

(19)日本国特許庁(JP)

(12)公開特許公報(A)

(11)公開番号

特開2022-21961

(P2022-21961A)

(43)公開日 令和4年2月3日(2022.2.3)

(51)国際特許分類		F I		テーマコード(参考)
B 2 2 F	3/16 (2006.01)	B 2 2 F	3/16	4 F 2 1 3
B 2 9 C	64/165 (2017.01)	B 2 9 C	64/165	4 K 0 1 8
B 2 9 C	64/209 (2017.01)	B 2 9 C	64/209	
B 2 9 C	64/393 (2017.01)	B 2 9 C	64/393	
B 3 3 Y	30/00 (2015.01)	B 3 3 Y	30/00	

審査請求 未請求 請求項の数 8 O L (全18頁) 最終頁に続く

(21)出願番号 特願2020-125893(P2020-125893)

(22)出願日 令和2年7月23日(2020.7.23)

(71)出願人 000002369

セイコーエプソン株式会社  
東京都新宿区新宿四丁目1番6号

(74)代理人 100225901

弁理士 今村 真之

(74)代理人 100179475

弁理士 仲井 智至

(74)代理人 100216253

弁理士 松岡 宏紀

(72)発明者 角 谷 彰彦

長野県諏訪市大和3丁目3番5号 セイ  
コーエプソン株式会社内

(72)発明者 平井 利充

長野県諏訪市大和3丁目3番5号 セイ  
コーエプソン株式会社内

最終頁に続く

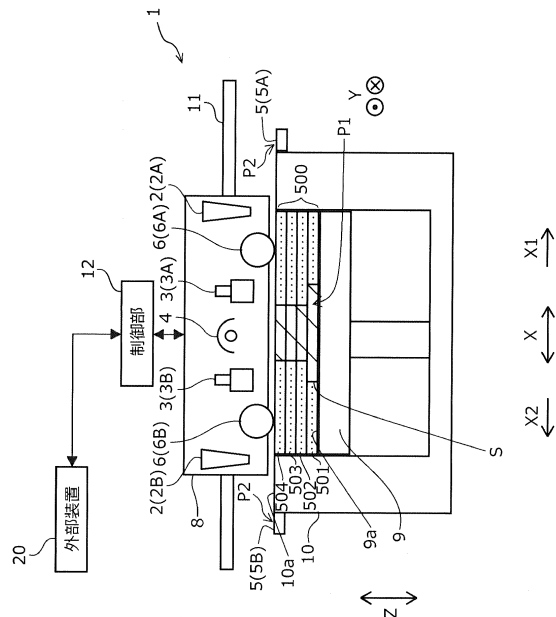
(54)【発明の名称】 三次元造形装置

(57)【要約】

【課題】粉末層に液体をノズルから吐出して三次元造形物を製造する三次元造形装置において、フラッシング動作を行ってもノズルに混入した粉末が除去できない場合がある。

【解決手段】造形テーブル9と、造形テーブル9に粉末層500を形成する層形成部2及び6と、造形領域Pにバインダーを含む液体をノズルNから吐出するヘッド3と、造形テーブル9に対するヘッド3の移動と電圧を印加することによるヘッド3の駆動とを制御する制御部12と、を備え、制御部12は、造形領域P1の面積Mが閾値以上の場合に第1フラッシング動作を実行させ、造形領域P1の面積Mが閾値未満の場合に第2フラッシング動作を実行させるよう制御する三次元造形装置1。

【選択図】図1



## 【特許請求の範囲】

## 【請求項 1】

造形テーブルと、  
 前記造形テーブルに粉末層を形成する層形成部と、  
 前記粉末層における三次元造形物の造形領域にバインダーを含む液体をノズルから吐出するヘッドと、  
 前記造形テーブルに対する前記ヘッドの移動と電圧を印加することによる前記ヘッドの駆動とを制御するとともに、前記造形領域とは異なる位置であるフラッシング位置において前記ヘッドにフラッシング動作を実行させるよう制御する、制御部と、  
 を備え、  
 前記制御部は、  
 前記造形領域の面積が閾値以上の場合に、前記ヘッドに第 1 フラッシング動作を実行させ、  
 前記造形領域の面積が前記閾値未満の場合に、前記第 1 フラッシング動作と異なるフラッシング条件で前記ヘッドに第 2 フラッシング動作を実行させるよう制御することを特徴とする三次元造形装置。

10

## 【請求項 2】

請求項 1 に記載された三次元造形装置において、  
 前記第 2 フラッシング動作における前記ヘッドへ入力される波形の周波数は、前記第 1 フラッシング動作における前記ヘッドへ入力される波形の周波数よりも高いことを特徴とする三次元造形装置。

20

## 【請求項 3】

請求項 1 または 2 に記載された三次元造形装置において、  
 前記第 2 フラッシング動作における前記ヘッドへの印加電圧は、前記第 1 フラッシング動作における前記ヘッドへの印加電圧よりも高いことを特徴とする三次元造形装置。

## 【請求項 4】

請求項 1 から 3 のいずれか 1 項に記載された三次元造形装置において、  
 前記第 2 フラッシング動作における前記ヘッドからの前記液体の吐出速度は、前記第 1 フラッシング動作における前記ヘッドからの前記液体の吐出速度よりも速いことを特徴とする三次元造形装置。

30

## 【請求項 5】

請求項 1 から 4 のいずれか 1 項に記載された三次元造形装置において、  
 前記第 2 フラッシング動作において前記ヘッドから吐出される前記液体の液滴サイズは、前記第 1 フラッシング動作における前記ヘッドから吐出される前記液体の液滴サイズよりも大きいことを特徴とする三次元造形装置。

## 【請求項 6】

請求項 1 から 5 のいずれか 1 項に記載された三次元造形装置において、  
 前記ヘッドは、前記ノズルに連通する圧力室と、前記圧力室に前記液体を供給する供給路と、循環させるために前記圧力室から前記液体を流入する循環路と、を備えることを特徴とする三次元造形装置。

40

## 【請求項 7】

請求項 6 に記載された三次元造形装置において、  
 前記制御部は、単位時間あたりに前記循環路に流入する前記液体の流量を  $q_1$  とし、単位時間あたりに前記ノズルから吐出される前記液体の最大流量を  $q_2$  としたときに、 $q_2 / q_1$  が 0.05 以上 2.0 以下となるよう制御することを特徴とする三次元造形装置。

## 【請求項 8】

請求項 7 に記載された三次元造形装置において、  
 前記  $q_2 / q_1$  は、0.05 であることを特徴とする三次元造形装置。

## 【発明の詳細な説明】

## 【技術分野】

50

## 【 0 0 0 1 】

本発明は、三次元造形装置に関する。

## 【 背景技術 】

## 【 0 0 0 2 】

従来から、様々な種類の三次元造形装置が使用されている。このうち、粉末層を形成し、該粉末層における三次元造形物の造形領域にバインダーを含む液体をノズルから吐出して三次元造形物を製造する三次元造形装置がある。例えば、特許文献 1 には、粉末材料で層を形成し、ラインヘッドのノズルから該層に硬化液を吐出して三次元造形物を製造する三次元造形装置が開示されている。

