

(12) 特許協力条約に基づいて公開された国際出願

(19) 世界知的所有権機関
国際事務局(43) 国際公開日
2017年9月8日(08.09.2017)

(10) 国際公開番号

WO 2017/149818 A1

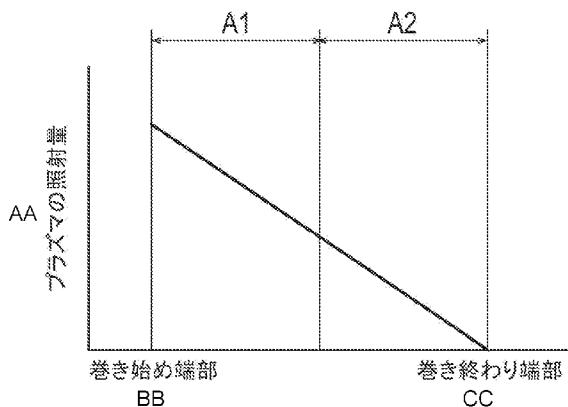
- (51) 国際特許分類:
F17C 1/06 (2006.01) *D06M 10/00* (2006.01)
C08J 5/06 (2006.01)
- (21) 国際出願番号: PCT/JP2016/078931
- (22) 国際出願日: 2016年9月29日(29.09.2016)
- (25) 国際出願の言語: 日本語
- (26) 国際公開の言語: 日本語
- (30) 優先権データ:
 特願 2016-042733 2016年3月4日(04.03.2016) JP
- (71) 出願人: 日産自動車株式会社 (NISSAN MOTOR CO., LTD.) [JP/JP]; 〒2210023 神奈川県横浜市神奈川区宝町2番地 Kanagawa (JP).
- (72) 発明者: 河野 賢太郎 (KONO, Kentaro); 〒2430123 神奈川県厚木市森の里青山1-1 日産自動車株式会社 知的財産部内 Kanagawa (JP). 竹本 真一郎 (TAKEMOTO, Shinichiro); 〒2430123 神奈川県厚木市森の里青山1-1 日産自動車株式会社 知的財産部内 Kanagawa (JP). 内田 浩司 (UCHIDA, Hiroshi); 〒2430123 神奈川県厚木市森の里青山1-1 日産自動車株式会社 知的財産部内 Kanagawa (JP).
- (74) 代理人: 八田国際特許業務法人 (HATTA & ASSOCIATES); 〒1020084 東京都千代田区二番町1-1 番地9 ダイアパレス二番町 Tokyo (JP).
- (81) 指定国 (表示のない限り、全ての種類の国内保護が可能): AE, AG, AL, AM, AO, AT, AU, AZ, BA, BB, BG, BH, BN, BR, BW, BY, BZ, CA, CH, CL, CN, CO, CR, CU, CZ, DE, DJ, DK, DM, DO, DZ, EC, EE, EG, ES, FI, GB, GD, GE, GH, GM, GT, HN, HR, HU, ID, IL, IN, IR, IS, JP, KE, KG, KN, KP, KR, KW, KZ, LA, LC, LK, LR, LS, LU, LY, MA, MD, ME, MG, MK, MN, MW, MX, MY, MZ, NA, NG, NI, NO, NZ, OM, PA, PE, PG, PH, PL, PT, QA, RO, RS, RU, RW, SA, SC, SD, SE, SG, SK, SL, SM, ST, SV, SY, TH, TJ, TM, TN, TR, TT, TZ, UA, UG, US, UZ, VC, VN, ZA, ZM, ZW.
- (84) 指定国 (表示のない限り、全ての種類の広域保護が可能): ARIPO (BW, GH, GM, KE, LR, LS, MW, MZ, NA, RW, SD, SL, ST, SZ, TZ, UG, ZM, ZW), ユーラシア (AM, AZ, BY, KG, KZ, RU, TJ, TM), エリオッパ (AL, AT, BE, BG, CH, CY, CZ, DE, DK, EE, ES, FI, FR, GB, GR, HR, HU, IE, IS, IT, LT, LU, LV, MC, MK, MT, NL, NO, PL, PT, RO, RS, SE, SI, SK, SM, TR), OAPI (BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GQ, GW, KM, ML, MR, NE, SN, TD, TG).

[統葉有]

(54) Title: STRUCTURE BODY, AND METHOD FOR MANUFACTURING STRUCTURE BODY

(54) 発明の名称: 構造体、および構造体の製造方法

[図5]



AA... PLASMA IRRADIATION AMOUNT
 BB... WRAP START END PART
 CC... WRAP FINISH END PART

(57) **Abstract:** [Problem] To provide a structure body for which the weight of a complete product is reduced by reducing thickness while retaining appropriate strength. [Solution] A structure body provided with a reinforcing member (20) comprising reinforcing fibers (21) impregnated with a resin (22), wherein the reinforcing member (20) has a first region (A1) obtained by irradiating the reinforcing fibers (21) with plasma (P), and a second region (A2) obtained by irradiating the reinforcing fibers (21) with a smaller amount of plasma (P) than in the case of the first region (A1), the reinforcing member (20) being provided such that the first region (A1) is positioned in locations where greater strength than that of the second region (A2) is required.

(57) **要約:** 【課題】適切な強度を保ちつつ、肉厚を低減することによって、製品全体として軽量化することができる構造体を提供する。【解決手段】樹脂 (22) が含浸された強化纖維 (21) からなる補強部材 (20) を備える構造体であって、補強部材 (20) は、強化纖維 (21) に対してプラズマ (P) が照射されてなる第1領域 (A1) と、強化纖維 (21) に対して第1領域 (A1) よりも少ない量のプラズマ (P) が照射されてなる第2領域 (A2) と、を有し、第1領域 (A1) を第2領域 (A2) よりも強度が求められる箇所に位置させて、補強部材 (20) を設けてなる。

添付公開書類:

— 国際調査報告（条約第 21 条(3)）

明 細 書

発明の名称：構造体、および構造体の製造方法

技術分野

[0001] 本発明は、構造体、および構造体の製造方法に関する。

背景技術

[0002] 近年、自動車部品として、強化纖維に樹脂を含浸させた補強部材が注目を集めている。具体的には、自動車用の燃料として使用される水素ガスなどが貯蔵される高圧ガス貯蔵容器の外周に補強部材が巻き付けられている。また、自動車の軽量化を目的に、自動車のパネルに、補強部材が用いられている。

[0003] 一般的に、強化纖維は樹脂との接着性が低いために、強化纖維の樹脂に対する接着性を向上させる必要がある。

[0004] これに関連して、例えば下記の特許文献1には、芳香族ポリアミド纖維に対して纖維の配置面に直交する方向からプラズマを照射することによって、芳香族ポリアミド纖維の表面を改質して接着性を改良する接着性改良方法が開示されている。

先行技術文献

特許文献

[0005] 特許文献1：特開昭61-258065号公報

発明の概要

発明が解決しようとする課題

[0006] 一方、上述の高圧ガス貯蔵容器や自動車のパネルは、部位によって応力が異なる。しかしながら、最大応力がかかる箇所において破損が生じないように設計が行われているため、製品全体としてみたときに、応力に対して過大に肉厚となっている箇所があり、製品全体として重さが増大する。

[0007] 本発明は、上記課題を解決するためになされたものであり、適切な強度を保つつつ、肉厚を低減することによって、製品全体として軽量化することの

できる構造体および構造体の製造方法を提供することを目的とする。

課題を解決するための手段

[0008] 上記目的を達成する本発明に係る構造体は、樹脂が含浸された強化纖維からなる補強部材を備える構造体である。前記補強部材は、前記強化纖維に対してプラズマが照射されてなる第1領域と、前記強化纖維に対して前記第1領域よりも少ない量の前記プラズマが照射されてなる、または、前記プラズマが照射されない第2領域と、を有する。構造体は、前記第1領域を前記第2領域よりも強度が求められる箇所に位置させて、前記補強部材を設けてなる。

[0009] また、上記目的を達成する本発明に係る構造体の製造方法は、樹脂が含浸された強化纖維からなる補強部材を備える構造体の製造方法である。構造体の製造方法は、前記強化纖維に対してプラズマを照射して、前記樹脂を含浸させて、前記補強部材に第1領域を形成する。そして、前記強化纖維に対して前記第1領域よりも少ない量の前記プラズマを照射して、または、前記プラズマを照射することなく、前記樹脂を含浸させて、前記補強部材に第2領域を形成する。そして、前記第1領域を前記第2領域よりも強度が求められる箇所に位置させる。

図面の簡単な説明

[0010] [図1]本実施形態に係る高圧ガス貯蔵容器を示す図である。

[図2]ライナーの外周面に補強部材が巻き付けられる前の様子を示す図である

。

[図3]ライナーの外周面に補強部材が巻き付けられた後の様子を示す図である

。

[図4]樹脂が含浸された強化纖維からなる補強部材の一部を示す断面図である

。

[図5]プラズマの照射量分布を示すグラフである。

[図6]補強層に発生する応力と補強層の材料強度との関係を示すグラフである

。

[図7]高圧ガス貯蔵容器の製造装置を示す図である。

[図8]高圧ガス貯蔵容器の製造方法を示すフローチャートである。

[図9]補強部材をライナーに巻き付ける様子を示す図である。

[図10A]高圧ガス貯蔵容器の効果を説明するための図である。

[図10B]高圧ガス貯蔵容器の効果を説明するための図である。

[図10C]高圧ガス貯蔵容器の効果を説明するための図である。

[図11]高圧ガス貯蔵容器に作用する圧力とひずみとの関係を示すグラフである。

[図12]高圧ガス貯蔵容器の外周側においてクラックが発生する様子を示す図である。

[図13]改変例1に係るプラズマの照射量分布を示すグラフである。

[図14]改変例2に係るプラズマの照射量分布を示すグラフである。

[図15A]改変例2に係る高圧ガス貯蔵容器の効果を説明するための図である。

[図15B]改変例2に係る高圧ガス貯蔵容器の効果を説明するための図である。

[図15C]改変例2に係る高圧ガス貯蔵容器の効果を説明するための図である。

[図16]自動車のパネルを示す模式図である。

発明を実施するための形態

[0011] 以下、添付した図面を参照しながら、本発明の実施形態を説明する。なお、図面の説明において同一の要素には同一の符号を付し、重複する説明を省略する。図面の寸法比率は、説明の都合上誇張されており、実際の比率とは異なる場合がある。本実施形態では構造体の一例として、補強部材20がライナー10（芯部材に相当）の外周面10Aに巻き付けてなる高圧ガス貯蔵容器1を挙げて説明する。

[0012] 図1は、本実施形態に係る高圧ガス貯蔵容器1を示す図である。図2は、ライナー10の外周面10Aに補強部材20が巻き付けられる前の様子を示す図である。図3は、ライナー10の外周面10Aに補強部材20が巻き付けられた後の様子を示す図である。図4は、樹脂22が含浸された強化纖維21からなる補強部材20の一部を示す断面図である。図5は、プラズマP

の照射量分布を示すグラフである。図6は、補強層30に発生する応力と補強層30の材料強度との関係を示すグラフである。なお、理解の容易のため、図1では、補強部材20をライナー10の外周面10Aに巻き付けている過程を示している。また、図2では、プラズマPの照射および樹脂22を含浸する様子は省略する。

[0013] <高圧ガス貯蔵容器>

本実施形態に係る高圧ガス貯蔵容器1は、概説すると、図1～図3に示すように、水素ガス等の高圧ガスを収容するライナー10と、ライナー10の外周面10Aに帯状の補強部材20を巻き付けて形成した補強層30と、を有する。

[0014] また、高圧ガス貯蔵容器1は、図4に示すように、樹脂22が含浸された強化纖維21からなる補強部材20を備える。補強部材20は、図2、5に示すように、強化纖維21に対してプラズマPが照射されてなる第1領域A1と、強化纖維21に対して第1領域A1よりも少ない量のプラズマPが照射されてなる第2領域A2と、を有する。第1領域A1は、第2領域A2よりも強度が求められる、補強層30の内周側に位置する。以下、本実施形態に係る高圧ガス貯蔵容器1の構成を詳述する。

