# 5-3 フォトニックアンテナとその光ファイバ無 線通信システムへの応用

## 5-3 Photonic Antennas and its Application to Radio-over-Fiber Wireless Communication Systems

李 可人 松井敏明 井筒雅之 LI Keren, MATSUI Toshiaki, and IZUTSU Masayuki

#### 要旨

フォトディテクターとアンテナを一体化したシステム、すなわち光給電アンテナが最近提唱され、光 ファイバー無線通信システムにおけるキーデバイスとして注目を集めている。このシステムでは、マイ クロ波・ミリ波をサブキャリア信号として光に変調し、変調された光キャリアは光ファイバーを伝播し た後、フォトディテクターで検出され、元のマイクロ波・ミリ波信号に戻される。ここで、フォトディ テクターで十分な RF(Radio Frequency)パワーを検出できれば、増幅器など複雑な RF 回路を必要とせず、 平面アンテナと一体化し、シンプルな光給電アンテナシステムを構築できる。本研究では UTC-PD を用 いてフォトディテクション実験を行い、高いレベルの RF 出力を得た(10GHz と 20GHz 帯域では 10mW 以 上、38GHz と 60GHz 帯域では約10mW と 7mW)。さらにフォトディテクターとの集積化に適する新しい 共平面アンテナを開発した。フォトディテクションの実験結果に基づき、光給電アンテナの概念を提唱 した。これらのデバイスを用いて、光変調、フォトディテクション、直接給電、マイクロ波放射・伝 送・受信実験を行った。本論文では、これらの研究結果について報告する。

In this paper, we presented our recent works on development of photonic feeding coplanar patch antennas for microwave and millimeter-wave wireless communication system. An experiment setup for optical modulation of sub-carries, photodetection of the sub-carriermodulated optical wave and integration of the photodetector with a coplanar patch antenna have been described. Experimental results of optical modulation using a traveling-wave LiNbO<sub>3</sub> optical modulator, RF output from a photodetector: UTC-PD, and the RF output dependence on modulation index have been presented and discussed. The experiment showed that the photodetector can generate relatively large RF power at microwave and millimeter-wave frequencies, for example, more than 10mW at both 10GHz and 20GHz and around 10mW at 38GHz and 60GHz. Based on this experimental fact, we introduced a concept of direct integration of an antenna with the photodector to realize a simple photonic feeding RF radiation unit to avoid serious transmission loss and simplify the RF system especially in high frequency wireless system. A planar antenna: coplanar patch antenna was newly proposed and designed for the direct integration with the phototector which is of a coplanar wavegide output structure. Simulation, design, fabrication and measurement have been done for the antennas, including some new structure for broadband operation. Experiment on a hybrid integration of the photodetector and the coplanar patch antenna demonstrated a good performance of photonic microwave generating, direct feeding, transmitting and receiving. The results clearly showed the effectiveness and the potential application of our integration configuration to the future microwave and millimeter-wave wireless communication system based on the optical fiber network.

[キーワード]

高出力フォトディテクション,フォトディテクター,光給電,共平面アンテナ,光無線 High output photodetection, Photodetector, Photonic feeding, Coplanar patch antenna, Radioover-fiber

#### 1 まえがき

現代の高速・大容量通信システムはすべて光 ファイバーネットワークの上に構築されている。 近年、光ファイバーを利用して電波を伝送させ る光ファイバー無線システムも試されている[1]。 このようなシステムは、まさに光ファイバ通信 という有線システムと、電波が主体の無線シス テムとの融合である。光ファイバ通信は高速・ 大容量である。一方、移動体通信に代表されて いるように、電波を使った無線通信システムは、 その自由な空間移動性と利便性から、ユーザに 広く受け入れられ、そのため近年飛躍的な普及 をみせてきた。両システムの有効な融合は、そ れぞれのシステムの特徴を取り入れた新しいシ ステムの可能性があることを意味する。電波と 光の両方を使って一つの通信システムを形成し ていくには、それぞれの技術を用いるのはもち ろんのこと、その両方を融合した技術も必要で ある。それが近年盛んになりつつある研究分野 の一つ、いわばマイクロ波フォトニクスあるい はミリ波フォトニクスである。このような融合 技術においては、マイクロ波・ミリ波のような 電波を光波に載せる光変調器と、光波から再び マイクロ波を取り出すフォトディテクター(光検 出器)と、さらにその電波を空間に放射する役割 を果たすアンテナが重要な基本要素である。光 ファイバー無線システムは、これらの要素デバ イスで構成されている。