## 【 先行技術文献 】

## 【 特許文献 】

## 【 0 0 0 3 】

【 特許文献 1 】 特開 2 0 1 9 - 1 0 1 0 号公報

## 【 発明の概要 】

## 【 発明が解決しようとする課題 】

## 【 0 0 0 4 】

特許文献 1 に記載される三次元造形装置は、ノズルの硬化液を吐出するフラッシング動作を実行するためのフラッシングステージが形成されている。フラッシング動作によりノズル内の異物が除去される。フラッシング動作は、フラッシング動作の際の制御を簡単にするため、三次元造形物の造形時、すなわち、三次元造形物の造形領域に液体を吐出する際と同様の吐出条件で行われることが一般的である。しかしながら、近年、様々な材料で三次元造形物が製造されるようになっており、様々な粉末が使用されるようになってきている。このため、使用される粉末によっては多くの粉末が舞い上がってノズルに混入する場合があった。粉末が舞い上がってノズルに混入する可能性は、粉末層上をヘッドが吐出を伴わない空走状態で移動する時間が長くなるほど高くなる。ノズルに混入した粉末が除去できないと、液体の吐出不良などが生じ得る。

## 【 課題を解決するための手段 】

## 【 0 0 0 5 】

上記課題を解決するための本発明の三次元造形装置は、造形テーブルと、前記造形テーブルに粉末層を形成する層形成部と、前記粉末層における三次元造形物の造形領域にバインダーを含む液体をノズルから吐出するヘッドと、前記造形テーブルに対する前記ヘッドの移動と電圧を印加することによる前記ヘッドの駆動とを制御するとともに、前記造形領域とは異なる位置であるフラッシング位置において前記ヘッドにフラッシング動作を実行させるよう制御する、制御部と、を備え、前記制御部は、前記造形領域の面積が閾値以上の場合に、前記ヘッドに第 1 フラッシング動作を実行させ、前記造形領域の面積が前記閾値未満の場合に、前記第 1 フラッシング動作と異なるフラッシング条件で前記ヘッドに第 2 フラッシング動作を実行させるよう制御することを特徴とする。

## 【 図面の簡単な説明 】

## 【 0 0 0 6 】

【 図 1 】 一実施例に係る本発明の三次元造形装置を表す概略構成図。

【 図 2 】 図 1 の三次元造形装置の液体共有システムを表す概略図。

【 図 3 】 図 1 の三次元造形装置のヘッドを表す斜視図。

【 図 4 】 図 1 の三次元造形装置のヘッドを表す底面側から見た図 5 の一点鎖線 A で切った断面図であって、一部の構成部材を透視して破線で表した図。

【 図 5 】 図 1 の三次元造形装置のヘッドを表す図 5 の一点鎖線 B で切った側面断面図。

【 図 6 】 図 1 の三次元造形装置を用いて行う三次元造形方法のフローチャート。

【 図 7 】 図 6 のフローチャートにおけるフラッシング工程を表すフローチャート。

【 図 8 】 図 1 の三次元造形装置を用いて行う三次元造形方法を説明するための概略図であって、1 層目を形成する様子を表す図である。

【 図 9 】 図 1 の三次元造形装置を用いて行う三次元造形方法を説明するための概略図であ

10

20

30

40

50

って、1層目の形成の際と同じ方向に供給ユニットを移動させて2層目を形成する様子を表す図である。

【図10】図1の三次元造形装置を用いて行う三次元造形方法を説明するための概略図であって、1層目の形成の際と反対の方向に供給ユニットを移動させて2層目を形成する様子を表す図である。

【発明を実施するための形態】

【0007】

最初に、本発明について概略的に説明する。

上記課題を解決するための本発明の第1の態様の三次元造形装置は、造形テーブルと、前記造形テーブルに粉末層を形成する層形成部と、前記粉末層における三次元造形物の造形領域にバインダーを含む液体をノズルから吐出するヘッドと、前記造形テーブルに対する前記ヘッドの移動と電圧を印加することによる前記ヘッドの駆動とを制御するとともに、前記造形領域とは異なる位置であるフラッシング位置において前記ヘッドにフラッシング動作を実行させるよう制御する、制御部と、を備え、前記制御部は、前記造形領域の面積が閾値以上の場合に、前記ヘッドに第1フラッシング動作を実行させ、前記造形領域の面積が前記閾値未満の場合に、前記第1フラッシング動作と異なるフラッシング条件で前記ヘッドに第2フラッシング動作を実行させるよう制御することを特徴とする。

10

【0008】

本態様によれば、造形領域の面積が閾値以上の場合に第1フラッシング動作を実行させ、造形領域の面積が閾値未満の場合に第1フラッシング動作と異なるフラッシング条件で第2フラッシング動作を実行させる。すなわち、造形領域の面積が広い場合と狭い場合とでフラッシング条件を異ならせる。ここで、粉末層に液体が吐出されると、液体が吐出された部分は湿り、粉末が舞い上がりにくくなる。つまり、造形領域の面積が広いということは粉末が舞い上がりにくい領域が広いということであり、造形領域の面積が狭いということは粉末が舞い上がりにくい領域が狭いということである。このため、本態様によれば、造形領域の面積が狭く、粉末層における液体で湿っていない領域上をヘッドが空走状態で移動する時間が長くなる場合に、フラッシング効果が高い条件でヘッド内のインクを排出させることができる。したがって、フラッシング動作を行ってもノズルに混入した粉末が除去できないということを抑制できる。

20

【0009】

本発明の第2の態様の三次元造形装置は、前記第1の態様において、前記第2フラッシング動作における前記ヘッドへ入力される波形の周波数は、前記第1フラッシング動作における前記ヘッドへ入力される波形の周波数よりも高いことを特徴とする。

30

【0010】

一般的に、造形領域の面積が狭く、粉末層における液体で湿っていない領域上をヘッドが空走状態で移動する時間が長くなる場合のほうが、ノズルにより多くの粉末が混入し、ノズルに混入した粉末を排出することが困難な場合が多い。しかしながら、本態様によれば、第2フラッシング動作におけるヘッドへ入力される波形の周波数は、第1フラッシング動作におけるヘッドへ入力される波形の周波数よりも高い。ヘッドへ入力される波形の周波数を高くするとノズルに混入した粉末を効果的に排出できるようになるため、本態様によれば、造形領域の面積が狭く、粉末層における液体で湿っていない領域上をヘッドが空走状態で移動する時間が長くなる場合も、ノズルに混入した粉末を効果的に排出することができる。

40

【0011】

本発明の第3の態様の三次元造形装置は、前記第1または第2の態様において、前記第2フラッシング動作における前記ヘッドへの印加電圧は、前記第1フラッシング動作における前記ヘッドへの印加電圧よりも高いことを特徴とする。

【0012】

本態様によれば、第2フラッシング動作におけるヘッドへの印加電圧は、第1フラッシング動作におけるヘッドへの印加電圧よりも高い。ヘッドへの印加電圧を高くするとノズル

50

に混入した粉末を効果的に排出できるようになるため、本態様によれば、造形領域の面積が狭く、粉末層における液体で湿っていない領域上をヘッドが空走状態で移動する時間が長くなる場合も、ノズルに混入した粉末を効果的に排出することができる。

【0013】

本発明の第4の態様の三次元造形装置は、前記第1から第3のいずれか1つの態様において、前記第2フラッシング動作における前記ヘッドからの前記液体の吐出速度は、前記第1フラッシング動作における前記ヘッドからの液体の吐出速度よりも速いことを特徴とする。

【0014】

本態様によれば、第2フラッシング動作におけるヘッドからの液体の吐出速度は、第1フラッシング動作におけるヘッドからの液体の吐出速度よりも速い。ヘッドからの液体の吐出速度を速くするとノズルに混入した粉末を効果的に排出できるようになるため、本態様によれば、造形領域の面積が狭く、粉末層における液体で湿っていない領域上をヘッドが空走状態で移動する時間が長くなる場合も、ノズルに混入した粉末を効果的に排出することができる。

