

(19) 日本国特許庁 (JP)

(12) 特 許 公 報 (B2)

(11) 特許番号

特許第6130552号
(P6130552)

(45) 発行日 平成29年5月17日 (2017.5.17)

(24) 登録日 平成29年4月21日 (2017.4.21)

(51) Int.Cl.

F I

B 2 1 K 1/32 (2006.01)
 B 2 1 K 21/06 (2006.01)
 B 2 1 J 5/02 (2006.01)
 B 2 1 J 9/02 (2006.01)

B 2 1 K 1/32 Z
 B 2 1 K 21/06 A
 B 2 1 J 5/02 C
 B 2 1 J 9/02 A

請求項の数 5 (全 12 頁)

(21) 出願番号 特願2016-92391 (P2016-92391)
 (22) 出願日 平成28年5月2日 (2016.5.2)
 (62) 分割の表示 特願2016-503484 (P2016-503484)
 の分割
 原出願日 平成27年8月27日 (2015.8.27)
 (65) 公開番号 特開2016-135510 (P2016-135510A)
 (43) 公開日 平成28年7月28日 (2016.7.28)
 審査請求日 平成28年5月2日 (2016.5.2)
 (31) 優先権主張番号 特願2014-177025 (P2014-177025)
 (32) 優先日 平成26年9月1日 (2014.9.1)
 (33) 優先権主張国 日本国 (JP)

(73) 特許権者 510312950
 日立金属MMCスーパーアロイ株式会社
 埼玉県桶川市上日出谷1230
 (73) 特許権者 591287118
 学校法人日本工業大学
 東京都目黒区駒場1丁目40番14号
 (73) 特許権者 000005083
 日立金属株式会社
 東京都港区港南一丁目2番70号
 (74) 代理人 100099623
 弁理士 奥山 尚一
 (74) 代理人 100096769
 弁理士 有原 幸一
 (74) 代理人 100107319
 弁理士 松島 鉄男

最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 リング成形体の製造方法

(57) 【特許請求の範囲】

【請求項 1】

リング成形体の中心軸線方向両側にそれぞれ突出すると共にリング成形体の周方向に沿って延びる2つの凸部を有するリング成形体の製造方法であって、

前記凸部に対応する凹部をそれぞれ形成した2つの型によってリング素材を押圧して前記リング成形体を作製する鍛造工程を含み、

前記リング素材は、前記リング素材の片側断面を、前記リング素材の中心軸線方向における最大高さ中央を基準としてリング素材の中心軸線方向の一方側領域及び他方側領域に分けたと想定した場合に、前記一方側領域の重心と前記他方側領域の重心とを結んだ直線が、前記リング素材の中心軸線に対して7度以上かつ40度以下の角度範囲で傾くように形成されている、リング成形体の製造方法。

【請求項 2】

前記リング素材の片側断面は、前記一方側領域の重心と前記他方側領域の重心とを結んだ直線を基準として両側に位置する部分を円弧形状に突出させるように形成されている、請求項1に記載のリング成形体の製造方法。

【請求項 3】

前記リング素材は、前記リング素材の片側断面を、前記リング素材の中心軸線方向における最大高さ中央を基準としてリング素材の中心軸線方向の一方側領域及び他方側領域に分けたと想定した場合に、前記一方側領域の重心と前記他方側領域の重心とを結んだ直線が、前記リング素材の中心軸線に対して10度以上かつ25度以下の角度範囲で傾くよう

に形成されている、請求項 1 又は 2 に記載のリング成形体の製造方法。

【請求項 4】

前記凸部に対応する凹部をそれぞれ形成した 2 つの型によってリング素材を押圧して前記リング成形体を作製する鍛造工程は、1 回の押圧によってリング成形体を作製する、請求項 1 ~ 3 のいずれか一項に記載のリング成形体の製造方法。

【請求項 5】

前記リング成形体がタービンディスク用の素材である、請求項 1 ~ 4 のいずれか一項に記載のリング成形体の製造方法。

【発明の詳細な説明】

【技術分野】

10

【0001】

本発明は、鍛造を用いたリング成形体の製造方法に関する。

【背景技術】

【0002】

例えば、航空機等に用いられるエンジンにおいては、複数のタービンディスクがその中心軸線に沿って並んで配置され、各タービンディスクには周方向に間隔を空けて複数のタービン翼が取り付けられている。特に、航空機に用いられるエンジンにおいては、エンジン内部で発生する高温かつ高圧の燃焼ガスが、複数のタービンディスクの外周部にて、中心軸線方向の前段側から後段側に向かう方向に流れて、複数のタービン翼と共に複数のタービンディスクがその中心軸線回りにて高速回転する。この回転により生ずる駆動力が、複数のタービンディスクに対して中心軸線方向の前段側に位置するコンプレッサー及びファンに伝達されて、ガスの連続的な燃焼に必要とされる圧縮空気、及び推進力が得られるようになっている。

