

アンテナ技術 その4 移動端末用アンテナ

今回は携帯・自動車電話方式に用いられる車載用アンテナ・携帯機用アンテナなど移動端末に搭載または装着するアンテナについて紹介する。移動端末用アンテナはアンテナを搭載するスペースが限定されるため、収容性・設置性の良いアンテナとする必要がある。特に、携帯機用アンテナは人体の影響を受けやすく、かつ、使用形態(アンテナ傾きなど)が一定しない特徴があり、アンテナ特性の劣化要因となる。また、移動端末用アンテナは多重波伝搬環境にあるため、アンテナ特性が定義された自由空間と異なる。従って、伝搬路構造とアンテナ特性についても明らかにする必要がある。これらについて統計的手法により解析し、その特徴を明らかにする。

まえがき

携帯・自動車電話方式では移動端末に取り付けられるアンテナの寸法は設置空間(車両,携帯端末)の制約から,通常,波長と同等またはそれ以下しか与えられない.このため,移動端末側では所要のアンテナ利得を大きくできない.一般に,多重伝搬路における損失補償は基地局アンテナを高利得化することにより実現している.また,移動端末は自由に動き回ることを前提としているため,水平面内指向性は無指向性が最も良いとされており,指向性についても制約を受けている.このように移動端末用アンテナはアンテナ設計上かなりの制約を受けるなかで最適化を図る必要がある.

アンテナの放射素子設計のほか,移動端末は周辺の地形,地物からの散乱・反射・回折された多重波中を移動するため,自由空間で定義されたアンテナ特性を得ることができない。このため、多重伝搬路環境における最適な移動端末アンテナ設計をする必要がある。従って、移動端末に到来する電波の方向、幅など伝搬構造の特徴を知る必要がある。本稿では、移動端末に到来する電波の性質を統計的な手法によって解析し、アンテナ特性との関係を明らかにすると共に、車載用アンテナおよび携帯機用アンテナについてアンテナ設計上の特徴について説明する。

多重波中のアンテナ特性

水平面内における移動端末側での到来 波分布は市街地においてあらゆる方向から振幅が一様で位相がランダムで到来す るとされている[1], [2]. このことは指向 性を有するアンテナと無指向性アンテナ との受信レベル差を測定することにより 容易に確認できる.

表1は3~12素子の八木アンテナ(単 方向性の指向性)とダイポールアンテナ (無指向性)との受信レベルの測定結果を 示したもので[3],自由空間時のアンテナ 利得が多重伝搬路において現れておらず, 水平面内において指向性を鋭くしてもア ンテナ利得は向上しないことが分かる.

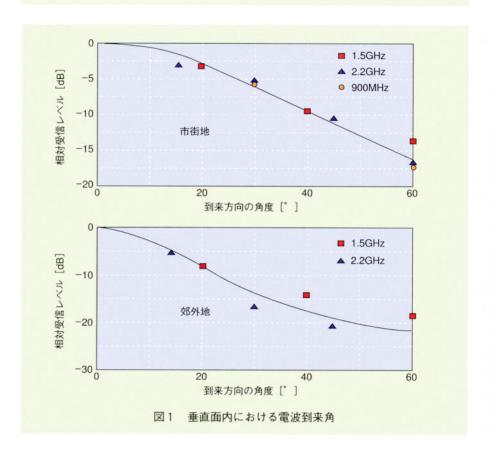
次に、垂直面内における電波の到来方向と分布幅を実験的に明らかにする。図1は電波の到来方向を測定したもので、水平面内無指向性のコリニアアレイアンテナを用いて主ビーム方向を変化させて、基準アンテナ(λ/2ダイポールアンテナ)との受信レベル差を求めたものである。なお、測定は市街地と郊外地において基地局から5km以内の範囲で、縦・横コースを含む全走行距離約4kmにおける20m中央値の平均値を求めた。測定周波数は920MHz、1.5GHz、2.2GHzで行った。この結果から、到来波方向に関しての周波数特性はなく、すべて水平方向(大地に対して水平)に主到来波方向が集

