

(19)日本国特許庁(JP)

(12)特許公報(B2)

(11)特許番号  
特許第7507253号  
(P7507253)

(45)発行日 令和6年6月27日(2024.6.27)

(24)登録日 令和6年6月19日(2024.6.19)

(51)国際特許分類

F I

H 0 2 N 99/00 (2006.01)

H 0 2 N 99/00

請求項の数 12 (全20頁)

(21)出願番号	特願2022-568956(P2022-568956)	(73)特許権者	522382912
(86)(22)出願日	令和3年4月2日(2021.4.2)		チェ、ウ ヒ
(65)公表番号	特表2023-525344(P2023-525344 A)		CHOI, Woo Hee
(43)公表日	令和5年6月15日(2023.6.15)		大韓民国、01394 ソウル トボン -
(86)国際出願番号	PCT/KR2021/004152		グ バンハク - ロ 5 - ギル、82、#3
(87)国際公開番号	WO2021/230496		02
(87)国際公開日	令和3年11月18日(2021.11.18)		302ho, 82, Banghak - r
審査請求日	令和4年11月11日(2022.11.11)		o 5 - gil Dobong - gu S
(31)優先権主張番号	10-2020-0057044		eoul 01394, Republic
(32)優先日	令和2年5月13日(2020.5.13)	(73)特許権者	of Korea
(33)優先権主張国・地域又は機関	韓国(KR)		522382934
(31)優先権主張番号	10-2020-0057048		ファン、ナン ギョン
(32)優先日	令和2年5月13日(2020.5.13)		HWANG, Nan Kyung
	最終頁に続く		大韓民国、03731 ソウル ソデムン
			- グ トンイル - ロ、321 - 31
			最終頁に続く

(54)【発明の名称】 非回転式交流発電装置

(57)【特許請求の範囲】

【請求項1】

交流電流を生成する非回転式交流発電装置において、  
互いに隣接して配置される2つ以上の発電ユニットを備え、  
前記発電ユニットは、  
棒状のコア部材；  
電気線路が巻き取られると共に中央部分に第1中空部が形成され、第1中空部を通じて前記コア部材の外側に配置される界磁；及び  
電気線路が巻き取られると共に中央部分に第2中空部が形成され、第1中空部を通じて前記コア部材の外側に配置される電機子を備え、  
前記界磁と電機子との間には磁極片が備えられ、  
前記界磁と磁極片との間と、前記電機子と磁極片の間には絶縁板が配置され、  
前記発電ユニットは入力端と出力端に対して互いに直列または並列に結線され、前記発電ユニットは他の発電ユニットと磁極片が一体に構成され、  
前記発電ユニットは他の発電ユニットと絶縁板が一体に構成される  
ことを特徴とする非回転式交流発電装置。

【請求項2】

互いに位相差を有するR相とS相及びT相の交流を生成する交流発電装置において、  
R相交流を生成するための第1発電ユニット、  
S相交流を生成するための第2発電ユニット、及び、

T相交流を生成するための第3発電ユニットを備え、  
前記第1乃至第3発電ユニットは第1出力端が中性線に結合されると共に、第2出力端を通じてそれぞれR相、S相またはT相交流を出力し、  
前記第1乃至第3発電ユニットは、  
棒状のコア部材；  
電気線路が巻き取られると共に中央部分に第1中空部が形成され、第1中空部を通じて前記コア部材の外側に配置される界磁；及び、  
電気線路が巻き取られると共に中央部分に第2中空部が形成され、第1中空部を通じて前記コア部材の外側に配置される電機子を備え、  
前記界磁と電機子との間には磁極片が備えられ、  
前記界磁と磁極片との間と、前記電機子と磁極片との間には絶縁板が配置され、  
前記第1乃至第3発電ユニットの各界磁には互いに位相差を有する界磁電流が供給され、  
前記第1乃至第3発電ユニットにおいて各発電ユニットは他の発電ユニットと磁極片が一体に構成される  
ことを特徴とする非回転式交流発電装置。

10

【請求項3】

前記コア部材の中央部分は長手方向に沿って中空を備える  
請求項1または2に記載の非回転式交流発電装置。

【請求項4】

前記コア部材と第1または第2中空部との間に絶縁材が更に配置される  
請求項1または2に記載の非回転式交流発電装置。

20

【請求項5】

前記絶縁板は高弾性材質で構成される  
請求項1または2に記載の非回転式交流発電装置。

【請求項6】

前記コア部材または磁極片は純鉄で構成されると共に、熱処理が行われる  
請求項1または2に記載の非回転式交流発電装置。

【請求項7】

前記界磁と電機子は複数が備えられ、界磁と電機子は互いに交互に配置される  
請求項1に記載の非回転式交流発電装置。

30

【請求項8】

前記界磁と電機子は複数が備えられ、界磁と電機子は互いに交互に配置される  
請求項2に記載の非回転式交流発電装置。

【請求項9】

前記複数の電機子は互いに直列に結線される  
請求項7または8に記載の非回転式交流発電装置。

【請求項10】

前記複数の界磁は第1界磁群と第2界磁群に分割され、  
前記第1界磁群と第2界磁群は互いに交互に駆動されて、第1磁場と第2磁場をそれぞれ形成し、

40

前記第1磁場と第2磁場は互いに対向する方向を有する  
請求項7または8に記載の非回転式交流発電装置。

【請求項11】

前記発電ユニットのうち少なくとも一方は他の発電ユニットと異なる大きさを有する  
請求項1に記載の非回転式交流発電装置。

【請求項12】

互いに位相差を有する多相交流を生成する交流発電装置において、  
互いに異なる位相の交流をそれぞれ生成するための複数の発電ユニットを備え、  
前記発電ユニットは、  
棒状のコア部材；

50

電気線路が巻き取られると共に中央部分に第 1 中空部が形成され、第 1 中空部を通じて前記コア部材の外側に配置される界磁；及び、

電気線路が巻き取られると共に中央部分に第 2 中空部が形成され、第 1 中空部を通じて前記コア部材の外側に配置される電機子を備え、

前記界磁と電機子との間には磁極片が備えられ、

前記界磁と磁極片との間と、前記電機子と磁極片との間には絶縁板が配置され、

前記複数の発電ユニットの各界磁には互いに位相差を有する界磁電流が供給され、

前記複数の発電ユニットにおいて各発電ユニットは他の発電ユニットと磁極片が一体に構成され、

前記発電ユニットは他の発電ユニットと絶縁板が一体に構成される

10

ことを特徴とする非回転式交流発電装置。

【発明の詳細な説明】

【技術分野】

【0001】

本発明は交流発電機に関するもので、特に非回転式発電機からなる複数の発電ユニットを備え、高効率で交流を生成することができるようになった非回転式交流発電装置に関する。

【0002】

また、本発明は交流発電装置に関するもので、特に非回転式で構成されたと共に、三相交流を含む多相交流を生成することができるようになった非回転式交流発電装置に関する。

20

【背景技術】

【0003】

発電機 (Electric generator) は主に力学的エネルギーを電気エネルギーに変換する装置を称するもので、その動作方式や動作原理によって直流発電機、同期発電機、誘導発電機などに分けて称することもある。発電機は基本的に、電流が生成されて出力される電機子と磁界を生成する界磁を備える。発電機は通常、界磁に直流電源を供給して磁界を形成しながら、界磁に対して電機子を回転させるか、又は電機子に対して界磁を回転させる方式で電機子に電流の流れを生成する。この時、電機子を回転させる方式を回転電機子型と称し、界磁を回転させる方式を回転界磁型と称する。このような回転式発電機において、電機子または界磁の回転駆動は別々のエネルギー源によって行われる。エネルギー源としては、その使用用途によって適切なものを採用するが、一般的には、水力、風力、潮力などの自然エネルギーや、タービン、エンジン、モータなどの駆動手段を使用する。

30

【0004】

一般に、直流は電気を容易に貯蔵することができるという長所がある反面、昇圧を含んで高電力化が困難であるという短所がある。これに対して、交流は貯蔵性が非常に低い反面、昇圧及び高電力化が容易であるという長所がある。発電機の 1 つの好ましい適用方式として、バッテリーなどの貯蔵された直流電源や他の交流電源を用いて界磁や電機子を回転させることで、様々な交流電力を生成するように構成されたシステムがある。このような電力システムまたは電力変換システムは病院や工場などのように、高電力が要求される産業体における非常用電力供給手段として多く使用される。また、このような電力システムは電気をエネルギー源として使用しながら、状況によって様々な駆動トルクの生成が要求される電気自動車などに非常に有用に採用できる。