10

【0015】

本発明の第5の態様の三次元造形装置は、前記第1から第4のいずれか1つの態様において、前記第2フラッシング動作において前記ヘッドから吐出される前記液体の液滴サイズは、前記第1フラッシング動作における前記ヘッドから吐出される前記液体の液滴サイズよりも大きいことを特徴とする。

20

【0016】

本態様によれば、第2フラッシング動作においてヘッドから吐出される液体の液滴サイズは、第1フラッシング動作におけるヘッドから吐出される液体の液滴サイズよりも大きい。ヘッドからの液体の吐出量を多くするとノズルに混入した粉末を効果的に排出できるようになるため、本態様によれば、造形領域の面積が狭く、粉末層における液体で湿っていない領域上をヘッドが空走状態で移動する時間が長くなる場合も、ノズルに混入した粉末を効果的に排出することができる。

【0017】

本発明の第6の態様の三次元造形装置は、前記第1から第5のいずれか1つの態様において、前記ヘッドは、前記ノズルに連通する圧力室と、前記圧力室に前記液体を供給する供給路と、循環させるために前記圧力室から前記液体を流入する循環路と、を備えることを特徴とする。

30

【0018】

本態様によれば、ヘッドは液体を循環させるための循環路を備えている。このため、液体を循環させることで液体に含有される固形成分の沈降などを抑制でき、該固形成分が沈降することに伴う不具合を抑制できる。

【0019】

本発明の第7の態様の三次元造形装置は、前記第6の態様において、前記制御部は、単位時間あたりに前記循環路に流入する前記液体の流量を $q_1$ とし、単位時間あたりに前記ノズルから吐出される前記液体の最大流量を $q_2$ としたときに、 $q_2/q_1$ が0.05以上20以下となるよう制御することを特徴とする。

40

【0020】

本態様によれば、循環路に流入する液体の流量を適正な範囲に制御する。このことで、ノズル内の液体にかかる圧力と外気圧との圧力差が大きくなることを抑制できる。該圧力差が大きくなることを抑制することで、ノズルに粉末が混入することを抑制できる。

【0021】

本発明の第8の態様の三次元造形装置は、前記第7の態様において、前記 $q_2/q_1$ は、0.05であることを特徴とする。

【0022】

本態様によれば、循環路に流入する液体の流量を特に好ましい範囲に制御する。このこと

50

で、ノズル内の液体にかかる圧力と外気圧との圧力差が大きくなることを特に効果的に抑制でき、ノズルに粉末が混入することを特に効果的に抑制できる。

【0023】

以下、添付図面を参照して、本発明に係る実施形態を説明する。

最初に、本発明の三次元造形装置1の一実施例について図1を参照して説明する。ここで、図1及び後述する各図における図中のX方向は水平方向であり供給ユニット8の往復移動方向に対応し、このうち、X1方向は往方向、X2方向は復方向に対応する。また、Y方向は水平方向であるとともにX方向と直交する方向であり、ローラー6の回転軸の延びる方向に対応する。また、Z方向は鉛直方向であり、層500の積層方向に対応する。

【0024】

なお、本明細書における「三次元造形」とは、いわゆる立体造形物を形成することを示すものであって、例えば、平板状、いわゆる二次元形状の形状であっても厚さを有する形状を形成することも含まれる。

【0025】

本実施例の三次元造形装置1は、層501、層502、層503、・・・層50nからなる層500を積層することにより三次元造形物を製造する三次元造形装置である。そして、図1で表されるように、本実施例の三次元造形装置1は、造形テーブル9を有するテーブルユニット10と、三次元造形物の造形材料を造形テーブル9に供給する供給ユニット8と、テーブルユニット10及び供給ユニット8の動作を制御する制御部12と、を備えている。なお、三次元造形装置1は、パーソナルコンピューターなどの外部装置20と電

10

20

【0026】

造形テーブル9は、制御部12の制御によりZ方向に移動可能な構成となっている。造形テーブル9の造形面9aをテーブルユニット10の上面部10aに対してZ方向において所定の距離だけ低い位置に配置し、造形面9aに供給ユニット8から三次元造形物の造形材料を供給して1層分の層500を形成する。そして、造形テーブル9の所定の距離分の下方への移動と、供給ユニット8からの三次元造形物の造形材料の供給と、を繰り返すことで積層する。図1は、層501、層502、層503及び層504の4層分の層形成を繰り返して、造形面9a上に三次元造形物の構造体Sを形成した様子を表している。

30

【0027】

供給ユニット8は、ガイドバー11に沿って、X方向に移動可能な構成となっている。また、供給ユニット8は、金属やセラミックスや樹脂などの粉末を含む造形材料を造形テーブル9に供給する造形材料供給部2を備えている。なお、造形材料供給部2として、X1方向の先頭側端部に形成された造形材料供給部2Aと、X2方向の先頭側端部に形成された造形材料供給部2Bと、を備えている。

【0028】

また、供給ユニット8は、造形テーブル9に供給された造形材料を圧縮して均すことが可能なローラー6を備えている。なお、ローラー6として、X方向における造形材料供給部2Aの隣に形成されたローラー6Aと、X方向における造形材料供給部2Bの隣に形成されたローラー6Bと、を備えている。ここで、造形材料供給部2とローラー6とで、造形テーブル9に粉末層である層500を形成する、層形成部を構成している。なお、供給ユニット8は、ローラー6の代わりに、造形テーブル9に供給された造形材料を均すことが可能なスキージを備えていても構わない。

40

【0029】

また、供給ユニット8は、造形材料供給部2から供給された造形材料に含まれる粉末を結着するバインダーを含む液体を、三次元造形物の造形領域P1に吐出するヘッド3を備えている。なお、ヘッド3として、X方向におけるローラー6Aの隣に形成されたヘッド3Aと、X方向におけるローラー6Bの隣に形成されたヘッド3Bと、を備えている。ここで、ヘッド3A及びヘッド3Bから吐出される液体は同じ液体であり、ともに、バインダ

50

ーとして紫外線硬化樹脂を含む液体である。ただし、このような液体に限定されず、熱硬化樹脂をバインダーとして含む液体や、バインダーとしての固体の樹脂が揮発性の溶媒に溶解された状態の液体などを使用してもよい。

【0030】

そして、X方向におけるヘッド3Aとヘッド3Bとの間には、紫外線硬化樹脂を硬化させることが可能な紫外線を照射する紫外線照射部4を備えている。なお、本実施例の供給ユニット8は、紫外線照射部4を1つ備える構成であるが、紫外線照射部4を2つ以上備える構成や、使用する液体の種類などに応じて、紫外線照射部4を備えない構成や、紫外線照射部4の代わりに熱硬化樹脂を硬化させるため或いは溶媒を揮発させるためのヒーターを備える構成などであってもよい。

10

【0031】

図1で表されるように、本実施例の供給ユニット8は、X方向において構成部材の形状が対称となっている。このため、本実施例の三次元造形装置1は、供給ユニット8をX1方向に移動させつつ三次元造形物の造形動作を実行できるとともに、供給ユニット8をX2方向に移動させつつ三次元造形物の造形動作を実行できる。

【0032】

また、図1で表されるように、本実施例の三次元造形装置1は、テーブルユニット10に液体受け部5が設けられており、液体受け部5と対向する位置でヘッド3から液体を吐出させてフラッシング動作を実行可能である。すなわち、液体受け部5と対向する位置がフラッシング位置P2であり、このため当然、フラッシング位置P2は三次元造形物の造形領域P1とは異なる位置である。なお、液体受け部5として、液体受け部5Aと、液体受け部5Bと、を備えている。