恵比根 佳雄



表1 アンテナ利得の比較

アンテナ種類	自由空間アンテナ利得(dBd)	多重波中アンテナ利得(dBd
ダイポールアンテナ	0	0
3素子八木アンテナ	2.6	-0.8
5 素子八木アンテナ	7.9	0.2
8 素子八木アンテナ	9.9	-0.7
12素子八木アンテナ	11.9	2.0



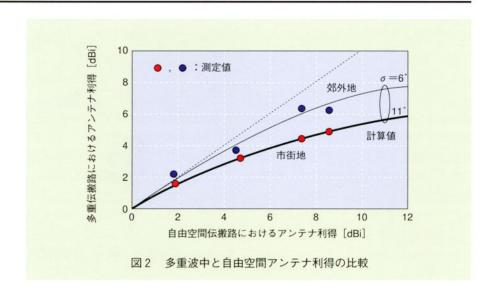
申していることが分かる。また、伝搬構造(市街地、郊外地)にほとんど依存せず、これも水平方向に到来波が集中していることが分かる。ただし、高仰角方向では市街地に比べ相対レベルが低くなっており、例えば40°方向で市街地では相対レベルが一10dBであるのに対して郊外地では一15dBとなっており、到来波分布幅が狭くなっていることが分かる。このことは、郊外地での平均建物高が約5m程度で移動端末からみた回折角度が小さくなることからも分かる。

次に, 垂直面内におけるアンテナ利得

の保存性(電波の広がり)について伝搬 試験により推定を行う、測定に用いたア ンテナは水平面内面無指向性のコリニア アレイアンテナ(支持金属円柱の周囲に 4素子配置同相合成の無指向性アンテ ナ)で、接続段数を変えることによって 垂直面内のみアンテナ利得を変化させる ことができる、測定は基準アンテナ(λ/2 ダイポールアンテナ)との受信レベル差 を求めて、アンテナ利得の保存性を求め ている。

図2は測定結果を示したもので、破線 は自由空間時のアンテナ利得と多重波中





のアンテナが一致した場合を示している. ここで、多重波中のアンテナ利得は市街 地において約4~5dBi, 郊外地では約 6dBi以上になると、自由空間時のアンテ ナ利得を大きくしてもその劣化量が増加 し、効果的にアンテナ利得が向上しない ことが分かる. 移動端末用アンテナの設 計は自由空間において7~8dBiのアンテ ナはλ/2ダイポールを1波長間隔で4素 子 (900MHzで全長約1.1m) とすればよ く、これ以上アンテナ利得を大きくして もアンテナ寸法が大きくなるだけで効果 的に利得を向上させることはできないこ とになる. なお、実線は到来波分布をガ ウス分布と仮定して理論的にアンテナ利 得を求めたもので, 市街地ではガウス分 布の分散(電波の広がり) σ を 11°. 郊 外地では6°とした場合に測定結果とよ く一致している[4].

結論として、以下の理由により移動端 末用アンテナとして適用するアンテナ形 式は $\lambda/2$ ダイポールアンテナなどの線状 アンテナが最も優れているといえる.

- ① 多重波中の利得劣化量が少ない.
- ② 小型化が可能である.
- ③ インピーダンス整合が取りやす く,広帯域性もある.
- ④ 水平面内が無指向性である.

車載用アンテナ[5]

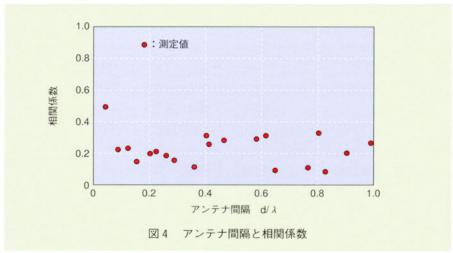
サービス当初の自動車電話方式はダイバーシチ受信がなく、車載用アンテナとしては $\lambda/2$ モノポールアンテナ、もしくはスリープアンテナが採用されていた。 大容量アナログ方式からダイバーシチ受信が採用され、2本のアンテナが必要となり、アンテナ構成もやや複雑になってきた。