[0015] ライナー10は、円筒形状からなるタンクとして形成されている。ライナー10は、ガスバリア性を有し、高圧ガスの外部への透過を抑制する。ライナー10は、図1に示すように、軸方向Xの中央に設けられる胴部11と、胴部11の軸方向Xの両側に設けられる鏡部12と、鏡部12の一方に設けられる口金13と、を有する。

[0016] 脇部11は、軸方向Xに延在するように、筒状に構成される。

[0017] 鏡部12は、軸方向Xの外方に向けて漸減するように湾曲する。

[0018] 口金13は、鏡部12から軸方向Xの外方に向けて突出して構成される。

口金13には、配管を接続するか、あるいは開閉バルブや減圧バルブを備えたバルブ機構を接続し、高圧ガス貯蔵容器1に対して、高圧ガスの充填および放出を行う。なお、口金13は、両側の鏡部12に設けられていてもよい

。

- [0019] ライナー10を構成する材料は、金属製または合成樹脂製を用いることができる。金属製としては、例えば、鉄、アルミニウム、ステンレスなどを用いることができる。合成樹脂製としては、例えば、ポリエチレン、ポリアミド、ポリプロピレンなどを用いることができる。
- [0020] 補強層30は、図2、3に示すように、補強部材20の巻き始め端部20aから巻き終わり端部20bまでを、ライナー10の外周面10Aに、所定数巻き付けることによって形成する。本明細書において、巻き始め端部20aとは、補強部材20がライナー10の外周面10Aに巻き始められる際の端部を意味し、巻き終わり端部20bとは、補強部材20がライナー10の外周面10Aに巻き終わる際の端部を意味する。
- [0021] 補強部材20を巻き付ける回数、すなわち、補強層30の層数は、特に限定されないが、例えば20～30である。このように、補強部材20をライナー10の外周面10Aに巻き付けることによって、補強層30は、ライナー10の耐圧強度を向上させる。
- [0022] 補強層30は、図1に示すように、補強部材20を胴部11に対して円周方向に沿って巻き付けてなるフープ層31と、補強部材20を胴部11および鏡部12に対して螺旋状に巻き付けてなるヘリカル層32と、を有する。フープ層31およびヘリカル層32は、交互に積層されている。なお、フープ層31およびヘリカル層32は、交互に積層されていなくてもよい。すなわち、例えば、補強部材20をフープ層31が2層形成するように巻き付けた後に、ヘリカル層32が2層形成するように巻き付けてもよい。
- [0023] フープ層31は、補強部材20が胴部11に巻かれてなるため、胴部11の径方向の引張強度に寄与する。ヘリカル層32は、補強部材20が胴部11および鏡部12に巻かれてなるため、高圧ガス貯蔵容器1の軸方向Xの強度を確保する。
- [0024] 補強層30を構成する補強部材20は、図4に示すように、樹脂22が含浸された強化纖維21からなる。

- [0025] 本実施形態に係る強化纖維21は、プラズマPが照射されてなる。このように、強化纖維21にプラズマPを照射することによって、強化纖維21に酸性官能基を付加させることができる。したがって、強化纖維21に対する樹脂22の密着性が向上し、補強部材20としての強度が向上する。
- [0026] 強化纖維21は、図2、5に示すように、補強層30を構成する補強部材20の内周側の第1領域A1において、プラズマPが比較的多く照射され、補強層30を構成する補強部材20の外周側の第2領域A2において、プラズマPが比較的少なく照射される。より具体的には、強化纖維21は、図5に示すように、補強部材20の巻き始め端部20aから巻き終わり端部20bに亘って、プラズマPの照射量が連続的に漸減してなる。
- [0027] このようにプラズマPが照射された強化纖維21からなる補強部材20は、プラズマPの照射量分布と同様に、巻き始め端部20aから巻き終わり端部20bに亘って、強度が連続的に漸減する。
- [0028] そして、このような補強部材20をライナー10の外周面10Aに巻き付けて補強層30を形成する。このとき、補強層30の径方向r(図3参照)に沿う強度分布は、図6の実線に示すように、径方向rの内周側から外周側に向かって強度が低下した分布となる(図6矢印参照)。
- [0029] 一方、高圧ガス貯蔵容器1には、ライナー10の内部に貯蔵された高圧ガスから内圧が作用して、これに起因して、補強層30には、応力σが発生する。
- [0030] 補強層30に発生する応力σは、図3に示すように、高圧ガスの内圧をP、補強層30の最外周における径をr2、補強層30の最内周における径をr1とすると、径方向rの位置Rにおいて、下記式(1)によって示される。
- [0031] [数1]
- $$\sigma = \frac{P \times r_1^2}{r_2^2 - r_1^2} \left(1 + \frac{r_2^2}{R^2} \right) \quad \dots \quad (1)$$
- [0032] このように、補強層30に発生する応力σは、図6の点線に示すように、

内周側から外周側にかけて連続的に漸減する。

[0033] 本実施形態において、補強部材20は、図6に示すように、補強層30に発生する応力 σ に対して耐えうる強度を有している。

[0034] 補強部材20を構成する強化繊維21としては、例えば、炭素繊維、ガラス繊維、ポリアミド繊維などを用いることができる。本実施形態では、一例として、熱膨張係数が小さく寸法安定性に優れ、高温下においても機械的特性の低下が少ない炭素繊維を挙げて説明する。強化繊維21は、炭素繊維が1000本から50000本程度の束の状態で構成される。

[0035] 補強部材20を構成する樹脂22としては、例えば、熱硬化性樹脂または熱可塑性樹脂を用いることができる。熱硬化性樹脂としては、例えば、エポキシ樹脂、ポリエステル樹脂、フェノール樹脂を用いることができる。熱可塑性樹脂としては、例えば、ポリアミド樹脂、ポリプロピレン樹脂を用いることができる。

[0036] <高圧ガス貯蔵容器の製造装置>

次に、図7を参照して、本実施形態に係る高圧ガス貯蔵容器1の製造装置100を説明する。図7は、高圧ガス貯蔵容器1の製造装置100を示す図である。

[0037] 高圧ガス貯蔵容器1の製造装置100は、図7に示すように、収納部110と、照射部120と、含浸部130と、搬送部140と、検知部150と、制御部160と、を有する。

[0038] 収納部110は、ボビン状の強化繊維21を収納する。収納部110は、ボビン状の強化繊維21がセットされるセット部111と、強化繊維21の張力を維持する4つのローラ112～115と、を有する。

[0039] 照射部120は、強化繊維21に対してプラズマPを照射する。照射部120は、本出願人が特願2014-181512に開示するように、強化繊維21の表面21AにY方向（表面21Aに直交する直交方向）に対して傾斜した方向からプラズマPを照射することが好ましい。なお、照射部120は、Y方向に対して30°以上傾斜した方向から強化繊維21の表面21A

にプラズマ P を照射することが好ましい。このように、 Y 方向に対して傾斜した方向からプラズマ P を照射することによって、 プラズマガスは、 強化纖維 2 1 の表面 2 1 A に傾斜して照射されるため、 プラズマガスの圧縮が抑制され、 かつ中心の高温部分を逃して照射することができる。したがって、 強化纖維 2 1 の損傷を低減しつつ、 効率よくプラズマ P を強化纖維 2 1 に照射して強化纖維 2 1 に酸性官能基を付加することができる。

[0040] 照射部 1 2 0 の電源としては、 交流電源 1 2 1 を用いることが好ましい。交流電源 1 2 1 は、 アース（接地）される。

[0041] 照射部 1 2 0 から照射されるプラズマ P の照射強度は、 プラズマ電圧、 電流、 周波数、 電極、 およびガス条件（ガスの組成）を調整することによって、 調整することができる。以下、 本実施形態において、「プラズマ P の照射強度を調整する」とは、 上述のプラズマ電圧、 電流、 周波数、 電極、 およびガス条件の少なくとも一つを調整することによって、 プラズマ P の照射強度を調整することを意味するものとする。

[0042] 以下、 プラズマ P の照射条件の一例について説明する。

[0043] プラズマ電圧は、 プラズマ P の発生し易さの観点から、 例えば 2 0 0 ~ 4 0 0 V であって、 2 6 0 ~ 2 8 0 V であることが好ましい。

[0044] パルス放電周波数は、 プラズマ P の発生し易さの観点から、 例えば 1 0 ~ 3 0 kHz であって、 1 6 ~ 2 0 kHz であることが好ましい。

[0045] プラズマ照射距離は、 例えば 2 ~ 3 0 mm であって、 1 0 ~ 1 5 mm であることが好ましい。 プラズマ照射距離が短いと強化纖維 2 1 が損傷する可能性があり、 長いと表面改質効果が小さくなる。

[0046] プラズマ照射時間は、 例えば 0. 1 ~ 5. 0 秒であって、 0. 5 ~ 1. 0 秒であることが好ましい。 プラズマ照射時間が短いと表面改質効果が小さくなり、 長いと強化纖維 2 1 が損傷する可能性がある。

[0047] プラズマガスとしては、 例えば酸素、 窒素、 またはヘリウムを 0. 5 % 以上含む混合ガスを用いることができる。

[0048] 含浸部 1 3 0 は、 プラズマ P が照射された強化纖維 2 1 に樹脂 2 2 を含浸

させる。含浸部 130 は、図 7 に示すように、樹脂 22 が貯蔵された貯蔵部 131 と、強化纖維 21 に接しつつ強化纖維 21 の搬送と同期して回転する回転部 132 と、を有する。含浸部 130 は、さらに、回転部 132 に付着する樹脂 22 の量を調整する調整部 133 と、搬送方向における回転部 132 の上流側および下流側に設けられ張力を維持する一対のローラ 134、135 と、を有する。また、含浸部 130 は、さらに、下流側のローラ 135 の下流側に設けられ強化纖維 21 をライナー 10 に向けてガイドするガイド部 136 を有する。

[0049] 貯蔵部 131 は、図 7 に示すように、上方に凹部 131A を備えており、凹部 131A に、樹脂 22 が貯蔵される。

[0050] 回転部 132 は、下方において、凹部 131A に貯蔵される樹脂 22 に接するとともに、上方において、搬送される強化纖維 21 に接しながら回転する。回転部 132 は、強化纖維 21 の搬送と同期して、時計回りに回転する。このように回転部 132 が時計回りに回転することによって、回転部 132 の外周に付着された樹脂 22 が、上方に持ち上げられ、プラズマ P が照射された強化纖維 21 に対して付着する。これによって、強化纖維 21 に樹脂 22 を含浸させることができ、補強部材 20 が形成する。なお、回転部 132 は、ローラ 134、135 とともに、プラズマ P が照射された強化纖維 21 の張力を維持する。

[0051] 調整部 133 は、回転部 132 の外周に付着した樹脂 22 の量を調整する。調整部 133 は、回転部 132 の外周に付着した樹脂 22 に接触することによって、樹脂 22 を所定の量だけ除去する除去部 133A と、除去部 133A を回転部 132 に対して接近離間可能に移動させる移動部 133B と、を有する。

[0052] 移動部 133B によって、除去部 133A を、図 7 の右側に移動すると、回転部 132 の外周に付着した樹脂 22 はより多くの量が除去される。一方、移動部 133B によって、除去部 133A を、図 7 の左側に移動すると、回転部 132 の外周に付着した樹脂 22 はより少ない量が除去される。

