超細径漏洩同軸ケーブルZLCX-2.5D

エネルギー・情報通信事業部 丹 羽 敦 彦¹ ケーブル・機器開発センター 鈴 木 文 生²

Super-Thin Leaky Coaxial Cable ZLCX-2.5D

A. Niwa, and F. Suzuki

ワイヤレス通信の拡大に伴い,会議室や機器内などの狭い空間に絞って通信ができ,しかも,簡単に 設置できる細径で軽量なアンテナである漏洩同軸ケーブル(Leaky coaxial cable,以下LCXと略す)への 要求が高まっている.当社では,外径4 mm,質量 20 g/m,電気特性は 2.4 GHzにおいて結合損失 57 dB,伝送損失 1.3 dB/mのLCXを開発した.現存するLCXの中では最も細径,軽量であり,その優 れた性能により狭域での 2.4 GHz帯無線LAN用アンテナに適用できる.

Recently, demand for leaky coaxial cables (abbreviated as LCX hereinafter) as a thin and lightweight antenna for a small area network such in meeting rooms or instruments is increasing. We have developed a ZLCX-2.5D that is the thinnest and the lightest at present, whose diameter is 4 mm and whose weight is 20 g/m. The measured coupling loss and transmission loss at 2.4 GHz are 57 dB and 1.3 dB/m, respectively. As this LCX has the superior performances, it is applicable to an antenna used for 2.4 GHz wireless LAN system in a small space.

1. まえがき

無線通信の普及は様々な分野でめざましく,特に携帯 端末向けの発展は著しい.その結果無線LANや携帯電 話はすでにあらゆる場所で使用できつつある.さらに昨 今では、スマートフォンの普及と相まって携帯端末での 通信速度の高速化,高機能化が進んでおり,無線LANで は従来よりも通信速度の速い規格であるIEEE 801.11n が広く普及し,携帯電話ではいわゆるLTE 規格のサー ビスが開始されている.

一方,最近では狭い限られたエリアで無線通信環境を 構築したいという市場要求が増えている.この背景には 2 つあり,1 つは通信エリアを限定することでセキュリ ティを向上させたいという要求であり,もう1 つは移 動通信のデータトラフィックが特に大都市部で逼迫して おり,同じ周波数を多数の場所で使用できるようにして 通信容量を拡大させる要求である.ピコセル,フェムト セル等のように通信エリアを狭くすることでSNR (Signal to Noise Ratio)や周波数利用効率を向上させる 手法が導入されている.

また、これらの用途とは別に、ICT 機器内のハーネス をワイヤレス化する研究が進められている. ICT 機器内 では電波を反射、遮へいする金属部品が多数使われてい ることから、チップアンテナ同士で通信するよりもLCX を利用した方が伝搬損失や遅延プロファイルを改善する 効果が得られる利点があり,開発が進められている¹⁾.

上記のように狭い通信エリアに適用するLCX は長い 必要はなく、取扱い性に優れる細径で軽量なLCX が望 まれる.すでに当社で製品化された外径 7 mm, 質量 65 g/mのLCX は多くの顧客から支持を得ている²⁰.こ こでは、さらに細径で可とう性に優れた外径 4 mm, 質 量 20 g/mと超細径軽量のLCX である ZLCX-2.5Dを 開発したので報告する.

2. 基本構造

ケーブル外径が 4 mmのような超細径LCXは、従来 のジグザグ型スロット構造^{3) 4)} では、スロットのサイズ が小さくなるために十分な電波の放射が難しい. そこ で、ZLCX-2.5Dのスロット構造は、ジグザグ型のスロッ トではなく、図 1 に示すように外部導体として金属テ



図1 ZLCX-2.5Dの構造 Fig. 1. Structure of ZLCX-2.5D.

¹ 国内インフラ技術部

² メタルケーブル・機器開発部

ープで絶縁体を覆う遮へい部と金属テープのない開口部 を設ける部分遮へい型スロットとし、さらにその外側を 低密度編組とした.

周期的な開口部から電波を漏洩させることで、従来の ようなジグザグ型スロット構造のLCXと同様に指向性 を持つ一種のアレイアンテナとして動作させることがで きる. さらに遮へい部と開口部の長さを同じにすること で、ジグザグ型スロット構造のLCXに特有のスロット のピッチによって発生する電気的共振を抑制することが できる. ZLCX-2.5Dの外観と内部を図 2 に示す.