図3は車載用ダイバーシチアンテナを 乗用車に取り付けた場合の外観図を示し たもので、ルーフトップアンテナ、ルー フサイドアンテナは並列配置のスペース ダイバーシチ構成とし、乗用車の屋根の 部分, 雨樋部分にそれぞれ取り付け, ト ランクリッド型はトランクの蓋部分に取 り付けるため、垂直配置のスペースダイ バーシチ構成として外観上1本のアンテ ナとしている。ルーフトップ型, ルーフ サイド型のアンテナ形式はλ/2モノポー ルアンテナで一定間隔離して2本のアン テナが構成されている。 アンテナ間隔は アンテナ間の相関係数とアンテナ給電端 で互いに折り曲げてアンテナ基部に放射 素子が収容できることを考慮して決定し ている. ダイバーシチ受信に必要なアン テナ間の相関係数を図4に示す。並列配





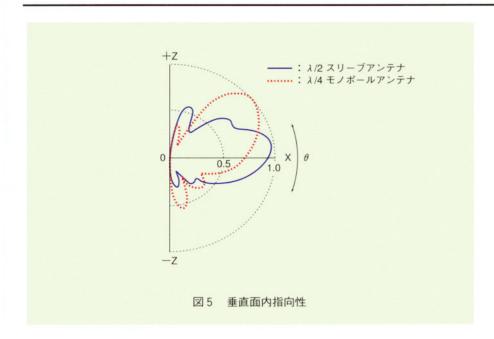


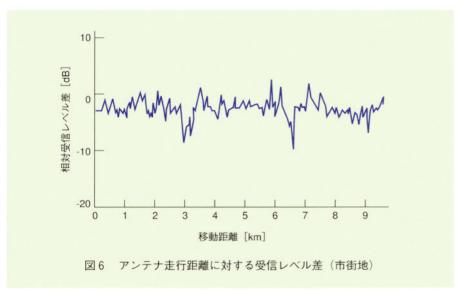


置ではアンテナ間隔が0.1 λ以下にならないと相関係数は大きくならないことが分かる。相関係数はアンテナ間隔に依存せず、0.2~0.3と一定でアンテナ設計上(所要の相関係数は0.6以下)問題にならないことが分かる。ただし、アンテナ間隔を大きくするとアンテナ全体が大きくなるため、アンテナ間隔は放射素子収容時の大きさで決定している。放射素子は λ/2のアンテナであるから、互いに重ねあわせるとアンテナ間隔は約 λ/2となる。

次に、放射素子として $\lambda/2$ モノポールアンテナを選定した理由を以下に示す。アンテナ形式として最も簡易なものとして $\lambda/4$ モノポールアンテナと $\lambda/2$ モノポ

ールアンテナがある (双方とも水平面内 指向性は無指向性). これらのアンテナに ついて多重波中での特性比較を行う. 図 5は直径2.5波長の金属板上に、同一軸 上に構成したλ/4モノポールアンテナと λ/2モノポールアンテナの垂直面内指向 性を示したもので、λ/4モノポールアン テナは40°の方向に最大値があり、水平 方向ではλ/2モノポールアンテナより2 ~3dB小さくなっている。そこで、垂直 面内における到来波が前述のように水平 面内方向に集中しているとすれば、 車載 用アンテナのアンテナ形式としては1/2 モノポールアンテナが最も適しているこ とになる。図6は1/4モノポールアンテ ナとλ/2スリーブアンテナの移動距離に





対する受信レベル差を測定したものである。ここで、市街地において $\lambda/4$ モノポールアンテナの受信レベルが $\lambda/2$ スリープアンテナの受信レベルを上回る場合もあるが、全移動距離に対する平均受信レベル差は一2.9dBとなり、 $\lambda/4$ モノポールアンテナでの受信レベルが小さくなっている。結論として、市街地において移動端末に到来する電波は水平方向にほぼ集中していることが図 6 の結果からも再確認できる。以上の結果から、移動端末用の放射素子としては $\lambda/2$ のモノポール

アンテナまたはλ/2スリーブアンテナが 最も適していることが分かる.

トランクリッド型アンテナは2つのア ンテナを同一軸上配置したもので、アン テナ設計上の問題点は上段にあるアンテ ナの給電線を指向性に影響を与えないた めに下段アンテナの内部を通すこと、垂 直配置で小さな相関係数を得ることにあ る. アンテナ構造はやや複雑であるため 参考文献[6]を参照していただきたい。こ こでは、垂直配置でのアンテナ間相関係 数について述べる。図7はアンテナ間隔 に対する相関係数を示したもので、実線 は計算値でσは到来波分布の広がりを示 す。市街地ではいずれのアンテナ間隔に おいても相関係数が0.6以下となっている が、郊外地ではアンテナ間隔が1.2 λ以 上必要になることが分かる。なお、アン テナ間隔が0.5 λ付近ではアンテナの相互 結合の影響により垂直面内指向性が変化 し、相関係数が小さくなっている[7].

