して温度 勾配がより小さくなっており,過冷度も 4K ほど増加していた.すなわち,低周波振動に より,試料全体が一様に,ゆっくり,かつ高 過冷度まで冷却してから凝固が開始してい た.一方向凝固による Si の粗大化メカニズム は広い範囲で過冷した優先成長結晶が他の 結晶より早く製品を覆い尽くすというもの であるが,低周波振動付与の水モデル実験は これを補佐する結果となった.さらに,種々 の条件でアルミナ保護管の固定位置を移動 させ,最適な条件を検討した.アルミナ保護 管の取り付け位置や試料との相対的な位置 を系統的に変化させ,液相の流動についてビ デオカメラで観察した.振動を付与していな い試料については,対流はほとんど観察され なかったが,低周波振動を付与することによ リ,試料内壁に沿って下降流が,試料中心部 に上昇流が観察された.また,下降流は途中 で上昇に替わる場合と試料底部まで下降す る場合があり、複雑な流れとなっていた、ア ルミナ保護管直下が比較的定常な流れとな っていたので,測定場所を固定し流速を測定 したところ、振動無付与の場合は、0~2mm/s 程度であるが,低周波付与により早い場合で 8mm/s と早くなった.この時,6mm/s 以上 の流速の場合は試料表面に水しぶきが生じ た.すなわち,低周波振動を付与した場合, 振動子であるアルミナ保護管と液体との固 有周波数が一致した際に,水面及び液体内部 で大きく対流が発生することが明らかとな った.さらに,対流の発生は一方向凝固にお いて試料全体の温度勾配を低減するととも に底部を含む試料全体の過冷度を増加する ので 間接的にファセット系成長する Si の優 先方位成長を助長しているものと考えられ t- .

(3)急速凝固組織の解析

シリコンをレーザで溶融・凝固させる際に は高速凝固が生ずると考えらえるので,あら かじめ冷却速度や凝固組織を理解しておく 必要がある.ここでは凝固組織と冷却速度が 明確な共晶型ノンファセット系マグネシウ ム合金を用いて,組織に及ぼす冷却速度の影 響について調査した.最も冷却が遅い炉冷で は0.75K/sが得られ,この時二次アーム間隔 は35µmであった.組織は初晶デンドライ ト (Mg)相,Al<sub>2</sub>Ca- 共晶, (Mg<sub>17</sub>Al<sub>12</sub>)-相から構成され,初晶デンドライトが成長し た後,間隙に各共晶組織が晶出した.続いて

液滴冷却組織は依然デンドライト状の成長 形態を示すが二次アーム間隔は小さくなり, 微細な組織を有していた. 冷却速度はステン レス基盤では 20K/s が得られ, 真鍮基盤及び 銅基板はそれぞれ 100 及び 200K/s が得られ た. 銅基板試料では5~6µmと炉冷の1/7~ 1/6 程度まで小さくなった.この時冷却速度 の増加に伴って二次アーム間隔は小さくな り,二次アーム間隔は冷却速度の-0.31 乗に 比例し, Kattamis, Dntzig 及び Rappaz ら による関係式とほぼ同様の傾向が見られた. さらに,ガスアトマイズ粉末では二次アーム 間隔は 2~4µm と更に小さくなり, デンド ライト幹の大きさとほぼ等しくなった.二次 アーム間隔がこの大きさでも冷却速度の - 0.31 乗に比例すると仮定すると冷却速度 は 10<sup>3</sup>~10<sup>4</sup>K/s 程度と見積もられた.レーザ 溶接による急速冷却試料では二次アーム間 隔は 1.1 µm と極めて小さくなり, この時, 冷却速度は 10<sup>5</sup>K/s 程度と見積もられた.ア ーム間隔は小さくなるが,デンドライトと共 晶組織が共存していることから, レーザにお いても特殊な凝固プロセスとなるのではな く,一般的な凝固の延長で整理が可能と考え られた.

(4)粉末,薄膜の形態に及ぼすプロセス条件 製膜した Sn 合金及び Sn-99mass%Biの断 面組織を観察したところ,ノンファセット系 合金ではデンドライト形態を示すが,Bi リッ チな試料ではファセット系凝固と思われる 粒界が観察された.この時結晶粒径は約10.2 µmであり非常に微細な組織が得られた.ま た,試料中央部に比べ試料端部では多くの鋳 造欠陥が見られ,粗雑な結晶となっていた. EPMA により Sn-99mass%Bi の Sn の濃度 分布を観察すると,試料中央部では最大で約 7mass%の偏析が見られたが,端部では偏析 は細かく分散していた.

さらに、ノンファセット系 Fe-C-Si 合金を 用いてレーザを照射し、得られる凝固組織を 解析した.レーザが照射された試料表層部で は急速凝固された初晶オーステナイト及び その間隙部の共晶レデブライトが観察され た.初晶オーステナイトの一次アーム間隔を を測定したところ、エネルギ密度に依存して 2~6µmであった.この値から3×10<sup>3</sup>~3× 10<sup>4</sup>K/s 程度の冷却速度が推定された.結晶 Si は極めて大きい融解潜熱と有し、融解及び 凝固における熱収支が著しい.ファセット系 の結晶は熱応力に対して弱いことが多いの で、示量周囲をより高温で保持する必要があ ると考えられた.

以上の結果から,結晶粒界が低減されたフ ァセット系凝固する Si 結晶を育成するため には,低周波振動等を外部から付与し,融点 近傍において低温度勾配を保持しながら,低 冷却速度で試料全体を冷却することが結晶 優先成長及び結晶粒径増加につながること が明らかとなった.さらに,急速凝固法で製 膜する場合 , 冷却速度が極めて高くなるので , 融解潜熱を利用しつつ , 融点近傍における低 温度勾配と低冷却を実現する必要があると 考えられた .

