文章编号:1001-893X(2010)05-0080-04

宽带低副瓣微带反射阵列天线*

官正涛

(中国西南电子技术研究所,成都 610036)

摘 要:为了实现便携式雷达设备的轻小型化,系统采用微带反射阵列天线替代传统的抛物反射面天 线。该天线设计的难点是如何实现雷达工作频带内的天线低副瓣特性。采用微带延迟线的移相方案, 并提出微带贴片与延迟线满足线性相移关系的匹配原则,实现了反射阵列天线的宽带低副瓣特性。实 测结果表明,在X频段3.2%的带宽内,天线副瓣电平低于-25 dB,并且天线效率不低于50%。 关键词:便携式雷达;反射阵列;微带延迟线;低副瓣

中图分类号:TN82 文献标识码:A doi:10.3969/j.issn.1001-893x.2010.05.018

A Microstrip Reflectarray Antenna with Wide Bandwidth and Low Side-lobe

GUAN Zheng-tao

(Southwest China Institute of Electronic Technology, Chengdu 610036, China)

Abstract: To realize lighter and smaller portable radar, the traditional paraboloid antenna is substituted with a microstrip reflectarray antenna. The design difficulty of the antenna is how to keep the low side-lobe property in the whole working band of the radar. A phasing scheme of the microstrip delay-line is used to realize low side-lobe of the microstrip reflectarray antenna. The match fundamental that the microstrip patch and delay-line are satisfied with the relationship of linear phase is adopted to realize wide bandwidth of the antenna. Test result shows that the side-lobe of the microstrip reflectarray is below -25 dB in the 3.2% bandwidth of the X-band, and the efficiency of the antenna is no less than 50%.

Key words: portable radar; reflect array; microstrip delay-line; low side-lobe

1 引 言

便携式雷达可用于边境、海岸、战区前沿、战场 环境侦察和监视,也可用于要地和高价值设施,如政 府要地、军事基地、部队驻地、电站、油库等敌方攻击 目标的防御和保护,具有极大的市场潜力。目前,便 携式雷达多利用易折叠微带反射阵天线替代传统的 抛物反射面天线研制而成的。微带反射阵天线的最 大优点是反射面可以分块折叠,可以3层叠放,和收 发信机组装一个便携单元,能快速装卸,具有目前国 外便携式雷达平板阵天线的便携优点,而且重量轻, 天线增益高,生产成本低。

为雷达系统配套的微带反射阵列天线在设计过 程中,除了要考虑介质损耗、单元互耦和表面波控制 等因素以提高天线效率外,还要考虑措施以降低天 线副瓣电平和增加天线副瓣电平带宽。合理选择印 制板的材料参数和厚度,就能兼顾介质损耗、单元互 耦和表面波抑制^[1-3]。

 ^{*} 收稿日期:2009-09-28;修回日期:2010-02-26
基金项目:中国电子科技集团公司第十研究所基础技术基金项目(H07003.1)
Foundation Item: The Basic Technology Foundation of the 10th Institute of CETC(No. H07003.1)

^{· 80 ·}

本文采用微带延迟线移相的方案,降低了印制 板蚀刻加工要求,保证了低副瓣的微带反射阵列天 线的加工实现。准确控制反射单元的反射相位,包 括在中心频点反射相位的准确提取,降低反射相位 在频带内的色散,降低反射单元之间的耦合和降低 表面波辐射,微带反射阵列天线就能实现宽带低副 瓣特性。实验测试结果表明,该微带反射阵列天线 在 X 频段 3.2%的带宽内副瓣电平低于 – 25 dB,并 目天线效率不低于 50%。

