# 透明導電膜アンテナ

千 葉 大 学 伊 藤 公 光電子技術研究所 古 屋 洋 寧³・松 尾 昌一郎⁴・姫 野 邦 治⁵ 高2.官 材料技術研究所 大 森 喜和子 電子電装開発センター 後藤 謙 次7

## Antenna Made of Transparent Conductive Film

K. Ito, H. Furuya, N. Guan, S. Matsuo, K. Himeno, K. Ohmori & K. Goto

近年,無線通信が非常に発達してきており,無線通信用携帯機器の多くは小さくなりつつある.それに ともない,携帯機器に搭載するアンテナにも小型化が求められている.携帯機器に搭載するアンテナは, 搭載スペースが限られている点およびほかの搭載部品の影響を受けやすい点から,設計がますます難しく なっている.本稿では,ガラス基板のうえに透明導電膜を形成した放射素子と,30 cm四方のグランド板 からなるモノポールアンテナを作製し,透明導電膜アンテナの基礎評価を行った.透明導電膜のシート抵抗を 19.8 /sqから1.3 /sqまで変化させると,2.4 GHzにおいて導電膜の抵抗による最大利得の低下が4.4 dB から0.2 dBに減少し,放射効率が46 %から93 %に上昇した.また,モーメント法を用いた理論解析により, 2.8 GHzにおける導電膜の抵抗による利得の低下率が0.2 dB//sq,放射効率の低下率が2.7 %//sqとな る評価が得られ,透明アンテナの設計に定量的な指針が得られた.

As mobile wireless communications have progressed dramatically in recent years, many mobile devices are becoming smaller, and smaller and miniaturization of the antennas installed in mobile devices is required accordingly. The design of antennas for small mobile devices is becoming much more difficult not only because the space is getting limited but also because other electrical parts influence the performance of the antennas. In this paper, we describe the fabrication of a monopole antenna, which consists of a radiation element made of a transparent conductive film and is mounted on a glass substrate and a  $30 \times 30 \text{ mm}^2$  ground plane, and evaluate the characteristics of the antenna. It is revealed that the gain lowering of the antenna due to the ohmic losses decreases from 4.4 dB to 0.2 dB at 2.4 GHz and the efficiency of the antenna increases from 46 % to 93 % at the same frequency, as the sheet resistivity decreases from 19.8 to 1.3 /sq. A numerical analysis based on the moment method was applied to the antenna and yielded an estimation that the rate of the decrease in gain was 0.20 dB/ /sq and the rate of decrease in efficiency was 2.7 %/ /sq at 2.8 GHz. This provided the quantitative data for the design of transparent antennas.

### 1.ま え が き

近年,携帯電話や無線LAN,Bluetoothなどの無線通信 が急速に普及している.無線通信用機器は持ち運びの可 能性が大幅に増え,携帯端末の小型化が進んでおり,使 用アンテナも小型化への要求が強い.無線用携帯機器で は,アンテナは機器内に内蔵されることが多く,機器の 小型化はアンテナの設計に大きな制約をもたらす.まず, 携帯機器の小型化にともない,内蔵アンテナの搭載スペー スが確保しにくくなっている.そのうえ,ほかの搭載電 気部品との距離が近くなり,アンテナ特性に影響を与え る問題が発生し,内蔵アンテナの設計はますます困難に なっている.アンテナを端末内でなく端末筐体の外面に 搭載できると,搭載スペースが確保できるだけでなく, 他の部品からの影響が抑えられ,アンテナ設計上で自由 度が向上する.しかしながら,通常の銅製アンテナは意 匠の観点から筐体外面に設置できないことが多い.携帯 端末の外観を損なうことなくアンテナを外面に備え付け るためには,透明導電材料の使用は有力な手段の一つで

<sup>1</sup> 大学院工学研究科人工システム科学専攻教授(工学博士)

<sup>2</sup> 光技術研究部

<sup>3</sup> 光技術研究部主席研究員(工学博士)

<sup>4</sup> 光技術研究部グループ長

<sup>5</sup> 光技術研究部長

<sup>6</sup> 化学機能材料開発部

<sup>7</sup> 電子材料開発部グループ長

ある.現在,光学的に透明で電気を流すことが可能な材料としては,インジウム酸化スズ(Indium Tin Oxide: ITO)やフッ素酸化スズ(Fluoride Tin Oxide: FTO)等があげられる<sup>1)</sup>.しかし,これらの透明導電材料は銅に比べると導電率が低く,高い電気抵抗を有することが知られているため,アンテナ設計上の障害になることが想定される.これまでにも透明導電膜を用いたアンテナの研究が報告されているが<sup>2)71</sup>,透明導電材料の抵抗がアンテナの特性にどのような影響をおよぼすかといった基本的な研究は行われていない.