20

【0003】

一般的に、タービンディスクは、略リング形状に形成された成形体（以下、「リング成形体」という）に切削加工等を施すことによって作製される。このリング成形体においては、典型的には、その中心軸線方向両側にそれぞれ突出する凸部が形成され、さらに、この凸部がリング成形体の周方向に延びるように形成されている。

【0004】

タービンディスクの外周部は、燃焼ガスに晒されるために約 600 ~ 700 の高温となる一方で、タービンディスクの内周部は、外周部に対して低温に抑えられている。このようなタービンディスクの内部では、エンジンの起動及び停止を繰り返すことによって熱応力が生ずるので、タービンディスクは優れた低サイクル疲労特性を有することが要求されている。さらに、タービンディスクの外周部は、高温下にて上述の高速回転により遠心力を受けるので、タービンディスクは高いクリープ強度特性をさらに有することが要求されている。加えて、タービンディスクは高い引張強度及び高い降伏強度を有することが要求されている。よって、タービンディスクに用いられるリング成形体は、このような要求に応じた十分な機械的強度を有することが必要とされている。

30

【0005】

そこで、リング成形体の製造方法の一例では、リング成形体の機械的強度を確保するために、略リング形状に形成された素材（以下、「リング素材」という）を、鍛造（鍛造プレス）によってリング成形体に成形することが行われている。具体的には、リング成形体の凸部に対応する凹部をそれぞれ形成した 2 つの型内に、リング素材を配置し、その後、リング素材を 2 つの型によって挟み込みかつ押圧する鍛造加工を施す。鍛造工程において、流動したリング素材が 2 つの型の凹部に充満して、リング成形体の凸部が形成され、リング成形体を得られる。（例えば、特許文献 1 及び特許文献 2 を参照。）かかる鍛造においては、リング成形体にひずみが与えられて、リング成形体を形成する結晶粒が微細化するので、特に、引張強度、疲労強度等の機械的強度を向上させることができる。なお、鍛造に用いられる設備としては、鍛造速度の厳密な制御を可能とする油圧制御鍛造プレス機が用いられることが多くなっている。また、上述した製造方法の一例にて作製されるリン

40

50

グ成形体は、特に、大型のタービンディスクの作製に用いられることが多くなっている。

【先行技術文献】

【特許文献】

【0006】

【特許文献1】特開昭52-131967号公報

【特許文献2】特開2011-079043号公報

【発明の概要】

【発明が解決しようとする課題】

【0007】

ここで、鍛造工程にて、特に鍛造初期段階で型と接触するリング素材の表面領域においては、型に材料が固着するために、ひずみを与えられ難くなる。また、鍛造工程において、型と接触するリング素材の表面領域の温度は、主に金属製である型への抜熱の影響によって、リング素材の中心領域の温度と比較して低下する。これらの要因のために、リング成形体の特に鍛造初期段階で型と接触する表面領域に相当する領域は、その中心領域と比較して粗大な組織を有することとなって、所望の機械的特性を得ることが難しい領域となる。このような領域は、いわゆるデッドメタルと呼ばれるものであり、リング成形体にてタービンディスクとして用いられる領域（以下、「タービンディスク領域」という）に、このようなデッドメタルが残存することを回避することが求められている。そこで、デッドメタル領域がタービンディスク領域に含まれないようにするために、リング成形体に予め余肉を多く設定し、鍛造後に余肉部分を切削加工等により取り除いている。

【0008】

しかしながら、上述したリング成形体の製造方法の一例においては、鍛造開始時及び鍛造初期段階にて、2つの型内のリング素材が、型の凹部の開口から該凹部の内外周両側にそれぞれ位置する領域全体に接触する。その結果、リング素材の表面領域の広い範囲にてひずみを与えられ難くなり、かつリング素材の表面領域の広い範囲における温度が低下し易くなり、このように作製されたリング成形体のデッドメタル領域が増加するおそれがある。そのため、デッドメタル領域に対応するリング成形体の余肉部分を増加させて、多くの余肉部分を除去する必要がある。そこで、このようなデッドメタル領域を減少させて、余肉部分を減少させたニアネットシェイプ鍛造を実現することが望まれている。

【0009】

さらに、上述したリング成形体の製造方法の一例においては、特に、作製されるリング成形体の2つの凸部がリング成形体の径方向にズレて配置されている場合に、鍛造工程にて、流動したリング素材が型の凹部内に充満し難くなっている。その結果、リング成形体の凸部が形成され難くなって、リング成形体の作製が難しくなるので、このことは問題である。

【0010】

本発明は、上記実情を鑑みて想到されたものであり、本発明の目的は、デッドメタル領域を減少させたリング成形体を確実かつ効率的に作製可能とするリング成形体の製造方法を提供することにある。

【課題を解決するための手段】

【0011】

課題を解決するために、本発明の一態様に係るリング成形体の製造方法は、リング成形体の中心軸線方向両側にそれぞれ突出すると共にリング成形体の周方向に沿って延びる2つの凸部を有するリング成形体の製造方法であって、前記凸部に対応する凹部をそれぞれ形成した2つの型によってリング素材を押圧して前記リング成形体を作製する鍛造工程を含み、前記リング素材は、前記リング素材の片側断面を、前記リング素材の中心軸線方向における最大高さ中央を基準としてリング素材の中心軸線方向の一方側領域及び他方側領域に分けたと想定した場合に、前記一方側領域の重心と前記他方側領域の重心とを結んだ直線が、前記リング素材の中心軸線に対して7度以上かつ40度以下の角度範囲で傾くように形成されている。