2 天线原理

微带反射阵列天线的示意图及其坐标系统如图 1 所示。在双面板的第 1 层蚀刻有大量微带贴片天 线单元。每个微带贴片都用(*m*,*n*)赋予一个序号, 其中 *m* 代表行序号,*n* 代表列序号。微带贴片天线 单元的示意图如图 1(d)。在图 1 中,*A*、*B*分别为反 射阵天线的方位和俯仰口径尺寸;*C*为天线面下边 缘;*F*为馈源相位中心至反射阵面的距离,一般也称 为反射阵天线焦距;*S_x*、*S_y*分别为微带贴片单元在*x* 和*y*方向的尺寸;*L*、*W*为贴片在*x* 和*y*方向的尺寸。

当从馈源辐射出来的电磁波照射到第(m,n)个 微带贴片上时,由于它没有负载,故将接收到的电磁 波二次辐射回自由空间。我们把这一过程中在贴片 处的附加相位记为 $\varphi_{m,n}$,在反射阵中心的附加相位 记为 φ_{00} ,并把从馈源相位中心到第(m,n)个贴片 中心的距离记为 r_{mn} ,到反射阵中心的距离记为 r_{00} , 那么当满足:

 $(kr_{mn} + \varphi_{mn}) - (kr_{00} + \varphi_{00}) = 2i\pi$ (1) 式中,*i* 为整数,*k* 为自由空间波数。则所有贴片的 二次辐射波在 *z* = 0 平面同相,因而所有二次辐射波 所形成的阵列天线主波束方向在 *z* 方向,这就是反 射阵天线的基本工作原理。

3 天线设计

在仿真条件受限制的条件下,采用几何光学法 分析与阵中单元局部仿真相结合的方法,设计微带 反射阵列天线。反射面阵元的设计是微带反射阵列 天线设计的重点和难点,阵元设计目标是微带贴片 单元反射相位参数的准确提取。因此,从设计角度 看,合理选择反射阵列天线的基本参数后,阵元设计 满足要求,则天线技术状态就能满足指标要求。





3.1 天线基本参数

天线焦径比为 0.6,天线口径分布采用近似台 劳分布,方位边缘照射电平约为 – 16 dB,俯仰边缘 照射电平约为 – 8.5 dB。

3.2 阵元设计





反射阵元关于阵面中点对称分布,设阵面中点 为直角坐标系(ξ, ζ)原点,其第一象限阵元分布如 图 2 所示。图中一个方格代表一个阵元,每个阵元 的尺寸为 $0.6\lambda \times 0.6\lambda$ 。采用几何光学法,可计算出 每个单元的延迟相位 q_{mn} :

 $\varphi_{mn} = 2i\pi + (kr_{00} + \varphi_{00}) - (kr_{mn} + \varphi_{mn})$ (2) 式中, k 为波数; r 为馈源相位中心到阵元采样点的 距离; φ 为馈源引起的相位差,可忽略不计;下标 mn 指第 m 行、第 n 列的阵元。阵元延迟相位与延 迟线长度的关系如下^[1]:

$$\varphi_{mn} = \frac{4\pi \sqrt{\varepsilon_e} \left(L_{mn} + \Delta L \right)}{\lambda_0} \tag{3}$$

式中, L_{mn} 为阵元延迟线长度; ϵ_e 为传输线等效介电 常数, λ_0 为中心频率对应的波长; ΔL 为端头效应引 起的附加相位的等效长度, 实际设计中不用考虑。





对辐射贴片、微带延迟线的理论设计没有考虑阵 列中表面波和互耦的影响,延迟线相位的设计也是建 立在单个微带贴片与延迟线匹配的基础上,这与实际 情况有所差别。因此,必须采用仿真软件分析,仿真 的"元胞"模型如图 3 所示。理论设计结果可作为仿 真优化的初始值,还能定性地指导优化过程。

图 4 中实线为理论计算结果,点划线为"元胞" 模型的计算结果。除接头处延长1.6 mm范围内的 延迟线与延迟相位不满足线性变化外(这是由于接 头处的不连续性,引起的高次模所致),其余都近似 满足式(3)的线性关系,仿真结果与理论结果误差在 ±2°范围内。因此,在实际设计中,将延迟线1.6 mm 处设为参考相位。