- [0053] ガイド部136は、樹脂22が含浸された強化纖維21を、ライナー10に向けてガイドする。ガイド部136は、L字形状を有する。
- [0054] なお、含浸部130の構成は、プラズマPが照射された強化纖維21に樹脂22を含浸することのできる構成であれば、特に限定されない。
- [0055] 搬送部140は、強化纖維21を、図7の左側から右側に向けて搬送しつつ、表面21AにプラズマPが照射された強化纖維21に樹脂22を含浸してなる補強部材20を、ライナー10の外周面10Aに巻き付ける。搬送部140は、モーターである。
- [0056] 検知部150は、強化纖維21の搬送速度を検知する。検知部150としては、公知の速度センサを用いることができる。検知部150が配置される箇所は、強化纖維21が搬送される範囲であれば、特に限定されない。
- [0057] 制御部160は、照射部120、搬送部140などの動作制御を行う。制御部160としては、CPU、RAM、ROM等を備える公知のマイクロコンピュータにより構成されたものを用いることができる。
- [0058] <高圧ガス貯蔵容器の製造方法>
- 次に、図8のフローチャートを参照して、本実施形態に係る高圧ガス貯蔵容器1の製造方法について説明する。なお、本実施形態に係る高圧ガス貯蔵容器1の製造方法は、フィラメントワインディング法によって行われる。
- [0059] まず、ボビン状の強化纖維21をセット部111にセットするとともに、ライナー10を図7に示す位置にセットした状態で、搬送部140を動作させる。これによって、ライナー10が回転し、強化纖維21が搬送される(S01)。このとき、検知部150は、強化纖維21の搬送速度を検知する。
- [0060] 次に、照射部120は、搬送される強化纖維21に対して、プラズマPを照射する(S02)。
- [0061] プラズマPを照射する工程では、補強部材20の巻き始め端部20aから巻き終わり端部20bに亘って、補強部材20を構成する強化纖維21に対して、プラズマPを連続的に漸減しながら照射する(図5参照)。

- [0062] プラズマ P の照射量は、照射部 120 の照射強度および強化纖維 21 の搬送速度を調整することによって、調整する。
- [0063] すなわち、搬送方向の前方側から後方側に向けて、照射部 120 の照射強度が弱くなるように調整する操作、および、強化纖維 21 の搬送速度を早くする操作の少なくとも一方の操作を行って、強化纖維 21 に対するプラズマ P の照射量を連続的に漸減させる。
- [0064] 次に、プラズマ P が照射された強化纖維 21 に樹脂 22 を含浸させて補強部材 20 を形成する (S03)。
- [0065] 補強部材 20 の強度は、プラズマ P の照射量分布と同様に、巻き始め端部 20a から巻き終わり端部 20b に亘って連続的に漸減する。
- [0066] 次に、補強部材 20 をライナー 10 の外周面 10A に巻き付けて補強層 30 を形成する (S04)。
- [0067] 補強部材 20 の強度は、巻き始め端部 20a から巻き終わり端部 20b に亘って連続的に漸減するために、補強部材 20 を巻き付けて形成する補強層 30 は、径方向 r に沿って、図 6 の実線に示す強度分布を備える。
- [0068] また、図 9 に示すように、一定の角速度 ω でライナー 10 を回転させて、補強部材 20 をライナー 10 の外周面 10A に巻き付ける場合、巻き付ける際の径に応じて、強化纖維 21 の搬送速度が変化する。具体的には、より外周側において補強部材 20 が巻き付けられる場合、強化纖維 21 の搬送速度は速くなる。したがって、搬送方向の前方側から後方側に向けて、強化纖維 21 の搬送速度は速くなる。したがって、補強部材 20 の巻き始め端部 20a から巻き終わり端部 20b に亘って、強化纖維 21 に対するプラズマ P の照射量は漸減する。本実施形態では、これに加えて、角速度 ω を早くしたり、照射部 120 の照射強度を弱くしたりして、巻き始め端部 20a から巻き終わり端部 20b に亘って、補強部材 20 を構成する強化纖維 21 に対するプラズマ P の照射量を漸減させることが好ましい。
- [0069] 次に、図 10A～図 12 を参照して、本実施形態に係る高圧ガス貯蔵容器 1 の効果を説明する。

- [0070] 図10Aは、プラズマPを照射しない場合における、補強層に発生する応力と補強層の材料強度との関係を示すグラフである。
- [0071] このとき、高い応力が発生する補強層の内周側において強度設計を行っている。このため、図10Aにおいて符号S1で示される面積に相当する過剰な強度設計が行われており、高圧ガス貯蔵容器の重さが増大している。
- [0072] これに比して、ライナー10の外周面10Aに対して上述の補強部材20を巻き付けてなる補強層30の場合、図10Bに示すように、補強層30の強度は外周側から内周側に向けて増大するよう向上する（図10B矢印参照）。そして、補強層30の強度が向上した分、外周側に加えて内周側にも強度の余裕代が発生する。
- [0073] そして、補強層30の強度分布を超えない程度に、ライナー10の外周面10Aに巻き付ける補強部材20の量を低減することができる。この結果、図10Cに示すように、補強層30に発生する応力は増大するが、図10Cにおいて符号S2で示される面積は、図10Aにおいて符号S1で示される面積よりも小さくなる。このため、過剰な強度設計は緩和されることになる。よって、適切な強度を保ちつつ、補強部材20のライナー10に対して巻き付ける量を低減して補強層30の肉厚を低減することで、高圧ガス貯蔵容器1を軽量化することができる。
- [0074] また、図11は、高圧ガス貯蔵容器に作用する圧力とひずみとの関係を示すグラフである。図11において、横軸は圧力を示し、縦軸はひずみを示している。また、図11においてひし形のプロットを含む直線は、プラズマが照射されていない強化纖維を含む高圧ガス貯蔵容器の圧力とひずみとの関係を示す。また、矩形状のプロットを含む直線は、本実施形態に係る高圧ガス貯蔵容器1の圧力とひずみとの関係を示す。また、図11において、ひずみは実験値を示しており、補強層の外周側に貼り付けられたひずみゲージによって測定される。
- [0075] 図11に示すように、強化纖維21に対してプラズマPを照射することによって、ひずみの数値が低下することが分かる。すなわち、プラズマPを照

射することによって、補強部材20の強度が向上することが分かる。

[0076] また、本実施形態に係る高圧ガス貯蔵容器1によれば、補強部材20を構成する強化纖維21は、補強部材20のライナー10に対する巻き始め端部20aから巻き終わり端部20bに亘って、プラズマPの照射量が連続的に漸減してなる。よって、補強層30の外周側よりも内周側の強度を高めることができ。したがって、外周側において意図しない外力F1が、高圧ガス貯蔵容器1に作用した場合、図12に示すように、外周側に優先的にクラックCを発生させることができる。よって、外観によってクラック発生部位を検知することができ、検知性を向上することができる。

[0077] また、本実施形態に係る高圧ガス貯蔵容器1によれば、補強部材20を構成する強化纖維21は、補強部材20のライナー10に対する巻き始め端部20aから巻き終わり端部20bに亘って、プラズマPの照射量が連続的に漸減してなる。よって、補強部材20の強度分布は、巻き始め端部20aから巻き終わり端部20bに向かって、連続的に漸減するため、層31、32間のせん断破壊の発生を好適に抑制することができる。

[0078] 以上説明したように、本実施形態に係る高圧ガス貯蔵容器1は、樹脂22が含浸された強化纖維21からなる補強部材20を備える構造体である。補強部材20は、強化纖維21に対してプラズマPが照射されてなる第1領域A1と、強化纖維21に対して第1領域A1よりも少ない量のプラズマPが照射されてなる第2領域A2と、を有する。また高圧ガス貯蔵容器1は、第1領域A1を第2領域A2よりも強度が求められる箇所に位置させて、補強部材20を設けてなる。このように構成した高圧ガス貯蔵容器1によれば、強化纖維21にプラズマPを照射することによって、強化纖維21に酸性官能基を付加させることができる。このため、強化纖維21に対する樹脂22の密着性が向上し、補強部材20の強度を向上させることができる。そして、相対的に多くのプラズマPを照射することによって相対的に強度が向上した第1領域A1を、強度が求められる補強層30の内周側に位置させる。したがって、肉厚を低減したとしても、プラズマPが照射されることによって

強度が向上しているため、適切な強度を保つことができる。以上から、適切な強度を保ちつつ、肉厚を低減することによって、全体として軽量化することができる。

[0079] また、高圧ガス貯蔵容器1は、ライナー10である芯部材をさらに有し、補強部材20は帯状を有する。帯状の補強部材20は、ライナー10の外周面10Aに巻き付けられて複数の層からなる補強層30を構成する。補強層30は、当該補強層30の内周側が第1領域A1によって構成され、当該補強層30の外周側が第2領域A2によって構成される。このように構成した構造体によれば、補強層30の内周側の強度を高くすることができる。したがって、補強層30の内周側に高い圧力が作用するような構造体に対しても、適切な強度を保ちつつ、補強部材20を巻き付ける量を低減することができる。したがって、補強層30の肉厚を低減して、製品全体として軽量化することができる。

[0080] また、芯部材は、高圧ガスを収容するライナー10である。このため、高圧ガス貯蔵容器1に対して、適切な強度を保ちつつ、補強部材20を巻き付ける量を低減することができる。したがって、補強層30の肉厚を低減して、製品全体として軽量化することができる。

[0081] また、補強部材20は、ライナー10に対する巻き始め端部20aから巻き終わり端部20bに亘って、強化纖維21に対するプラズマPの照射量が連続的に漸減してなる。この構成によれば、補強部材20の強度は、巻き始め端部20aから巻き終わり端部20bに向かって連続的に漸減するため、層31、32間のせん断破壊の発生を好適に抑制することができる。

[0082] また、以上説明したように、本実施形態に係る高圧ガス貯蔵容器1の製造方法は、樹脂22が含浸された強化纖維21からなる補強部材20を備える高圧ガス貯蔵容器1の製造方法である。高圧ガス貯蔵容器1の製造方法は、強化纖維21に対してプラズマPを照射して、樹脂22を含浸させて、補強部材20に第1領域A1を形成する。そして、強化纖維21に対して第1領域A1よりも少ない量のプラズマPを照射して、樹脂22を含浸させて、補

強部材20に第2領域A2を形成する。そして、第1領域A1を第2領域A2よりも強度が求められる箇所に位置させる。この製造方法によれば、強化纖維21にプラズマPを照射することによって、強化纖維21に酸性官能基を附加させることができる。このため、強化纖維21に対する樹脂22の密着性が向上し、補強部材20の強度を向上させることができる。そして、相対的に多くのプラズマPを照射することによって相対的に強度が向上した第1領域A1を、強度が求められる補強層30の内周側に位置させる。したがって、肉厚を低減したとしても、プラズマPが照射されることによって強度が向上しているため、適切な強度を保つことができる。以上から、適切な強度を保ちつつ、肉厚を低減することによって、全体として軽量化することのできる高圧ガス貯蔵容器1を提供することができる。

[0083] また、帯状に構成される強化纖維21を搬送し、搬送方向の前方側において、強化纖維21に対してプラズマPを照射して、樹脂22を含浸させて、補強部材20に第1領域A1を形成する。また、搬送方向の後方側において、強化纖維21に対して第1領域A1よりも少ない量のプラズマPを照射して、樹脂22を含浸させて、補強部材20に第2領域A2を形成する。そして、第1領域A1および第2領域A2が形成された補強部材20をライナー10である芯部材に巻き付ける。この製造方法によれば、補強層30の内周側の強度を高くすることができる。したがって、補強層30の内周側に高い圧力が作用するような構造体に対しても、適切な強度を保ちつつ、補強部材20を巻き付ける量を低減することができる。したがって、補強層30の肉厚を低減して、製品全体として軽量化することができる。

[0084] また、芯部材は、高圧ガスを収容するライナー10である。このため、高圧ガス貯蔵容器1に対して、適切な強度を保ちつつ、補強部材20を巻き付ける量を低減することができる。したがって、補強層30の肉厚を低減して、製品全体として軽量化することができる。

[0085] また、補強部材20のライナー10に対する巻き始め端部20aから巻き終わり端部20bに亘って、強化纖維21に対して、プラズマPを連続的に

漸減しながら照射する。この製造方法によれば、補強部材20の強度が、巻き始め端部20aから巻き終わり端部20bに向かって連続的に漸減する、高压ガス貯蔵容器を製造することができる。このため、層31、32間のせん断破壊の発生を好適に抑制することができる。

[0086] また、プラズマ電圧、電流、周波数、電極、ガス条件の少なくとも一つを調整してプラズマPの照射強度を調整することによって、プラズマPの照射量を調整する。この製造方法によれば、強化纖維21に対するプラズマPの照射量を容易に調整することができる。したがって、図10Cにおいて符号S2で示される面積が小さくなるように、補強部材20の強度を調整することができる。このように、符号S2で示される面積がより小さくなることによって、過剰な強度設計がより緩和される。