40

【0005】

前述した従来の発電機は基本的に電機子や界磁の回転駆動が要求される。このような構成的特徴は必然的に、発電機の構造的、機械的複雑さに加えて、その製造コストの増加をもたらす。特に、前述した構成的特徴は電機子や界磁が回転する際に機械的摩擦などにより多量のエネルギー損失が発生する。そのため、発電機の発電効率及び電力変換効率を高めることに限界がある。

【0006】

50

特許文献 1 (韓国特許登録第 10 - 1913746 号公報、名称：周波数及び電圧調整が可能な交流電力発生器)、特許文献 2 (韓国特許公開第 10 - 2014 - 0078732 号公報、名称：電力変換装置)、特許文献 3 (日本特開 2000 - 353627 号公報、名称：絶縁コンバータトランス及びスイッチング電源回路) などには電機子や界磁を回転させずに電力変換を行うようになった装置やシステムが紹介されている。ここで、特許文献 1 は特に注目すべきである。この特許は電機子と界磁を交互に繰り返し積層し、界磁に供給される直流電源のパルス幅をデューティ制御することで、電機子から得られる交流電源の周波数及び電源を容易に調整できるようにしたものである。

【先行技術文献】

【特許文献】

【0007】

【文献】韓国特許登録第 10 - 1913746 号公報

【文献】韓国特許公開第 10 - 2014 - 0078732 号公報

【文献】日本特開 2000 - 353627 号公報

【発明の概要】

【発明が解決しようとする課題】

【0008】

本発明は電機子や界磁を回転させることなく交流電源を生成することができるようになった非回転式交流発電ユニットを備えて、高効率で交流電源を生成することができるようになった交流発電装置を提供することにその技術的目的がある。

【0009】

また、本発明は電機子や界磁を回転させることなく交流電源を生成すると共に、三相交流を含む多相交流を生成することができるようになった非回転式交流発電装置を提供することに他の技術的目的がある。

【課題を解決するための手段】

【0010】

前述の目的を実現するための本発明に係る非回転式交流発電装置は、交流電流を生成する非回転式交流発電装置において、互いに隣接して配置される 2 つ以上の発電ユニットを備え、前記発電ユニットは、棒状のコア部材；電気線路が巻き取られると共に中央部分に第 1 中空部が形成され、第 1 中空部を通じて前記コア部材の外側に配置される界磁；及び電気線路が巻き取られると共に中央部分に第 2 中空部が形成され、第 1 中空部を通じて前記コア部材の外側に配置される電機子を備え、前記界磁と電機子との間には磁極片が備えられ、前記界磁と磁極片との間と、前記電機子と磁極片との間には絶縁板が配置され、前記発電ユニットは入力端と出力端に対して互いに直列または並列に結線されることを特徴とする。

【0011】

また、前述の目的を実現するための本発明の第 1 観点に係る非回転式交流発電装置は、互いに位相差を有する R 相と S 相及び T 相の交流を生成する交流発電装置において、R 相交流を生成するための第 1 発電ユニット、S 相交流を生成するための第 2 発電ユニット、及び T 相交流を生成するための第 3 発電ユニットを備え、前記第 1 乃至第 3 発電ユニットは第 1 出力端が中性線に結合されると共に、第 2 出力端を通じてそれぞれ R 相、S 相または T 相交流を出力し、前記第 1 乃至第 3 発電ユニットは、棒状のコア部材；電気線路が巻き取られると共に中央部分に第 1 中空部が形成され、第 1 中空部を通じて前記コア部材の外側に配置される界磁；及び電気線路が巻き取られると共に中央部分に第 2 中空部が形成され、第 1 中空部を通じて前記コア部材の外側に配置される電機子を備え、前記界磁と電機子との間には磁極片が備えられ、前記界磁と磁極片との間と、前記電機子と磁極片との間には絶縁板が配置され、前記第 1 乃至第 3 発電ユニットの各界磁には互いに位相差を有する界磁電流が供給されることを特徴とする。

【発明の効果】

【0012】

10

20

30

40

50

本発明に係る非回転式交流発電装置は複数の発電ユニットを備え、各発電ユニットは互いに隣接して配置されると共に、入力側と出力側がそれぞれ直列または並列に結合される。各発電ユニットは界磁と電機子が積層配置される構造を有し、各発電ユニットは他の発電ユニットと同期して動作して複数の発電ユニットが一つの発電ユニットとして機能するようになる。本発明の交流発電装置は一つの発電ユニットで生成される磁場が他の発電ユニットに作用して相乗作用をすることで、優れた発電効率を提供する。

【 0 0 1 3 】

また、本発明に係る非回転式交流発電装置は R 相と S 相及び T 相の交流を生成するための第 1 乃至第 3 発電ユニットを備え、これらの発電ユニットに対して位相差を有する界磁電流を供給するだけで三相交流を生成できるようになる。また、本発明では第 1 乃至第 3 発電ユニットに供給する界磁電流の位相を調整することで、R 相と S 相及び T 相交流との位相差を任意に調整することができ、更に各発電ユニットの界磁と電機子の巻線比を調整する方法などで、R 相と S 相及び T 相交流の電圧を適切に設定できるようになる。

【 0 0 1 4 】

本明細書に添付した図面は本発明の技術的構成を効率的に説明するためのものである。図面において一部の構成は本発明を効率的に理解するために簡略化するか、または誇張して描写できる。

【図面の簡単な説明】

【 0 0 1 5 】

【図 1】本発明の第 1 実施形態に係る非回転式交流発電装置の構成例を概略的に示す斜視図である。

【図 2】本発明の第 1 実施形態に係る非回転式交流発電装置の他の構成例を概略的に示す斜視図である。

【図 3】本発明の第 1 実施形態に係る非回転式交流発電装置のまた他の構成例を概略的に示す斜視図である。

【図 4】非回転式交流発電装置を構成する発電ユニット 100 の構成を示す正面図である。

【図 5】図 4 に示した発電ユニット 100 の分離斜視図である。

【図 6】純鉄の冷却時間による脱磁時間の特性を示すグラフである。

【図 7】コア部材 40 と磁極片 80 を熱処理した場合の時間による冷却特性曲線を示すグラフである。

【図 8】発電ユニット 100 に形成される磁場の形態や第 1 または第 2 磁場の形態を模式的に示す図である。

【図 9】発電ユニット 100 に供給する界磁電流と、それに応じて発電ユニット 100 から出力される交流電流の一例を示す波形図である。

【図 10】図 1 に示した非回転式交流発電装置で発電ユニット 100 - 1、100 - 2 から形成される磁場の形態を模式的に示す図である。

【図 11】発電ユニット 100 の他の構成例を示す正面図である。

【図 12】図 12 は本発明の第 2 実施形態に係る非回転式交流発電装置の構成を示す正面図である。

【図 13】非回転式交流発電装置に採用される磁極片 120、140 の他の構成例を示す平面図である。

【図 14】非回転式交流発電装置に採用される磁極片 120、140 のまた他の構成例を示す平面図である。

【図 15】本発明の第 3 実施形態に係る非回転式交流発電装置の構成を示す斜視図である。

【図 16】本発明の第 4 実施形態に係る非回転式交流発電装置の構成例を概略的に示す構成図である。

【図 17】発電ユニット 100 と直流源 110 との結線方式の一例を示す構成図である。

【図 18】第 1 乃至第 3 発電ユニット 100 - 1 ~ 100 - 3 に供給される界磁電流と、交流発電装置から出力される三相交流の一例を示す波形図であり、図 18 ( a ) は三相交流のうち R 相の交流を生成する第 1 発電ユニット 100 - 1、図 18 ( b ) は S 相の交流

10

20

30

40

50

を生成する第2発電ユニット100-2、図18(c)はT相の交流を生成する第3発電ユニット100-3に供給される界磁電流の一例を示す波形図である。

【発明を実施するための最良の形態】

【0016】

前述の目的を実現するための本発明に係る非回転式交流発電装置は、交流電流を生成する非回転式交流発電装置において、互いに隣接して配置される2つ以上の発電ユニットを備え、前記発電ユニットは、棒状のコア部材；電気線路が巻き取られると共に中央部分に第1中空部が形成され、第1中空部を通じて前記コア部材の外側に配置される界磁；及び電気線路が巻き取られると共に中央部分に第2中空部が形成され、第1中空部を通じて前記コア部材の外側に配置される電機子を備え、前記界磁と電機子との間には磁極片が備えられ、前記界磁と磁極片との間と、前記電機子と磁極片との間には絶縁板が配置され、前記発電ユニットは入力端と出力端に対して互いに直列または並列に結線されることを特徴とする。