3. 共振を抑制する手法

一般にLCXではスロットピッチとケーブルを伝搬す る信号の波長が一致するとケーブル内で共振が生じ反射 電力が増大して電圧定在波比(Voltage Standing Wave Ratio:以下VSWRと略す)が悪化する.従って,使用 する周波数帯からこの共振周波数をはずす必要がある. これは図 3 に示すようにLCXのスロット部では,スロ ットの無い部分に比ベインピーダンスがわずかに大きい ため各スロットから反射が生じ,その結果,ケーブル内 での信号の波長がスロットピッチと一致する場合,反射 波の位相が揃って強め合うためである.

次に,図4を使用して部分遮へい型構造の外部導体 を持つLCXでスロットピッチとケーブル内での信号の 波長が一致した場合を考える.開口部は等価遮へい径が 大きいため,遮へい部よりもインピーダンスがわずかに 大きい.このときの開口部のインピーダンスをZ₁,遮 へい部のインピーダンスをZ₂とすると,Z₁>Z₂の関係 が得られる.入力電圧をV₀,伝搬定数をβ,ケーブル



図2 ZLCX-2.5Dの外観と内部 Fig. 2. Appearance and inside view of ZLCX-2.5D.





長手方向の位置をx, そして, 虚数単位をjとすると, Z_1 側から Z_2 側への境界面での電圧反射係数は $\frac{Z_2 - Z_1}{Z_2 + Z_1}$, 逆に Z_2 側から Z_1 側への境界面での電圧反射係数は $\frac{Z_1 - Z_2}{Z_2 + Z_1}$ と表される.スロットピッチとケーブル内での 信号の波長が一致した場合の反射電圧 $V_R(x)$ は下記のよ うに表すことができ, すなわち反射波の位相は逆転して 打ち消し合うことになる.

$$V_{R}(x) = V_{0}\left[\left(\frac{Z_{2}-Z_{1}}{Z_{2}+Z_{1}}\right)\exp(j\beta x) + \left(\frac{Z_{1}-Z_{2}}{Z_{2}+Z_{1}}\right)\exp\{j(\beta x+2\pi)\} + \cdots\right]$$

$$= \sum_{i=0}^{n-1} V_{0}\left[\left(\frac{Z_{2}-Z_{1}}{Z_{2}+Z_{1}}\right)\exp\{j(\beta x+4i\pi)\} + \left(\frac{Z_{1}-Z_{2}}{Z_{2}+Z_{1}}\right)\exp[j\{\beta x+(4i+2)\pi\}]\right] \cdots (1)$$

$$= \sum_{i=0}^{n-1} V_{0}\left(\frac{Z_{2}-Z_{1}+Z_{1}-Z_{2}}{Z_{2}+Z_{1}}\right)\exp(j\beta x)$$

$$= 0$$

厳密にはケーブルの伝送損失を考慮すべきだが, 隣接 する境界面間の距離は無線LANの周波数である 2.4 GHz帯では約 10 cm, 5 GHz帯では約 5 cmであり無視 した.

LCXにおいて放射角度は一般に図 5 のように定義さ



0 となる

図4 部分遮へい型LCXでの共振状態模式図 Fig. 4. Schematic illustration of resonance in partial-shield-type LCX.



図5 LCX から電磁波の放射角度 Fig. 5. Radiation angle of electromagnetic wave from LCX.

れる.スロットピッチとケーブル内の信号の波長が一致 すると放射角度は0°となり、ケーブルから垂直方向へ の放射となる.放射角度が大きいと図6のようにケー ブル端末部分に電波不感地帯が生じやすいため放射角度 は小さい方が好ましい.特に短く使う場合が多いと考え られる超細径LCXでは、長く使用される太い径のLCX に比べ端末部分の不感地帯の比率が大きくなりやすいの で、放射角度は0°に近い方が好ましい.開発した ZLCX-2.5Dは、共振を抑制して放射角を0°とするこ とが可能である.ただし、スロットピッチがケーブル内 の信号の波長の整数倍のときは共振を抑制することが可 能だが、0.5倍、1.5倍、…とnを0を含む正の整数と してn+0.5倍のときは共振の抑制はできない.