[0087] また、プラズマPを強化纖維21に対して照射する際ににおける強化纖維21の搬送速度を変えることによって、プラズマPの照射量を調整する。この製造方法によれば、強化纖維21に対するプラズマPの照射量が少ない補強層30の外周側における強化纖維21に対してプラズマPを照射する際に、強化纖維21の搬送速度を早くすることができる。したがって、製造時間を短縮することができ、生産性が向上する。

[0088] また、強化纖維21の表面21Aに、表面21Aに直交するY方向に対して傾斜した方向からプラズマPを照射する。この製造方法によれば、プラズマガスは、強化纖維21の表面21Aに傾斜して照射されるため、プラズマガスの圧縮が抑制され、かつ中心の高温部分を逃して照射することができる。したがって、強化纖維21の損傷を低減しつつ、効率よくプラズマPを強化纖維21に照射して強化纖維21に酸性官能基を付加することができる。

[0089] <改変例1>

以下、上述した実施形態の改変例1について説明する。

[0090] 改変例1に係る高压ガス貯蔵容器は、強化纖維21に対するプラズマPの照射量分布が、上述した実施形態に係る高压ガス貯蔵容器1と相違する。

[0091] 図13は、改変例1に係るプラズマPの照射量分布を示すグラフである。

- [0092] 改変例 1 に係る高圧ガス貯蔵容器の強化纖維 2 1 は、図 1 3 に示すように、補強部材 2 0 のライナー 1 0 に対する巻き始め端部 2 0 a から巻き終わり端部 2 0 b に亘って、プラズマ P の照射量が段階的に漸減してなる。
- [0093] より具体的には、図 1 3 に示すように、フープ層 3 1 a において、プラズマ P が一定量照射されている。また、フープ層 3 1 a の外周側に隣り合うヘリカル層 3 2 において、フープ層 3 1 a よりも少ない量のプラズマ P が照射されている。さらに、ヘリカル層 3 2 の外周側に隣り合うフープ層 3 1 b において、ヘリカル層 3 2 よりも少ない量のプラズマ P が照射されている。以下、ヘリカル層 3 2 、フープ層 3 1 の順で、外周側に向けて、段階的にプラズマ P の照射量が漸減する。
- [0094] このようにプラズマ P が照射された強化纖維 2 1 からなる補強部材 2 0 は、プラズマ P の照射量分布と同様に、巻き始め端部 2 0 a から巻き終わり端部 2 0 b に亘って、強度が段階的に漸減する。
- [0095] そして、このような補強部材 2 0 をライナー 1 0 の外周面 1 0 A に巻き付けて補強層 3 0 を形成した場合、補強層 3 0 の径方向 r に沿う強度分布は、上述した実施形態に係る補強層 3 0 の強度分布と同様に、径方向 r の内周側から外周側に向かって強度が低下する。
- [0096] 次に、改変例 1 に係る高圧ガス貯蔵容器の製造方法を説明する。
- [0097] ここでは、プラズマ P を照射する工程についてのみ説明する。
- [0098] プラズマ P を照射する工程では、補強部材 2 0 のライナー 1 0 に対する巻き始め端部 2 0 a から巻き終わり端部 2 0 b に亘って、補強部材 2 0 を構成する強化纖維 2 1 に対して、プラズマ P を段階的に漸減しながら照射する。以下、プラズマ P を照射する工程について詳述する。
- [0099] プラズマ P を照射する工程は、フープ層 3 1 において巻き付けられる補強部材 2 0 を構成する強化纖維 2 1 にプラズマ P を一定量照射する第 1 照射工程を有する。また、プラズマ P を照射する工程は、ヘリカル層 3 2 において巻き付けられる補強部材 2 0 を構成する強化纖維 2 1 にプラズマ P を一定量照射する第 2 照射工程を有する。

- [0100] 第1照射工程および第2照射工程は交互に行われ、第1照射工程から第2照射工程に切り替わる際、および第2照射工程から第1照射工程に切り替わる際に、プラズマPの照射量を減らす。
- [0101] 以上説明したように、改変例1に係る高圧ガス貯蔵容器において、補強部材20は、ライナー10に対する巻き始め端部20aから巻き終わり端部20bに亘って、強化纖維21に対するプラズマPの照射量が段階的に漸減してなる。このように構成した高圧ガス貯蔵容器によれば、補強層30の内周側の強度を高くすることができる。したがって、補強層30の内周側に高い圧力が作用するような高圧ガス貯蔵容器に対しても、適切な強度を保ちつつ、補強部材20を巻き付ける量を低減することができる。したがって、補強層30の肉厚を低減して、製品全体として軽量化することができる。
- [0102] また、補強層30は、層31、32ごとに、強化纖維21に対するプラズマPの照射量が段階的に漸減してなる。このため、一つの層31、32におけるプラズマPの照射量は一定となる。よって、一つの層31、32における補強層30の強度を一定にすることができるため、好適な強度分布を備える高圧ガス貯蔵容器を提供することができる。
- [0103] また、改変例1に係る高圧ガス貯蔵容器の製造方法は、補強部材20のライナー10に対する巻き始め端部20aから巻き終わり端部20bに亘って、強化纖維21に対して、プラズマPを段階的に漸減しながら照射する。この製造方法によれば、補強層30の内周側の強度を高い高圧ガス貯蔵容器を製造することができる。したがって、内周側に高い圧力が作用するような高圧ガス貯蔵容器に対しても、適切な強度を保ちつつ、補強部材20を巻き付ける量を低減することができる。したがって、補強層30の肉厚を低減して、製品全体として軽量化することができる。
- [0104] また、プラズマPを強化纖維21に対して照射する際に、プラズマPを照射する対象が、一の層における強化纖維21から、一の層の外周側において隣り合う他の層における強化纖維21に切り替わる際に、プラズマPの照射量を減らす。この製造方法によれば、一つの層31、32におけるプラズマ

Pの照射量は一定となる。よって、一つの層31、32における補強層30の強度を一定にすることができるため、好適な強度分布を備える高圧ガス貯蔵容器を提供することができる。

[0105] <改変例2>

以下、上述した実施形態の改変例2について説明する。

[0106] 改変例2に係る高圧ガス貯蔵容器は、強化纖維21に対するプラズマPの照射量分布が、上述した実施形態に係る高圧ガス貯蔵容器1と相違する。

[0107] 図14は、改変例2に係るプラズマPの照射量分布を示すグラフである。

[0108] 改変例2において、図14に示すように、巻き始め端部20aから、巻き始め端部20aと巻き終わり端部20bとの間に位置する途中部位20c(図2参照)までにおける補強部材20を構成する強化纖維21には、プラズマPが一定量照射されてなる。また、途中部位20cから巻き終わり端部20bまでにおける補強部材20を構成する強化纖維21には、プラズマPは照射されない。

[0109] このようにプラズマPが照射された強化纖維21からなる補強部材は、プラズマPの照射量分布と同様に、巻き始め端部20aから途中部位20cまでのみにおいて、強度が向上した強度分布を備える。

[0110] 次に、改変例2に係る高圧ガス貯蔵容器の製造方法を説明する。

[0111] ここでは、プラズマPを照射する工程についてのみ説明する。

[0112] プラズマPを照射する工程では、巻き始め端部20aから途中部位20cに亘って、補強部材20を構成する強化纖維21に対して、プラズマPを一定量照射する。そして、その後、プラズマPの照射をやめる。すなわち、途中部位20cから巻き終わり端部20bに亘って、補強部材20を構成する強化纖維21に対してはプラズマPを照射しない。

[0113] 次に、図15A～図15Cを参照して、改変例2に係る高圧ガス貯蔵容器の効果を説明する。

[0114] 図15Aは、プラズマPを照射しない場合における、補強層に発生する応力と補強層の材料強度との関係を示すグラフである。

[0115] このとき、上述したように、高い応力が発生する補強層の内周側において強度設計を行っている。このため、図15Aにおいて符号S1で示される面積に相当する過剰な強度設計が行われており、高圧ガス貯蔵容器の重さが増大している。

[0116] これに比して、ライナー10の外周面10Aに対して改変例2に係る補強部材20を巻き付けてなる補強層30の場合、図15Bに示すように、補強層30の内周側における強度は向上する（図15B矢印参照）。そして、補強層30の内周側における強度が向上した分、外周側に加えて内周側にも強度の余裕代が発生する。

[0117] そして、補強層30の強度分布を超えない程度に、ライナー10の外周面10Aに巻き付ける補強部材20の量を低減することができる。この結果、図15Cに示すように、補強層30に発生する応力は増大するが、図15Cにおいて符号S3で示される面積は、図15Aにおいて符号S1で示される面積よりも小さくなる。このため、過剰な強度設計は緩和されることになる。よって、適切な強度を保ちつつ、補強部材20のライナー10に対して巻き付ける量を低減して補強層30の肉厚を低減することで、高圧ガス貯蔵容器を軽量化することができる。

[0118] 以上説明したように、改変例2に係る高圧ガス貯蔵容器において、巻き始め端部20aから途中部位20cまでにおける補強部材20は、強化纖維21に対して、プラズマPが一定量照射されてなる。また、途中部位20cから巻き終わり端部20bまでにおける補強部材20は、強化纖維21に対して、プラズマPが照射されない。このような補強部材20を製造する際、プラズマPの照射を途中部位20cにおいて止めればよい。したがって、高圧ガス貯蔵容器を容易に製造することができる。

[0119] また、以上説明したように、改変例2に係る高圧ガス貯蔵容器の製造方法では、巻き始め端部20aから途中部位20cに亘って、補強部材20を構成する強化纖維21に対して、プラズマPを一定量照射する。また、途中部位20cから巻き終わり端部20bに亘って、補強部材20を構成する強化

繊維21に対して、プラズマPを照射しない。この製造方法によれば、プラズマPの照射を途中部位20cにおいて止めればよいので、高圧ガス貯蔵容器を容易に製造することができる。

[0120] 本発明は、上述した実施形態および改変例に限定されるものではなく、特許請求の範囲内で種々改変できる。

[0121] 上述した実施形態、改変例1、および改変例2では、構造体としてライナー10の外周面10Aに補強部材20が巻き付けられてなる高圧ガス貯蔵容器を例に挙げて説明した。しかしながら、構造体として、図16に示すような、自動車のパネル5に適用されてもよい。自動車のパネル5は、補強部材20を芯部材としてパネル形状に形成されてなる。パネル5は、RTM (Resin Transfer Molding) 成形法によって形成される。例えば、パネル5に対して、図16に示す外力F2が作用する場合、相対的に多くのプラズマPが照射されることによって相対的に強度が向上した第1領域A1を、外力F2が作用する部位周辺に位置させる。これによって、肉厚を低減したとしても、プラズマPが照射されることによって強度が向上しているため、適切な強度を保つことができる。以上から、適切な強度を保ちつつ、肉厚を低減することによって、全体として軽量化することのできるパネル5を提供することができる。

[0122] また、上述した実施形態では、プラズマ電圧、電流、周波数、電極、およびガス条件を調整することによって、プラズマPの照射強度を調整した。しかしながら、照射部120および強化繊維21との間にフィルターを設けることによって、プラズマPの照射強度を調整してもよい。この構成によれば、プラズマ電圧、電流、周波数、電極、ガス条件を操作することなく、容易に強化繊維21に対するプラズマPの照射量を調整することができる。

[0123] また、上述した実施形態では、ライナー10は円筒状を有したが、四角柱形状等であってもよい。

[0124] さらに、本出願は、2016年3月4日に出願された日本特許出願番号2016-042733号に基づいており、それらの開示内容は、参照され、

全体として、組み入れられている。

符号の説明

- [0125] 1 高圧ガス貯蔵容器（構造体）、
5 自動車のパネル（構造体）、
10 ライナー、
10A ライナーの外周面、
11 脊部、
12 鏡部、
20 補強部材、
21 強化繊維、
22 樹脂、
30 補強層、
31 フープ層、
32 ヘリカル層、
A1 第1領域、
A2 第2領域、
P プラズマ。