【発明の効果】

【0012】

本発明の一態様に係るリング成形体の製造方法によれば、デッドメタル領域を減少させたリング成形体を確実かつ効率的に作製することができる。

【図面の簡単な説明】

【0013】

【図1】本発明の第1実施形態に係る製造方法によって作製されるリング成形体を概略的に示す平面図である。

【図2】本発明の第1実施形態に係る製造方法によって作製されるリング成形体の片側断面図である。

10

【図3】本発明の第1実施形態に係る製造方法を説明するためのフローチャートである。

【図4】本発明の第1実施形態に係る製造方法の荒地鍛造を施すピレットを概略的に示す全断面図である。

【図5】本発明の第1実施形態に係る製造方法における荒地鍛造により作製された荒地鍛造体を概略的に示す全断面図である。

【図6】本発明の第1実施形態に係る製造方法における穿孔加工により作製された穿孔体を概略的に示す全断面図である。

【図7】本発明の第1実施形態に係る製造方法におけるリング圧延を説明するための図である。

【図8】(a)本発明の第1実施形態に係る製造方法における仕上げ鍛造開始直前のリング圧延体の配置状態を概略的に示す片側断面図である。(b)当該仕上げ鍛造終了直後の状態を概略的に示す片側断面図である。

20

【図9】図8(a)のリング圧延体を概略的に示す片側断面図である。

【発明を実施するための形態】

【0014】

本発明の第1実施形態～第3実施形態に係るリング成形体の製造方法、及び当該リング成形体の作製に用いられるリング素材について、図1～図9を参照しながら以下に説明する。なお、本発明の第1実施形態～第3実施形態では、中心軸線を基準として略対称である物体(以下、「対称物体」という)の断面、及びかかる断面を示す図について以下のような名称を用いる。中心軸線を通る平面により対称物体を切断した断面のうち中心軸線に対して一方側のものを「片側断面」と呼び、例えば、図2、図8、及び図9のように、片側断面を示す図を「片側断面図」と呼ぶ。また、中心軸線を通る平面により対称物体を切断した断面のすべてを「全断面」と呼び、例えば、図4～図6のように、全断面を示す図を「全断面図」と呼ぶ。

30

【0015】

[第1実施形態]

本発明の第1実施形態に係る製造方法により作製されるリング成形体について説明する。リング成形体は、航空機等のエンジンのタービンディスクを作製するために用いられるものであり、さらに、成形後のリング成形体に熱処理を施すこと、リング成形体の余肉部分を切削加工により除去すること等によってタービンディスクが作製される。典型的には、このリング成形体は金属製となっており、本実施形態では、リング成形体を、Ni基合金alloy 718を用いて作製する。しかしながら、本発明はこれに限定されず、高温強度に優れたリング成形体を作製可能とするような金属が用いられていればよい。一例として、リング成形体が、高温強度に優れたNi基合金、Fe基合金、Co基合金等を用いて作製されるとよい。

40

【0016】

図1及び図2に示すように、このようなリング成形体1は、その中心軸線1a中心に略リング形状に形成された基部1bを有している。リング成形体1は、基部1bから中心軸線方向の両側にそれぞれ突出する一方側凸部1c及び他方側凸部1dを有しており、これら2つの凸部1c、1dは、リング成形体1の周方向に沿って延びるように形成されてい

50

る。なお、図2では、リング成形体1における一方側凸部1cと他方側凸部1dとがリング成形体1の径方向にて一致して配置されているが、リング成形体1における一方側凸部1cと他方側凸部1dとをリング成形体1の径方向にてズレて配置することもできる。

【0017】

このようなリング成形体1の製造方法の概略について図3を参照して説明する。ピレット2(図4に示す)に第1鍛造として荒地鍛造を施して、第1鍛造体として荒地鍛造体3(図5に示す)を作製する。(荒地鍛造ステップ(第1鍛造ステップ)S1)荒地鍛造体3に穿孔加工を施して、穿孔体4(図6に示す)を作製する。なお、必要に応じて、穿孔体4に中間リング圧延を施してもよい。(穿孔ステップS2)穿孔体4にリング圧延を施して、リング素材として構成されたリング圧延体5(図8(a)及び図9に示す)を作製する。(リング圧延ステップS3)リング圧延体5に第2鍛造として仕上げ鍛造を施して、第2鍛造体として上述のリング成形体1を作製する。(仕上げ鍛造ステップ(第2鍛造ステップ)S4)

【0018】

リング成形体1の製造方法における各ステップの詳細について以下に説明する。

【0019】

[荒地鍛造ステップS1について]

