12-20GHz 的 TSA 天线

赵 捷 王岩飞

(中国科学院电子学研究所 北京 100190)

摘 要: 该文设计并实现了一个用于超宽带(UWB)系统的 TSA 天线。计算结果与测量结果表明:工作频段为 12-20GHz;天线的半功率波束宽度大于 40°,方向图随频率的变化很小:天线的最大增益随频率增大而变化,基 本呈增大趋势。该 TSA 天线基本满足 UWB 系统对天线的要求。

关键词: 天线; TSA 天线; UWB

中图分类号: TN823

文献标识码: A

文章编号: 1009-5896(2009)05-1253-03

A 12 to 20 GHz Tapered Slot Antenna

Zhao Jie Wang Yan-fei

(Institute of Electronics, Chinese Academy of Sciences, Beijing 100190, China)

Abstract: A Tapered Slot Antenna (TSA) is investigated in view of Ultra Wide Band(UWB) applications. Simulation and measurement results show that, bandwidth of the antenna is 12-20GHz, half-power beamwidths are over 40 degrees, and distortions of the radiation patterns are quite small within the band. The antenna's gain increases with frequency. This TSA is a candidate for UWB system.

Key words: Antenna; Tapered Slot Antenna (TSA); Ultra Wide Band(UWB)

1 引言

从1970年代开始,超宽带技术得到深入研究并在无线领域得到应用^[1],随着固态电子和光电子技术的迅猛发展,实现超宽带通信系统成为可能。超宽带系统的最大特点是相对带宽大于25%,1990年,DARPA(the Defense Advanced Research Project Agency)定义相对带宽如下式^[2]:

$$\eta = 2 \frac{f_{\text{high}} - f_{\text{low}}}{f_{\text{high}} + f_{\text{low}}},$$
(1)

其中 f_{high} 是高端频率, f_{low} 是低端频率。对于传统的雷达和 通信系统,相对带宽很少超过10%,也就是说,绝对带宽最 多是中心频率的10%,只能发现目标和提供目标位置,而不 能形成目标的轮廓或图像,这样的雷达就像视力不佳的人, 能看到人影但是不能分辨,因此需要从监测到的目标上获取 更多精细信息。

现代UWB系统对天线的要求,除了宽带特性外,还有3 个要求^[3]:(1)波束对称。(2)紧凑。天线单元要足够小,否则 在最高频点会出现栅瓣:(3)天线单元能够与印刷电路的接发 模块集成,用以实现波束电扫描。这些要求都与形成天线阵 列、能够实现波束电子扫描紧密相关。事实上,有很多种天 线可以实现宽带,例如脊形喇叭天线,螺旋天线,对数周期 天线,但是它们无一例可以与收发电路集成,而TSA天线可 以满足上述3个要求从而实现相位控制。

1979年Gibson^[4]报告了"Vivaldi天线", 就是TSA 天

线的一种,这是一种具有指数型渐变线(slotline)的天线 (Exponentially Tapered Slot Antenna, ETSA),另一种是直 线型渐变线(Linealy Tapered Slot Antenna, LTSA),这两种 天线共同构成TSA 天线。这种天线由于加工比较简单且便 宜,同时能够实现超宽带辐射,在从商业通信、遥感、多波 束卫星通信(multiple beam satellite communications)到射 电天文^[3]等很多研究和技术领域得以广泛应用。

对于TSA天线来说,通常采用的微带线馈电,而微带线 是非对称的传输线,TSA天线的发射端——两条张开的曲线 (或直线)是对称的。为了使天线对称辐射,1988年由Gazit^[5] 提出一种新型天线——对跖天线,也就是将两条指数曲线包 围的敷铜区域各挖去一个半圆(或半椭圆)后分别置于介质板 的上下两面,称之为AVA(Antipodal Vivaldi Antenna),如 图1,是微带线馈电形式。1996年Langley等^[6]提出带状线馈 电的BAVA(Balanced Antipodal Vivaldi Antenna),如图2。