請求の範囲

[請求項1] 樹脂が含浸された強化纖維からなる補強部材を備える構造体であつて、

前記補強部材は、前記強化纖維に対してプラズマが照射されてなる第1領域と、前記強化纖維に対して前記第1領域よりも少ない量の前記プラズマが照射されてなる、または、前記プラズマが照射されない第2領域と、を有し、

前記第1領域を前記第2領域よりも強度が求められる箇所に位置させて、前記補強部材を設けてなる構造体。

[請求項2] 芯部材をさらに有し、

前記補強部材は帯状を有し、

帯状の前記補強部材は、前記芯部材の外周面に巻き付けられて複数の層からなる補強層を構成し、

前記補強層は、当該補強層の内周側が前記第1領域によって構成され、当該補強層の外周側が前記第2領域によって構成される請求項1に記載の構造体。

[請求項3] 前記芯部材は、高圧ガスを収容するライナーである請求項2に記載の構造体。

[請求項4] 前記補強部材は、前記芯部材に対する巻き始め端部から巻き終わり端部に亘って、前記強化纖維に対する前記プラズマの照射量が連続的に漸減してなる請求項2または3に記載の構造体。

[請求項5] 前記補強部材は、前記芯部材に対する巻き始め端部から巻き終わり端部に亘って、前記強化纖維に対する前記プラズマの照射量が段階的に漸減してなる請求項2または3に記載の構造体。

[請求項6] 前記補強層は、前記層ごとに、前記強化纖維に対する前記プラズマの照射量が段階的に漸減してなる請求項5に記載の構造体。

[請求項7] 前記芯部材に対する巻き始め端部から、当該巻き始め端部と巻き終わり端部との間に位置する途中部位までにおける前記補強部材は、前

記強化纖維に対して、前記プラズマが一定量照射されてなり、

前記途中部位から前記巻き終わり端部までにおける前記補強部材は、前記強化纖維に対して、前記プラズマが照射されていない請求項2または3に記載の構造体。

[請求項8] 前記補強部材を芯部材としてパネル形状に形成されてなる請求項1に記載の構造体。

[請求項9] 樹脂が含浸された強化纖維からなる補強部材を備える構造体の製造方法であって、

前記強化纖維に対してプラズマを照射して、前記樹脂を含浸させて、前記補強部材に第1領域を形成し、

前記強化纖維に対して前記第1領域よりも少ない量の前記プラズマを照射して、または、前記プラズマを照射することなく、前記樹脂を含浸させて、前記補強部材に第2領域を形成し、

前記第1領域を前記第2領域よりも強度が求められる箇所に位置させる、構造体の製造方法。

[請求項10] 帯状に構成される前記強化纖維を搬送し、

搬送方向の前方側において、前記強化纖維に対して前記プラズマを照射して、前記樹脂を含浸させて、前記補強部材に前記第1領域を形成し、

前記搬送方向の後方側において、前記強化纖維に対して前記第1領域よりも少ない量の前記プラズマを照射して、前記樹脂を含浸させて、前記補強部材に前記第2領域を形成し、

前記第1領域および前記第2領域が形成された前記補強部材を芯部材に巻き付ける請求項9に記載の構造体の製造方法。

[請求項11] 前記芯部材は、高圧ガスを収容するライナーである請求項10に記載の構造体の製造方法。

[請求項12] 前記補強部材の前記芯部材に対する巻き始め端部から巻き終わり端部に亘って、前記強化纖維に対して、前記プラズマを連続的に漸減し

ながら照射する請求項 10 または 11 に記載の構造体の製造方法。

[請求項13] 前記補強部材の前記芯部材に対する巻き始め端部から巻き終わり端部に亘って、前記強化纖維に対して、前記プラズマを段階的に漸減しながら照射する請求項 10 または 11 に記載の構造体の製造方法。

[請求項14] 前記プラズマを前記強化纖維に対して照射する際に、
前記プラズマを照射する対象が、一の層において巻き付けられる前記補強部材を構成する前記強化纖維から、前記一の層の外周側に隣り合う他の層において巻き付けられる前記補強部材を構成する前記強化纖維に切り替わる際に、前記プラズマの照射量を減らす請求項 13 に記載の構造体の製造方法。

[請求項15] 前記補強部材の前記芯部材に対する巻き始め端部から、当該巻き始め端部と巻き終わり端部との間に位置する途中部位に亘って、前記補強部材を構成する前記強化纖維に対して、前記プラズマを一定量照射し、前記補強部材の前記途中部位から前記巻き終わり端部に亘って、前記補強部材を構成する前記強化纖維に対して、前記プラズマを照射しない請求項 10 または 11 に記載の構造体の製造方法。

[請求項16] 前記補強部材を芯部材としてパネル形状に形成する請求項 9 に記載の構造体の製造方法。

[請求項17] プラズマ電圧、電流、周波数、電極、ガス条件の少なくとも一つを調整して前記プラズマの照射強度を調整することによって、前記プラズマの照射量を調整する請求項 9 ~ 16 のいずれか 1 項に記載の構造体の製造方法。

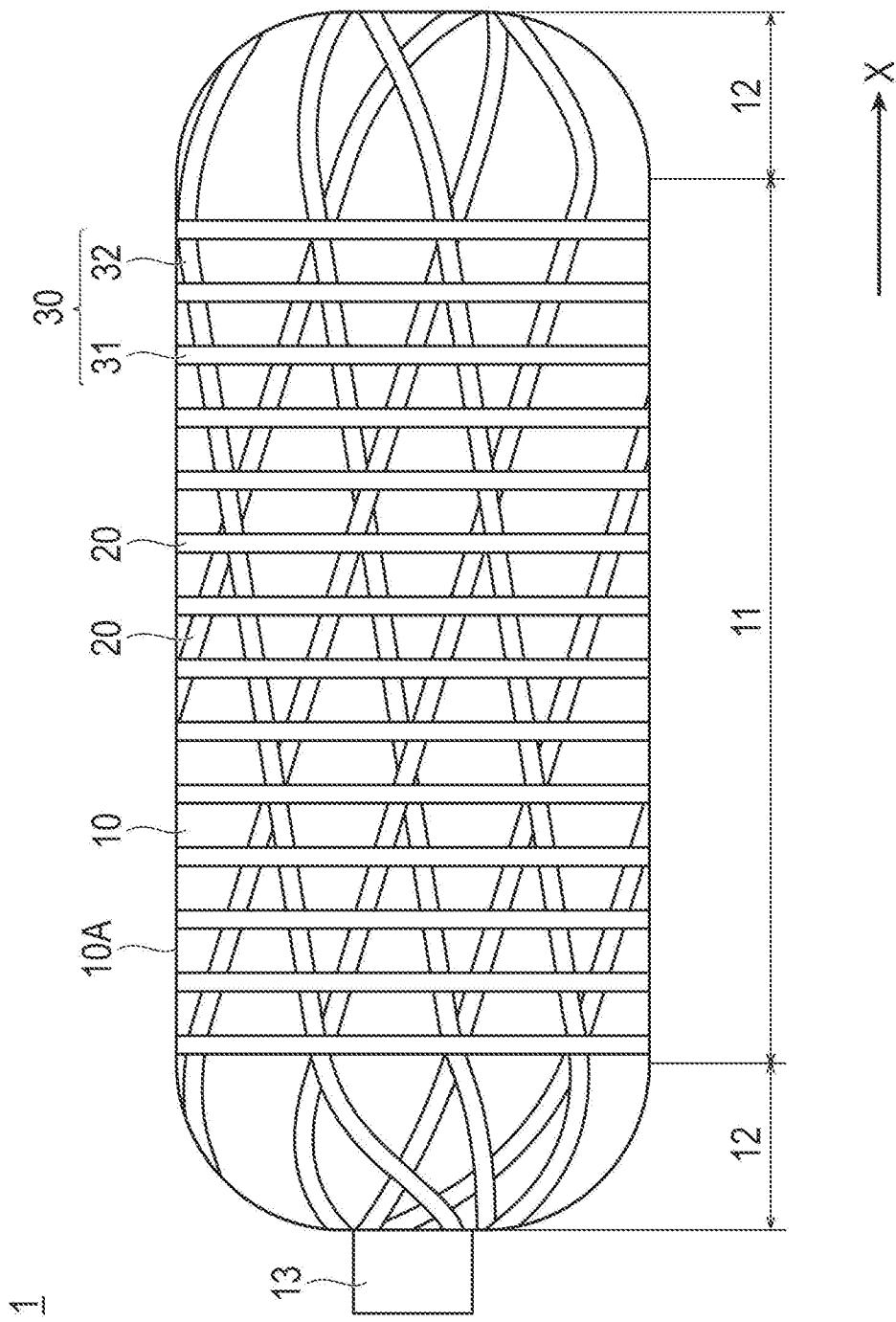
[請求項18] 前記プラズマの照射部と前記強化纖維との間にフィルターを設けて、前記プラズマの照射強度を調整することによって、前記プラズマの照射量を調整する請求項 9 ~ 17 のいずれか 1 項に記載の構造体の製造方法。

[請求項19] 前記プラズマを前記強化纖維に対して照射する際ににおける前記強化纖維の搬送速度を変えることによって、前記プラズマの照射量を調整

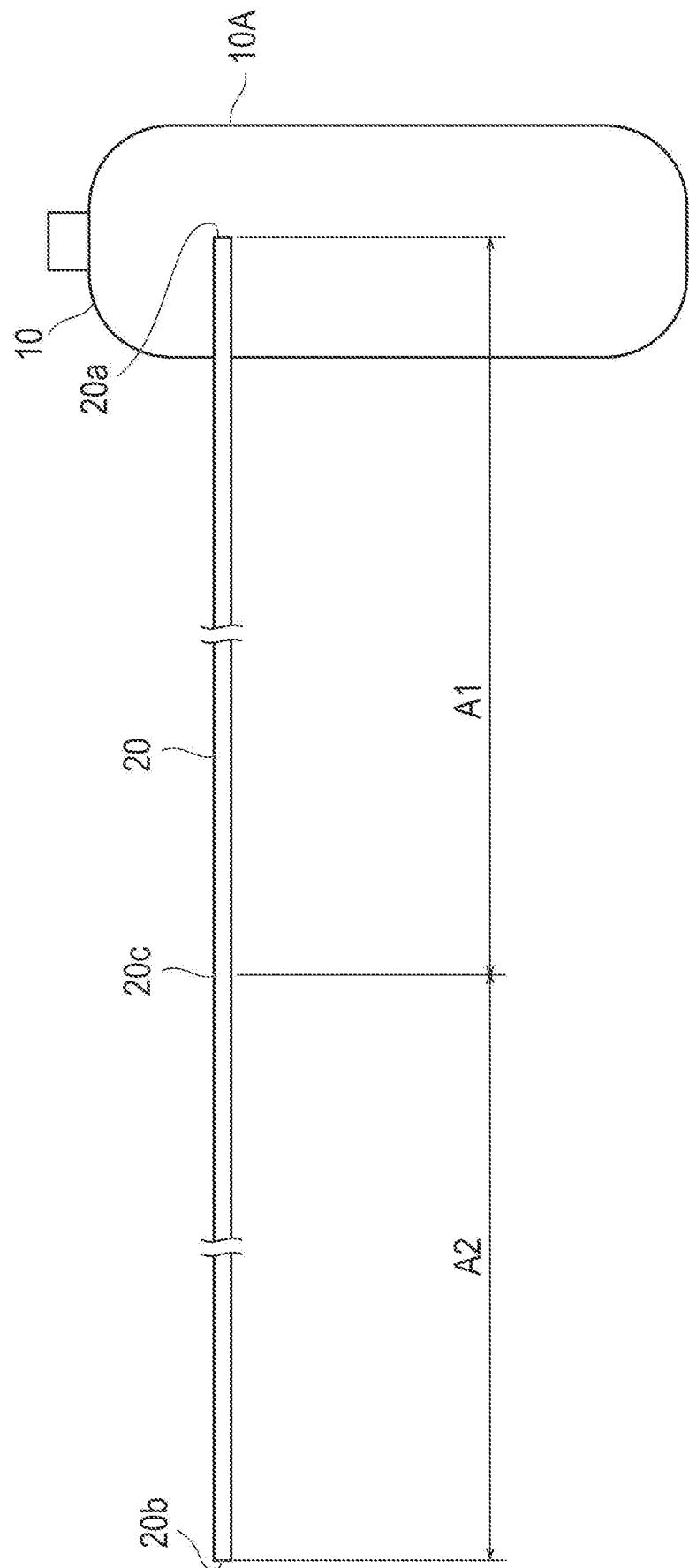
する請求項9～18のいずれか1項に記載の構造体の製造方法。

[請求項20] 前記強化繊維の表面に、前記表面に直交する直交方向に対して傾斜した方向から前記プラズマを照射する請求項9～19のいずれか1項に記載の構造体の製造方法。

