ドット描画式ドラム型フリンジプリンタの開発

小林 俊輔 宮内 宏之* 松島 恭治 関西大学 工学部 先端情報電気工学科 〒564-8680 大阪府吹田市山手町 3-3-35 E-mail: shunsuke@laser.ee.kansai-u.ac.jp, matsu@kansai-u.ac.jp

あらまし ホログラム乾板上に解像度約17,000[dpi]、最大描画線速度20[mm/s]でマルチレベルの濃度階調を持つ干渉 縞を描画できるフリンジプリンタをすでに報告しているが、このプリンタでは24[mm]角のホログラムを描画するの に約7時間かかり、実用的な時間で描画完了しない問題点があった。そこで本研究では、感光フィルム上に高速で干 渉縞を描画できるドラム構造の新型デジタル合成ホログラム用フリンジプリンタの開発を行なった。 キーワード: ホログラム,計算機合成ホログラム,フリンジプリンタ

Development of Single-Spot Drum-Type Fringe Printer

Shunsuke Kobayashi Hiroyuki Miyauchi Kyoji Matsushima Department of Electrical Engineering and Computer Science, Kansai University 3-3-35Yamatetyou, Suita, Osaka, 564-8680 Japan E-mail: shunsuke@laser.ee.kansai-u.ac.jp, matsu@kansai-u.ac.jp

Abstract We have already reported a fringe printer to draw numerically synthesized multi-level fringe patterns exceeding 17000 dpi in resolution. However, the maximum line speed of the old fringe printer is limited to 20 mm/s and time to draw a hologram of 24 mm square in dimension is estimated approximately 7 hours. This is not sufficient for any practical applications. In this report, a novel drum-type fringe printer developed for improving the drawing speed is presented. Keyword: hologram, Computer-Generated Hologram, fringe printer

1. はじめに

計算機合成ホログラムとも呼ばれるデジタル合成ホ ログラムは、計算機内に保持した物体モデル情報から物 体光を数値合成し、ホログラムとして立体画像を作成す る技術である。そのため、実在しない物体のホログラム を合成できるという利点がある。しかしホログラムの干 渉縞は1[mm]あたりに1,000本以上の連続階調のある微 細な線の集まりであり、理想的には解像度25,000[dpi]以 上の高解像度の表示デバイスを必要とするという問題 点がある。

現状の印刷機器では業務用高解像度印刷機であるイ *現在、トヨタ自動車株式会社勤務 メージセッタを用いても、その解像度は4,000[dpi]程度 である。CGHの視域角は解像度にほぼ比例するためこ のような印刷機では十分な視域角が得られない。

一方、近年は高解像度描画装置として電子線描画装置 やレーザ直接描画装置等も用いられている。これらの装 置を用いれば、波長以下のパターンも描画可能である。 しかしこれらの装置は極めて高価であり、材料の準備も 含めると一つのホログラム描画にも数日程度の時間が 掛かる問題点がある。

これらの機器の問題点を克服するため、CGH描画専 用フリンジプリンタの研究が行なわれている。その方法 として、CD-R ドライブを利用する方法¹⁾や、液晶パネ

ルに表示したパターンをテレセントリック光学系を用 いて縮小し描画する方法^{2,3)}が報告されている。CD-R ドライブを用いる方法は、特別な装置を必要とせず手軽 にCGHの描画ができるが、ドライブ自体が現在入手困 難なことや再生像に歪みが生じるなどの問題点がある。

一方、液晶パネルを用いた方法では、1度に大量のピ クセルを描画できるため描画の高速化が可能である。し かしこの方式は本質的にステッパーと同じであり高い 解像度を得るためには、高品質な縮小光学系が必要であ るため、高解像度化が難しいと考えられる。

我々はすでに、ホログラム乾板上に解像度約 17,000[dpi]、最大描画線速度20[mm/s]でマルチレベルの 濃度階調を持つ干渉縞を描画できるフリンジプリンタ をすでに開発している^{4,5}。

このプリンタでは、レーザ光を回折限界近くまで集光 し、ドットを一点ずつ描画している。そのため描画速度 は遅いものの、高い解像度が得られるという利点がある。 しかし、このプリンタでは往復運動を必要とするため 24[mm]角のホログラムを描画するのに約7時間かかり、 実用的な時間で描画完了しない問題点があった。