10

【0017】

また、前述の目的を実現するための本発明の第1観点に係る非回転式交流発電装置は、互いに位相差を有するR相とS相及びT相の交流を生成する交流発電装置において、R相交流を生成するための第1発電ユニットと、S相交流を生成するための第2発電ユニットと、T相交流を生成するための第3発電ユニットとを備え、前記第1乃至第3発電ユニットは第1出力端が中性線に結合されると共に、第2出力端を通じてそれぞれR相、S相またはT相交流を出力し、前記第1乃至第3発電ユニットは、棒状のコア部材；電気線路が巻き取られると共に中央部分に第1中空部が形成され、第1中空部を通じて前記コア部材の外側に配置される界磁；及び電気線路が巻き取られると共に中央部分に第2中空部が形成され、第1中空部を通じて前記コア部材の外側に配置される電機子を備え、前記界磁と電機子との間には磁極片が備えられ、前記界磁と磁極片との間と、前記電機子と磁極片との間には絶縁板が配置され、前記第1乃至第3発電ユニットの各界磁には互いに位相差を有する界磁電流が供給されることを特徴とする。

20

【0018】

また、前記コア部材の中央部分は長手方向に沿って中空を備えることを特徴とする。

また、前記コア部材と第1または第2中空部との間に絶縁材が更に配置されることを特徴とする。

30

また、前記絶縁板は高弾性材質で構成されることを特徴とする。

また、コア部材または磁極片は純鉄で構成されると共に、熱処理が行われることを特徴とする。

また、前記発電ユニットは他の発電ユニットと磁極片が一体に構成されることを特徴とする。

また、前記発電ユニットは他の発電ユニットと絶縁板が一体に構成されることを特徴とする。

また、前記界磁と電機子は複数が備えられ、界磁と電機子は互いに交互に配置されることを特徴とする。

また、前記複数の電機子は互いに直列に結線されることを特徴とする。

40

【0019】

また、前記複数の界磁は第1界磁群と第2界磁群に分割され、前記第1界磁群と第2界磁群は互いに交互に駆動されて、第1磁場と第2磁場をそれぞれ形成し、前記第1磁場と第2磁場は互いに対向する方向を有することを特徴とする。

【0020】

また、前記発電ユニットのうち少なくとも一方は他の発電ユニットと異なる大きさを有することを特徴とする。

【0021】

また、本発明の第2観点に係る非回転式交流発電装置は、互いに位相差を有する多相交流を生成する交流発電装置において、互いに異なる位相の交流をそれぞれ生成するための

50

複数の発電ユニットを備え、前記発電ユニットは、棒状のコア部材；電気線路が巻き取られると共に中央部分に第１中空部が形成され、第１中空部を通じて前記コア部材の外側に配置される界磁；及び電気線路が巻き取られると共に中央部分に第２中空部が形成され、第１中空部を通じて前記コア部材の外側に配置される電機子を備え、前記界磁と電機子との間には磁極片が備えられ、前記界磁と磁極片の間と、前記電機子と磁極片の間には絶縁板が配置され、前記複数の発電ユニットの各界磁には互いに位相差を有する界磁電流が供給されることを特徴とする。

#### 【００２２】

以下、図面を参照して本発明の実施形態を説明する。ただし、以下に説明する実施形態は本発明の好ましい具現例を例示的に示すものであり、そのような実施形態の例示は本発明の権利範囲を制限するためのものではない。本発明はその技術的思想から逸脱しない範囲内で多様に変形して実施できる。

10

#### 【００２３】

また、本発明はＲ相とＳ相及びＴ相の三相交流を含んで多相交流を生成する交流発電装置に同様に適用することができる。ただし、以下では説明の便宜上、本発明を三相交流発電装置に適用した場合を例に説明する。

#### 【００２４】

図１乃至図３は本発明の第１実施形態に係る非回転式交流発電装置の構成例を示す斜視図である。本発明に係る交流発電装置は複数の発電ユニット１００：１００－１～１００－ｎを備えて構成される。図１乃至図３はそれぞれ本発明の一つ具現例であって、図１は発電ユニット１００－１、１００－２が二つ、図２は発電ユニット１００－１～１００－３が三つ、図３は発電ユニット１００－１～１００－４が４つの場合を示す図である。本発明における発電ユニット１００の数は特定の値に限定されない。各発電ユニット１００は好ましくは、円柱状に構成される。ただし、発電ユニット１００の形状は特定のものに限定されない。発電ユニット１００は三角形または四角形などを含む多角形の柱状に構成することができる。これらの発電ユニット１００は好ましくは、相互に漏電や火花が発生しない範囲内で、できるだけ隣接して配置される。そして、図面には具体的に示していないが、発電ユニット１００は入力端と出力端が電氣的に直列または並列に結線される。各発電ユニット１００には入力端を通じて直流の界磁電流が供給され、発電ユニット１００はこれに基づいて交流電力を生成して出力する。

20

30

#### 【００２５】

図４は前記発電ユニット１００の一構成例を示す正面図であり、図５はその分離斜視図である。図において、発電ユニット１００はベース部材３０と、このベース部材３０の中央部分に結合される棒状のコア部材４０を備える。そして、コア部材４０にはその外周面に沿って界磁１０：１０－１、１０－２と電機子２０：２０－１、２０－２、２０－３が交互に積層または結合されて、発電ユニット１００は全体的に１つの非回転式発電機を構成する。

#### 【００２６】

コア部材４０は長手方向に延びる中空４１を備えることが好ましい。この中空４１は、コア部材４０の内側を通じて空気が円滑に流動できるようにすることで、コア部材４０に不適切に熱エネルギーが蓄積されることを防止するためのものである。

40

#### 【００２７】

界磁１０及び電機子２０はそれぞれ絶縁材が被覆された導電性線路１１、２１が巻き取られて構成される。ここで、導電性線路としては、例えば、ポリウレタン（Polyurethane）銅線、ポリエステル（Polyester）銅線、ポリアミドイミド（PAI：Polyamideimide）銅線、ポリエステルイミド（Polyesterimide）銅線などが好ましく採用できる。界磁１０は界磁電流を供給するための入力端１２：１２－１、１２－２を備える。電機子２０は出力端２２ａ、２２ｂに対して直列に結合され、出力端２２ａ、２２ｂから誘導電流、即ち電機子２０で生成される交流電流が引き出される。または、電機子２０は第１及び第２出力端２２ａ、２２ｂに対して直列

50

に結合され、出力端 2 2 a、2 2 b から誘導電流、即ち電機子 2 0 で生成される R 相、S 相または T 相の交流電流が引き出される。界磁 1 0 と電機子 2 0 の巻線比は界磁電力と出力電力によって設定され得る。更に、本発明の他の具現例として、電機子 2 0 は出力端 2 2 a、2 2 b に対して並列に結合されるか、または直列と並列の混合方式で結線されることができる。発電ユニット 1 0 0 の入力端 1 2 と出力端 2 2 a、2 2 b のための結線方式は特定の方式に限定されない。

#### 【0028】

界磁 1 0 と電機子 2 0 は全体的に、中央部分に中空部 1 3、2 3 を備える円柱状に形成される。この時、界磁 1 0 - 1、1 0 - 2 と電機子 2 0 - 1 ~ 2 0 - 3 の内周面には好ましくは、それぞれ絶縁材 1 3 0、2 3 0 が被覆される。この絶縁材 1 3 0、2 3 0 は界磁 1 0 - 1、1 0 - 2 及び電機子 2 0 - 1 ~ 2 0 - 3 とこれらの中空部 1 3、2 3 を通して挿入されるコア部材 4 0 との間により確実な絶縁を達成するために採用する。界磁 1 0 及び電機子 2 0 の形状は特定のものに限定されない。例えば、界磁 1 0 及び電機子 2 0 は楕円形または多角形の形状に構成することができる。なお、界磁 1 0 及び電機子 2 0 の中空部 1 3、2 3 の形状及びコア部材 4 0 の形状は特定のものに限定されない。これらは互いに対応する形状になって、コア部材 4 0 と界磁 1 0 及び電機子 2 0 を最大限に近接して配置できるように構成される。

#### 【0029】

第 1 界磁 1 0 - 1 と第 2 界磁 1 0 - 2 は互いに対向する方向の磁場を生成する。例えば、第 1 界磁 1 0 - 1 は第 1 磁場を生成し、第 2 界磁 1 0 - 2 は第 2 磁場を生成するように構成または結線される。このために、第 1 界磁 1 0 - 1 と第 2 界磁 1 0 - 2 は線路 1 1 の巻き取り方向が互いに反対方向になっている。更に、他の好ましい具現例で、第 1 界磁 1 0 - 1 と第 2 界磁 1 0 - 2 は線路 1 1 の巻き取り方向を含んで実質的に同一の構成からなる。第 1 界磁 1 0 - 1 の入力端 1 2 - 1 に供給される界磁電流と第 2 界磁 1 0 - 2 の入力端 1 2 - 2 に供給される界磁電流の電流方向は互いに反対方向に設定される。第 1 及び第 2 界磁 1 0 - 1、1 0 - 2 に界磁電流を供給する電流源としては同一のものを採用してもよいし、異なるものを採用してもよい。