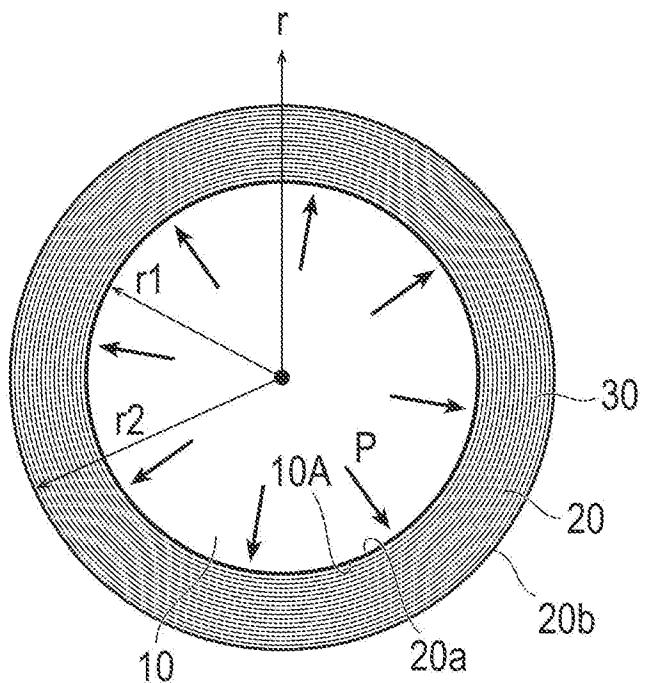
[図1]



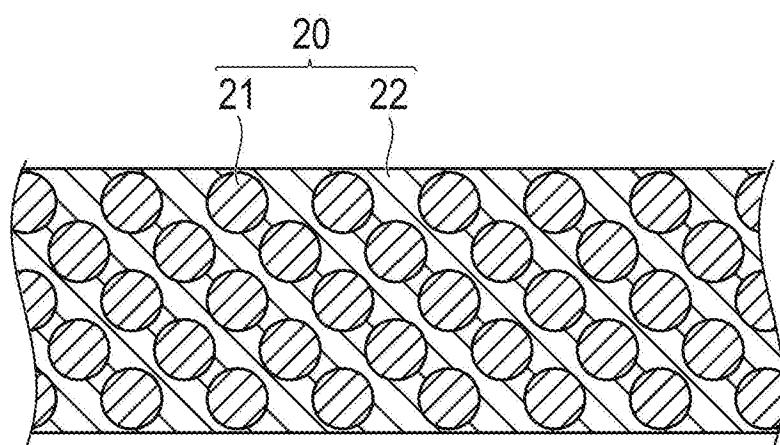
[図2]



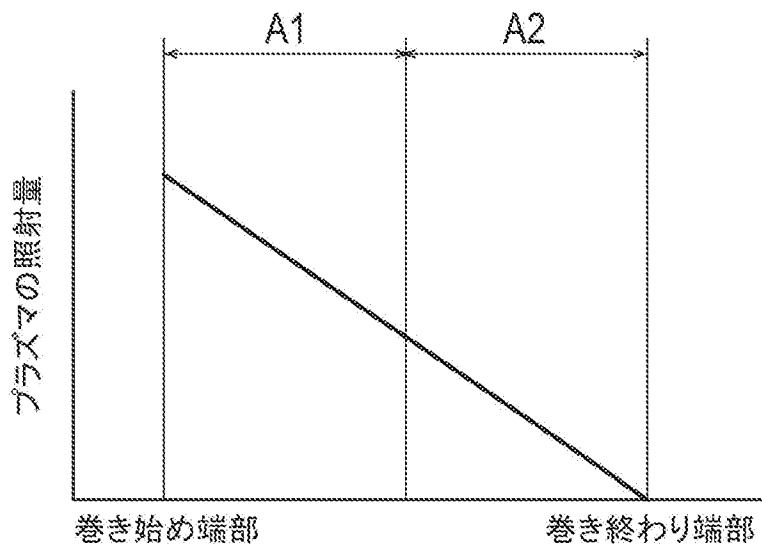
[図3]



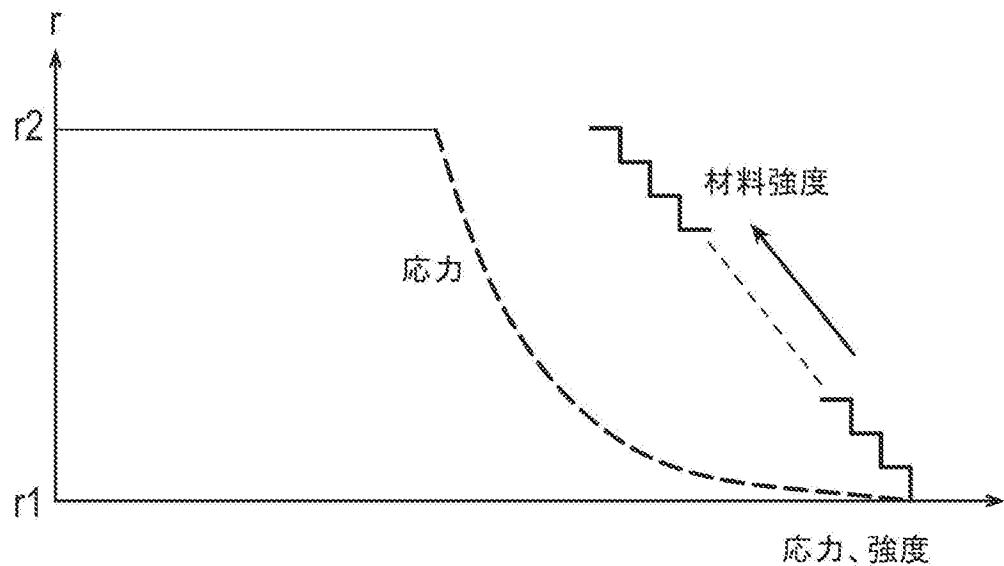
[図4]



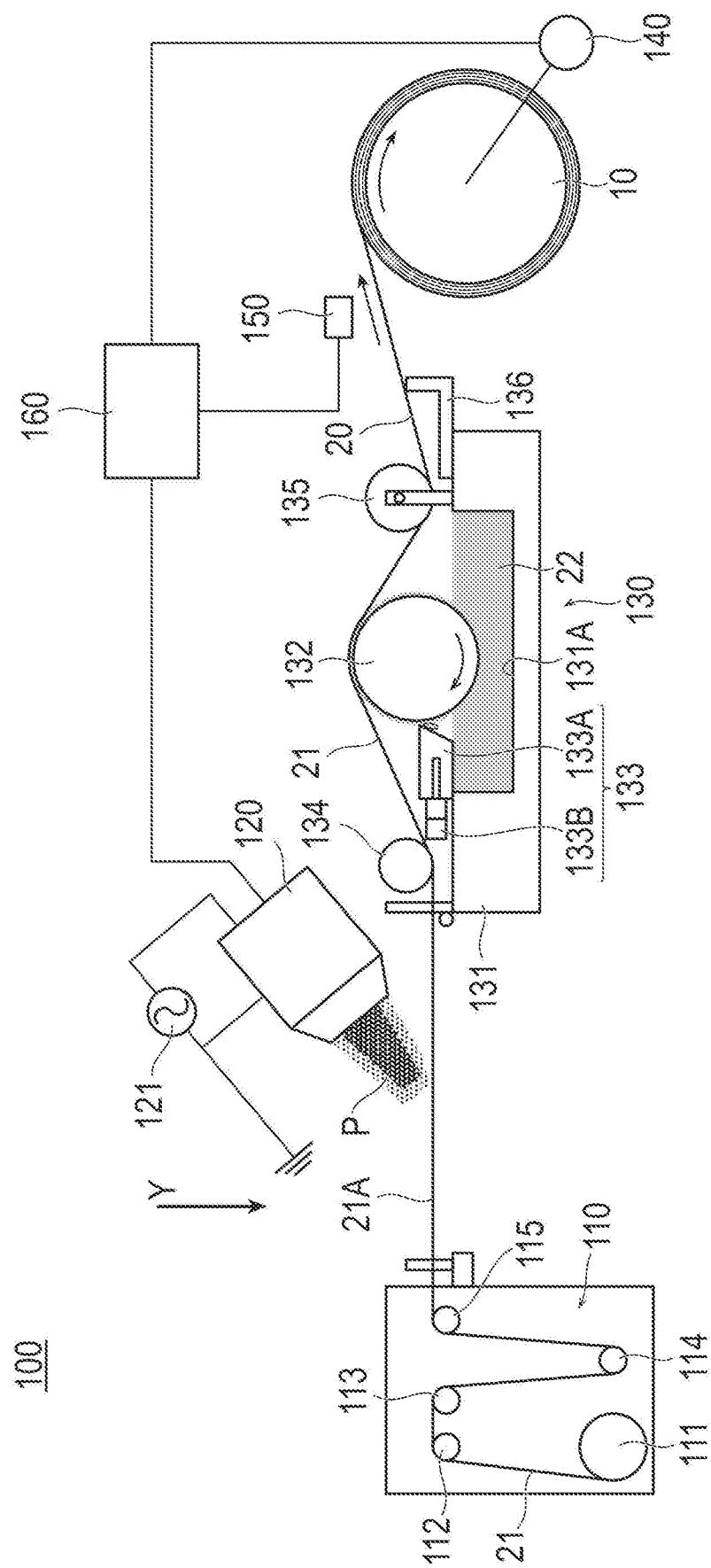
[図5]



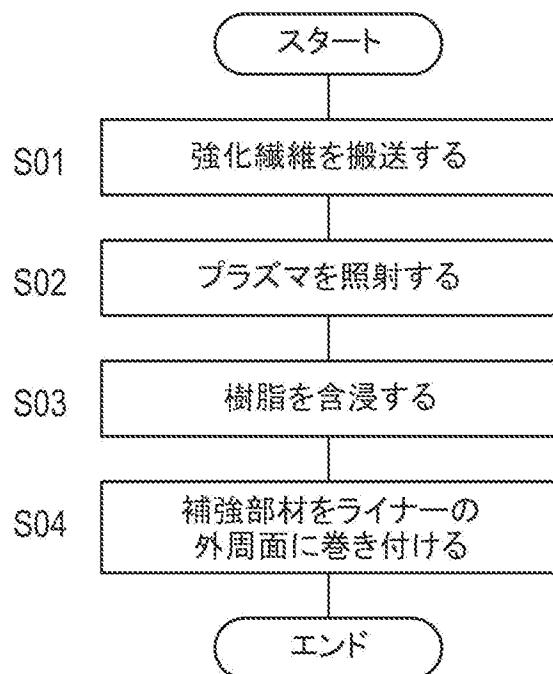
[図6]