荒地鍛造ステップS1の詳細について説明する。図4に示すように、荒地鍛造を施す素材として、中心軸線2a中心に略円柱形状に形成されたピレット2を、Ni基合金alloy718を用いて作製する。その後、ピレット2を型等によって押圧して、図5に示すような荒地鍛造体3を作製する。一例として、ピレット2がNi基合金alloy718を用いて作製される場合には、荒地鍛造ステップS1にて用いられるピレット2の加熱温度は、900度以上かつ1075度以下の範囲となっていると好ましい。しかしながら、本発明はこれに限定されず、ピレット2がNi基合金alloy718以外の金属を用いて作製される場合、加熱温度は、このようなピレットに荒地鍛造を施すことに適合するように設定されるとよい。

【0020】

図5に示すように、荒地鍛造体3は、中心軸線3a中心に略円板形状に形成された底部3bと、該底部3bの外周から底部3bの中心軸線方向一方に向かうに従って底部3bの中心から外周に向かう方向に傾斜する周壁部3cとを有するように形成されている。なお、図5において、底部3bと周壁部3cとの境界線を破線により示す。後述する穿孔加工では、この破線に沿って底部3bが除去されることとなる。このような荒地鍛造体3においては、周壁部3cの片側断面を、荒地鍛造体3の中心軸線方向における最大高さh1の中央線3dを基準として荒地鍛造体3の中心軸線方向の一方側領域3e及び他方側領域3fに分けたと想定した場合に、一方側領域3eの重心3gと他方側領域3fの重心3hとを結んだ直線3iを、荒地鍛造体3の中心軸線3aの平行線3j、すなわち、荒地鍛造体3の中心軸線3aに対して角度1傾けている。この角度1は、7度以上かつ40度以下の範囲内であるとよい。

【0021】

[穿孔ステップS2について]

穿孔ステップS2の詳細について説明する。図5に示した荒地鍛造体3の底部3bを除去するように、荒地鍛造体3に対して、プレス加工による抜き落とし、ウォーターカッターによる切削等により穿孔加工を施す。その結果、図6に示すように、中心軸線4aに沿った貫通孔4bを有する穿孔体4が作製されることとなる。かかる穿孔体4は、荒地鍛造体3の周壁部3cに相当する周壁部4cを有している。また、必要に応じて、穿孔体4に中間リング圧延を施すとよい。

【0022】

[リング圧延ステップS3について]

リング圧延ステップS3について説明する。リング圧延ステップS3においては、一例として、図7に示すようなリング圧延装置11を用いる。かかるリング圧延装置11は、

穿孔体 4 の外周側及び内周側にそれぞれ位置するメインロール 1 2 及びマンドレルロール 1 3 を有している。メインロール 1 2 及びマンドレルロール 1 3 の外周面は互いに対向している。メインロール 1 2 は、その中心を通ると共に穿孔体 4 の中心軸線 4 a と略平行に延びる回転軸線 1 2 a 周りに回転可能に構成されており、メインロール 1 2 の外周面は、作製されるリング圧延体 5 の外周面に対応して傾斜して形成されている。マンドレルロール 1 3 もまた、その中心を通ると共に穿孔体 4 の中心軸線 4 a と略平行に延びる回転軸線 1 3 a 周りに回転可能に構成されており、マンドレルロール 1 3 の外周面は、作製されるリング圧延体 5 の内周面に対応して傾斜して形成されている。しかしながら、本発明はこれに限定されず、メインロール及びマンドレルロールが略円柱形状に形成されて、メインロール及びマンドレルロールの回転軸線が、それぞれ、作製されるリング圧延体 5 の外周面及び内周面に対応して傾斜して配向されていてもよい。また、リング圧延装置 1 1 は、穿孔体 4 の中心軸線方向両側に位置する一対のアキシャルロール 1 4 , 1 5 を有している。一対のアキシャルロール 1 4 , 1 5 の外周面は互いに対向している。一対のアキシャルロール 1 4 , 1 5 は、それぞれ、それらの中心を通る回転軸線 1 4 a , 1 5 a 周りに回転可能に構成されている。

10

【 0 0 2 3 】

このようなリング圧延装置 1 1 を用いたリング圧延ステップ S 3 においては、最初に、リング圧延装置 1 1 に穿孔体 4 を投入する。一例として、穿孔体 4 が N i 基合金 a l l o y 7 1 8 を用いて作製される場合には、リング圧延装置 1 1 に投入される穿孔体 4 の加熱温度は、9 0 0 度以上かつ 1 0 5 0 度以下の範囲内となっていると好ましい。しかしながら、本発明はこれに限定されず、穿孔体 4 が N i 基合金 a l l o y 7 1 8 以外の金属を用いて作製される場合、加熱温度は、このような穿孔体 4 にリング圧延を施すことに適合するように設定されるとよい。メインロール 1 2 及びマンドレルロール 1 3 の外周面をそれぞれ穿孔体 4 の外周面及び内周面に当接させ、さらに、一対のアキシャルロール 1 4 , 1 5 の外周面をそれぞれ穿孔体 4 の中心軸線方向両側面に当接させる。メインロール 1 2 及びマンドレルロール 1 3 を回転軸線 1 2 a , 1 3 a 周りに回転させながら、メインロール 1 2 及びマンドレルロール 1 3 によって穿孔体 4 を該穿孔体 4 の径方向にて挟み込みかつ押圧する。また、一対のアキシャルロール 1 4 , 1 5 を回転軸線 1 4 a , 1 5 a 周りに回転させながら、一対のアキシャルロール 1 4 , 1 5 によって穿孔体 4 を該穿孔体 4 の中心軸線方向にて挟み込みかつ押圧する。その結果、リング圧延体 5 が作製される。

