ブリュースター現象を用いたカットスルー金属スリット型テラヘルツ波帯偏光子の高感度設計

Highly Sensitive Terahertz Polarizer Consisting of Cut-Through Metal Slits at Brewster's Angle Condition

○永田 光¹ 富樫 隆久2 永井 正也3 Takahisa Togashi²

鈴木 健仁 1,2* Masaya Nagai³ Takehito Suzuki^{1,2*}

^OHikaru Nagata¹ 茨城大学 工学部 電気電子工学科 「茨城大学大学院 理工学研究科 電気電子工学専攻 2 大阪大学 基礎工学研究科 3 Department of Electrical and Electronic Engineering, Ibaraki University¹

Major in Electrical and Electronic Engineering, Ibaraki University² Graduate School of Engineering Science, Osaka University³

*E-mail: takehito@mx.ibaraki.ac.jp, http://suzuki-lab.ee.ibaraki.ac.jp/

まえがき

近年、テラヘルツ波を活用した計測によりサイエン スの新しい扉が開かれる中[1,2]、高感度かつ所望の特 性を実現可能なテラヘルツ計測ツールの実現が鍵とな っている。著者らはカットスルー金属スリット[3]を用 いることで、高消光比、高透過電力、高堅牢性を両立 した偏光子 GoIS[®]を実現し、既に-50 dB 以下の高消光比、 80%程度の高透過電力を比較的広帯域で実現した[4,5]。 しかしながら偏光子と自由空間とのインピーダンス不 整合により、透過電力にリップルが生じてしまう問題 が残されていた。本稿ではさらなる高感度化のため、 ブリュースター角での特性について検討した。導体損 が生じない完全導体を用いた条件下ではあるが、おお むね-50 dB 以下の高消光比を保つパラメータを用い、 比較的広帯域で100%に近い透過電力を保つ設計を行っ た。

2. ブリュースター現象を用いた高感度偏光子

図1にカットスルー金属スリット型テラヘルツ波帯偏 光子を示す。カットスルー金属スリット型では、導波管 のカットオフ周波数を用い、伝搬方向のスリット長を長 くすることで高消光比を容易に実現できる。スリットの パラメータを制御することで高透過電力も実現できる。 偏光子と自由空間とのインピーダンス不整合による透 過電力の周期的なリップルは、ブリュースター現象によ り抑圧できる。カットスルー金属スリットのブリュース ター角 $\theta_{\rm B}$ は $\theta_{\rm B} = \cos^{-1}(d/p)$ で与えられる[6]。ここで d は 金属スリット幅、pは周期である。

3. ブリュースター現象を用いた高感度偏光子の設計

図1の全構造は波長に対して十分に大きく、x 軸方向 は無限一様構造、y 軸方向は周期構造である。y 軸方向 に周期境界壁を仮想し、金属スリット1本分を抜き出し た解析モデルで設計できる。表1に設計パラメータを示 す。z軸と水平な入射の場合、0.3 THz から 2.3 THz でお おむね-50 dB以下の消光比となり、カットオフ周波数が 3.0 THz となる設計パラメータである[5]。表1のパラメ ータでのブリュースター角はG_B=44.4 度である。

図2にTMモードの透過電力の等高線図の解析結果を 示す。解析には有限要素法電磁界シミュレータ ANSYS 社 HFSS 13.0.2 を用いた。金属は完全導体を用いた。図 2よりブリュースター角6a=44.4 度付近でインピーダン ス整合が取れ、高い透過電力が得られていることが確認 できる。図3に入射角 = 0、44.4 度における TM モード の透過電力の周波数特性を示す。角度 θ = 0 度では、0.3 THz~2.3 THzの全域でリップルが確認できる。ブリュ ースター角 6B = 44.4 度では 0.3 THz から 1.1 THz で透過 電力が約 100%を保つ。1.1 THz から 2.0 THz ではリップ ルが生じるが、 $\theta = 0$ 度の場合よりもリップル幅が抑え られている。2.0 THz 以降では $\theta=0$ 度の場合よりもリッ プル幅が大きくなる。

4. まとめ

ブリュースター現象を用いたカットスルー金属スリッ ト型テラヘルツ波帯偏光子の高感度設計を行った。完全 導体での解析により、ブリュースター角で 0.3 THz から 1.1 THz で透過電力が約 100%を保つ。今後、導体損を考 慮した設計とともに、素子を作製し、実験により動作確 認する。



Fig. 1 Terahertz polarizer consisting of cut-through metal slits. Table 1 Design parameters of a terahertz polarizer.



Fig. 2 Transmission power distribution of a TM mode.



Fig. 3 Frequency characteristics of transmission power. 謝辞 本研究の一部は、文部科学省科研費挑戦的萌芽研究 (26600108)、JST 重要知財集約活用制度スーパーハイウェイ (SHW005)、文部科学省科研費若手研究(A)(26706017)の助成を受 けたものである。貴重なアドバイスを頂いた萩行正憲教授(大阪 大学)、高野恵介助教(大阪大学)に深く感謝申し上げます。

参考文献

- [1] R. Shimano et al., Nature Commun. 4, 1 (2013).
- [2] R. Matsunaga et al., Science 345, 1145 (2014).
- [3] T. Fujii and N. Matsumoto, The 70th JSAP Autumn Meeting, 2009, 8p-M-17 (2009).
- Y. Kishi et al., Appl. Phys. Express 8 032201 (2015).
- Y. Kishi et al., Optical Terahertz Science & Technology [5] Conference 2015, 8-13 (2015).
- [6] A. Alù et al., Phys. Rev. Lett. 106, 123902 (2011).