本研究の目標はこれらのデバイス、特にミリ 波のような高い周波数を持つ電波を使った未来 システムに有効なデバイスの研究開発にある。 本研究では、まず高RF(Radio Frequency)出力 が得られるフォトディテクションの実験を成功 させた。そしてマイクロ波・ミリ波用の共平面 アンテナの研究にも着手し、フォトディテクタ ーとアンテナとの一体化を図り、さらに光給電 アンテナの概念を提唱した。光給電アンテナは、 光ファイバー無線通信システムにおけるキーデ バイスとして近年注目を集めている[2][3]。この システムでは、マイクロ波・ミリ波をサブキャ リア信号として光に変調し、変調された光キャ リアは光ファイバーを伝播した後、フォトディ テクターで検出され、元のマイクロ波・ミリ波 信号に戻される。ここで、フォトディテクター で十分なRFパワーを検出できれば、増幅器など 複雑なRF回路を必要とせず、平面アンテナと一 体化し、シンプルな光給電アンテナシステムを 構築できる。我々の研究ではUTC-PD(Uni-Traveling Carrier Photodiode)国を用いたフォト ディテクション実験を行い、高いレベルのRF出 力を得た。さらにフォトディテクターとの集積 化に適する新しい共平面アンテナを開発した[5] [6]。これらのデバイスを用いて、光変調、フォ トディテクション、直接給電、マイクロ波放 射・伝送・受信実験を行った。本論文では、 我々が提案した光給電アンテナについて、その 基本概念・理論・実験構成を述べ、これらの研 究結果について報告する。

### 2 高出力フォトディテクション

### 2.1 光変調・フォトディテクション、光給電 アンテナ実験系

図1に本研究に用いた実験系を示す。レーザー 光は進行波型光変調器でRF信号によって変調さ れ、光ファイバーを伝播した後、光アンプで増 幅され、フォトディテクターに入力され、元の RF信号に復元される。そのRF信号が新しく開 発された共平面パッチアンテナに給電し、アン テナで空間に放射される。放射された電波はホ ーンアンテナで受信する。

#### 2.2 光変調

光変調はLiNbO<sub>3</sub>進行波型光変調器で行った。 図2は10GHz及び20GHzのマイクロ波信号で変 調された後の光スペクトラムである。最大のRF 出力を得るため、高い変調指数に調整してある。

#### 2.3 フォトディテクション

本研究でのフォトディテクターは高いRFで動 作可能なUTC-PD<sup>[4]</sup>を使用した。図2はフォトデ ィテクションの実験結果(10GHz)を示す。この 結果から、十分な光パワー(例えば13dBm)をPD に入力すれば、室内無線システムに必要な放射 パワー(10dBm)の出力が得られることが分かる。 さらにミリ波における実験でもほぼ同じ出力が





### 得られた。

上述のように、我々はUTC-PDを使い、一定 の光パワーを入力して、マイクロ波及びミリ波 帯域において比較的大きなRF出力を得た。この 結果は、室内LANのような幾つかのシステムに おいて、十分なパワーレベルと言える。したが って、このフォトディテクターを用いて直接ア ンテナを給電すれば、増幅なしの、光給電アン テナを構成することができる。次章では、まず フォトディテクターと一体化するための、新た に提案した共平面アンテナについて述べる。

### 3 共平面パッチアンテナ (CPA: Coplanar Patch Antenna)

上記のUTC-PDは共平面導波路(CPW: Coplanar Waveguide)の出力構造を持っている。 このフォトディテクターにアンテナを直接集積 するためには、同じCPW 給電構造を持つ平面ア ンテナが必要である。そのため、我々は新しい 共平面パッチアンテナ(CPA)を開発した[5][6]。 小型・平面アンテナとしては、マイクロストリ ップ線路で給電するマイクロストリップパッチ アンテナ (Microstrip Patch Antenna) はよく知ら れているが、アクティブデバイスとの接続が容 易であることなどの利点から、CPW 給電の平面 アンテナもよく研究されている[7] [9]。我々が提 案した共平面パッチアンテナは、CPW の給電構 造を持ち、また、マイクロストリップパッチア ンテナに類似したアンテナ特性を示すという面 白い性質を持っている。本章では、共平面パッ



