リレーレンズを用いた KTN 光偏向器の広偏向角動作

Widening angle of KTN-based optical beam scanner using relay lenses

日本電信電話株式会社、NTT デバイスイノベーションセンター¹、NTT アドバンステクノロジー²○豊田誠治¹、八木生剛²、菅井栄一²、佐々木雄三¹、小林潤也¹、阪本匡¹NTT Device Innovation Center, NTT Corporation¹, NTT Advanced Technology Corporation²

Seiji Toyoda, Shogo Yagi, Eiichi Sugai, Yuzo Sasaki, Junya Koboyashi, Tadashi Sakamoto

E-mail: toyoda.seiji@lab.ntt.co.jp

【はじめに】光の進行方向を変える光偏向器のうち、KTN ($KTa_{1-x}Nb_xO_3$) 結晶を用いた光偏向器は、ガルバノミラーやMEMSミラー等と異なり、可動部を持たない高速な固体素子として近年注目されている。光偏向器の重要な性能指数の1つに解像点数が挙げられるが、解像点数は一般的に偏向角と出射ビーム径の積で決まる。これまで我々は、偏向角を増大させる方法として電界誘起相転移による誘電率増大、多パス構成による光路長伸長について報告した[1,2]。これらは1個の光偏向器の性能を伸ばす手法であるが、複数の光偏向器をタンデム接続して、偏向角を伸ばす手法も考えられる。しかし、多段接続時は光偏向スポットがずれて偏向時に後段の光偏向器の電極にビームが衝突し、十分な偏向特性が得られなかった。今回、リレーレンズを用いたモジュールを作製し、ビーム衝突を回避し十分大きな偏向特性が得られたので報告する。

【デバイス構成】図1(a)にリレーレンズを用いたKTN光偏向器のモジュール構成を示す。この構成にて、前段KTN1の光偏向器の偏向ピボットを後段KTN2の偏向ピボットに移動することができ、偏向時にKTN2の光偏向器と伝搬ビームが衝突しにくくなる。前後段の光偏向器の収差補償用凹レンズのf値(焦点距離)は全て-19mmとした。また、リレーレンズとして2個のシリンダカル凸レンズを用いf値はどちらも7.7mmとした。図1(b)に示すように、KTN1の偏向器の透過後の偏向方向はリレーレンズを通過すると上下逆転する。そこで、KTN1の光偏向器上面電極とKTN2の光偏向器下面電極、KTN1の光偏向器下面電極とKTN2の光偏向器上面電極を接続し両光偏向器に逆位相の電圧を印加し、前後段の偏向器の偏向角が加算されるようにした。

【実験結果】図2に示すように、KTN結晶内に電荷を注入するため両光偏向器に±400Vの電圧を印加した後Offし、オフセット180V、Vpp 720V@200kHzの信号を印加した。波長1.3μm直径0.7mmのビームを入射して偏向特性を測定した。KTN1およびKTN2の光偏向器を各々測定したところ全角で145mradであった。また、リレーレンズモジュールとしての偏向角を測定したところ全角で約260mradであって、両偏向器のほぼ和に等しい偏向角が得られた。このようにリレーレンズを用いた偏向角の増大の原理確認ができた。

[1] S. Toyoda et.al, AIP Advances 4, 057109(2014) [2] S. Toyoda et.al, Journal of Engineering, 10.1049 (2014)

図1 リレーレンズを用いた光偏向器モジュール

図2 電圧印加波形(aはKTN1,bはKTN2)

表1 各光偏向器およびモジュール特性

	KTN1	KTN2	Module
偏向角 (mrad)	145	145	259