20

【0033】

このように、本実施例の三次元造形装置1は、造形テーブル9と、造形テーブル9に粉末層である層500を形成する層形成部としての造形材料供給部2及びローラー6と、層500における三次元造形物の造形領域P1にバインダーを含む液体をノズルから吐出するヘッド3と、造形テーブル9に対するヘッド3の移動と、電圧を印可することによるヘッド3の駆動と、を制御する制御部12と、を備えている。そして、制御部12は、造形領域P1への液体の吐出後に、造形領域P1とは異なる位置であるフラッシング位置においてヘッド3に電圧を印可して、ノズルNから液体を吐出するフラッシング動作を実行させる。なお、本実施例の三次元造形装置1は、液体受け部5と対向する位置をフラッシング位置P2としているが、このような構成に限定されず、例えば、造形面9a上の造形領域P1とは異なる領域をフラッシング位置P2としてもよい。

30

【0034】

また、本実施例の三次元造形装置1は、ヘッド3に液体を供給する液体供給システム40を備えている。そこで、以下に、図2から図5を参照して、液体供給システム40、並びに、ヘッド3について詳細に説明する。ここで、図2に示す液体供給システム40は、ヘッド3に液体を供給するための供給流路45aを含む循環部41と、循環部41に液体を補充するための液体補充流路45dを含む補充部42と、によって構成されている。

【0035】

最初に、液体供給システム40について説明する。図2で表されるように、循環部41は、ヘッド3と、加圧制御用液体タンク43aと減圧制御用液体タンク43bと、加圧制御用ポンプ44aと、減圧制御用ポンプ44bと、流動用ポンプ44cと、電磁弁V1と、を有する。また、循環部41は、加圧制御用液体タンク43aとヘッド3を連結する供給流路45aと、ヘッド3と減圧制御用液体タンク43bを連結する第1循環流路45bと、加圧制御用液体タンク43aと減圧制御用液体タンク43bとを連結する第2循環流路45cと、を有する。ここで、第1循環流路45bには、フィルターF2と、第1循環流路45b中を流れる液体の流量を検出する流量センサー46と、が設けられている。

40

【0036】

加圧制御用液体タンク43a、加圧制御用ポンプ44a、減圧制御用液体タンク43b、

50

減圧制御用ポンプ 4 4 b によって、ヘッド 3 のノズル N には大気圧から若干負圧が掛かるように差圧制御が行われる。

【 0 0 3 7 】

減圧用タンクである減圧制御用液体タンク 4 3 b から加圧用タンクである加圧制御用液体タンク 4 3 a に液体を流動させる第 2 循環流路 4 5 c には、流動用ポンプ 4 4 c と、電磁弁 V 1 が設置されている。ヘッド 3 における液体吐出動作が実行されるとき、ヘッド 3 に液体を供給するときは、電磁弁 V 1 を開き、流動用ポンプ 4 4 c を動作させて、供給流路 4 5 a、第 1 循環流路 4 5 b 及び第 2 循環流路 4 5 c において液体を循環させる。

【 0 0 3 8 】

補充部 4 2 は、液体が収容された交換可能な液体カートリッジ 4 3 c と、流動用ポンプ 4 4 d と、電磁弁 V 2 と、を有する。また、補充部 4 2 は、加圧制御用液体タンク 4 3 a と液体カートリッジ 4 3 c とを連結する液体補充流路 4 5 d を有する。液体カートリッジ 4 3 c から加圧制御用液体タンク 4 3 a に液体を補充するときは、電磁弁 V 2 を開き、流動用ポンプ 4 4 d を動作させて、液体補充流路 4 5 d において液体を流させる。

10

【 0 0 3 9 】

次に、ヘッド 3 の詳細な構成について図 3 から図 5 を参照して説明する。なお、図 5 中の実線の矢印は、ヘッド 3 の内部での液体の流れる方向を表している。

【 0 0 4 0 】

図 3 に示されるように、ヘッド 3 は、供給流路 4 5 a 及び第 1 循環流路 4 5 b と接続されている。ヘッド 3 の内部に液体を供給する供給流路としての供給流路 4 5 a、並びに、ヘッド 3 の内部の液体を一旦外部に排出して循環させる循環流路としての第 1 循環流路 4 5 b は、ヘッド 3 の一部を構成しているとみなすことができる。別の表現をすると、ヘッド 3 は、供給流路 4 5 a 及び第 1 循環流路 4 5 b を備えている。供給流路 4 5 a は供給口 3 3 に接続され、第 1 循環流路 4 5 b は排出口 3 4 に接続されている。

20

【 0 0 4 1 】

ヘッド 3 は、図 3 から図 5 で表されるように、供給口 3 3 を有する供給液室 3 1 を有し、液体は、供給流路 4 5 a から供給口 3 3 を介して供給液室 3 1 に送られる。また、ヘッド 3 は、図 4 及び図 5 で表されるように、フィルター F 3 を介して供給液室 3 1 と通じる個別供給流路 3 7 を有し、供給液室 3 1 に供給された液体は、個別供給流路 3 7 に送られる。

30

【 0 0 4 2 】

ヘッド 3 は、図 3 及び図 5 で表されるように、電圧を印加させることで Z 方向に沿って変形する圧電素子 3 5 を有し、圧電素子 3 5 は、Z 方向において振動板 D を挟んで圧力室 3 6 と反対側の空間に配置されている。図 4 及び図 5 で表されるように、圧力室 3 6 は個別供給流路 3 7 と通じており、液体は個別供給流路 3 7 から圧力室 3 6 に送られる。また、圧力室 3 6 にはノズル N が連通しており、圧電素子 3 5 が変形することで圧力室 3 6 の容積が収縮し、圧力室 3 6 中の液体が加圧されることで、ノズル N から液体が吐出する。なお、図 5 における下方が鉛直下方向であり、ノズル N からの液体の吐出方向は、重力方向に対応する鉛直下方向である。

【 0 0 4 3 】

なお、上記のように、本実施例の三次元造形装置 1 は、図 2 で表される液体供給システム 4 0 を備えており、ヘッド 3 に供給する液体を循環して供給している。このため、圧力室 3 6 に一度送られた液体を循環させるため、圧力室 3 6 は個別供給流路 3 7 に加えて個別循環流路 3 8 にも通じている。個別循環流路 3 8 は、フィルター F 1 を介して、排出口 3 4 を有する循環液室 3 2 と通じている。本実施例の三次元造形装置 1 は、ヘッド 3 の内部において、供給流路 4 5 a、供給液室 3 1、個別供給流路 3 7、圧力室 3 6、個別循環流路 3 8、循環液室 3 2、第 1 循環流路 4 5 b、と液体を流すことで該液体を循環させている。

40

【 0 0 4 4 】

上記のように、ヘッド 3 は、ノズル N に連通する圧力室 3 6 と、圧力室 3 6 にバインダー

50



を含む液体を供給する供給路としての供給流路45a、供給液室31、個別供給流路37と、循環させるために圧力室36からバインダーを含む液体を流入する循環路としての個別循環流路38、循環液室32、第1循環流路45bと、を備えている。ここで、バインダーを含む液体中には固形成分などが含まれている場合があるが、上記のように、ヘッド3はバインダーを含む液体を循環させるための循環路を備えている。このため、該液体を循環させることで該液体に含有される固形成分の沈降などを抑制でき、該固形成分が沈降することに伴う不具合を抑制できる。