チアンテナについて、アンテナ構造における電 磁界分布とその動作原理を述べ、CPA特性の理 論解析及び実験結果について述べる。

#### 3.1 共平面パッチアンテナ (CPA)

CPA は図4に示すように CPW 給電構造を持 ち、表面の共平面パッチ (CP: Coplanar Patch) が 放射エレメントとなり、裏面に単一方向の放射 パターンが得られるように接地導体面を設けて ある。このアンテナ構造は一見平面型ループス ロットアンテナ (Loop Slot) に似ており、事実、



幾つかの論文でそう呼ばれている[8][9]。しかし、 我々の電磁界シミュレーション結果により、 CPAにはループスロット的概念では説明できな い電磁界特性を持っていることが明らかになっ た。図5は10GHz帯においてパッチの長さ(L)が およそ導波波長の半分になった場合の電界分布 を示す。シミュレーションに用いたパラメータ ーは表1にまとめてある。パッチ上下のスロット が約1.6波長の長さになるにもかかわらず、スロ ットに沿った電界がほぼ均一である。この分布 はいわゆるループ的な特性とは全く異なり、む しろマイクロストリップパッチアンテナに類似 する。このことは、異なる寸法やパラメーター のアンテナに対して行ったシミュレーション結 果により確認され、実験で得られたアンテナ特 性にも支持された。このような結果に基づき、 我々は新たに共平面パッチ(CP)という概念を導



表1 シミュレーション及び実験に用いた10GHz帯のCPAパラメーター					
Dielectric substrate (DICLAD <sup>®</sup> 880, ARLON)	E <sub>r</sub>	tan δ (@10GHz)	Thickness of substrate	Metal film	
	2.17	0.00085	0.508	Cu, 18 µm	coplanar patch
Feed line (coplanar waveguide)	<i>S-W-S</i>	$L_{fed}$	Unit: mm		
	1.0-1.6-1.0	10			
CPA (coplanar patch antenna)	L	W	S		
	9.55	31.0	1.0		
CPA array	L	W	S	$L_{in}$	s-w-s
	9.55	23.0	1.0	8.5	

入し、共平面パッチアンテナ (CPA)を提唱する ことに至ったのである。このコンセプトの導入 により CPA とマイクロストリップパッチとの類 似性を明確に表すことができる。それのみなら ず、このコンセプトを用いれば、共平面パッチ 構造を有するアンテナを設計する際に、今まで マイクロストリップパッチアンテナのために開 発されてきた数々の技術をそのまま流用するこ とが可能になる。例えば、CPA の広帯域化・ア レー化・円偏波化などへの展開が比較的容易に なる。

#### 3.2 解析及び実験結果

XバンドでCPAの解析及び製作・実験を行っ た。製作に用いた誘電体基板の比誘電率は2.17、 厚さは0.508mmである。図6は中心周波数を 10GHzに設計したCPAの反射特性の解析値と実 測値であり、アンテナの帯域は約3.4%、マイク ロストリップパッチとほぼ同じである。図7はそ の放射特性(解析・実測値)である。アンテナの ゲインは解析で8.9dBi、実測で7.8dBiの値が得ら れた。実測値と理論値の差は、給電線のロスや 反射損、高次モードによるものと考えられる。

#### 3.3 2素子CPAアレー

CPAの放射パターンは特にE面においてブロ ードである。システムによっては、より高い指 向性(又はゲイン)が要求される場合もあるので、 図8に示すような2素子のCPAを設計・製作し、 伝送・受信実験に用いた。アンテナの動作中心 周波数は10GHz、アンテナの各パラメーターは