そこで,われわれはガラス基板上に様々な抵抗を有す る透明導電膜で放射素子を形成したモノポールアンテナ を試作し,アンテナ特性について調べた.実際に測定 したところ,透明導電膜のシート抵抗を19.8 /sqから 1.3 /sqまで変化させると,2.4 GHzにおける導電膜の 抵抗による最大利得の低下が4.4 dBから0.2 dBに減少し, 放射効率が46%から93%に上昇した.また,モーメン ト法に基づき,アンテナについて理論解析を行い測定結 果と比較した.計算結果は測定結果とよく一致しており, 解析方法の有効性が確かめられた.この理論解析により, 2.8 GHzにおけるシート抵抗によるアンテナ利得の低下率 は0.20 dB/ /sqで,アンテナ放射効率の低下率は2.7% / /sqであることがわかり,透明アンテナ設計における 定量的指針が得られた.

#### 2.実験概要および結果

図1に実験に用いたアンテナを示す.透明導電膜アンテ ナはyz面に平行なガラス基板上に形成されており,ガラ ス基板は厚さが1.1 mmで比誘電率が4.8である.xy平面上 に設けたグランド板は銅板を用いており,その寸法は300 × 300 mm<sup>2</sup>とした.アンテナは無線LANやBluetoothで 使用されている2.4 GHzで整合が取れるように設計を行っ



図1 試作アンテナの構成 Fig. 1. Configuration of fabricated antenna.

た.本稿では放射素子の材料をITOおよび比較用の銅で 作製し,アンテナの特性を測定した.ITOのシート抵抗 は1.3 /sqから19.8 /sqの間で5種類用いた.図2に作 製した透明アンテナの一例を示す.

図3に特性インピーダンスを50 とした場合のアンテナ の電圧定在波比(Voltage Standing Wave Ratio: VSWR) の測定結果を示す.図3からシート抵抗の大きさに関わら ず2.4 GHz付近で銅製アンテナと同様にVSWRは2以下を 維持していることがわかる.また,5 GHz付近でVSWR 値が高くなっているが,そこは放射リアクタンスが零と なり,放射抵抗が非常に高くなる反共振点である.

放射特性は共振周波数2.4 GHz および反共振周波数にあ たる5.0 GHz で行ったが,ここでは2.4 GHz におけるxz 面 およびyz 面での測定結果のみを図4および図5に示す.図4 および図5により,シート抵抗が小さくなるにつれて,利 得が大きくなり,銅製アンテナの特性に近づくことがわ かる.実際,シート抵抗が19.8 /sqから1.3 /sqまで小 さくなる間に,銅製アンテナを基準とした最大利得の低 下は2.4 GHz で4.4 dB から0.2 dB まで,5.0 GHz で2.5 dB から0.4 dB まで減少した.





Fig. 2. Sample of ITO antenna.

図3 試作したアンテナのVSWR 周波数特性 Fig. 3. VSWR dependence of frequency for fabricated antennas.







図5 2.4 GHz における E のyz 面での放射特性の測定結果 Fig. 5. Radiation pattern E on yz-plane at 2.4 GHz for fabricated antennas.

また,ホイラーキャップ法<sup>8,19)</sup>を用いて放射効率を測 定したところ,銅製アンテナの放射効率を100%と仮定し た場合,シート抵抗が前述と同様に変化する間に,放射 効率は2.4 GHzで46%から93%まで,5.0 GHzで65%か ら98%まで上昇した.

#### 3.数值解析

われわれは図6に示すワイヤグリッドモデルを用いて モーメント法に基づくシミュレータNEC4(Numerical Electromagnetic Code version 4)<sup>(0)</sup>により,アンテナに ついて数値解析を行った.シート抵抗は離散化したワイ ヤエレメントごとに抵抗を直接付加することで計算に取 り入れた.そこでは,実際に使用した透明導電膜は数百 nmの厚さであり,使用周波数領域におけるスキンデップ ス(10µm以上)より遥かに薄いことを考慮して,以下 の式により抵抗*R*<sub>i</sub>を与えた:

ただし, ,, l, wはそれぞれ透明導電膜の導電率,



図6 ワイヤグリッドモデルを用いた計算モデル Fig. 6. Wire-grid model for simulation.



図7 ガラス基板がない場合のVSWR周波数特性の計算結果 Fig. 7. Calculated VSWR dependence on frequency for antennas without substrate.

エレメントの長さと幅を表す.なお,シミュレータの制限により,グランド板の大きさは無限大,透明導電膜の下にガラス基板は存在しない条件の下で解析を行った.

図7にシート抵抗の大きさを変化させたときのVSWR の計算結果を示す.図3の測定結果と比較すると,計算 ではガラス基板を考慮していない分,共振周波数が高周 波側へ移動しているが,VSWR特性の挙動は図3の実験 結果と非常に似た結果が得られた.図3の測定では共振は 2.4 GHz,反共振は5.0 GHzで起きているが,理論計算では それぞれ2.8 GHzと5.6 GHzで起きている.以後,2.8 GHz と5.6 GHzの計算値はそれぞれ2.4 GHzと5.0 GHzの測定値 と比較することとする.