【0045】

なお、制御部12は、単位時間当たりに循環路に流入するバインダーを含む液体の流量を $q_1$ とし、単位時間当たりにノズルNから吐出されるバインダーを含む液体の最大流量を $q_2$ としたときに、 $q_2/q_1$ が0.05以上20以下となるよう制御する。すなわち、本実施例の三次元造形装置1は、循環路に流入するバインダーを含む液体の流量を適正な範囲に制御する。このことで、ノズルN内の液体にかかる圧力と外気圧との圧力差が大きくなることを抑制できる。本実施例の三次元造形装置1は、該圧力差が大きくなることを抑制することで、ノズルNに層500を形成する粉末が混入することを抑制できる。

10

【0046】

なお、制御部12は、通常状態においては、前記 $q_2/q_1$ を0.05とする。すなわち、本実施例の三次元造形装置1は、循環路に流入するバインダーを含む液体の流量を特に好ましい範囲に制御する。このことで、本実施例の三次元造形装置1は、ノズルN内の液体にかかる圧力と外気圧との圧力差が大きくなることを特に効果的に抑制でき、ノズルNに層500を形成する粉末が混入することを特に効果的に抑制できる。

20

【0047】

次に、本実施例の三次元造形装置1で使用可能な造形材料についての具体例を説明する。層500を形成する造形材料に含有可能な金属粉末としては、例えばマグネシウム(Mg)、鉄(Fe)、コバルト(Co)やクロム(Cr)、アルミニウム(Al)、チタン(Ti)、銅(Cu)、ニッケル(Ni)の単体粉末、もしくはこれらの金属を1つ以上含む合金(マルエージング鋼、ステンレス(SUS)、コバルトクロムモリブデン、チタニウム合金、ニッケル合金、アルミニウム合金、コバルト合金、コバルトクロム合金)の粉末、これらの混合粉末を、用いることが可能である。

【0048】

また、層500を形成する造形材料に含有可能なセラミックス粉末としては、例えば二酸化ケイ素( $SiO_2$ )、二酸化チタン( $TiO_2$ )、酸化アルミニウム( $Al_2O_3$ )、酸化ジルコニウム( $ZrO_2$ )、窒化ケイ素( $Si_3N_4$ )などを好ましく使用可能である。

30

【0049】

また、層500を形成する造形材料に含有可能な樹脂粒子、或いは、ヘッド3から造形領域P1に吐出される液体中に含有されるバインダーとしては、例えば、PMMA(アクリル)、ABS(アクリロニトリル-ブタジエン-アクリル酸エステル)、ASA(アクリロニトリル-スチレン-アクリル酸エステル)、PLA(ポリ乳酸)、PEI(ポリエーテルイミド)、PC(ポリカーボネート)、PP(ポリプロピレン)、PE(ポリエチレン)、PA(ポリアミド)、EP(エポキシ)、PPS(ポリフェニレンサルファイド)、PS(ポリスチレン)、パラフィンワックス、PVA(ポリビニルアルコール)、カルボキシメチルセルロース、ポリオキシメチレン、ポリメチルメタクリレートなどを好ましく使用可能である。また、例えば、アクリル樹脂、エポキシ樹脂、シリコーン樹脂、セルロース系樹脂或いはその他の合成樹脂などを単独で或いは組み合わせて用いることができる。さらには、熱可塑性樹脂や、アクリルなどのような不飽和二重結合のラジカル重合を用いるタイプやエポキシなどのカチオン重合を用いるタイプの紫外線硬化性樹脂を用いることもできる。

40

【0050】

また、ヘッド3から吐出される液体中に含有される溶剤としては、例えば、水；エチレン

50

グリコールモノメチルエーテル、エチレングリコールモノエチルエーテル、プロピレングリコールモノメチルエーテル、プロピレングリコールモノエチルエーテル等の（ポリ）アルキレングリコールモノアルキルエーテル類；酢酸エチル、酢酸n-プロピル、酢酸iso-プロピル、酢酸n-ブチル、酢酸iso-ブチル等の酢酸エステル類；ベンゼン、トルエン、キシレン等の芳香族炭化水素類；メチルエチルケトン、アセトン、メチルイソブチルケトン、エチル-n-ブチルケトン、ジイソプロピルケトン、アセチルアセトン等のケトン類；エタノール、プロパノール、ブタノール等のアルコール類；テトラアルキルアンモニウムアセテート類；ジメチルスルホキシド、ジエチルスルホキシド等のスルホキシド系溶剤；ピリジン、 $\gamma$ -ピコリン、2,6-ルチジン等のピリジン系溶剤；テトラアルキルアンモニウムアセテート（例えば、テトラブチルアンモニウムアセテート等）等のイオン液体等が挙げられ、これらから選択される1種または2種以上を組み合わせ用いることができる。

#### 【0051】

次に、本実施例の三次元造形装置1を用いて実行可能な三次元造形方法の一例について、図8から図11を参照しつつ、図6及び図7のフローチャートを用いて説明する。なお、図7のフローチャートは、図6のフローチャートにおけるステップS160のフラッシング工程を具体的に表すフローチャートである。図6及び図7のフローチャートで表される本実施例の三次元造形方法は、供給ユニット8や造形テーブル9など三次元造形装置1の各構成部材の制御を制御部12が行うことにより行われる。また、図8は、層500のうちの1層目である層501を形成する際の一例を表している。また、図9及び図10は層500のうちの2層目である層502を形成する際の一例を表している。

#### 【0052】

本実施例の三次元造形装置1は、各層500を形成する際に、供給ユニット8をX1方向に移動させて層500を形成することができる。さらに、各層500を形成する際に、奇数段目の層500では供給ユニット8をX1方向に移動させるとともに、偶数段目の層500では供給ユニット8をX2方向に移動させて層500を形成することができる。ここで、図9は、奇数段目の層500である層501を形成する場合だけでなく、偶数段目の層500である層502を形成する場合も、供給ユニット8をX1方向に移動させて層500を形成する際の一例を表している。一方、図10は、奇数段目の層500を形成する場合には供給ユニット8をX1方向に移動させるとともに、偶数段目の層500を形成する場合には供給ユニット8をX2方向に移動させることで、層500を形成する際の一例を表している。

#### 【0053】

図6で表されるように、最初に、ステップS110の造形データ入力工程で、製造する三次元造形物の造形データを入力する。三次元造形物の造形データの入力元に特に限定はないが、外部装置20を用いて造形データを三次元造形装置1に入力できる。

#### 【0054】

次に、ステップS120の造形前フラッシング工程で、ヘッド3について造形前フラッシングを行う。ここで、造形前フラッシングは、フラッシング位置である液体受け部5と対向する位置であるフラッシング位置P2にヘッド3を移動し、該フラッシング位置P2で行う。なお、本ステップS120の造形前フラッシング工程は、省略してもよい。

#### 【0055】

次に、ステップS130の層形成工程で、造形材料供給部2から造形材料を造形テーブル9の造形面9aに供給するとともにローラー6で造形材料を圧縮して均すことで層500を形成する。ここで、図8の一番上の状態は、X1方向に供給ユニット8を移動して1層目の層501を形成している状態を表している。また、図9の一番上の状態は、X1方向に供給ユニット8を移動して2層目の層502を形成している状態を表している。このように、X1方向に供給ユニット8を移動して層500を形成する場合は、造形材料供給部2Aから造形材料を供給するとともにローラー6Aで造形材料を圧縮して均すことで層500を形成する。一方、図10の一番上の状態で表されるように、X2方向に供給ユニッ

ト 8 を移動して層 5 0 0 を形成する場合は、造形材料供給部 2 B から造形材料を供給するとともにローラー 6 B で造形材料を圧縮して均すことで層 5 0 0 を形成する。