5.主な発表論文等

〔雑誌論文〕(計 8件)

水素ガスを用いて高速フレーム溶射した 鉄系金属ガラスの皮膜特性,坂田一則,大関 和正,岡 大翼,新屋康弘,緒方道子,古賀 義人,<u>成田一人</u>,<u>宮原広郁</u>,溶射 51(4)(2014), 129-133.

Fundamental Analysis of Metal Film Formation by Atomizer, T. Yamaguchi, N. Teshima, <u>H. Miyahara</u>, Proc. of The 6th Korea-Japan Conference for Young Foundry Engineers, (2016), 72-74.

Solidification and precipitation sequences of sprayed Fe-Cr-Mo-C-B alloy metallic glass coating, Y. Koga, K. Sakata, D. Oka, K. Kuwatori, <u>I. Narita</u>, <u>H.</u> <u>Miyahara</u>, Proc. of The 6th Korea-Japan Conference for Young Foundry Engineers, (2016), 75-77.

Effect of vibration on unidirectional solidification microstructure for polycrystalline silicon, N. Teshima, Y. Fuchigami, <u>I. Narita</u>, <u>H. Miyahara</u>, Proc. of The 6th Korea-Japan Conference for Young Foundry Engineers, (2016), 82-84.

水素を活用した金属ガラスの溶射技術, 坂 田一則, 古賀義人, <u>宮原広郁</u>, 溶射学会誌 85(4) (2016),346-352.

水素ガスによる Fe-Cr-Mo 合金金属ガラス 皮膜形成と高温保持における微細構造変化, 古賀義人,坂田一則,岡 大翼,鍬取航平, 成田一人,<u>宮原広郁</u>,溶射 53(2) (2016), 48-54.

Formation of Fe-Cr-Mo Alloy Metallic Glass Coating Using Hig-Velocity Oxy-Fuel Apparatus with Hydrogen Gas and Its Microstructural Transition at Elevated Temperatures, Y. Koga, K. Sakata, D. Oka, K. Kuwatori, <u>I. Narita</u>, <u>H. Miyahara</u>, Materials Transactions 58(10)(2017), 1444-1450.

レーザ表面溶融処理により急速凝固させ た球状黒鉛鋳鉄の表面組織と特性,村上玲太, <u>成田一人</u>,<u>宮原広郁</u>,溶射 54(1)(2017), 12-17.

〔学会発表〕(計 10件)

多結晶シリコンインゴットの初期凝固組 織に及ぼす -Si<sub>3</sub>N<sub>4</sub> および -Si<sub>3</sub>N<sub>4</sub> の影響, 池田達也,内野隆志,<u>成田一人</u>,<u>宮原広郁</u>, 日本金属学会,2014.09.26,日本.

AZX912 マグネシウム合金におけるひけ巣 が及ぼす機械的特性, 越智直哉, 松本敏治, <u>成田一人</u>, <u>宮原広郁</u>, 日本金属学会, 2014.09. 26, 日本. 水素ガスを用いた高速フレーム溶射法に よる鉄系金属ガラスの成膜プロセスの最適 化,鍬取航平,<u>成田一人</u>,古賀義人,緒方道 子,坂田一則,大関正和,新屋康弘,岡大翼 <u>宮原広郁</u>,日本金属学会,2014.09.26,日本.

多結晶シリコンインゴットの一方向凝固 組織に及ぼす振動の影響,手嶋直人,淵上遥 平,<u>成田一人,宮原広郁</u>,日本金属学会日本 鉄鋼協会 合同学術講演会,2015.06.06,日本.

Fundamental Analysis of Metal Film Formation by Atomizer, T. Yamaguchi, N. Teshima, <u>H. Miyahara</u>, Proc. of The 6th Korea-Japan Conference for Young Foundry Engineers, 2016.08.26, Korea.

Solidification and precipitation sequences of sprayed Fe-Cr-Mo-C-B alloy metallic glass coating, Y. Koga, K. Sakata, D. Oka, K. Kuwatori, <u>I. Narita, H.</u> <u>Miyahara</u>, Proc. of The 6th Korea-Japan Conference for Young Foundry Engineers, 2016.08.26, Korea.

Effect of vibration on unidirectional solidification microstructure for polycrystalline silicon, N. Teshima, Y. Fuchigami, <u>I. Narita</u>, <u>H. Miyahara</u>, Proc. of The 6th Korea-Japan Conference for Young Foundry Engineers, 2016.08.26, Korea.

難燃性マグネシウム合金の凝固パスの解 析,山口智哉,井上智心,松本敏治,城戸太 司,<u>宮原広郁</u>,日本鋳造工学会九州支部, 2017.04.05,日本.

多結晶シリコンインゴットの一方向凝固 組織に及ぼす振動の影響,木田嶺介,手島直 人,<u>成田一人,宮原広郁</u>,日本金属学会日本 鉄鋼協会 合同学術講演会,2017.06.10,日本.

ファセット型結晶の一方向凝固組織に及 ぼす低周波振動の影響,木田嶺介,手島直人, <u>成田一人</u>,<u>宮原広郁</u>,日本金属学会, 2017.09.07,日本

6.研究組織

(1)研究代表者
宮原 広郁(MIYAHARA Hirofumi)
九州大学・大学院工学研究院・教授
研究者番号:90264069

(2)研究分担者

成田 一人(NARITA Ichihito) 九州大学・大学院工学研究院・助教 研究者番号: 50404017