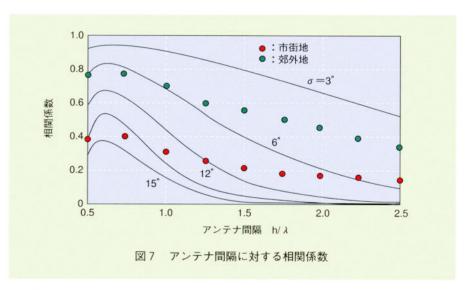
携帯機用アンテナ

ハンドヘルドタイプ携帯機用アンテナ の設計上の特徴は端末(筐体)自体が小 さいこと、また美観上の点からアンテナ を任意の寸法で、任意に配置することが できないことにある。

携帯機用アンテナとして、水平面内無指向性の $\lambda/2$ スリーブアンテナ、もしくは $\lambda/2$ モノポールアンテナが適用が考えられるが、給電が比較的簡単な $\lambda/2$ モノポールアンテナを収容するためには、900MHz帯で $\lambda/2$ は約16cmであり、アンテナの小型化(短縮)が必要となってくる。ここで、アンテナ寸法とアンテナ利得はほぼ比例関係にあり、アンテナ寸法を極端に短くするとアンテナ利得が劣化すると共にインピーダンス特性が狭帯域となる[8]。このため、アンテナ短縮率を $0.7\sim0.8$ にし、アンテ







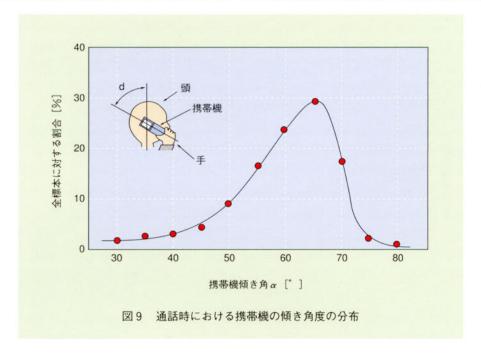


ナ利得が約0dBi (-2.1dBd) 程度としている場合が多い。

図8に携帯機用アンテナの配置例を示すようにモノポールアンテナの先端部分が筒状 (コイルが巻かれている) になっているが, アンテナ収容時においてもアンテナ先端部を筐体から突起させることによって一定のアンテナ利得 (約一3dBi)を確保している. 現行の携帯機はモノポールアンテナとコイル上の先端部と2つの個別のアンテナとして動作している.

なお、 $\lambda/2$ モノポールアンテナのイン ピーダンスは数 $100\,\Omega$ となるため、無線 機との整合($50\,\Omega$)が必要となり、伝送 損失の少ないインピーダンス整合回路の 設計が要求される。

下り回線の通信品質を向上させるため、 携帯機にダイバーシチ受信を導入しているが、このときのアンテナは図8に示すように筐体内部に収容されている。アンテナ形式としてはアンテナの小型化、インピーダンスの比帯域特性から板状逆F



アンテナが多く用いられている[9]. このアンテナの構造は参考文献[6]に示すように、従来から用いられている上字型トップローディングアンテナを応用したもので、アンテナ利得は一3~一4dBi程度となっている.

また、ダイバーシチ受信に必要な相関係数はアンテナ間隔が狭く、相関係数が大きくなる傾向となるが、モノポールアンテナと逆Fアンテナの複素指向性(相互結合を含めて)が異なることから、実際の多重伝搬路では通話状態での平均相関係数は0.24で比較的小さくなっている[10].