【 0 0 5 6 】

次に、ステップ S 1 4 0 の液体吐出工程で、層 5 0 0 における三次元造形物の造形領域 P 1 にバインダーを含む液体をヘッド 3 のノズル N から吐出する。図 8 の上から 2 番目の状態は、X 1 方向に供給ユニット 8 を移動しつつ層 5 0 1 の造形領域 P 1 に液体をヘッド 3 のノズル N から吐出している状態を表している。また、図 9 の上から 2 番目の状態は、X 1 方向に供給ユニット 8 を移動しつつ層 5 0 1 の造形領域 P 1 に液体をヘッド 3 のノズル N から吐出している状態を表している。このように、X 1 方向に供給ユニット 8 を移動して層 5 0 0 を形成する場合は、ヘッド 3 A から液体を吐出する。一方、図 1 0 の上から 2 番目の状態で表されるように、X 2 方向に供給ユニット 8 を移動して層 5 0 0 を形成する場合は、ヘッド 3 B から液体を吐出する。

10

【 0 0 5 7 】

次に、ステップ S 1 5 0 の紫外線照射工程で、層 5 0 0 における三次元造形物の造形領域 P 1 に向けて紫外線照射部 4 から紫外線を照射する。図 8 の上から 3 番目の状態は、X 1 方向に供給ユニット 8 を移動しつつ層 5 0 1 における三次元造形物の造形領域 P 1 に向けて紫外線照射部 4 から紫外線を照射している状態を表している。また、図 9 の上から 3 番目の状態は、X 1 方向に供給ユニット 8 を移動しつつ層 5 0 2 における三次元造形物の造形領域 P 1 に向けて紫外線照射部 4 から紫外線を照射している状態を表している。そして、図 1 0 の上から 3 番目の状態は、X 1 方向に供給ユニット 8 を移動しつつ層 5 0 2 における三次元造形物の造形領域 P 1 に向けて紫外線照射部 4 から紫外線を照射している状態を表している。

20

【 0 0 5 8 】

次に、ステップ S 1 6 0 のフラッシング工程で、ヘッド 3 のフラッシングを行う。ここで、図 8 の一番下の状態、並びに、図 9 の一番下の状態で表されるように、X 1 方向に供給ユニット 8 を移動して層 5 0 0 を形成する際には、液体受け部 5 A と対向する側のフラッシング位置 P 2 でヘッド 3 A のフラッシングを行う。なお、ヘッド 3 A のフラッシングに引き続いて、液体受け部 5 A と対向する側のフラッシング位置 P 2 でヘッド 3 B のフラッシングも行うことができる。一方、図 1 0 の一番下の状態で表されるように、X 2 方向に供給ユニット 8 を移動して層 5 0 0 を形成する際には、液体受け部 5 B と対向する側のフラッシング位置 P 2 でヘッド 3 B のフラッシングを行う。なお、ヘッド 3 B のフラッシングに引き続いて、液体受け部 5 B と対向する側のフラッシング位置 P 2 でヘッド 3 A のフラッシングも行うことができる。

30

【 0 0 5 9 】

ここで、図 7 を参照して、ステップ S 1 6 0 のフラッシング工程の詳細について説明する。図 7 で表されるように、フラッシング工程を開始すると、最初に、ステップ S 1 6 1 0 の造形データ取得工程で、制御部 1 2 は、ステップ S 1 1 0 の造形データ入力工程で入力した造形データのうちの 1 層分の層 5 0 0 に対応するスライスデータを取得する。

【 0 0 6 0 】

次に、ステップ S 1 6 2 0 の造形面積算出工程で、ステップ S 1 6 1 0 の造形データ取得工程で取得した造形データのうちの 1 層分のビットマップデータであるスライスデータに基づいて制御部 1 2 により造形領域 P 1 の面積である造形面積 M を算出する。そして、ステップ S 1 6 3 0 の造形面積判断工程で、制御部 1 2 により造形面積 M が閾値未満か否かを判断する。

40

【 0 0 6 1 】

ステップ S 1 6 3 0 の造形面積判断工程で造形面積 M が閾値未満と判断された場合は、ステップ S 1 6 4 0 の第 2 フラッシング信号生成工程に進み、制御部 1 2 により第 2 フラッシング信号を生成するとともに該第 2 フラッシング信号により第 2 フラッシング動作を実行する。そして、ステップ S 1 6 5 0 の造形面積リセット工程で、造形面積 M に関する情報をリセットし、図 7 のフローチャートで表される図 6 のステップ S 1 6 0 のフラッシン

50

グ工程を終了する。

【0062】

ステップS1630の造形面積判断工程で造形面積Mが閾値以上と判断された場合は、ステップS1660のフラッシング間隔取得工程に進み、制御部12により最後に図6のフローチャートにおけるステップS160のフラッシング工程を実行してからの時間であるフラッシング間隔を取得する。そして、ステップS1670のフラッシング間隔判断工程で、制御部12によりフラッシング間隔が閾値以上か否かを判断する。ここで、ステップS1670のフラッシング間隔判断工程でフラッシング間隔が閾値未満と判断された場合は、図7のフローチャートで表される図6のステップS160のフラッシング工程を終了する。すなわち、フラッシング間隔が短くノズルNに粉末がほとんど混入していないと考

10

【0063】

一方、ステップS1670のフラッシング間隔判断工程でフラッシング間隔が閾値以上と判断された場合は、ステップS1680の第1フラッシング信号生成工程に進み、制御部12により第1フラッシング信号を生成するとともに該第1フラッシング信号により第1フラッシング動作を実行する。そして、ステップS1690のフラッシング間隔リセット工程で、フラッシング間隔に関する情報をリセットし、図7のフローチャートで表される図6のステップS160のフラッシング工程を終了する。なお、図7のフローチャートで表される図6のステップS160のフラッシング工程の終了に伴い、図6のフローチャートにおけるステップS170の造形データ終了有無判断工程に進む。

20

【0064】

ここで、図8の上から2番目の状態においては、層501の造形面積Mは造形面積M1となる。また、図9の上から2番目の状態においては、層502の造形面積Mは造形面積M2Aとなる。そして、図10の上から2番目の状態においては、層502の造形面積Mは造形面積M2Bとなる。図8の上から2番目の状態における層501の造形面積M1は、大きく、ステップS1630の造形面積判断工程における閾値以上である。このため、このような場合は、フラッシングを行わなくてもよいまたは弱いフラッシングで十分であると判断し、ステップS1630の造形面積判断工程の終了後、ステップS1660のフラ

30

【0065】

なお、本実施例の三次元造形装置1は、ヘッド3に複数のノズルNを備えているが、三次元造形物の構造体Sの形成に使用するノズルNの使用数にかかわらず、一律にすべてのノズルNに対して同じ条件で第1フラッシング動作か第2フラッシング動作かのいずれかのフラッシング動作を実行することができる。ただし、このような構成に限定されず、ノズルNごとに形成する三次元造形物の構造体Sの面積を判断し、ノズルNごとに第1フラ

40

【0066】

図6のフローチャートに戻り、ステップS170の造形データ終了有無判断工程では、三次元造形装置1の制御部12において、ステップS110で入力した造形データに基づく層500の形成が全て終了したかどうかを判断する。層500の形成が全て終了していないと判断した場合、ステップS130の層形成工程に戻り、次の層500を形成する。一方、層500の形成が全て終了したと判断した場合、ステップS180の脱脂工程に進む