表2に示すとおりである。この2素子 CPA アレ ーの実測ゲインは10.5dBi である。単一素子の CPA より約2.7dBのゲイン増が得られた。

### 4 光給電伝送・受信実験

上記のUTC-PDとCPAを用いて光給電、マイ クロ波放射・伝送・受信実験を行った。受信に は標準ホーンアンテナ(11dBi@10GHz)を用いた。 送受信アンテナ間の距離は75cm、受信パワーは スペアナで測定した。図9はフォトディテクター の光入力に対する受信パワーの測定値である。 例えば、10dBmの光入力に対して、約-22dBm の受信パワーが得られることが分かる。このパ ワーレベルは、室内の無線システムにおいては 十分な数値と言える。図10は変調に用いたマイ クロ波の波形とPDからの出力波形の比較であ る。PDによる光検波の非線形性の厳密な評価で はないが、波形に明確な歪みがないことが分か る。

### 5 むすび

上述のように、我々は光給電アンテナの概念 を提唱し、光変調・フォトディテクションの基 礎実験を行い、新しい共平面パッチアンテナを 提案し、PDと一体化できる光給電アンテナシス テムの研究を進めてきた。基礎的な伝送・受信 実験結果により、光ファイバー無線通信システ ムにおける光給電アンテナシステムの有効性が 明らかになった。光の特長を生かし、高出力の PDを有効に利用したこの光給電アンテナシステ ムは従来の光ファイバー無線通信システムの複 雑な構成を光ファイバー・PD・アンテナといっ た最もシンプルな構成に変えることができる。 シンプルな構成であるゆえ、システムを低価 格・高信頼性に作ることが可能である。また、 余分なRF回路や増幅器を必要としないので、高





周波での損失、複雑な外部回路を省くことがで きる。このことは特に伝送損失が大きく、回路 や増幅器などがまだ高価であるミリ波のような 高い周波数の電波を用いるシステムには重要で ある。

### 謝辞

本研究を進めるに当たり、絶えず励ましを下 さった板部敏和基礎先端部門長及び鈴木良昭無 線通信部門長、マイクロ波・ミリ波デバイスの 制作・測定の全般にわたるサポートを頂いた光 情報技術グループの湯建輝博士並びにミリ波デ バイスグループ関係者の皆様に感謝の意を表し たい。

#### 参考文献

- 1 J. B. Geoges, et.al., IEEE Trans. Microwave Theory and Techniques, Vol. MTT-43, No. 9, pp. 2229-2240, Sept. 1995.
- 2 K. Li, et. al., 1999 IEEE AP-S International Symposium and USNC/URSI National Radio Science Meeting, Orlando, Florida, USA, July 11-16, 1999.
- **3** K. Li, et. al., 2001 IEEE MTT-S International Microwave Symposium (MTT-S IMS2001), Vol. 1, No. TU1C-5, Phoenix, Arizona, USA, May 20-25, 2001.
- 4 T. Ishibashi, et. al., "OSA TOPS on Ultrafast Electronics and Optoelectronics", Vol. 13, pp. 83-87, 1997.
- 5 K. Li, et. al., 2001 IEEE AP-S International Symposium and USNC/URSI National Radio Science Meeting, Vol. 3, No. 73, pp. 402-405, Boston, USA, Jul. 8-13, 2001.
- **6** K. Li, et. al., 2000 International Symposium on Antennas and Propagation (ISAP2000), Vol. 3, No. POSA1-6, Fukuoka, Japan, Aug. 21-25, 2000.
- 7 W. Menzel, et. al., IEEE Microwave and Guide letters, Vol. 1, No. 11, pp. 340-342, Nov. 1991.
- 8 B. K. Kormanyos, et. al., IEEE Trans. on Microwave Theory and Techniques, Vol. 42, No. 4, pp. 541-545, Apr. 1994.
- 9 H-C. Liu, et. al., IEEE Trans. Antennas and Propagat., Vol. 43, No. 10, pp. 1143-1148, Oct. 1995.



**李 可人 (Li Keren)** 無線通信部門ミリ波デバイスグループ 主任研究員 工学博士 光通信、マイクロ波フォトニクス、マ イクロ波工学、アンテナ

よみ 井筒雅芝 上席研究員 工学博士 高速光変調技術の開発

## 松井敏朝

無線通信部門ミリ波デバイスグループ リーダー 高周波精密計測、ミリ波要素技術