以上两种馈电方式非常简洁,实验证明产生的波束对称,说明天线上的电流是对称的。本文设计的TSA天线采



2008-04-01 收到, 2008-07-10 改回

图1 AVA 天线



图 2 BAVA 天线

用 BAVA 方式馈电,即从带状线到渐变线的转换。

TSA天线可以在介质板敷金属的一面或双面加工,在微 波频率,采用微带线或带状线来馈电,因此微带线/带状线-双槽线的分析与设计就显得很重要。TSA天线是端射式 (endfire)的,其主瓣是线极化方式,极化方向为电场平行于 介质板,为了实现双极化,需要将天线单元排列成方格状。 已被报道的应用有SAR/MTI微波成像雷达测量系统^[7]。对于 SAR/MTI微波成像雷达而言,为了提高侦查能力,需要系 统具有很强的适应性和多模式操作,文中报道的PAMIR机 载雷达系统能实现在100km高空具有30cm的分辨能力(聚束 模式下),以及对于地面移动目标的逆合成孔径(ISAR)成像, 为此系统设计了一个由256个Vivaldi阵元组成的相控天线 阵,带宽为8~12GHz。

TSA 天线的能够很容易地与 MICs(Microwave Integrated Circuits)集成。2002年,Yun等实现了一个4路 10~21GHz 的相控阵天线,组成部分是带状线馈电的TSA 天线、4 通道多路器、PET 相移器和宽带 T/R 组件^[8];2006年,Hong等实现了一个6路 10~35GHz 的相控阵天线,组成部分是带状线馈电的TSA 天线、6 通道多路器、PET 相移器和宽带 T/R 组件^[9]。

综上所述, TSA 天线是有非常良好的应用前景。

本文设计并实现了天线单元,采用常规的高频板,通过 测量得到天线的方向图,以验证设计参数和天线的宽带特 点;设计了天线阵列和相应的馈电系统,并加工测量得到天 线阵的方向图。测量结果表明,工作频段为 12-20GHz;天 线的半功率波束宽度大于 40°,方向图随频率的变化很小; 天线的最大增益随频率增大而变化,基本呈增大趋势。该 TSA 天线基本满足 UWB 系统对天线的要求。

2 TSA 天线单元设计

本文设计了一个 BAVA 方式馈电的 TSA 天线,即带状 线在两层介质板之间馈电,完全相同的两个展开槽线被刻蚀 在上下两表面上,使用材料是 Taconic 公司生产的表面敷铜 高频微波介质板,介电常数 $\varepsilon_r = 2.55$,介质损耗 $\delta = 0.0019$, 单层板材的厚度是 0.787mm。

天线的槽线是逐渐开放的,有指数形式和直线形式,目 的是消除突然结束产生的散射。天线设计中的参数很多,可 以分为带状线/槽线转换,渐变槽线,带状线接头(stripline stub)及槽线腔(slotline cavity)这几部分。

渐变线的端口部分、带状线接头以及槽线腔组成了巴伦 (Balun),目的是将电磁场能量从具有宽带的准 TEM 模电磁 场的带状线结构耦合到宽带的渐变槽线结构,实现电磁场传 输。从电路的角度看,槽线腔可以看成一个开路的传输线, 渐变线所环绕的金属导体部分可以看作一个四分之一波长 短路,两部分都把入射能量反射到槽线使之辐射能量。

指数渐变部分由开放指数 R(opening rate)和两个端点 $P_1(z_1, y_1)$, $P_2(z_2, y_2)$ 来定义:

图 3 描述了带状线馈电的印刷制 TSA 的结构及相关参数。天线的设计过程是半经验性的,为了得到一个理想的、 工作频率在 10-20GHz 之间的 TSA,需要从两个方面着手进 行设计:一是巴伦部分,也就是带状线向天线上下表面的馈 电部分,一是辐射区域。这两部分涉及很多参数,在设计的 时候需要借助仿真工具进行计算,不断逼近理想结果。