#### 【0030】

第 1 乃至第 3 電機子 2 0 - 1 ~ 2 0 - 3 は実質的に互いに同一の構成からなると共に、互いに直列または並列に結合されて全体的には 1 つの電機子として機能するようになる。本例において第 1 乃至第 3 電機子 2 0 - 1 ~ 2 0 - 3 はいずれも線路 1 1 が同一方向に巻き取られ、第 1 電機子 2 0 - 1 の一方の出力端が連結線 2 0 1 を通じて第 2 電機子 2 0 - 2 の他方の出力端に電氣的に連結され、第 1 電機子 2 0 - 1 の他方の出力端は連結線 2 0 2 を通じて第 3 電機子 2 0 - 3 の一方の出力端に電氣的に連結される。より明確に、第 1 乃至第 3 電機子 2 0 - 1 ~ 2 0 - 3 は同一方向の磁場に対して全て同一方向に誘導電流の流れが発生するように構成及び結合される。そして、第 2 電機子 2 0 - 2 の一方の出力端 2 2 a と第 3 電機子 2 0 - 3 の他方の出力端 2 2 b が発電ユニット 1 0 0 の出力端又は第 1 及び第 2 出力端を構成するようになる。

#### 【0031】

界磁 1 0 と電機子 2 0 との間にはそれぞれ磁極片 8 0 が備えられる。また、好ましくは、最上側及び最下側に設けられた電機子または界磁、即ち、本例においては、第 2 電機子 2 0 - 2 の上側及び第 3 電機子 2 0 - 3 の下側にもそれぞれ磁極片 8 0 が備えられる。そして、磁極片 8 0 と界磁 1 0 との間と、磁極片 8 0 と電機子 2 0 との間にはそれぞれ絶縁板 9 0 が備えられる。この時、磁極片 8 0 の横断面形状及び大きさは界磁 1 0 - 1、1 0 - 2 及び電機子 2 0 - 1 ~ 2 0 - 3 のものと同様に設定される。なお、図面には具体的に示していないが、絶縁板 9 0 の横断面形状及び大きさは安定した絶縁のために界磁 1 0 及び電機子 2 0 よりも大きく設定される。

#### 【0032】

絶縁板 9 0 の材質は特定のものに限定されない。界磁 1 0 で生成される磁場を電機子 2 0 に最も有効に作用させるためには界磁 1 0 と電機子 2 0 との離隔距離を最小限に縮小す

10

20

30

40

50



るか、または好ましくはそれらを密着させる必要がある。絶縁板 90 は界磁 10 又は電機子 20 と磁極片 80 との間、又は界磁 10 と電機子 20 との間に漏れ電流が発生したり、火花が発生したりすることを防止し、界磁 10 と電機子 20 をできるだけ近接させるようにする。

#### 【0033】

また、本発明の好ましい具現例において、絶縁板 90 の材質としては、例えば P E T ( Polyethylene terephthalate ) などのように、弾性係数が高く耐衝撃性に優れた材質が採用される。後述するように、コア部材 40 と磁極片 80 は界磁 10 で生成される磁場の磁路を提供して、界磁 10 で生成される磁場が電機子 20 を全体的に鎖交しながら循環するようにする。

10

#### 【0034】

前述したように、第 1 界磁 10 - 1 と第 2 界磁 10 - 2 はそれぞれ互いに対向する方向を有する第 1 磁場及び第 2 磁場を生成する。従って、このような第 1 及び第 2 磁場がコア部材 40 と磁極片 80 を通じて循環する際、コア部材 40 と磁極片 80 は磁化及び脱磁が交互に、且つ繰り返行われるようになる。そして、このような磁化及び脱磁はコア部材 40、特に磁極片 80 に衝撃を与えて磁極片 80 に微細な振れや振動などを誘発する恐れがある。コア部材 40 と磁極片 80 に振動などが発生すると、これを通じて循環する磁路に瞬間的な変形や歪みが発生して電機子 20 - 1 ~ 20 - 3 に鎖交する磁場に変化が発生する。これは結果的に、電機子 20 - 1 ~ 20 - 3 で生成される誘導電流に望まない変化を発生する恐れがある。絶縁板 90 は高弾性で磁極片 80 の振れや振動を相殺してこれを最小化することで、電機子 20 - 1 ~ 20 - 3 を通じて生成される交流電流の流れが不要に歪むことを防止するようになる。

20

#### 【0035】

前述したように、コア部材 40 と磁極片 80 は界磁 10 で生成される磁場の円滑な流れのために提供される。コア部材 40 及び / または磁極片 80 の材質としては、強磁性材料、好ましくは透磁率が高く、保磁力の低いシリコン鋼を採用することができる。ただし、ケイ素鋼は電気伝導度が比較的 low、外部から加えられる光や熱によって内部抵抗値が容易に増加する。コア部材 40 と磁極片 80 はこれを通じて磁路が形成される際、磁場の変動に対応して自体的に電流の流れが発生する恐れがある。この時、コア部材 40 と磁極片 80 の電気伝導度に反比例して熱が発生する。即ち、界磁 10 で生成される磁気エネルギーが熱エネルギーに失われる問題が生じる。

30

#### 【0036】

本発明の他の好ましい具現例において、コア部材 40 及び / または磁極片 80 の材料としては純鉄、より好ましくは熱処理された純鉄が採用される。純鉄は透磁率が高く電気伝導度に優れるのに対し、保磁力が比較的高い。コア部材 40 と磁極片 80 には第 1 界磁 10 - 1 及び第 2 界磁 10 - 2 で生成される第 1 及び第 2 磁場が交互に加えられるため、その材質としてはなるべく速い脱磁時間、即ち低い保磁力を有することが要求される。本発明者が研究したところによれば、純鉄を一定温度以上に加熱した後、徐々に冷却させると、その冷却時間に対応して脱磁時間 ( demagnetization time ) が短縮される。図 6 は純鉄の冷却時間による脱磁時間の特性を示すグラフである。研究の結果、一定温度以上に加熱された純鉄の温度を 10 時間以上の十分な時間の間に徐々に冷却させると、その脱磁時間を 1 / 450 ( 秒 ) 以下に短縮できることを確認した。また、これと共に純鉄の冷却時間を遅らせると、透磁率と電気伝導度がより向上する付随的な効果が得られる。

40

#### 【0037】

本発明では、まず、純鉄を用いてコア部材 40 と磁極片 80 を製造した後、熱処理を行う。熱処理は例えば、黒炭や白炭などの固体燃料、好ましくは白炭を用いて行われる。即ち、熱処理時にはコア部材 40 と磁極片 80 を白炭と共に窯に入れ、白炭を燃焼させてコア部材 40 と磁極片 80 を 1000 ~ 1300 度以上に加熱する。そして、コア部材 40 と磁極片 80 をそのまま一緒に常温で放置して、白炭が自然に燃焼及び消火される。その

50

後、コア部材 40 及び磁極片 80 が白炭と共に自然に冷却されるようになる。このようにすると、白炭が燃焼及び消火される過程でコア部材 40 及び磁極片 80 の温度が徐々に降下する。その後、白炭の潜熱によりコア部材 40 及び磁極片 80 が常温に冷却されるまで相当な時間が掛かる。図 7 は前述した方法で熱処理されるコア部材 40 と磁極片 80 との時間による冷却特性曲線を示すグラフである。そして、熱処理が終了した後はコア部材 40 及び磁極片 80 から白炭材などの不純物を除去し、最終的にはオイルなどでさび止め処理を行うようになる。

#### 【0038】

図 4 及び図 5 において、発電ユニット 100 を組み立てる場合には、まずベース部材 30 にコア部材 40 を締結する。続いて、コア部材 40 の外側に磁極片 80 と絶縁板 90 を挿入しながら、順次電機子 20 - 1 ~ 20 - 3 と界磁 10 - 1、10 - 2 を交互に積層する。その後、蓋 60 と締結部材 70 を結合するようになる。そして、最終的に連結線 201, 202 を用いて第 1 及び第 2 界磁 10 - 1, 10 - 2 と第 1 乃至第 3 電機子 20 - 1 ~ 20 - 3 との間に結線を行うことで、発電ユニット 100 を完成するようになる。

#### 【0039】

前記発電ユニット 100 は界磁電流を供給するための第 1 及び第 2 入力端 12 - 1、12 - 2 と、交流が出力される出力端 22 a、22 b を備える。本発電ユニット 100 を駆動する場合には、前記第 1 及び第 2 入力端 12 - 1、12 - 2 を通じて交互に第 1 及び第 2 界磁電流を供給して第 1 界磁 10 - 1 と第 2 界磁 10 - 2 を選択的に、且つ交互に駆動するようになる。第 1 または第 2 界磁 10 - 1、10 - 2 の線路 11 を通じて界磁電流が流れると、その線路 11 の巻き取り方向または電流の流れ方向に対応して垂直方向に磁場が形成される。第 1 界磁 10 - 1 によって生成される磁場を第 1 磁場、第 2 界磁 10 - 2 によって生成される磁場を第 2 磁場とする時、第 1 磁場と第 2 磁場はその磁場方向が互いに対向するようになる。磁場が形成される方向はアンペアの右ねじの法則 (Amperes right hand screw rules) で定義することができる。