図8および図9に2.8GHzにおけるxz面およびyz面での 放射特性の計算結果を示す.また,図10に計算結果と実 験結果を比較している.計算結果と実験結果で指向性が 多少異なるのは,グランド板の大きさが計算と実測で異 なっているためである.しかし,シート抵抗の値が小さ くなるにつれて,利得が上昇する傾向および変化量は実 験結果とよく一致している.

図11にシート抵抗値による最大利得の変化の計算結果 を示す.ただし,図中の利得は銅製アンテナの最大利得 で規格化している.最大利得は周波数に依存し,5GHz付



図8 2.8 GHz における E の xz 面での放射特性の計算結果 Fig. 8. Calculated radiation pattern E on xz-plane at 2.8 GHz for antennas without substrate.







図10 E のxz面での放射特性の比較 Fig. 10. Comparison of radiation pattern E on xz-plane.

近で最大値を示しているが,この特性はアンテナ固有の ものであり,アンテナの形状に依存する.図12に2.8 GHz および5.6 GHzにおける計算結果と2.4 GHzおよび5.0 GHz における実験結果の比較を示すが,両者はよく一致して いることがわかる.計算結果から,シート抵抗による利 得の減少率は2.8 GHzで0.2 dB/ /sq,5.6 GHzで0.12 dB/ /sgであることがわかった.

図13にシート抵抗を変化させた場合の放射効率の計算 結果を示す.図11に示した最大利得の計算結果と同様な 傾向を示している.2.8 GHz および5.6 GHz における計算 結果と2.4 GHz および5.0 GHz における実験結果を比較す ると,図14に示すようにほぼ一致した結果が得られてい る.計算結果から,シート抵抗による放射効率の低下率 は2.8 GHz で2.7 %//sq,5.6 GHz で1.7 %//sq である ことがわかった.

最後に2.8 GHz および5.6 GHz での電流分布を図15およ び図16に示す.両図ともに銅を用いた場合とシート抵抗 が1 /sqの材料を用いた場合は電流がアンテナのエッジ 付近に集中し,分布はほとんど変わらないが,10 /sqの 場合は損失が大きいためエッジ付近の電流集中が弱めら れていることがわかる.



図11 最大利得の周波数特性の計算結果





図12 最大利得のシート抵抗依存性の比較 Fig. 12. Comparison of maximum gain dependence on sheet resistivity.



図14 放射効率のシート抵抗依存性の比較 Fig. 14. Comparison of radiation efficiency on sheet resistivity.



図15 2.8 GHz での電流分布 Fig. 15. Current distributions at 2.8 GHz.



図16 5.6 GHz での電流分布 Fig. 16. Current distributions at 5.6 GHz.

これまでの実験結果と計算結果から,透明材料の抵抗 のアンテナの特性に与える影響が定量的に明らかになっ た.たとえば,シート抵抗が1.3 /sqの透明材料を用い た場合,2.4 GHzにおいて利得は銅製アンテナからわずか に0.2 dB低下,放射効率は93%であった.このような抵 抗による劣化があっても,透明アンテナの特性は携帯端 末内部に設置するアンテナの特性を補える状況であれば, 十分実用化ができると考える.

#### 4.む す び

われわれは透明導電膜を用いたアンテナの基礎検討を 行った.シート抵抗を19.8 /sqから1.3 /sqまで変化さ せると,2.4 GHzにおける導電膜の抵抗による最大利得の 低下は4.4 dBから0.2 dBまで減少し,放射効率は46 %か ら93 %まで上昇した.これはモーメント法を用いた計算 結果と傾向が非常に一致している.計算結果からシート抵 抗あたりの利得と放射効率の増減率を見積もったところ, 2.8 GHzで利得は0.2 dB/ /sq,放射効率は2.7 %/ /sq であった.このように,われわれはモノポールタイプのア ンテナにおいて,透明導電膜の抵抗が放射特性に与える 影響について定量的な評価を得て,実用化できる可能性 を示した.今後は,アンテナの最適化や給電方法などを 具体的に検討していく予定である.

#### 参考文献

- 1) T. Kawashima, et al.: Thin Solid Films, Vol.445, No.2, pp.241-244, 2003
- 2) M. S. Wu, et al.: IEICE Trans., Vol.E-74, No.5, pp.1277-1282, 1991
- R. N. Simons, et al. : IEEE AP-S Int. Symp., pp.2100-2103, 1997
- 4) M. Outaleb, et al.: Microwave and Opt. Technol. Lett., Vol.24, No.1, pp.3-7, 2000
- 5) C. Mias, et al.: IEE Colloquium on Antennas for Automotives, pp.8/1-8/6, 2000
- K. Oshima, et al. : IEEE MTT-S Int. Microwave Symp. Dig., pp.1569-1572, 2002
- 7) C-F. Huang, et al. : Elect. Lett., Vol.38, No.20, pp.1162-1163, 2002
- 8) H. A. Wheeler, Proc. IRE, Vol.47, pp.1325-1331, 1959
- 9) 安藤ほか:信学総大, S8-3, Vol.3, pp.285-286, 1987
- 10 ) http://www.llnl.gov/IPandC/technology/software/ softwaretitles/nec.php