图 3 TSA 天线

图 4 就以参数 *D_{sl}*为例说明参数对天线驻波的影响,从 而确定最佳结果。



图 4 改变 D_{sl} 的仿真结果

表 1 是所设计天线的参数值(除 A, 的单位是角度外, 其 他参数的单位都是毫米)。

3 仿真结果及测量结果

我们采用 HFSS 软件来计算这部天线,图 5 是天线在此 软件中建模的外观。

测量反射系数的仪器是 Angilent E8362B,图 6 是天线的反射系数测量结果。图 7 是天线在 f = 10,13,16,18GHz的远场方向图的计算结果与测量结果(phi = 0°,90°)之比较。

	表1		
b	32.00	$R_{\scriptscriptstyle S}$	2.67
D	41.56	A_r	70
Н	21.16	W_{st}	1.00
D_{sl}	3.70	W_{sl}	0.50
L_g	45.15	P_{st1}	4.93
L_{fd}	7.50	P_{st2}	2.00
L	50.80		







图 7 天线远场方向图

图 8 是天线最大增益的测量结果。



图 8 天线最大增益

结论 4

从测量结果可以得到以下结论: (1)天线的带宽是 12G-20GHz,相对带宽大于 25%,满足 UWB 系统对天线带宽的 要求。(2)天线的波瓣非常宽,而且测量结果与仿真结果同时 表明天线方向图随着频率的变化而产生的形变很小,这就基 本满足了 UWB 系统对天线的线性要求^[10]。(3)天线的最大增 益随频率变化而变化,基本规律是增大趋势。

参考文献

- Chen Zhi Ning and Chia M Y W. Broadband Planar [1] Antennas: Design and Applications, West Sussex. John Wiley & Sons Ltd, England, 2006, Chap.5.
- Immoreev I Y and Taylor J D. Ultrawideband Radar Special [2]Features & Terminology. IEEE Aerospace and Electronic Systems Magazine, 2005, 20(5): 13-15.
- Langley J D S, Hall P S, and Newham P. Balanced antipodal [3] Vivaldi antenna for wide bandwidth phased arrays. IEE Proc. -Microw. Antennas Propag, 1996, 143(2): 97-102.
- [4]Gibson P J. The Vivaldi aerial, 9th European Microwave Conference, UK, 1979: 101-105.
- Gazit, E. Improved Design of the Vivaldi Antenna. Proc. IEE, [5]1988, 135H: 89-92.
- [6]Langley J D S, Hall P S, and Newham P. Balanced antipodal Vivaldi antenna for wide bandwidth phased arrays. IEE Proc. -Microw. Antennas Propag, 1996, 143: 97-102.
- Wilden H, Poppelreuer B, Saalmann O, Brenner A, and [7]Ender J. Design of realization of the PAMIR antenna frontend. Proceeding of EUSAR2004, Germany, 2004: 493-496.
- [8] Yun T Y, Wang C, Zepeda P, Rodenbeck C T, Coutant M R, Li M, and Chang K. A 10- to 21GHz, low-cost, multifrequency, and full-dulplex phased-array antenna system. IEEE Trans. on Antennas Propagat., 2002, 50(5): 641-650.
- [9] Hong S, Kim S G , Coutant M R, Rodenbeck C T, and Chang K. A multiband, compact, and full-dulplex beam scanning antenna transceiver system operating from 10 to 35 GHz. IEEE Trans. on Antennas Propagat., 2006, 54(2): 359-367.
- Verbiest J R and Vandenbosch G A E. Low-cost small-size [10]tapered slot antenna for lower band UWB applications. Electronics Letters, 2006, 42(12): 5-6.
- 赵 捷: 女, 1974年生, 副研究员, 研究方向为雷达天线设计及 其研究,目前关注超宽带天线的研究.
- 王岩飞: 男, 1963年生, 研究员, 博士生导师, 主要研究方向为 数字信号处理和微波成像技术.