#### 【0040】

図 8 は発電ユニット 100 で形成される磁場の形態や第 1 または第 2 磁場を模式的に示す図である。発電ユニット 100 で第 1 または第 2 界磁 10 - 1、10 - 2 を通じて界磁電流が流れると、前記アンペアの法則によって第 1 または第 2 界磁 10 - 1、10 - 2 で磁場が形成される。このようにして形成された磁場は磁極片 80 とコア部材 40 を通じて流れるようになる。これにより、第 1 または第 2 磁場は図 8 に示したように、発電ユニット 100 の上下側を全体的に貫通しながら流れるようになる。第 1 及び第 2 磁場は電機子 20 - 1 ~ 20 - 3 の線路 21 に対して垂直方向に鎖交する。そして、電機子 20 - 1 ~ 20 - 3 の線路 21 には磁場の方向と線路 21 の巻き取り方向に対応して一定方向に電流の流れが発生する。この時、誘導電流の大きさは磁場の強度とその変化量に対応するようになる。第 1 磁場と第 2 磁場が交番する度に、電機子 20 - 1 ~ 20 - 3 線路には第 1 又は第 2 磁場が鎖交するようになり、誘導電流の流れは第 1 及び第 2 磁場が交番することに対応して、その方向が変更される。電機子 20 - 1 ~ 20 - 3 の出力端 22 から引き出される交流電源の周波数は界磁電流の交互周期によって決定される。

#### 【0041】

図 9 は発電ユニット 100 に供給する界磁電流と、それに応じて発電ユニット 100 から出力される交流電流の一例を示す波形図である。図 9 において、A は第 1 入力端 12 - 1 に供給される第 1 界磁電流、B は第 2 入力端 12 - 2 に供給される第 2 界磁電流の一例を示し、O は発電ユニット 100 の出力端 22 a、22 b を通じて出力される出力交流電流の一例を示す。図 9 において出力交流電流 O の波形は交流発電機から出力される交流出力の 1 つの典型的な一例を示したもので、その出力波形は第 1 及び第 2 界磁電流 A、B の電流大きさ及びパルス幅によって様々な形態に変形されるようになる。

#### 【0042】

図 1 乃至図 3 において、本発明に係る非回転式交流発電装置は複数の発電ユニット 100 - 1 ~ 100 - n を備えて構成される。前述したように、発電ユニット 100 - 1 ~ 1

10

20

30

40

50

00 - nの各入力端12 - 1、12 - 2には界磁電流が供給され、発電ユニット100 - 1 ~ 100 - nの出力端22a、22bは互いに直列または並列に結合される。発電ユニット100には界磁電流を供給するために1つ以上の電流源が結合される。発電ユニット100 - 1 ~ 100 - nに備えられる第1界磁10 - 1及び第2界磁10 - 2は直流源に直列又は並列に結合される。また、第1界磁10 - 1と第2界磁10 - 2の交互駆動とその交互周期の調整のために、例えばIGBT (Insulated gate bipolar transistor)などのスイッチング手段を備えることができ、界磁電流のパルス幅制御のために、PWM (Pulse Width Modulation)制御手段を備えることができる。スイッチング手段及びPWM制御手段を通じた第1及び第2界磁電流の供給及び制御については特許文献1に詳細に記載されている。

10

#### 【0043】

発電ユニット100 - 1 ~ 100 - nは同期して駆動される。即ち、各発電ユニット100の第1界磁10 - 1と第2界磁10 - 2は同一の交互周期を有して駆動される。もちろん、1つの発電ユニット100と他の発電ユニット100は同一の駆動周期内で界磁10を駆動するためのデューティ比が互いに異なるように設定されることができる。

#### 【0044】

図10は非回転式交流発電装置で生成される全体的な磁場の流れを模式的に示す図であり、これは図1に対応するものである。この図において、第1発電ユニット100 - 1と第2発電ユニット100 - 2が同期して駆動される。即ち、第1発電ユニット100 - 1の第1界磁10 - 1と第2発電ユニット100 - 2の第1界磁10 - 1は同一の駆動区間を有し、第1発電ユニット100 - 1の第2界磁10 - 2と第2発電ユニット100 - 2の第2界磁10 - 2は同一の駆動区間を有する。これにより、第1発電ユニット100 - 1と第2発電ユニット100 - 2で生成される磁場は同一の磁路を有するようになる。前述したように、第1及び第2発電ユニット100 - 1、100 - 2は隣接して配置される。従って、第1発電ユニット100 - 1で発生する第1または第2磁場と第2発電ユニット100 - 2で生成される第1または第2磁場は互いに重畳されて、第1発電ユニット100 - 1と第2発電ユニット100 - 2は、全体的に1つの発電ユニットとして機能するようになる。

20

#### 【0045】

個別の発電ユニット100はそれ自体的に備える第1または第2界磁10 - 1、10 - 2によって生成される磁場に対応する誘導電流を生成するようになる。ところで、図1及び図10のように、同期的に駆動される第1発電ユニット100 - 1と第2発電ユニット100 - 2を隣接して配置すると、第1又は第2発電ユニット100 - 1、100 - 2はそれぞれ隣接した発電ユニットで生成される磁場によって追加的に誘導電流が生成されるようになる。即ち、個別に設けられた第1及び第2発電ユニット100 - 1、100 - 2で生成される電流量に比べて隣接して配置される第1及び第2発電ユニット100 - 1、100 - 2で生成される誘導電流量がより大きくなる。このような誘導電流の増加は図2及び図3のように、発電ユニット100の数が増加するにつれて大きくなる。

30

#### 【0046】

図11は発電ユニット100の他の構成例を示す正面図である。本実施形態においては、ベース部材30にコア部材40が締結され、コア部材40には複数の界磁10 - 1 ~ 10 - nと複数の電機子20 - 0 ~ 20 - nが絶縁板90と磁極片80を介して交互に積層結合される。この時、電機子20 - 0 ~ 20 - nは図4と同様に、同一の磁場に対して同一方向の誘導電流を生成できるように構成及び結合される。

40

#### 【0047】

これに対して、界磁10 - 1 ~ 10 - nはn個の界磁のうち、 $n/2$ 個の界磁が第1界磁群を構成し、残りの $n/2$ 個の界磁が第2界磁群を構成する。好ましくは、奇数番目の界磁10 - 1、10 - 3、...、10 - (n - 1)が第1界磁群を構成し、偶数番目の界磁10 - 2、10 - 4、...、10 - nが第2界磁群を構成する。この時、各界磁群の構成は前述したように各界磁を構成する線路の巻き取り方向を適切に設定するか、またはこれら

50

の界磁に供給される界磁電流の結線方法を適切に設定する方法によって行うことができる。第1界磁群と第2界磁群はそれぞれ同期して駆動され、第1界磁群と第2界磁群は互いに交互に駆動されることで、全体的に界磁10-1~10-nは互いに対向する方向の第1磁場と第2磁場を形成するようになる。第1界磁群と第2界磁群を構成する界磁は様々な方式で結線されることができる。第1界磁群及び第2界磁群はそれぞれ入力端が互いに直列に結線され、第1界磁群及び第2界磁群はそれぞれ1つの界磁電流入力に対して直列に結線されることができる。また、第1界磁群及び第2界磁群はそれぞれ1つの界磁電流入力に対して並列に結線されることができる。そして、界磁10-1~10-nに界磁電流を供給するために複数の電流源を備え、この電流源に対応して第1または第2界磁群が複数のサブ界磁群に分割され、それぞれのサブ界磁群は電流源に対してそれぞれ直列または並列に結合されることができる。界磁10-1~10-nの結線方式とそのための電流源の数は特定されず、交流発電機を通じて生成しようとする出力電力量によって適宜選択することができる。

10

#### 【0048】

本実施形態は界磁10-1~10-nと電機子20-0~20-nを複数備え、必要に応じて様々な交流電力を生成できるようにしたものである。なお、その他の部分は前述した実施形態と実質的に同一であるため、前述した実施形態と同一部分には同一の参照番号を付し、その具体的な説明を省略する。

#### 【0049】

図12は本発明の第2実施形態に係る非回転式交流発電装置の構成を示す正面図である。本実施形態において、複数の発電ユニット100、本例では第1発電ユニット100-1と第2発電ユニット100-2は下部が単一のベース部材30に結合されると共に、上部は磁極片120によって互いに結合される。即ち、交流発電装置を構成する複数の発電ユニット100は磁極片120を通じて一体的に結合される。