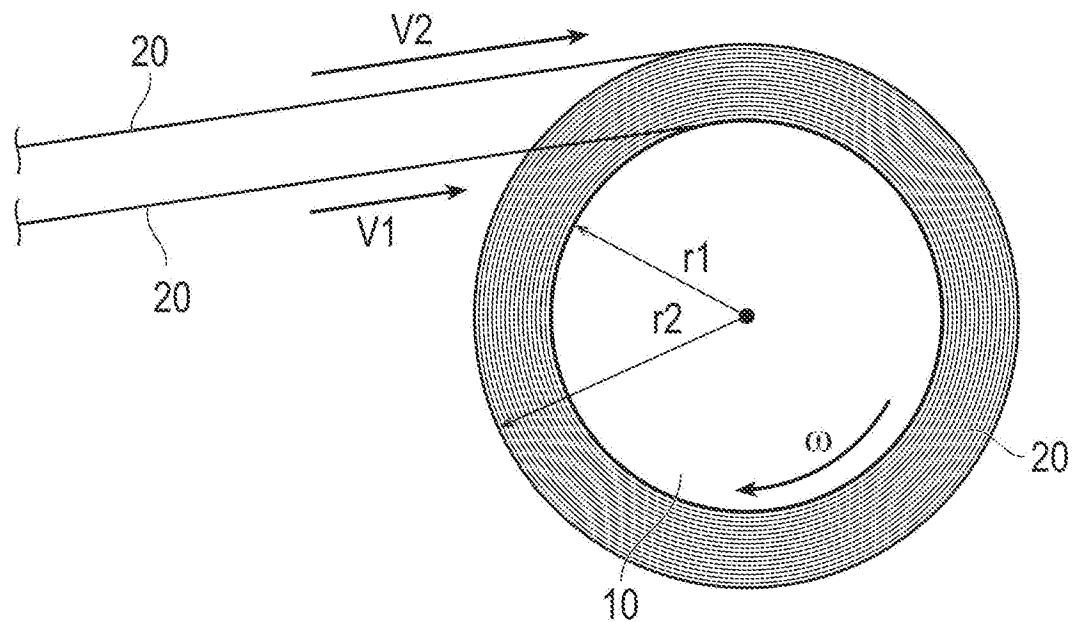
[図7]



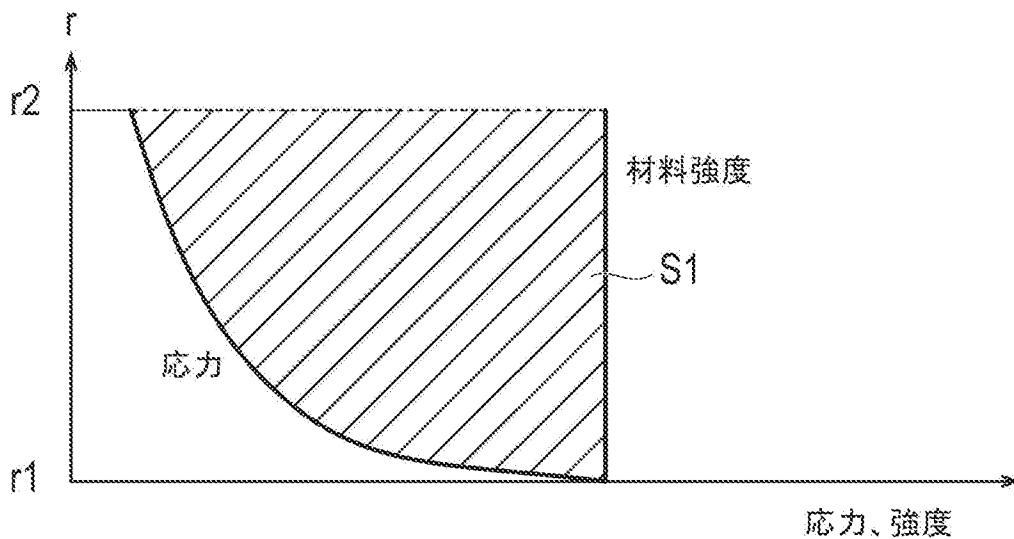
[図8]



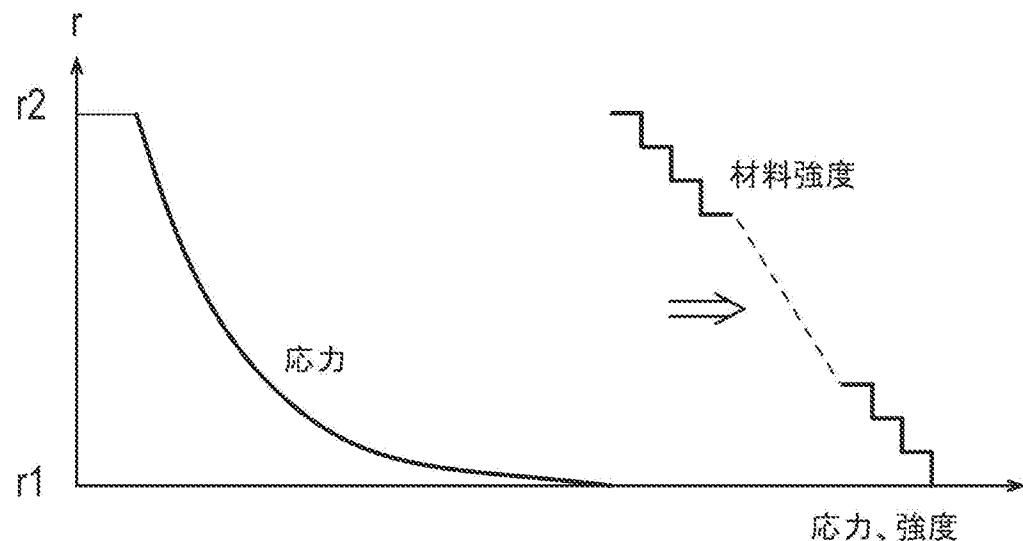
[図9]



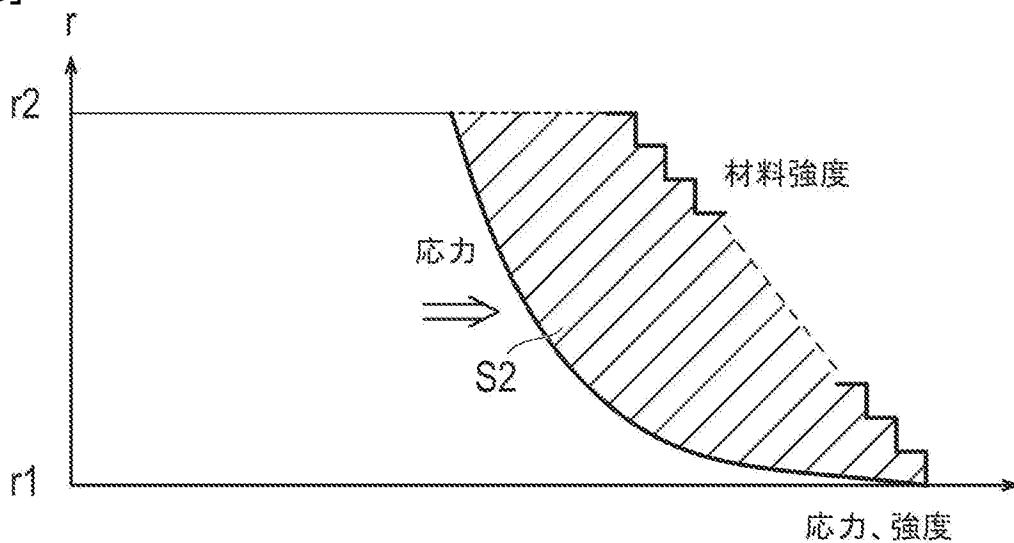
[図10A]



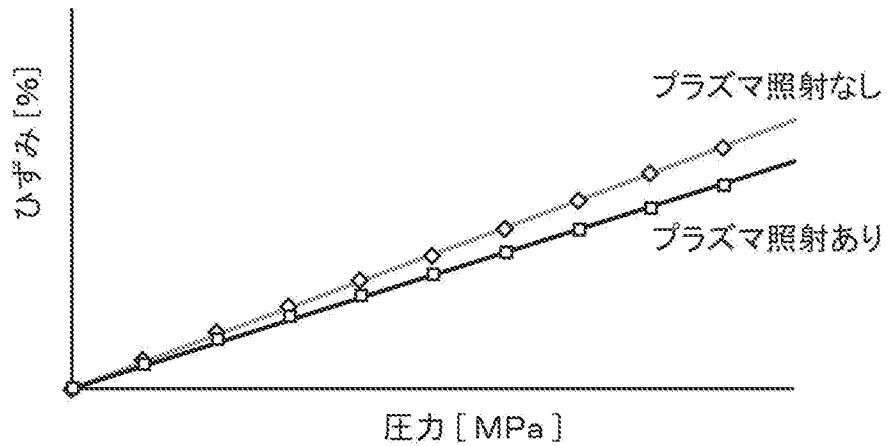
[図10B]



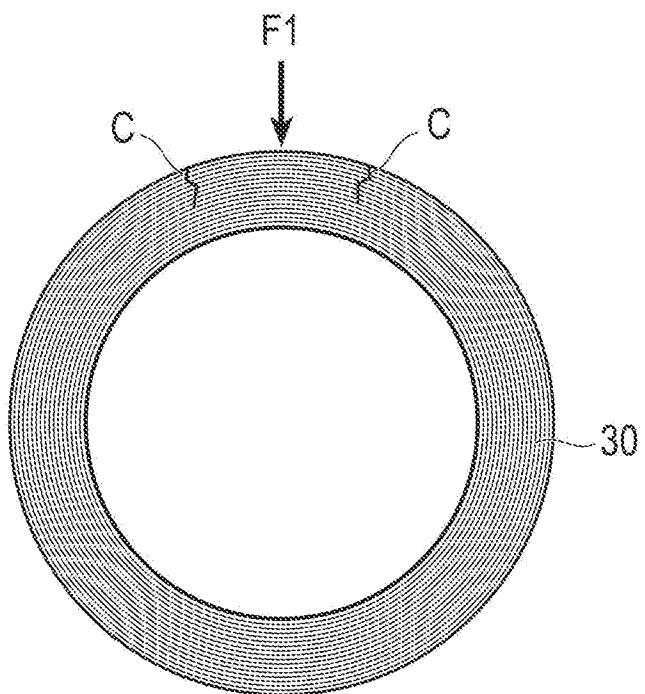
[図10C]



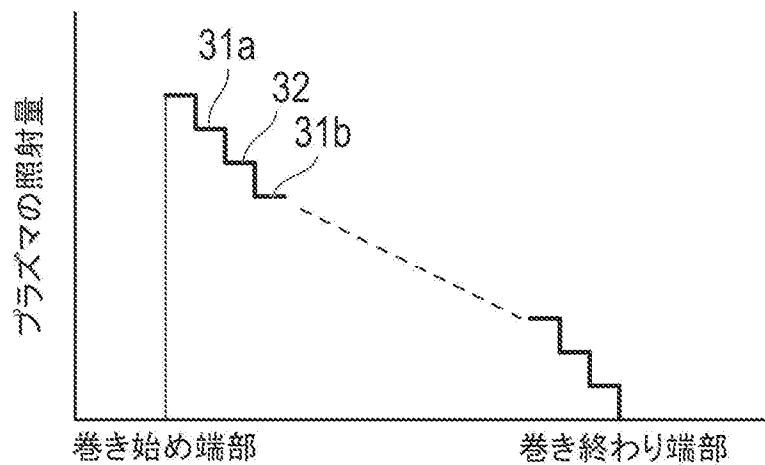
[図11]



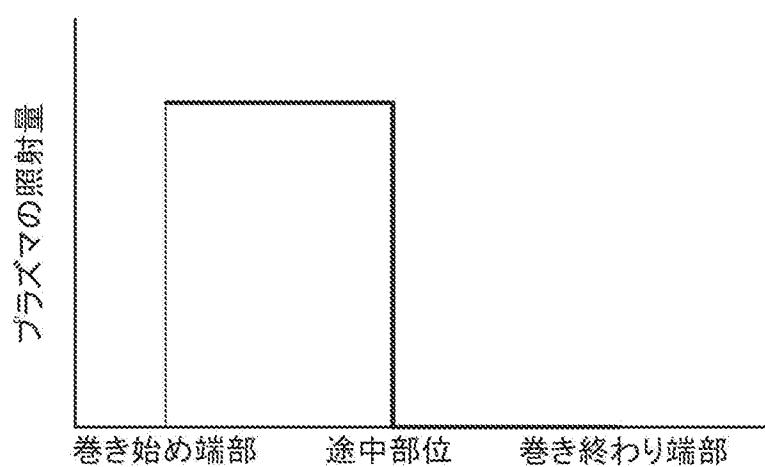
[図12]