4. 構造と電気特性

2.4 GHz帯無線LAN用に開発したZLCX-2.5Dの構造
 と電気特性を,表1と表2にそれぞれ示す.なお,
 2.4 GHzでの放射角度を5°として設計した.

4.1 結合損失

LCXを含む空間に対して、図7に示すようにLCXの 半径方向をr,長さ方向をz,円周方向を θ とする円筒 座標系を適用した時、ジグザグ型スロットのLCXでは θ 方向の電界成分である E_{θ} を主に使用するのに対し、 部分遮へい型スロットを有する超細径LCXではz方向の 電界成分 E_z を使用する.



放射角度が大きい時

放射角度が小さい時

図6 LCX端末部に生じる不感地帯の模式図 Fig. 6. Blind zone at end of LCX.

	表1	構造	
Table 1.	Structure	e and	dimensions.

内部導体	軟銅線
絶縁体	発泡ポリエチレン
外部導体	銅テープ、すずめっき軟銅線編組
シース	ノンハロゲン難燃ポリエチレン, 外径 4 mm
概算質量	20 g/m

	表2	電気	ā特性	
Table 2.	Elect	ric (charact	eristics.

特 性	数值
結合損失	57 dB at 2.4 GHz
減衰量	1.3 dB/m at 2.4 GHz
VSWR	1.2 以下 2.4~2.5 GHz
インピーダンス	53 Ω

結合損失*Lc*はケーブル内を伝搬する電力*Pi*と外部空間に置かれた半波長標準ダイポールアンテナの受信電力*P,*との比により、以下の式で定義される.

本文で示す結合損失は,特に断りがない限りLCXから 1.5 m離れた場所での値である.

約4mのZLCX-2.5Dについて、2.4 GHzにおける E_z , 及び、 E_θ 偏波の結合損失の測定結果を図8に示す.主 放射は E_z 偏波であり、 E_θ 偏波と比較して10dB以上小 さな結合損失となっている.また変動幅も3dB程度と 小さく安定している.なお結合損失値は編組密度により 調整が可能である.

結合損失測定をケーブル長さ方向だけでなく半径方向 についても測定し、その分布を調査した結果を図 9 に 示す.長さ 3 mのケーブルからの電磁波がほぼ垂直方 向(0°方向)に放射されていることが分かる.



図7 LCXの円筒座標表示 Fig. 7. Cylindrical coordinate for LCX.







4. 2 伝送損失

ZLCX-2.5Dの伝送損失の周波数特性を図 10 に示す. 2.4 GHzにおける伝送損失は 1.3 dB/mである.

4. 3 電圧定在波比 (VSWR)

ZLCX-2.5DのVSWRの周波数特性を図 11 に示す. 図 11 より使用周波数帯である 2.4 GHz付近のVSWR が 2 以下に抑制できていることが分かる. なお, この VSWRは設計の改善によってさらに抑制可能である. 従って, 従来のスロット型LCXでは使用できなかった 共振点付近でも可能となり, 放射角 0°およびその近傍 での運用ができる.

5. む す び

外径 4 mm, 質量 20 g/mと世界で最も細径で軽量 なLCXを開発した. 2.4 GHzにおいて結合損失 57 dB, 伝送損失 1.3 dB/mと 2.4 GHz帯無線LAN用として適 用可能な特性を得た. また, ジグザグスロット型LCX

図11 電圧定任波比(VSWR)の周波数特性 Fig. 11. Frequency dependence of VSWR.

では困難だった共振現象を抑制し、LCXから放射角0。 の垂直放射を実現した.今後は、他の周波数帯域へも設 計を拡張する.超細径という特徴を生かし、会議室など の狭域エリア、ICT機器内などの狭小空間、そして、セ キュリティを確保した通信用途において幅広く適用され ることが期待できる.

参考文献

- 岡ほか:「狭小かつ複雑な空間におけるLCXの利用の一 検討」、電子情報通信学会総合大会、B-5-155、2012年
- 高野ほか:「ギガヘルツ対応広帯域漏洩同軸ケーブル」, フジクラ技報,第110号, pp.9~15,2006年
- 4) 稲田ほか:「漏洩同軸ケーブル」,藤倉電線技報,第46
 号,pp 19~28,1972年