20

#### 【0050】

図13は図1の交流発電装置に採用される磁極片120の構成を示す平面図である。図において、磁極片120は第1発電ユニット100-1のための第1磁極片部121と第2発電ユニット100-2のための第2磁極片部122が一体に結合されて構成され、第1磁極片部121と第2磁極片部122の中央部分にはそれぞれ第1及び第2発電ユニット100-1、100-2のコア部材40が挿入される貫通孔123が備えられる。

30

#### 【0051】

また、図14は図2の交流発電装置に採用される磁極片140の構成を示す平面図である。図14において、磁極片140は第1発電ユニット100-1のための第1磁極片部141と、第2発電ユニット100-2のための第2磁極片部142、及び第3発電ユニット100-3のための第3磁極片部143が一体に結合されて構成され、第1乃至第3磁極片部141~143の中央部分はそれぞれ第1乃至第3発電ユニット100-1~100-3のコア部材40が挿入される貫通孔123を備える。

#### 【0052】

本実施形態において磁極片120、140の形状は特定されず、交流発電装置の構成によって適宜変更することができる。本実施形態において交流発電装置を構成する複数の発電ユニットは磁極片を通じて互いに結合される。従って、外部に振動や衝撃が加えられる場合に発電ユニットが流動することを最小限に抑えることができる。また、磁極片120、140は各発電ユニット100の間空間を通じて互いに結合されるので、磁極片120、140は発電ユニット100の間空間を通じた磁場の流れをより安定化する効果を提供することができる。なお、その他の部分は前述した実施形態と実質的に同一である。

40

#### 【0053】

図16は本発明に係る非回転式交流発電装置の構成例を示す正面図である。図において非回転式交流発電装置は第1乃至第3発電ユニット100-1~100-3を備える。これらの発電ユニット100-1~100-3はそれぞれR相、S相及びT相の交流を生成するためのものである。発電ユニット100-1~100-3はそれぞれ第1及び第2入

50

力端 12 - 1、12 - 2 と第 1 及び第 2 出力端 22 a、22 b を備える。この時、第 1 及び第 2 入力端 12 - 1、12 - 2 は直流源に適宜結合される。発電ユニット 100 - 1 ~ 100 - 3 と直流源との結合についてはより具体的に後述する。また、発電ユニット 100 - 1 ~ 100 - 3 の第 1 出力端 22 a は中性線 N に結合され、第 2 出力端 22 b からそれぞれ R 相、S 相及び T 相の交流が出力される。

#### 【0054】

図 16 において非回転式交流発電装置はそれぞれ R 相、S 相及び T 相の交流を生成するための第 1 乃至第 3 発電ユニット 100 - 1 ~ 100 - 3 を備える。これらの発電ユニット 100 - 1 ~ 100 - 3 は互いに異なる位相を有する界磁電流または界磁パルスによって駆動される。図 18 は第 1 乃至第 3 発電ユニット 100 - 1 ~ 100 - 3 に供給される界磁電流と、交流発電装置から出力される三相交流の一例を示す波形図であって、図 18 (a) は三相交流のうち R 相の交流を生成する第 1 発電ユニット 100 - 1、図 18 (b) は S 相の交流を生成する第 2 発電ユニット 100 - 2、図 18 (c) は T 相の交流を生成する第 3 発電ユニット 100 - 3 に供給される界磁電流の一例を示すものである。なお、図において RA、SA 及び TA は第 1 界磁 10 - 1 に印加される界磁電流を示し、RB、SB 及び TB は第 2 界磁 10 - 2 に供給される界磁電流を示す。図 18 (d) に示したように、三相交流は R 相と S 相及び T 相を有する 3 つの交流を含み、これらは互いに 120 度の位相差を有するようになる。前述したように、本発明において発電ユニット 100 は入力される界磁電流、または界磁パルスによって駆動される。この時、発電ユニット 100 で生成される交流電流の周波数と位相は界磁パルスの周期及び位相によって決定される。従って、図 18 に示したように、第 1 乃至第 3 発電ユニット 100 - 1 ~ 100 - 3 に対して相互に 120 度の位相差を有する界磁パルスをそれぞれ供給すると、第 1 乃至第 3 発電ユニット 100 - 1 ~ 100 - 3 を通じて RST 三相交流を生成することができるようになる。

#### 【0055】

前述した実施形態においては、R 相と S 相及び T 相の交流を生成するための第 1 乃至第 3 発電ユニット 100 - 1 ~ 100 - 3 を備える。そして、これらのユニット 1 から生成される交流電流の位相はこれらの発電ユニットに供給される界磁電流または界磁パルスの位相を調整することで適切に設定できるようになる。また、前述した実施形態において、各発電ユニット 100 - 1 ~ 100 - 3 は界磁 10 と電機子 20 の巻線比を調整する方式を通じて、その発電ユニット 100 - 1 ~ 100 - 3 から出力される交流の電圧を適切に設定できるようになる。

#### 【0056】

図 17 は発電ユニット 100 と直流源 110 との結線方式の一例を示す構成図である。図において、第 1 界磁 10 - 1 は第 1 入力端 12 - 1 の一方が直流源 110 の正 (+) 端に結合されると共に、他方が第 1 スイッチング部 120 を通じて直流源 110 の負 (-) 端に結合され、第 2 界磁 10 - 2 は第 2 入力端 12 - 2 の他方が直流源 110 の正 (+) 端に結合されると共に、一方が第 2 スイッチング部 130 を通じて直流源 110 の負 (-) 端に結合される。即ち、第 1 界磁 10 - 1 と第 2 界磁 10 - 2 は直流源 110 に逆方向に結合される。従って、第 1 界磁 10 - 1 と第 2 界磁 10 - 2 には逆方向に界磁電流が供給される。これにより、第 1 界磁 10 - 1 と第 2 界磁 10 - 2 で生成される磁場は互に対向する方向に形成される。前記第 1 及び第 2 スイッチング部 120、130 は PWM (Pulse Width Modulation) 制御部 140 により制御される。PWM 制御部 140 は第 1 及び第 2 スイッチング部 120、130 を交互に駆動して第 1 界磁 10 - 1 と第 2 界磁 10 - 2 を交互に駆動すると共に、第 1 界磁 10 - 1 及び第 2 界磁 10 - 2 に対する界磁電流のパルス幅、即ちデューティ比を制御することで、発電ユニット 100 の交流出力を制御するようになる。

#### 【0057】

PWM 制御部 140 が第 1 または第 2 スイッチング部 120、130 を駆動して第 1 または第 2 界磁 10 - 1、10 - 2 の線路 11 を通じて界磁電流が流れると、その線路 11

の電流の流れ方向に対応して垂直方向に磁場が形成される。第1界磁10-1によって生成される磁場を第1磁場、第2界磁10-2によって生成される磁場を第2磁場とする時、第1磁場と第2磁場はその磁場方向が互いに対向するようになる。磁場が形成される方向はアンペアの右ねじの法則 (A m p e r e ' s r i g h t h a n d s c r e w r u l e s ) で定義することができる。

【0058】

以上、本発明に係る実施形態について説明した。しかし、本発明は前記実施形態に限定されず、多様に変形して実施することができる。例えば、前述した実施形態においては発電ユニット100を構成する界磁10と電機子20が1つずつ順次交互に設けられることについて説明した。しかしながら、本発明は例えば、2つの連続した界磁と1つの電機子を交互に設けるなど、様々な方式で変形して実施することができる。

10

【0059】

また、前述した実施形態においては交流発電装置が同一の大きさ及び構成を有する複数の発電ユニットを組み合わせる構成について説明した。しかし、本発明は図15に示したように、互いに異なる大きさを有する第1及び第2発電ユニット150、151を組み合わせる構成することも好ましく適用して実施することができる。

【0060】

また、前述した実施形態においては複数の発電ユニット100を磁極片120、140を通じて結合することについて説明した。しかし、発電ユニット100は磁極片120、140の以外に、絶縁板90や上蓋60を通じて結合する方式も好ましく採用できる。

20

【0061】

また、前述した実施形態においてR相とS相及びT相の交流を生成する各発電ユニット100-1~100-3は複数の発電ユニットで構成することができる。そして、この時複数の発電ユニットはその第1及び第2出力端22a、22bが互いに直列または並列に結合されるようになる。