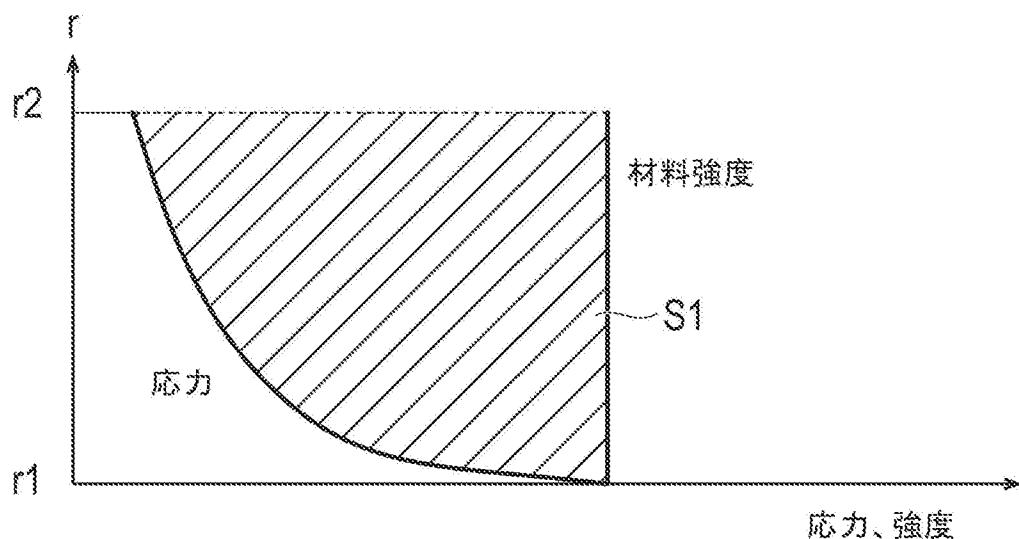
[図13]



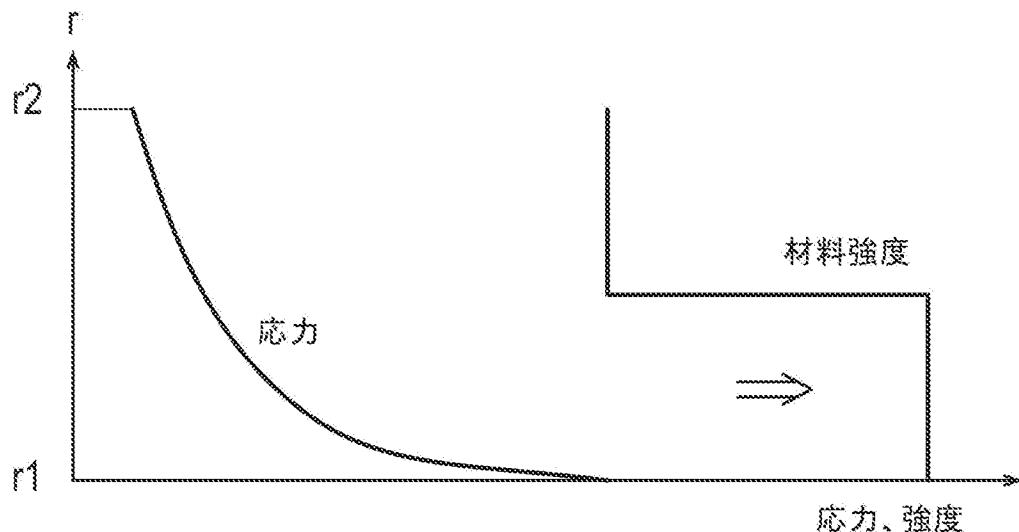
[図14]



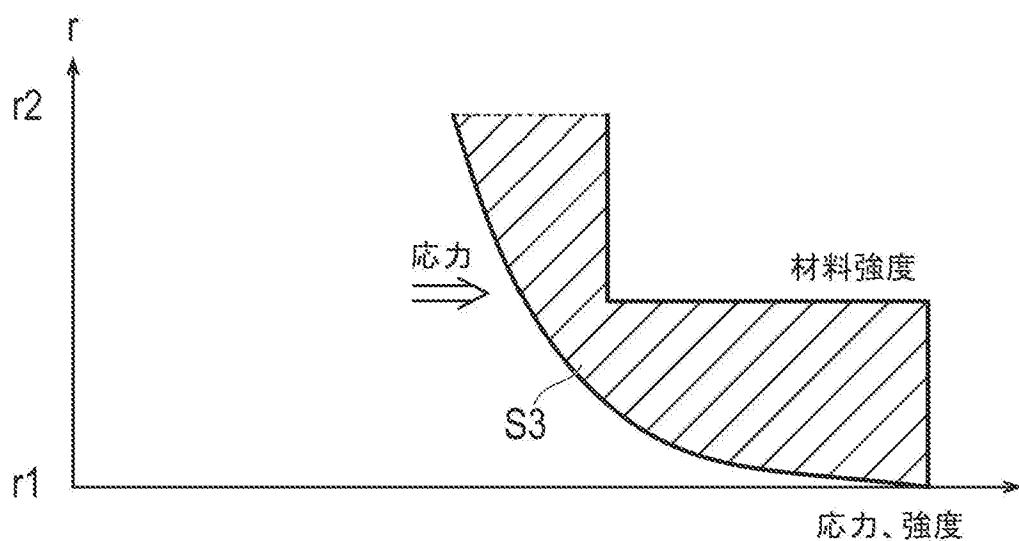
[図15A]



[図15B]

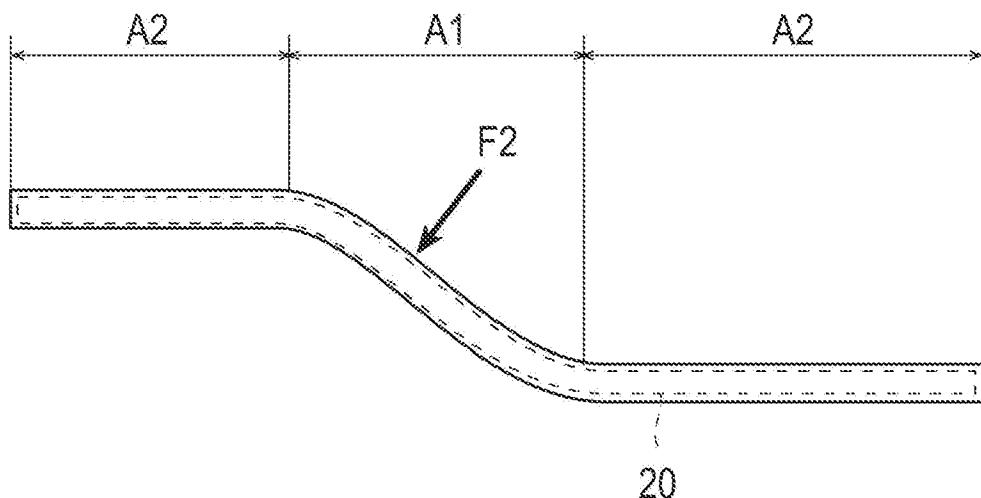


[図15C]



[図16]

5



INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.

PCT/JP2016/078931

A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER

F17C1/06(2006.01)i, C08J5/06(2006.01)i, D06M10/00(2006.01)i

According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC

B. FIELDS SEARCHED

Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols)

F17C1/06, C08J5/06, D06M10/00

Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched

Jitsuyo Shinan Koho	1922-1996	Jitsuyo Shinan Toroku Koho	1996-2017
Kokai Jitsuyo Shinan Koho	1971-2017	Toroku Jitsuyo Shinan Koho	1994-2017

Electronic data base consulted during the international search (name of data base and, where practicable, search terms used)

C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category*	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
A	JP 2005-337394 A (Nippon Oil Corp.), 08 December 2005 (08.12.2005), paragraphs [0007] to [0018]; fig. 1 to 3 (Family: none)	1-20
A	JP 63-144153 A (President of National Institute of Technology, Gunma College), 16 June 1988 (16.06.1988), page 3, upper left column, line 6 to page 4, lower right column, line 13; fig. 1 (Family: none)	1-20

Further documents are listed in the continuation of Box C.

See patent family annex.

* Special categories of cited documents:	
"A" document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance	"T" later document published after the international filing date or priority date and not in conflict with the application but cited to understand the principle or theory underlying the invention
"E" earlier application or patent but published on or after the international filing date	"X" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered novel or cannot be considered to involve an inventive step when the document is taken alone
"L" document which may throw doubts on priority claim(s) or which is cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified)	"Y" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step when the document is combined with one or more other such documents, such combination being obvious to a person skilled in the art
"O" document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means	
"P" document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed	"&" document member of the same patent family

Date of the actual completion of the international search
17 January 2017 (17.01.17)

Date of mailing of the international search report
31 January 2017 (31.01.17)

Name and mailing address of the ISA/
Japan Patent Office
3-4-3, Kasumigaseki, Chiyoda-ku,
Tokyo 100-8915, Japan

Authorized officer
Telephone No.

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.

PCT/JP2016/078931

C (Continuation). DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category*	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
A	JP 4-249545 A (The Goodyear Tire & Rubber Co.), 04 September 1992 (04.09.1992), paragraphs [0006] to [0041]; fig. 1 to 2 & US 5053246 A column 1, line 44 to column 6, line 10; fig. 1 & EP 451425 A2 & DE 69027303 C	1-20

A. 発明の属する分野の分類（国際特許分類（IPC））

Int.Cl. F17C1/06(2006.01)i, C08J5/06(2006.01)i, D06M10/00(2006.01)i

B. 調査を行った分野

調査を行った最小限資料（国際特許分類（IPC））

Int.Cl. F17C1/06, C08J5/06, D06M10/00

最小限資料以外の資料で調査を行った分野に含まれるもの

日本国実用新案公報	1922-1996年
日本国公開実用新案公報	1971-2017年
日本国実用新案登録公報	1996-2017年
日本国登録実用新案公報	1994-2017年

国際調査で使用した電子データベース（データベースの名称、調査に使用した用語）

C. 関連すると認められる文献

引用文献の カテゴリー*	引用文献名 及び一部の箇所が関連するときは、その関連する箇所の表示	関連する 請求項の番号
A	JP 2005-337394 A (新日本石油株式会社) 2005.12.08, 段落[0007]-[0018], 図1-3 (ファミリーなし)	1-20
A	JP 63-144153 A (群馬工業高等専門学校長) 1988.06.16, 第3頁左上欄第6行-第4頁右下欄第13行, 第1図 (ファミリーなし)	1-20
A	JP 4-249545 A (ザ・グッドイヤー・タイヤ・アンド・ラバー・カンパニー) 1992.09.04, 段落[0006]-[0041], 図1-2 & US 5053246 A 第1欄第44行-第6欄第10行, FIG. 1& EP 451425 A2 & DE 69027303 C	1-20

□ C欄の続きにも文献が列挙されている。

□ パテントファミリーに関する別紙を参照。

* 引用文献のカテゴリー

- 「A」特に関連のある文献ではなく、一般的技術水準を示すもの
- 「E」国際出願日前の出願または特許であるが、国際出願日以後に公表されたもの
- 「L」優先権主張に疑義を提起する文献又は他の文献の発行日若しくは他の特別な理由を確立するために引用する文献（理由を付す）
- 「O」口頭による開示、使用、展示等に言及する文献
- 「P」国際出願日前で、かつ優先権の主張の基礎となる出願

の日の後に公表された文献

「T」国際出願日又は優先日後に公表された文献であって出願と矛盾するものではなく、発明の原理又は理論の理解のために引用するもの

「X」特に関連のある文献であって、当該文献のみで発明の新規性又は進歩性がないと考えられるもの

「Y」特に関連のある文献であって、当該文献と他の1以上の文献との、当業者にとって自明である組合せによって進歩性がないと考えられるもの

「&」同一パテントファミリー文献

国際調査を完了した日

17.01.2017

国際調査報告の発送日

31.01.2017

国際調査機関の名称及びあて先

日本国特許庁 (ISA/JP)

郵便番号 100-8915

東京都千代田区霞が関三丁目4番3号

特許庁審査官（権限のある職員）

吉澤 秀明

3N 6105

電話番号 03-3581-1101 内線 3361