50

## 【0067】

ステップS180の脱脂工程では、バインダーなど、ステップS120の造形前フラッシング工程からステップS170の造形データ終了有無判断工程を繰り返すことで製造された構造体Sの樹脂成分を、外部装置などを用いて脱脂する。なお、脱脂の方法は、加熱することにより樹脂成分を揮発させる方法や、溶剤中に構造体Sを漬けて樹脂成分を溶解させる方法などがあるが、特に限定はない。なお、樹脂製の三次元造形物を製造する場合など、製造する三次元造形物の種類などによっては、本ステップS180の脱脂工程を省略してもよい。

## 【0068】

そして、ステップS190の焼結工程では、外部装置などを用いてステップS180の脱脂工程で脱脂がなされた構造体Sを加熱して造形材料を焼結する。なお、ステップS180の脱脂工程を実行した後においても構造体Sのバインダーなどの樹脂成分が残存していた場合でも、本ステップS190の焼結工程の実行に伴い該樹脂成分は除去される。そして、本ステップS190の焼結工程の終了に伴い、本実施例の三次元造形物の製造方法を終了する。なお、ステップS180の脱脂工程と同様、製造する三次元造形物の種類などによっては、本ステップS190の焼結工程を省略してもよい。

## 【0069】

ここで、一旦まとめると、本実施例の三次元造形装置1においては、制御部12は、造形領域P1の面積である造形面積Mが閾値以上の場合に、ヘッド3に第1フラッシング動作を実行させ、造形面積Mが閾値未満の場合に、第1フラッシング動作と異なるフラッシング条件でヘッド3に第2フラッシング動作を実行させるよう制御する。すなわち、造形面積Mが広い場合と狭い場合とでフラッシング条件を異ならせる。ここで、粉末層である層500に液体が吐出されると、液体が吐出された部分は該液体で湿り、粉末が舞い上がりにくくなる。つまり、造形面積Mが広いということは粉末が舞い上がりにくい領域が広いということであり、造形面積Mが狭いということは粉末が舞い上がりにくい領域が狭いということである。このため、本実施例の三次元造形装置1は、造形面積Mが狭く、粉末層における液体で湿っていない領域上をヘッド3が空走状態で移動する時間が長くなる場合に、フラッシング効果が高い条件でヘッド3内のインクを排出させることができる。したがって、本実施例の三次元造形装置1は、フラッシング動作を行ってもノズルNに混入した粉末が除去できないということを抑制できる。なお、本実施例における「空走状態」とは、ヘッド3のノズルNから液滴が吐出されていない状態において、ヘッド3が粉末層上を移動する状態またはヘッド3が粉末層上に留まっている状態を示している。

## 【0070】

なお、本実施例の三次元造形装置1は、造形面積Mが閾値以上の場合に第1フラッシング動作を実行させるとともに造形面積Mが閾値未満の場合に第2フラッシング動作を実行させるが、造形面積Mが閾値を超える場合に第1フラッシング動作を実行させるとともに造形面積Mが閾値以下の場合に第2フラッシング動作を実行させる構成としてもよい。さらには、閾値を複数設け、第1フラッシング動作及び第2フラッシング動作以外にも、第1フラッシング動作及び第2フラッシング動作と異なるフラッシング条件でフラッシング動作を行ってもよい。

## 【0071】

ここで、以下に、どのように第2フラッシング動作を第1フラッシング動作よりも強いフラッシング動作にするかについて説明する。本実施例の三次元造形装置1は、第2フラッシング動作におけるヘッド3へ入力される波形の周波数を、第1フラッシング動作におけるヘッド3へ入力される波形の周波数よりも高くすることができる。ヘッド3へ入力される波形の周波数を高くするとノズルNに混入した粉末を効果的に排出できるようになるため、本実施例の三次元造形装置1は、造形面積Mが狭く、粉末層である層500における液体で湿っていない領域上をヘッド3が空走状態で移動する時間が長くなる場合も、ノズルNに混入した粉末を効果的に排出することができる。

10

20

30

40

50

## 【 0 0 7 2 】

また、本実施例の三次元造形装置 1 は、第 2 フラッシング動作におけるヘッド 3 への印加電圧を、第 1 フラッシング動作におけるヘッド 3 への印加電圧よりも高くすることができる。ヘッド 3 への印加電圧を高くするとノズル N に混入した粉末を効果的に排出できるようになるため、本実施例の三次元造形装置 1 は、造形面積 M が狭く、粉末層である層 5 0 0 における液体で湿っていない領域上をヘッド 3 が空走状態で移動する時間が長くなる場合も、ノズル N に混入した粉末を効果的に排出することができる。

## 【 0 0 7 3 】

また、本実施例の三次元造形装置 1 は、ヘッド 3 への印加電圧やヘッド 3 に電圧を印加する際の波形を調整することで、第 2 フラッシング動作におけるヘッド 3 からの液体の吐出速度を、第 1 フラッシング動作におけるヘッド 3 からの液体の吐出速度よりも速くすることができる。ヘッド 3 からの液体の吐出速度を速くするとノズル N に混入した粉末を効果的に排出できるようになるため、本実施例の三次元造形装置 1 は、造形面積 M が狭く、粉末層である層 5 0 0 における液体で湿っていない領域上をヘッド 3 が空走状態で移動する時間が長くなる場合も、ノズル N に混入した粉末を効果的に排出することができる。

## 【 0 0 7 4 】

また、本実施例の三次元造形装置 1 は、ヘッド 3 への印加電圧やヘッド 3 に電圧を印加する際の波形を調整することで、第 2 フラッシング動作においてヘッド 3 から吐出される液体の液滴サイズを、第 1 フラッシング動作におけるヘッド 3 から吐出される液体の液滴サイズよりも大きくすることができる。ヘッド 3 からの液体の吐出量を多くするとノズル N に混入した粉末を効果的に排出できるようになるため、本実施例の三次元造形装置 1 は、造形面積 M が狭く、粉末層である層 5 0 0 における液体で湿っていない領域上をヘッド 3 が空走状態で移動する時間が長くなる場合も、ノズル N に混入した粉末を効果的に排出することができる。

## 【 0 0 7 5 】

本発明は、上述の実施例に限られるものではなく、その趣旨を逸脱しない範囲において種々の構成で実現することができる。例えば、発明の概要の欄に記載した各形態中の技術的特徴に対応する実施例中の技術的特徴は、上述の課題の一部又は全部を解決するために、あるいは、上述の効果の一部又は全部を達成するために、適宜、差し替えや、組み合わせを行うことが可能である。また、その技術的特徴が本明細書中に必須なものとして説明されていなければ、適宜、削除することが可能である。