20

30

【 0 0 2 4 】

かかるリング圧延体 5 は、リング圧延体 5 の中心軸線 5 a 中心に略リング形状に形成されており、リング圧延体 5 の片側断面は傾斜して形成されている。具体的には、図 9 に示すように、リング圧延体 5 の片側断面を、リング圧延体 5 の中心軸線方向における最大高さ h 2 の中央線 5 b を基準としてリング圧延体 5 の中心軸線方向の一方側領域 5 c 及び他方側領域 5 d に分けたと想定した場合に、一方側領域 5 c の重心 5 e と他方側領域 5 d の重心 5 f とを結んだ直線 5 g を、リング圧延体 5 の中心軸線 5 a の平行線 5 h、すなわち、リング圧延体 5 の中心軸線 5 a に対して角度 θ_2 傾ける。この角度 θ_2 は、7 度以上かつ 4 0 度以下の範囲内であるとよい。さらには、角度 θ_2 は、1 0 度以上かつ 2 5 度以下の範囲内であるとより好ましい。後述の仕上げ鍛造ステップ S 4 において、特に、航空機用タービンディスクの素材として適するように十分なひずみを入れることができるためである。リング圧延体 5 における片側断面の角度 θ_2 は、荒地鍛造体 3 における周壁部 3 c の片側断面の角度 θ_1 と同一であっても、異なってもよい。角度 θ_2 が角度 θ_1 と異なる場合、このような角度を変化させるように穿孔体 4 をリング圧延するとよい。

40

【 0 0 2 5 】

また、一例として、リング圧延体 5 の外周面を、該リング圧延体 5 の内周から外周に向かう方向に突出する略円弧形状に形成してもよく、このような略円弧形状のリング圧延体 5 の外周面を形成するために、メインロール 1 2 の外周面を、リング圧延体 5 の外周面に対応してリング圧延体 5 の内周から外周に向かう方向に凹む略円弧形状に形成してもよい。リング圧延体 5 の内周面を、該リング圧延体 5 の外周から内周に向かう方向に突出する

50

略円弧形状に形成してもよく、このような略円弧形状のリング圧延体 5 の内周面を形成するために、マンドレルロール 13 の外周面を、リング圧延体 5 の内周面に対応してリング圧延体 5 の外周から内周に向かう方向に凹む略円弧形状に形成してもよい。

【0026】

[仕上げ鍛造ステップ S 4 について]

仕上げ鍛造ステップ S 4 について説明する。仕上げ鍛造ステップ S 4 においては、図 8 (a) 及び図 8 (b) に示すような一方側型 16 及び他方側型 17 を用いる。一方側型 16 は、リング成形体 1 の一方側凸部 1c に対応した凹部 16a と、リング成形体 1 の基部 1b の一方側領域に対応した開口側凹部 16b とを有している。他方側型 17 は、リング成形体 1 の他方側凸部 1d に対応した凹部 17a と、リング成形体 1 の基部 1b の他方側領域に対応した開口側凹部 17b とを有している。

10

【0027】

仕上げ鍛造ステップ S 4 では、このような 2 つの型 16 , 17 内にリング圧延体 5 を配置し、その後、リング圧延体 5 を 2 つの型 16 , 17 によってリング圧延体 5 の中心軸線方向に挟み込みかつ押圧する。一例として、リング圧延体 5 が Ni 基合金 alloy 718 を用いて作製される場合には、2 つの型 16 , 17 に配置されるリング圧延体 5 の加熱温度は、900 度以上かつ 1050 度以下の範囲内となっていると好ましい。しかしながら、本発明はこれに限定されず、リング圧延体 5 が Ni 基合金 alloy 718 以外の金属を用いて作製される場合、加熱温度は、このようなリング圧延体 5 に仕上げ鍛造を施すことに適合するように設定されるとよい。

20

【0028】

上述のリング圧延体 5 の配置状態では、リング圧延体 5 が、一方側型 16 における凹部 16a の外周側角部 16c から外周側の領域 (以下、「外周側支持領域」という) と、他方側型 17 における凹部 17a の内周側角部 17c から内周側の領域 (以下、「内周側支持領域」という) とによって支持されている。なお、ここで述べた「凹部 16a の外周側角部 16c 」は、一方側型 16 における凹部 16a の外周面 16a1 及び開口側凹部 16b の外周側底面 16b1 間の角部を意味し、かつ「凹部 17a の内周側角部 17c 」は、他方側型 17 における凹部 17a の内周面 17a1 及び開口側凹部 17b の内周側底面 17b1 間の角部を意味するものとする。さらに、リング圧延体 5 は、一方側型 16 における外周側支持領域、及び他方側型 17 における内周側支持領域以外の領域と間隔を空けて配置されていると好ましい。言い換えれば、リング圧延体 5 における傾斜した直線 5g の方向の両端部が、それぞれ、2 つの型 16 , 17 に当接して、リング圧延体 5 が 2 つの型 16 , 17 によってリング圧延体 5 の中心軸線方向及び径方向に拘束されている。