【0062】

また、前述した実施形態においては本発明を三相交流発電装置について説明したが、本発明は多相多線式の交流発電装置に対して同様に適用して実施することができる。

【産業上の利用可能性】

【0063】

本発明に係る非回転式交流発電装置は複数の発電ユニットを備え、各発電ユニットは互いに隣接して配置されると共に、入力側と出力側がそれぞれ直列または並列に結合される。各発電ユニットは界磁と電機子が積層配置される構造を有し、各発電ユニットは他の発電ユニットと同期して動作して複数の発電ユニットが一つの発電ユニットとして機能するようになる。本発明の交流発電装置は一つの発電ユニットで生成される磁場が他の発電ユニットに作用して相乗作用をすることで、優れた発電効率を提供する。

30

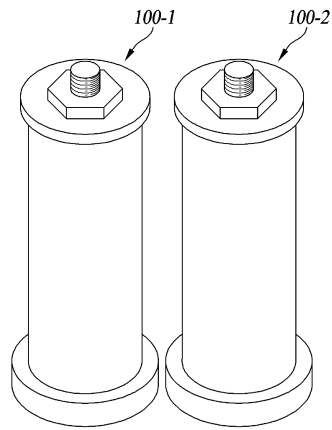
【0064】

また、本発明に係る非回転式交流発電装置はR相とS相及びT相の交流を生成するための第1乃至第3発電ユニットを備え、これらの発電ユニットに対して位相差を有する界磁電流を供給するだけで三相交流を生成できるようになる。また、本発明では第1乃至第3発電ユニットに供給する界磁電流の位相を調整することで、R相とS相及びT相交流との位相差を任意に調整することができ、更に各発電ユニットの界磁と電機子の巻線比を調整する方法などで、R相とS相及びT相交流の電圧を適切に設定できるようになる。