## 【 符号の説明 】

## 【 0 0 7 6 】

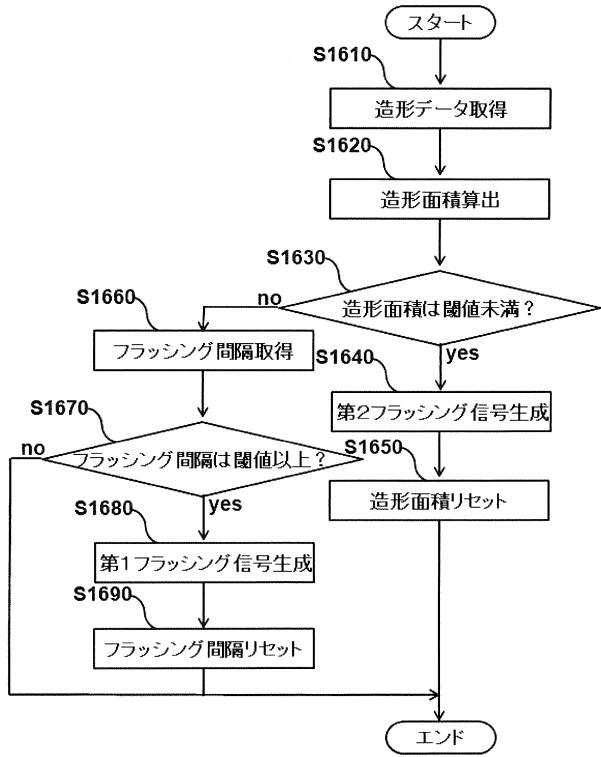
1 ... 三次元造形装置、 2 ... 造形材料供給部（層形成部）、 2 A ... 造形材料供給部、  
 2 B ... 造形材料供給部、 3 ... ヘッド、 3 A ... ヘッド、 3 B ... ヘッド、  
 4 ... 紫外線照射部、 5 ... 液体受け部、 5 A ... 液体受け部、 5 B ... 液体受け部、  
 6 ... ローラー（層形成部）、 6 A ... ローラー、 6 B ... ローラー、 8 ... 供給ユニット、  
 9 ... 造形テーブル、 9 a ... 造形面、 1 0 ... テーブルユニット、 1 0 a ... 上面部、  
 1 1 ... ガイドバー、 1 2 ... 制御部、 2 0 ... 外部装置、 3 1 ... 供給液室（供給路）、  
 3 2 ... 循環液室（循環路）、 3 3 ... 供給口、 3 4 ... 排出口、 3 5 ... 圧電素子、  
 3 6 ... 圧力室、 3 7 ... 個別供給流路（供給路）、 3 8 ... 個別循環流路（循環路）、  
 4 0 ... 液体供給システム、 4 1 ... 循環部、 4 2 ... 補充部、  
 4 3 a ... 加圧制御用液体タンク、 4 3 b ... 減圧制御用液体タンク、  
 4 3 c ... 液体カートリッジ、 4 4 a ... 加圧制御用ポンプ、 4 4 b ... 減圧制御用ポンプ、  
 4 4 c ... 流動用ポンプ、 4 4 d ... 流動用ポンプ、 4 5 a ... 供給流路（供給路）、  
 4 5 b ... 第 1 循環流路（循環路）、 4 5 c ... 第 2 循環流路、 4 5 d ... 液体補充流路、  
 4 6 ... 流量センサー、 5 0 0 ... 層（粉末層）、  
 5 0 1、 5 0 2、 5 0 3、・・・ 5 0 n ... 層、 D ... 振動板、  
 F 1 ... フィルター、 F 2 ... フィルター、 F 3 ... フィルター、 N ... ノズル、  
 M ... 造形面積（造形領域 P 1 の面積）、 M 1 ... 造形面積、 M 2 A ... 造形面積、



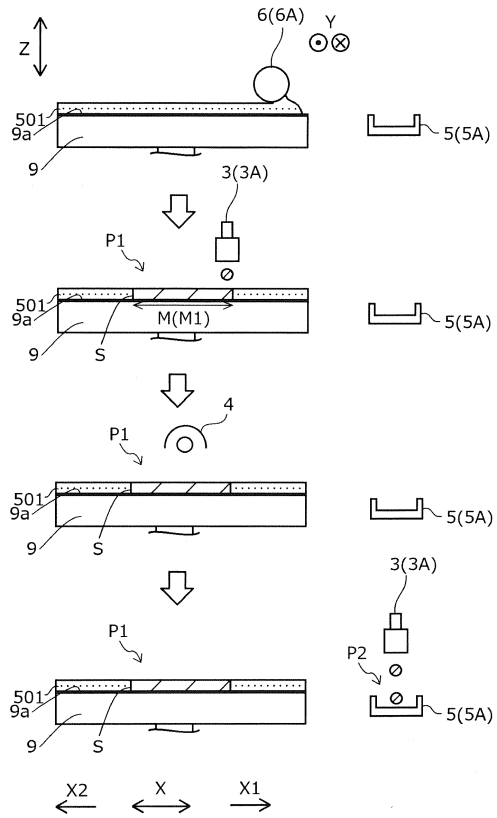




【 図 7 】



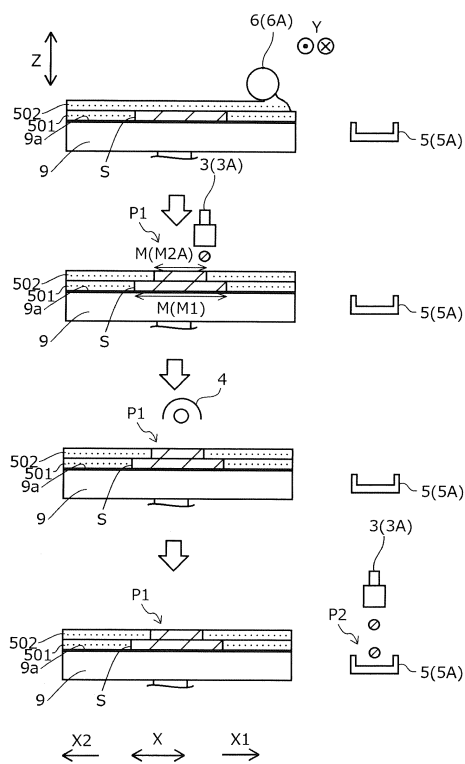
【 図 8 】



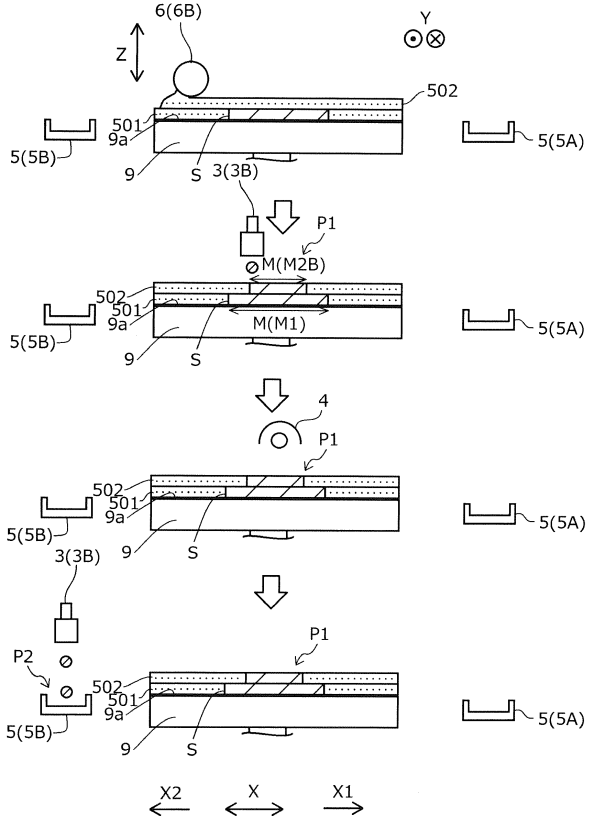
10

20

【 図 9 】



【 図 10 】



30

40

---

フロントページの続き

(51)国際特許分類

**B 3 3 Y 50/02 (2015.01)**

F I

B 3 3 Y 50/02

テーマコード (参考)

(72)発明者 百瀬 薫

長野県諏訪市大和3丁目3番5号 セイコーエプソン株式会社内

Fターム (参考)

4F213 AC04 AC05 AP11 AR08 AR12 AR14 AR16 WA25 WB01 WL02  
WL74 WL75 WL85 WL87  
4K018 AA03 AA06 AA07 AA10 AA13 AA14 AA24 AA30 AA33 AA40  
BA02 BA03 BA04 BA07 BA08 BA13 BA14 BA16 BA17 BA20 CA44  
DA03 EA51 EA60