このほか、携帯機用アンテナの特徴として、偏波の傾きが使用状態によって異なること(車載用では垂直偏波のみ)、人体近傍にアンテナが存在するためアンテナ特性が劣化することが挙げられる。

携帯モードにおけるアンテナの偏波は 使用形態により一定しない特徴を有している。図9は通話時における無線機の傾き角度の分布を調査したもので[11], 45°~70°の範囲で90%となっており、ほとんど傾いた状態で通話していることが分かる。基地局アンテナは垂直偏波で 送受信しているため最も効率の良い偏波 は垂直偏波となる.従って,多重伝搬路 において異偏波で送受信した場合の劣化 量を知る必要がある.

さらに、人体近傍にアンテナを装着したとき、アンテナ利得劣化が生じるため、 この劣化量も知る必要がある。

図10は携帯機用アンテナの傾き時の劣 化量および人体装着時の劣化量を各種類 の携帯機ついて測定したもので、ダイポ ールアンテナとの相対比較で測定してい る.

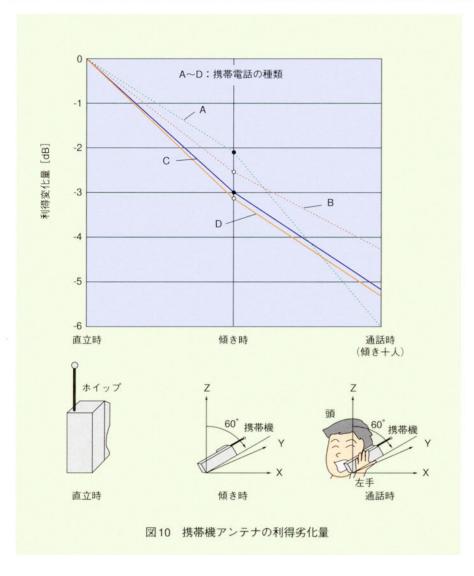
携帯機の傾き角度を60°とした場合2~3dB劣化し、通話状態ではさらに3~4dB劣化している。ここではモノポールアンテナについて示しているが、ダイバーシチ受信用の内蔵アンテナ(逆Fアンテナ)についても同様に劣化する。

このほかの劣化要因として,乗用車内部に携帯機を持ち込んで通話した場合, さらに実質的なアンテナ利得は劣化し, 窓際付近で約3dB劣化する[12].

以上のように、携帯機用アンテナは劣 化要因が多く、携帯機の形状・大きさ、 搭載するアンテナの種類によって特性が 大きく変化する。このため、携帯機用ア







ンテナは筐体との整合性を十分考慮して 設計する必要がある。

文 献

- R.H.Clark: "A statistical theory of mobile-radio reception", B.S.T.J., pp. 957-1000, 1968.
- [2] M.J.Gans: "A power-spectral theory of propagation in the mobile

- radio environment", IEEE Trans., Vol. VT-21, No.1, pp. 27-38, 1972.
- [3] 池田、明山: "多重波中における 900MHz帯アンテナ利得の測定結 果"、昭57信学会総合全大2157、 1982。
- [4] 恵比根, 高橋: "ガウス分布到来 波モデルを用いたアンテナ利得評 価", 信学技報, AP89-93, 1989.
- [5] 恵比根,山田: "車載用ダイバー シチアンテナ"信学技報, CS85-120, 1985.
- [6] 山田, 寺田, 常川, 板倉: "移動 通信用アンテナ技術", 本誌, Vol.1, No.3, pp. 37-43, 1994.
- [7] Y.Ebine and Y.Yamada: "A vehicular-mounted vertical space diversity antenna for a land mobile radio", IEEE Trans., Vol. VT-40, No.2, pp. 420-425, 1991.
- [8] R.F Harrington: "Effect of antenna size on gain, bandwidth and efficiency", J.Res, Nat Bur. Stand V64D, pp. 1-12, 1960.
- [9] 春木,小林: "携帯無線用逆Fアンテナ",昭57信学総合全大,613,1982.
- [10] 向, 常川: "携帯機ダイバーシチ アンテナの相関係数", 1989信学 会春期全大, B-817, 1989.
- [11] 多賀, 常川, 佐々木: "着脱式移動機用アンテナ", 研実報, Vol.35, No.8, pp. 823-831, 1986.
- [12] 恵比根: "陸上移動通信における 車内設置型ダイバーシチアンテナ の検討": 信学論 B-Ⅱ, Vol.J73-B-Ⅱ, No.9, pp. 455-463, 1990.