30

【0029】

特に、本実施形態では、図 8 (a) に示されるように、リング圧延体 5 が、一方側型 16 における開口側凹部 16b の外周側底面 16b1 及び外周面 16b2 と、他方側型 17 における開口側凹部 17b の内周側底面 17b1 及び内周面 17b2 とによって支持されている。さらに、リング圧延体は、一方側型 16 における開口側凹部 16b の外周側底面 16b1 及び外周面 16b2 並びに他方側型 17 における開口側凹部 17b の内周側底面 17b1 及び内周面 17b2 以外の領域と間隔を空けて配置されていると好ましい。

40

【0030】

また、仕上げ鍛造時には、流動したリング圧延体 5 が、一方側型 16 の凹部 16a 及び開口側凹部 16b、並びに他方側型 17 の凹部 17a 及び開口側凹部 17b に充満する。その結果、リング成形体 1 が作製されることとなる。

【0031】

このような本実施形態に係るリング成形体 1 の製造方法においては、仕上げ鍛造ステップ S 4 にて、2 つの型 16 , 17 内に、リング圧延体 5 を配置する際に、リング圧延体 5 を、一方側型 16 における外周側支持領域と、他方側型 17 における内周側支持領域とによって支持し、さらに、リング圧延体 5 を、一方側型 16 における外周側支持領域及び他方側型 17 における内周側支持領域以外の領域と間隔を空けて配置している。そのため、

50

仕上げ鍛造ステップS4において、リング圧延体5と2つの型16, 17との接触面積を減少させることができ、その結果、仕上げ鍛造の開始時及び初期段階において、2つの型16, 17にリング圧延体5の材料が固着する領域が少なくなるため、作製されるリング成形体1に十分にひずみを与えることができる。また、リング圧延体5の表面領域の温度が2つの型16, 17への抜熱の影響によって低下することを防止できるので、作製されたリング成形体1の表面領域における金属組織の結晶が粗大化することを防止できる。よって、デッドメタル領域を減少させたリング成形体1を確実にかつ効率的に作製することができる。ひいては、デッドメタル領域に対応したリング成形体1の余肉部分を減少させて、ニアネットシェイプ鍛造を実現することができる。さらに、リング成形体1における一方側凸部1cと他方側凸部1dとがリング成形体1の径方向にズレて配置される場合においても、流動したリング圧延体5が2つの型16, 17の凹部16a, 17aに確実に充満して、リング成形体1の2つの凸部1c, 1dを確実に形成できる。

10

【0032】

本実施形態に係るリング成形体1の製造方法、及び本実施形態に係るリング素材としてのリング圧延体5においては、仕上げ鍛造の開始時及び初期段階に、2つの型16, 17内に配置されたリング圧延体5の傾斜角度2が、7度以上かつ40度以下の範囲内となっている。そのため、傾斜角度2を7度以上とすることによって、仕上げ鍛造ステップS4において、リング圧延体5が座屈することを防止できる。さらに、傾斜角度2を40度以下とすることによって、仕上げ鍛造ステップS4において、リング圧延体5の回転により仕上げ鍛造が不安定になる結果、所望の形状が得られない現象（以下、「リング圧延体5の回転現象」という）を防止できる。よって、デッドメタル領域を減少させたリング成形体1を確実にかつ効率的に作製することができる。

20

【0033】

[第2実施形態]

本発明の第2実施形態に係るリング成形体の製造方法、及び当該リング成形体の作製に用いられるリング素材について説明する。本実施形態に係るリング成形体の製造方法、及び当該リング成形体の作製に用いられるリング素材は、基本的には第1実施形態に係るものと同様である。しかしながら、本実施形態に係るリング成形体の製造方法、及び当該リング成形体の作製に用いられるリング素材は、以下の点で、第1実施形態に係るものと異なっている。

30

【0034】

特に図示はしないが、リング素材としてのリング圧延体5に、一方側型における凹部の外周側角部に対応した窪み部が形成されている。一例として、窪み部は、リング圧延の後に、切削加工、プレス加工等の機械加工によって形成されるとよい。仕上げ鍛造ステップにおいて、このようなリング圧延体5が、その窪み部と嵌合する一方側型における凹部の外周側角部によって支持され、かつ他方側型における開口側凹部の内周側底面及び内周面によって支持される。さらに、リング圧延体5は、一方側型における凹部の外周側角部並びに他方側型における開口側凹部の内周側底面及び内周面以外の領域と間隔を空けて配置されると好ましい。

