Radio over Fiber のためのアンテナ結合共振電極を有する 集積量子井戸微小リング共振器装荷型マッハ・ツェンダー光変調器の提案

Proposal of Quantum Well Microring Resonator-Loaded Mach-Zehnder Optical Modulator Integrated with Antenna-Coupled Electrodes for Radio over Fiber

横国大院工 °鎌田大, 荒川 太郎

Graduate School of Eng., Yokohama National Univ. ^OHiro Kamada and Taro Arakawa E-mail: kamada-hiro-rx@ynu.jp, arakawa-taro-vj@ynu.ac.jp

【はじめに】ミリ波帯無線通信は通信容量,速度に 優れているが,遮蔽物を回折しにくく大気中の減衰 が大きい.そこで,無線信号を光信号に変調し伝送 する Radio over Fiber 技術[1]が注目されており,ア ンテナー体型光変調器の開発が求められている. 我々はこれまでパッチアンテナ集積型位相変調器 [2,3]やアンテナ結合共振電極集積型マイクロリン グ共振器 (MRR) 光位相変調器[4]を提案,開発して きた.

今回, 共振型電極が結合したパッチアンテナの直下に量子井戸 MRR を配置したマッハ・ツェンダー 光変調器を設計し, 有限要素法シミュレータ(HFSS) の電磁界解析により変調特性の導出及び理論解析 を行ったので, その結果について報告する.

【設計方法】 提案変調器の概略図を Fig.1 に示す. 本デバイスは Fe-InP 基板上にマイクロストリップ ラインで接合されたパッチアンテナと共振型電極 を集積した構造となっており,端面反射を防ぐため に有限要素法を用いてインピーダンス整合を考慮 した各パラメータの設計を行った(Table I). MRR 光 導波路は大きな電界誘起屈折率変化特性を有する InGaAs 五層非対称結合量子井戸 (FACQW) [5]をコ ア層に有する InP 光導波路とし、コア層をノンドー プ層とする PIN 構造を想定した. 本変調器用に設計 した FACQW 構造は電界が 8~16kV/cm を動作領域 とし、導波路中の基準電位を-12kV とすることで、 印加電界に応じて push-pull に動作する[2]. MRR の 変調速度はリング周長が小さく, 結合効率が大きい ほど優れた特性を持つ.しかし、これらは位相増大 係数や印加される総電界量とトレードオフの関係 があるため. 最低限必要とされる変調速度 30GHz を 満たすように MRR のパラメータを決定した.

【解析結果】提案モデルの基板垂直方向(z方向) の電界強度 E_z の分布を Fig. 2 に示す.の強い E_z が 共振電極上に励起されており、リング構造に沿った 共振が確認できる.また、導波路断面の電界強度分 布から PIN 構造によってコア層への集中的な電界 誘起がみられ、1リング当たり受信電界の約 1900 倍の積算電界が確認された.また、先行研究デバイ ス[2]と入力電力密度当たりの消光比を比較したグ ラフを Fig. 3 に示す.グラフから前年度研究デバイ スは 244 W/m²、本デバイスは 3.9 W/m²の入力電力 密度で π 位相変調が可能であることが分かり、従来 の約 63 分の1の入力電力密度で可能であることが 示された.

謝辞 電磁界解析でご支援いただいた関東学院大 学・盧柱亨教授に感謝する.本研究の一部は,科 研費・基盤研究(B) (18H01897)の補助を受けた.

参考文献

- [1] J. Beas et al., IEEE 15, 1593-1619 (2013).
- [2] Y. Miyazeki et al., JJAP 58, SJJE05 (2019).
- [3] Y. Miyazeki *et al.*, OE **28**, 11583-11596(2020)
- [4] 鎌田他, 第 67 回春季応物講演会, 14a-B410-10 (2020).
- [5] T. Arakawa et al., JJAP 50, 032204 (2011).



Fig.1. Schematic view of proposed phase modulator

TT 1 1 T	D (C	11.
Table L.	Parameters of	proposed device
10010 11	1 41411101010 01	proposed de liee

Parameters	Value
Peak operational frequency, f_m	60 GHz
Patch Antenna Length L_a	979 μm
Electrode length, L_e	850 μm
Electrode separation, S	89 µm
Electrode width, W	60 µm
Feeding position to modulation electrode, Δy	339.5 µm
Micro-strip line width, W_m	166 µm



Fig.2. Calculated distribution of z-component of electric fields E_z/E_0 . (a) Top view. (b) Cross sectional view.