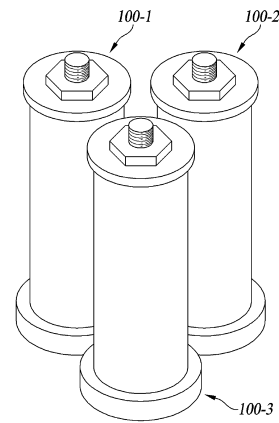
40

【図面】

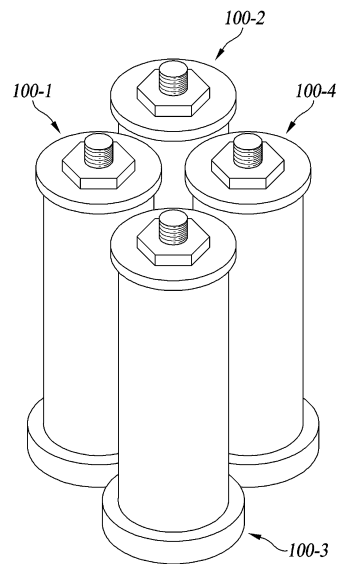
【圖 1】



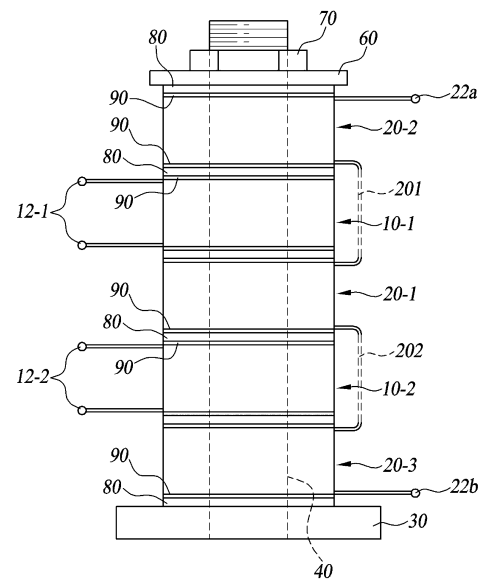
【 図 2 】



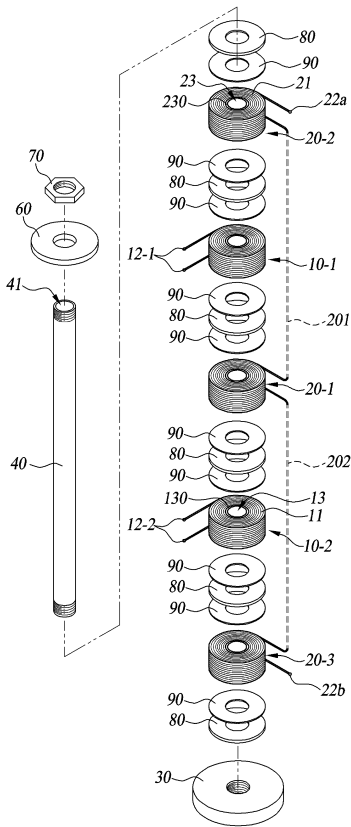
【 図 3 】



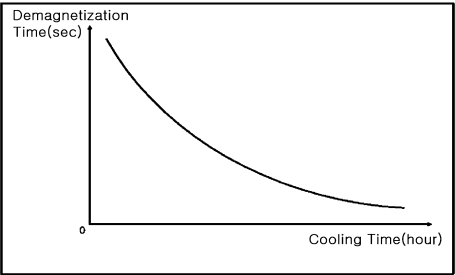
【 図 4 】



【 図 5 】



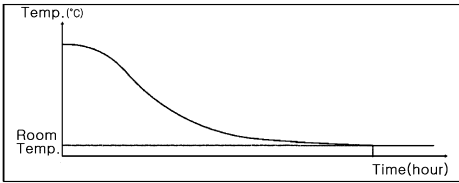
【 図 6 】



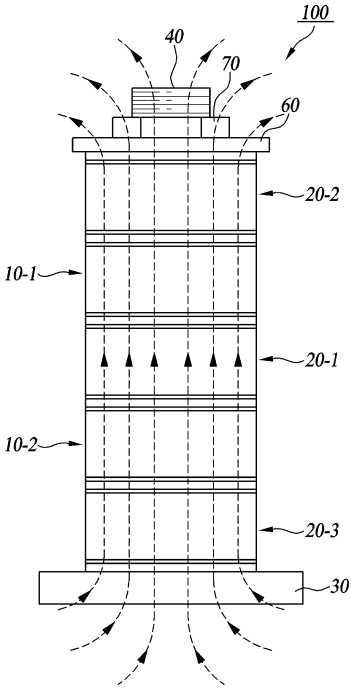
10

20

【 図 7 】



【 図 8 】



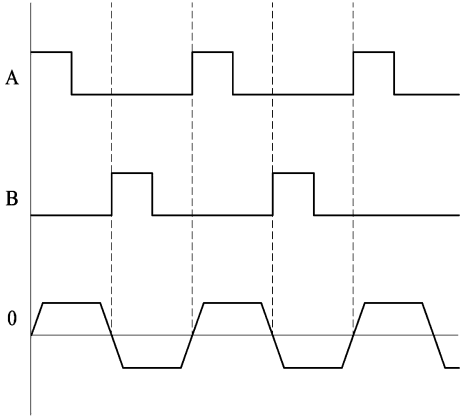
30

40

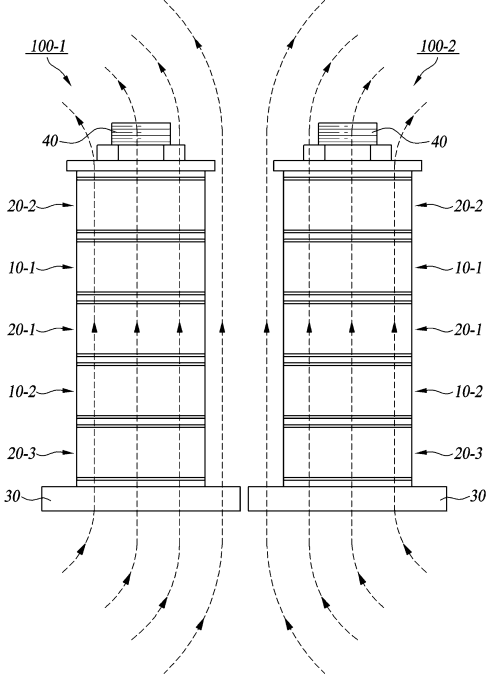
50



【図 9】



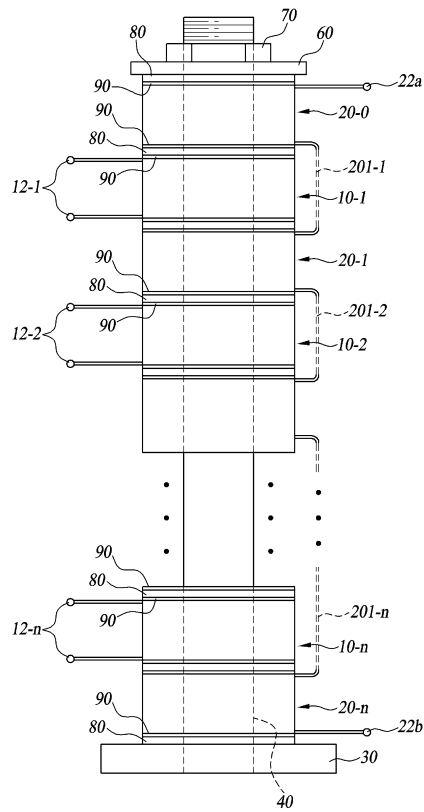
【図 10】



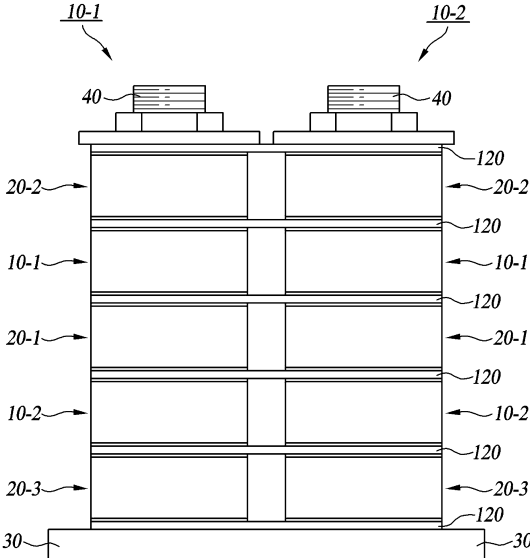
10

20

【図 11】



【図 12】

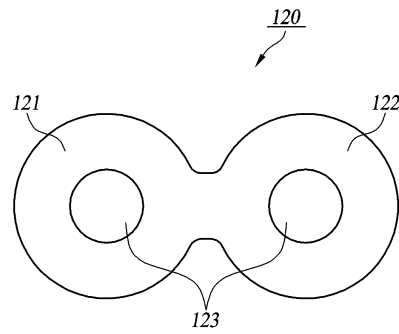


30

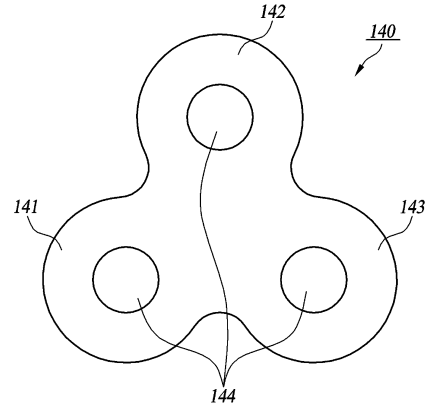
40

50

【図 1 3】

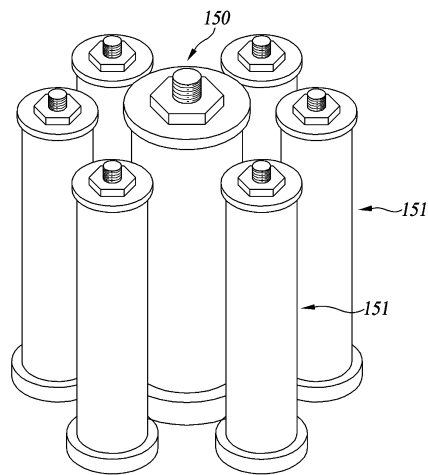


【図 1 4】

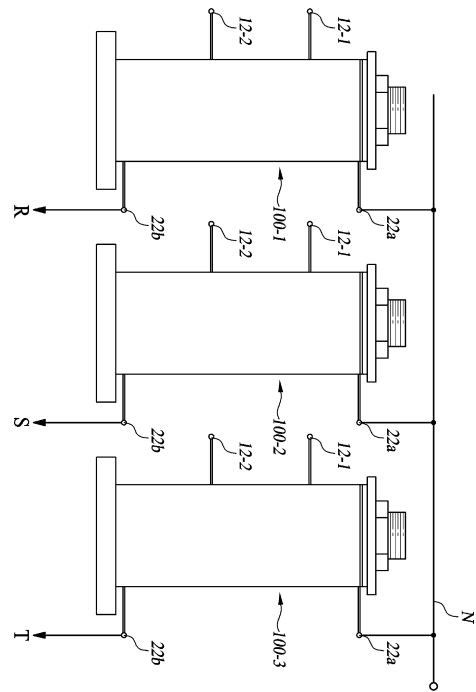


10

【図 1 5】



【図 1 6】



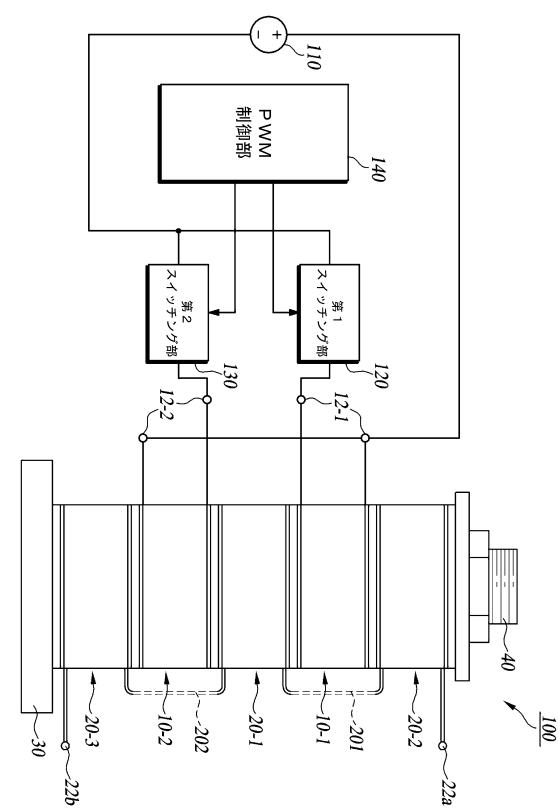
20

30

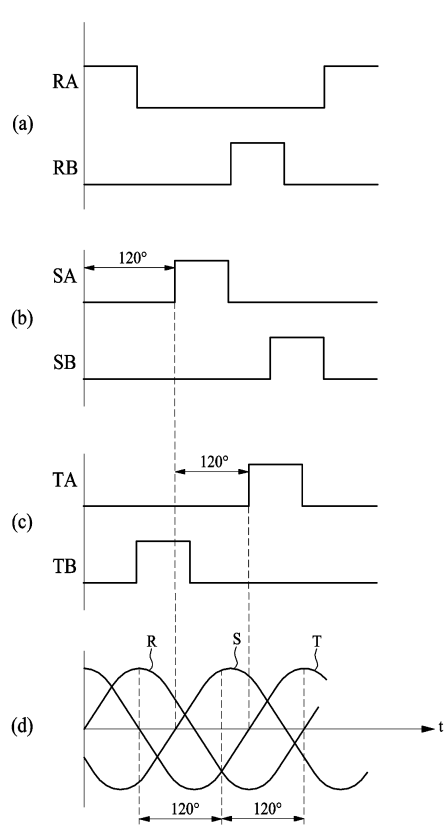
40

50

【図 17】



【図 18】



10

20

30

40

50

## フロントページの続き

## (33)優先権主張国・地域又は機関

韓国(KR)

321-31, Tongil-ro Seodaemun-gu Seoul 03731, Republic of Korea

## (73)特許権者 522382923

ユ、ヒョン ジュ

YOO, Hyung Ju

大韓民国、03352 ソウル ウンピョン - グ ヨンソ - ロ 34ガ - ギル、6 - 11、#401401ho, 6 - 11, Yeonseo-ro 34ga-gil Eunpyeong-gu Seoul 03352, Republic of Korea

## (74)代理人 100130111

弁理士 新保 斉

## (72)発明者 チェ、ウ ヒ

大韓民国、01394 ソウル トボン - グ パンハク - ロ 5 - ギル、82、#302

## (72)発明者 ファン、ナン ギョン

大韓民国、03731 ソウル ソデムン - グ トンイル - ロ、321-31

## (72)発明者 ユ、ヒョン ジュ

大韓民国、03352 ソウル ウンピョン - グ ヨンソ - ロ 34ガ - ギル、6 - 11、#401

## (72)発明者 ユ、ソン グォン

大韓民国、03352 ソウル ウンピョン - グ ヨンソ - ロ 34ガ - ギル、6 - 11、#401

審査官 宮崎 賢司

## (56)参考文献 韓国登録特許第10-1913746(KR, B1)

特開2014-230347(JP, A)

特開平09-084286(JP, A)

特開昭59-070160(JP, A)

特開2017-143250(JP, A)

実公昭61-030457(JP, Y2)

特表2012-532815(JP, A)

特開2013-115837(JP, A)

韓国公開特許第2003-0037745(KR, A)

特開2000-353627(JP, A)

特開2011-243830(JP, A)

特開2016-135054(JP, A)

## (58)調査した分野 (Int.Cl., DB名)

H02N 99/00