【0035】

このような本実施形態に係るリング成形体の製造方法、及び本実施形態に係るリング素材としてのリング圧延体5においては、第1実施形態にて得られる効果に加えて、一方側型における凹部の外周側角部に嵌合するリング圧延体5の窪み部によって、リング圧延体5を2つの型内にて安定して支持することができる。よって、デッドメタル領域を減少させたリング成形体を確実にかつ効率的に作製することができる。

40

【0036】

[第3実施形態]

本発明の第3実施形態に係るリング成形体の製造方法、及び当該リング成形体の作製に用いられるリング素材について説明する。本実施形態に係るリング成形体の製造方法、及び当該リング成形体の作製に用いられるリング素材は、基本的には第1実施形態に係るも

50

のと同様である。しかしながら、本実施形態に係るリング成形体の製造方法、及び当該リング成形体の作製に用いられるリング素材は、以下の点で、第1実施形態に係るものと異なっている。

【0037】

特に図示はしないが、リング素材としてのリング圧延体には、一方側型における凹部の外周側角部及び他方側型における凹部の内周側角部にそれぞれ対応した窪み部が形成されている。一例として、窪み部は、リング圧延の後に、切削加工、プレス加工等の機械加工によって形成されるとよい。仕上げ鍛造ステップにおいて、このようなリング圧延体が、2つの窪み部にそれぞれ嵌合する一方側型における凹部の外周側角部及び他方側型における凹部の内周側角部によって支持される。さらに、リング圧延体は、一方側型における凹部の外周側角部及び他方側型における凹部の内周側角部以外の領域と間隔を空けて配置されていると好ましい。

10

【0038】

このような本実施形態に係るリング成形体の製造方法、及び本実施形態に係るリング素材としてのリング圧延体においては、第1実施形態にて得られる効果に加えて、一方側型における凹部の外周側角部及び他方側型における凹部の内周側角部にそれぞれ嵌合するリング圧延体の窪み部によって、リング圧延体を2つの型内にて安定して支持することができる。よって、デッドメタル領域を減少させたリング成形体を確実かつ効率的に作製することができる。

【0039】

20

以上、本発明の実施形態について説明したが、本発明は上述した実施形態に限定されるものではない。本発明は、その技術的思想に基づいて変形可能であり、かつ変更可能である。

【0040】

例えば、本発明の変形例として、リング成形体1における径方向にズレて配置された一方側凸部1c及び他方側凸部1dに対応して、仕上げ鍛造ステップS4に用いられる2つの型16, 17の凹部16a, 17aがリング成形体1の径方向にズレて配置されている場合に、リング圧延体5の片側断面を傾けない状態、すなわち、片側断面の傾斜角度 α を0度とした状態で、リング圧延体5を支持することもできる。一例として、リング圧延体5の片側断面を略矩形形状に形成し、さらに、2つの型16, 17の凹部16a, 17a同士におけるリング圧延体5の径方向のズレ量を、リング圧延体5における径方向の片側断面の肉厚未満とするとよい。この場合、リング圧延体5を、一方側型16における外周側支持領域と他方側型17における内周側支持領域とによって支持することができる。かかる構成においてもまた、デッドメタルを抑制した鍛造が可能である。ただし、リング圧延体5の安定的な配置、及びリング圧延体5の形状の自由度に関する観点からは、リング圧延体の片側断面を傾ける構成がより好ましい。

30

【実施例】

【0041】

本発明の実施例について説明する。本実施例においては、最大外径を1090mmとし、径方向の最大肉厚を120mmとし、かつ中心軸線方向の最大高さを110mmとするような大きさを有するリング成形体1を作製する。このようなリング成形体1の作製に用いられる仕上げ鍛造ステップS4においては、リング圧延体5における傾斜した片側断面の傾斜角度 α を5度、7度、10度、20度、25度、30度、40度、45度、及び50度とする複数の配置状態で、仕上げ鍛造ステップS4をそれぞれ実施する。そして、各配置状態の鍛造ステップにおいて、リング圧延体5の座屈が発生するか否かを確認する。また、各配置状態の鍛造ステップにおいて、リング圧延体5の回転現象が発生するか否かを確認する。

40

【0042】

この確認によれば、傾斜角度 α が5度の場合に、リング圧延体5の座屈が発生する。傾斜角度 α が45度及び50度の場合に、リング圧延体5の回転現象が発生する。その

50

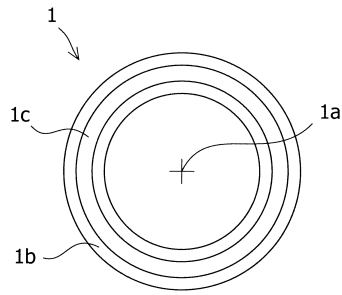
一方で、傾斜角度 θ_2 が 7 度、10 度、20 度、30 度、及び 40 度の場合には、デッドメタル領域を減少させたリング成形体 1 を確実にかつ効率的に作製することができる。また、傾斜角度 θ_2 が 10 度、20 度、及び 25 度の場合には、特に、航空機用タービンディスクの素材として適するように十分なひずみが入ると共にデッドメタル領域が減少した、リング成形体 1 をより確実にかつより効率的に作製することができる。