そこで本研究では、感光フィルム上に高速で干渉縞を 描画できるドラム構造の新型フリンジプリンタの開発 について述べる。

2. ドット描画式フリンジプリンタの原理



図1. 第1.5世代フリンジプリンタの原理

既報の第1.5世代フリンジプリンタの原理を図1に示 す。第1.5世代プリンタでは、光を照射すると黒化する ホログラム用ガラス乾板表面上に、レーザダイオードか ら出力されたレーザ光を対物レンズを用いて集光し、微 細なドットを描画する。ドットの濃度は照射する光のパ ワーに応じて変化する。そのためレーザダイオードの出 力を変調することでドットの濃淡を変化させることが できる。

第1.5世代フリンジプリンタは、ガラス乾板を載せた X-Yステージの移動によりレーザの照射位置を変化さ せて描画を行う方式であった。このX-Yステージでは、 内蔵された光学リニアスケールにより、ステージの絶対 位置を精度0.1[µm]で検出することが可能である。その ため、その位置情報に基づいてD/Aコンバータとパルス 発生器によって任意の波高値のパルスを発生してレー ザダイオードを駆動し、図1のようにX方向の双方向に スキャンを行っている。このプリンタの解像度は約 17,000[dpi]、最大描画線速度40[mm/s]であり、24.6[mm] 四方のホログラムを描画するのに約7時間が必要である。

しかしながら、24.6[mm]四方程度のホログラムではサ イズが小さくて実用的な用途が考えづらく、面積比で4 倍程度のホログラムが望まれるが、そのサイズのホログ ラムはこのプリンタでは実用的な時間で描画完了しな い問題点があった。この形式のフリンジプリンタでは、 ステージを往復移動させて主走査方向の描画を行うた めそれによって生じるステージ移動の加減速時間によ るロスと、ステージコントローラユニットと制御コンピ ュータの通信において生じるオーバーヘッド時間によ るロスがあるために、描画速度をこれ以上増加すること は困難であった。





図2. 第2世代フリンジプリンタの原理 図2に本研究で製作した第2世代ドット描画式フリン

HODIC Circular ホログラフィック・ディスプレイ研究会

ジプリンタの原理を示す。光学系は前節で述べた第1.5 世代フリンジプリンタと同じであり、レーザダイオード の出力光をプリズムで減衰し、対物レンズでドラム上の 感光フィルム表面に集光している。

この新しいフリンジプリンタの大きな特徴はドラム 構造を取り入れたことにある。このプリンタではドラム の回転によりX軸方向の走査を行い、直線ステージがレ ーザビームを集光する光学系全体を移動させることに よりY軸方向の走査を行う。それにより、ステージの往 復運動を不要とし、またステージコントローラと制御コ ンピュータの通信量を減少でき、ホログラム描画時間を 大きく減少できる。

3.2 第2世代フリンジプリンタの制御系

本プリンタの制御回路の構成を図3に示す。本プリン タの制御システムはステージ制御部とレーザ照射パル スタイミング制御部からなる。



図3. 制御回路の構成

3.2.1 ステージ及びステージ制御部

ステージとしては、Y軸走査用のステージとしてスト ローク100[mm]、位置決め精度1[µm]以下の直線ステー ジ(駿河精機社製 KS113-100F)を使用し、焦点調整用の Z軸走査用のステージとしてストローク20[mm]、位置決 め精度0.3[µm]以下の直線ステージ(駿河精機社製 KS101-20)を用いている。Y、Zステージはステッピン グモータコントローラ(駿河精機社製 D222)と接続し、 これをRS232Cシリアルインターフェイスを介して制御 コンピュータと接続している。一方、ドラムは制御コン ピュータ内のPCIバスに設置したモーションコントロ ーラ(インターフェイス社製 PCI-7209)を用いて制御を 行っている。

3.2.2 ドラム

ドラムは直径35[mm]で有効長さ120[mm]であり、ドラ ム表面の半径方向振れ、軸方向振れ、円周方向振れは全 て10[µm]以内となるように設計製作を行なった。ドラム はACサーボモータ(安川電機製 SGM-A3B312)により 駆動され、その回転速度は0.5~5.0[ms]の範囲内で可変 である。