【符号の説明】

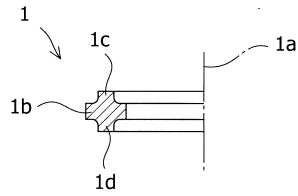
【0043】

- 1 リング成形体
- 1 a 中心軸線
- 1 c 一方側凸部 10
- 1 d 他方側凸部
- 5 リング圧延体（リング素材）
- 5 a 中心軸線
- 5 b 中央線
- 5 c 一方側領域
- 5 d 他方側領域
- 5 e , 5 f 重心
- 5 g 直線
- 5 h 平行線
- 16 一方側型 20
- 16 a 凹部
- 17 他方側型
- 17 a 凹部
- h1 , h2 最大高さ
- θ_1 , θ_2 角度
- S1 荒地鍛造ステップ（第 1 鍛造ステップ）
- S2 穿孔ステップ
- S3 リング圧延ステップ
- S4 仕上げ鍛造ステップ（第 2 鍛造ステップ）

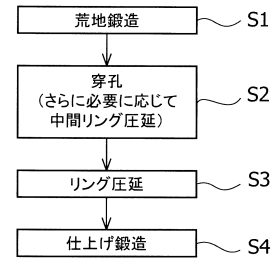
【図 1】



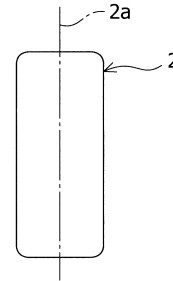
【図 2】



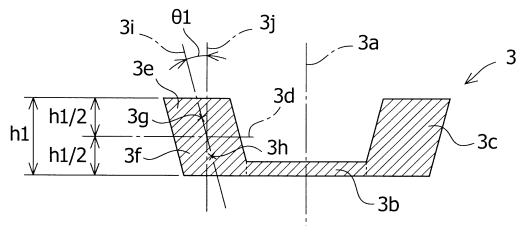
【図 3】



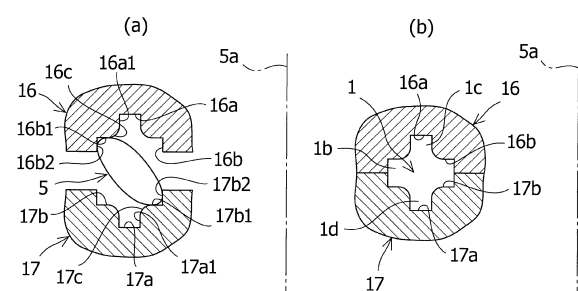
【図 4】



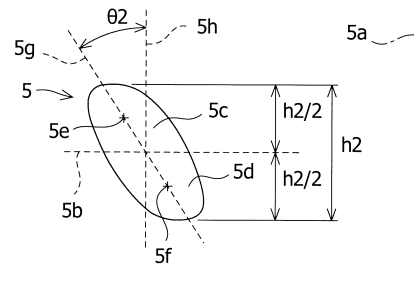
【図 5】



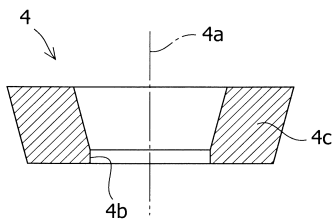
【図 8】



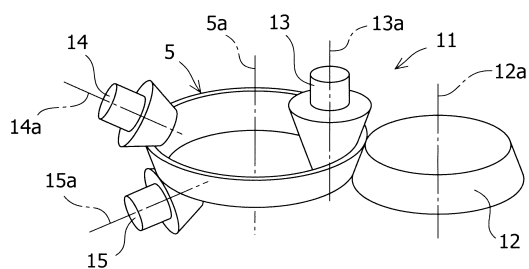
【図 9】



【図 6】



【図 7】



フロントページの続き

- (72)発明者 大曽根 淳
埼玉県桶川市上日出谷 1 2 3 0 日立金属MMCスーパーアロイ株式会社内
- (72)発明者 渡辺 昌征
埼玉県桶川市上日出谷 1 2 3 0 日立金属MMCスーパーアロイ株式会社内
- (72)発明者 瀧澤 英男
埼玉県南埼玉郡宮代町学園台 4 - 1 学校法人日本工業大学内

審査官 豊島 唯

- (56)参考文献 特開 2 0 1 1 - 5 6 5 4 8 (J P , A)
特開 2 0 1 1 - 2 5 5 4 1 0 (J P , A)
特開 2 0 1 1 - 7 9 0 4 3 (J P , A)
特開 2 0 0 2 - 3 0 7 1 2 6 (J P , A)
特開 2 0 1 2 - 2 3 6 2 0 8 (J P , A)

(58)調査した分野(Int.Cl. , D B 名)

B 2 1 K	1 / 3 2
B 2 1 J	5 / 0 2
B 2 1 J	9 / 0 2
B 2 1 K	2 1 / 0 6
F 0 1 D	5 / 0 2
F 0 2 C	7 / 0 0
B 2 1 H	1 / 0 0