3.2.3 レーザ照射パルスタイミング制御部

ドラムのエンコーダからドラムの回転に同期して1 回転毎にZ相パルスが出力される。それによってパル スジェネレータ(インターフェイス社製 PCI-J632206) をトリガし、設定した周波数のクロック信号を出力する。 このクロック信号により、単一パルスジェネレータと D/Aコンバータ(インターフェイス社製 PCI-3335)をト リガし、D/Aコンバータの出力を単一パルスジェネレー タによって生成された一定幅のパルスでスイッチング することにより任意の波高値のLD駆動パルスでLDを 駆動している。

3.3 ドット間隔の制御

第2世代フリンジプリンタのX軸方向のドットのピッ チ&は次式で求められる。

$$\delta x = \frac{\pi \times D \times \varphi}{f}$$

ここで、*f*[Hz]はLD駆動パルスの周波数、*D*[mm]はドラ ムの直径、*φ*[ms]はドラムの回転速度である。この式よ り描きたいピッチ&に応じたパルス周波数を求めれば 良いが、パルス発生器の周波数分解能の制約により、実 際には近似値を用いなければならない場合がある。

4. ドラム偏心の測定結果

本方式のフリンジプリンタでは、ドラムの偏心が描画 ドット径に大きく影響する。そのため、フィルム描画の 前に図4に示すようにドラムの根元部、中央部、右端部

において偏心量を測定した。この測定のために、渦電流 式変位センサのセンサヘッドをドラムに接近して設置 し、ドラムを回転させてセンサヘッドからドラムまでの 距離を測定した。中心部における回転角に対するセンサ ヘッドからドラムまでの距離の変位を図5に示す。



図5. ドラム中央部における偏心量の測定結果

図5より中央部において4[µm]程度ドラムが偏心を起 こしていることがわかる。また同様の測定の結果、根元 部においては2[µm]程度、右端部においては5[µm]程度 偏心していることがわかった。実際の描画時には数µm 程度の偏心なら問題なくドットが描画できるが、偏心が 大きくなる程、フィルム表面がレーザ光の面から外れ描 画ドットにボケが生じてしまう。

また現状のドラムでは、回転軸をモータとのカップリ ング部と中心の軸受けの二カ所で支えている。この構造 は、横方向の力に非常に弱いため、回転軸に横方向の力 がかかったり、ドラム支持構造全体がねじれたりするこ とによりドラムの偏心が大きくなったり、回転が不安定 になるのでないかと考えられる。そのため現在ドラム支 持構造の剛性を強化するため改修を行なっている。 5 ホログラム描画結果

5.1 ドット列の描画

実際に描画するためには、まずドラム上に貼り付けた フィルム上にレーザ光が焦点を結ぶようにしなければ ならない。そこで 2×4[µm]のピッチで 10000×100[Pixel] のラインを数ライン描画するごとに対物レンズの Z 位 置を変化しながら描画し、その描画結果を顕微鏡で観察 することにより焦点位置を求めた。



図6. 描画ドット列の顕微鏡写真

ドット列の描画結果を図6に示す。水平方法1.5[µm]、 垂直方向3.0[µm]程度のドットが描画できたことから、 水平方向解像度は約17,000[dpi]となり第1.5世代フリン ジプリンタと同等の解像度が得られることが確認でき た。

本フリンジプリンタを用いて、描画ピッチ2[µm] で 10,000[Pixel]のラインを連続して描画した場合の描画像 の描画開始端と描画終了端の顕微鏡写真を図7に示す。 各ライン同士の間隔は4[µm]である。



図 7. 顕微鏡写真

この結果から描画像の両端でドットが揃っていない ことが分かる。描画開始端で最大1[µm](0.5[Pixel])程度 のずれが生じ、描画終了端では最大5[µm](2.5[Pixel])程

HODIC Circular ホログラフィック・ディスプレイ研究会

度のずれが生じている。開始端に比べて、終了端の方が 大幅にずれていることが分かる。この最も大きな原因と して、ドラムの回転速度にムラが生じていることが考え られる。

このドラムでは、ACサーボモータの回転を減速機を 用いて10分の1に減速してドラムを駆動している。ドラ ムを120[rpm]で回転させたとき、ドラムのモータドライ バに接続されているデジタルオペレータでモータの回 転数を確認すると、1203~1204[rpm]の間で変動してい る。このことからドラムの回転速度にムラがあることが 分かる。開始端がずれるのは、ドラムの回転とZ相エン コーダパルスが完全に同期していないことが原因だと 考えられる。また、終了端側のずれが大きくなるのは 10,000[Pixel]描画する間に回転速度のムラが蓄積するこ とにより描画ドットのずれが大きくなるためであると 考えられる。

5.2 テストパターンの描画

ホログラムを描画するだけの精度があるかを確認す るため、図8(a)のテストパターンを描画した。その描画 結果の顕微鏡写真を図8(b)に示し、描画パラメータを表 1に示す。この結果より、1.5×3[µm²]ピッチで濃淡のあ る微細な画像を描画できることを確認した。

表1.	テス	トパタ・	ーンのノ	ペラメ	ータ

ピクセル数	400×200
ピクセルピッチ	1.5×3[µm ²]
描画サイズ	0.72×0.6[mm ²]
LD 制御電圧	1.94~2.08[V]

Vol. 25, No. 4 (Nov. 2005)



(a) 原画像(b) 描画像の顕微鏡写真図8. テストパターン描画結果

5.3 バイナリデジタル合成ホログラムの描画

本フリンジプリンタを用いてバイナリデジタル合成 ホログラムの描画を行なった。そのパラメータを表2に 示す。図9の再生像は幅1[cm]の六角柱であり、一方、図 10に示したのは幅1.4[cm]の地球儀である。これらのホ ログラムの描画時間は1時間9分であった。

表2. バイナリデジタル合成ホログラムのパラメータ

ピクセル数	16,384×8,192
ピクセルピッチ	1.5×3[µm ²]
ホログラムサイズ	24.6×24.6[mm ²]



図9. バイナリデジタル合成ホログラムの再生像(六角柱)



図10. バイナリデジタル合成ホログラムの再生像(地球儀)

6. まとめ

第2世代フリンジプリンタの開発状況について述べた。 本フリンジプリンタでは、第1.5世代フリンジプリンタ と同等の横1.5[µm]×縦3[µm]のドットを描画可能であり、 水平方向の両側視域角は計算上24.4°となる。また描画 時間は従来の約7時間から1時間9分と約6分の1の時間で 描画可能となり、描画の高速化が達成できた。

ここで当研究室で開発した各世代のプリンタの性能 を表3にまとめる。

表3. 各世代のプリンタの性能^{4,5)}

	第1世代	第1.5世代	第2世代
N.A	0.4	0.55	0.55
最小ドットサイズ[µm]	2	1.5	1.5
(dpi)	(12500)	(17000)	(17000)
視域角[deg]	18.2	24.4	24.4
描画線速度[mm/s]	20	40	200

この表からもわかる通り今回開発したフリンジプリ ンタでは大幅に速度が向上している。例えば、現在主に 描画しているホログラム縦横2倍に拡大した50[mm]四 方のホログラムを描画する場合、第1.5世代フリンジプ リンタでは28時間かかると推定されるが、第2世代フリ ンジプリンタでは10分の1以下の2時間20分で描画でき ると予想される。一方現時点の問題として、本フリンジ プリンタでは、感光フィルムを用いる関係上、フィルム に傷がつきやすく、それが再生時にノイズとなって再生 像の観察を妨げることがある。また、5.1節で述べた描 画像の両端でドットが揃っていない問題点から、像が重 なって再生されてしまうことがある。これを解決するた めには、ドラムの回転精度を上げることが今後の課題と してあげられる。

謝辞

本研究は日本学術振興会の科研費(15300025)の助成 を得た。

文献

 1) 坂本,森島,臼井:計算機合成ホログラム描画用 CD-R システム,映像情報メディア学会誌,58, pp.549-554(2004).

2) 立波, 佐々木, 武井, 吉川: フリンジプリンタによるホログラムの作製と評価, HodicCircular, **24**, No.2, pp.12-15(2004).

3) H.Yoshikawa, K.Takei: Development compact direct fringe printer for computergeneratedholograms, Practical Holography XVIII, SPIE, **5290**, pp.114-117(2004).

 山中,松島:デジタル合成ホログラム用高解像度 プリンタの高精度化,映像情報メディア学会誌,58, pp.1665-1668(2004).

5) 松島,上甲:映像情報メディア学会誌, 56, pp.1989-1994 (2002)