图 4 微带延迟线与延迟相位的关系 Fig.4 Relationship between the microstrip delay-line and the delaying phase

为了便于后续的 ANSYS 参数化语言(APDL)自动制图,将仿真结果在 MATLAB 中拟合,则延迟线长度对延迟相位的拟合公式如下:

$$\begin{split} L &= -2.9232 \times 10^{-14} \phi^6 - 3.8129 \times 10^{-11} \phi^5 - \\ &1.923 \times 10^{-8} \phi^4 - 4.6818 \times 10^{-6} \phi^3 - \\ &5.5962 \times 10^{-4} \phi^2 - 5.8039 \times 10^{-2} \phi + 0.17713 \end{split}$$

将式(1)代入式(3)可得每个单元的延迟线长度,从而完成设计。

采用几何光学法分析反射阵列天线方向图特性。 首先,在FEKO中分析角锥喇叭馈源,以其相位中心 为坐标原点,在反射阵阵元中心位置提取阵元幅度和 相位信息;其次,将幅度和相位信息导入 MATLAB 平 台作为二维点源阵(每个点源为反射阵阵元中心)的 幅度和初始相位;再次,根据波束扫描指向确定各阵 元补偿相位量;最后,计算各点源在各方向上电场矢 量叠加的模,即为反射阵列天线的方向图。天线在中 心频点的方位方向图和俯仰方向图如图 5 所示,其中 方位面波束宽度为 2.75°,副瓣电平为 – 34 dB;俯仰面 波束宽度为4.7°,副瓣电平为 – 21.4 dB。



图 5 几何光学法分析的天线方向图 Fig.5 Pattern of the antenna using GO method

4 实验结果及分析



为了验证微带反射阵列天线的设计,对天线实物进行测试。测试结果表明,天线中心频点方位面 波束宽度为 2.79°,副瓣电平为 – 32 dB;俯仰面波束

宽度为 4.79°, 副瓣电平为 - 21.1 dB, 如图 6 所示, 在工作频段内, 天线增益不低于为32.9 dBi。天线 实测结果与理论计算结果一致, 波束宽度的增加和 副瓣电平的抬高是由于加工误差引起的。这说明几 何光学法与阵元相位提取技术相结合的分析方法切 实有效, 设计精确。

由图 6 可见,在天线的 3.2% 的工作频带内,天 线的效率优于 50%,并且方位面副瓣电平均低于 - 25 dB,满足便携式雷达天线的技术要求。

5 结 论

本文提出的微带延迟线移相的方案适用于低副 瓣微带反射阵列天线设计,提出的微带贴片和微带 延迟线的匹配原则能进一步拓宽微带反射阵列天线 的低副瓣带宽。阵元的相位提取技术能有效提高设 计精度,适用于所有阵列天线的设计,不受阵元形式 的限制,具有通用性。

该微带反射阵列天线成功应用于便携式雷达系统,不仅电性能完全替代传统的抛物反射面天线,并 且天线可以折叠,体积减小了三分之二,重量也减少 了 60%。

参考文献:

- [1] RONALD D, JAVOR, WU Xiao-dong, et al. Design and performance of a microstrip reflectarray antenna [J]. IEEE Transactions on Antenna and Propagation, 1995, 43(9):932 - 939.
- [2] HUANG J, POGORELSKI R J. A ka-band microstrip reflectarray with elements having variable rotation angles[J]. IEEE Transactions on Antenna and Propagation, 1998, 46(5): 650 - 656.
- [3] POZAR D M, TARGORIGSKI S S, SYRIGOS D S. Design of millimeter wave microstrip reflectarrays [J]. IEEE Transactions on Antenna and Propagation, 1997, 45(2): 287 – 296.

作者简介:

官正涛(1978-),男,四川人,2004 年毕业于西南交通大 学电磁场与微波技术专业,一直从事天线设计与测量工作, 主要研究领域包括多波束天线、波导裂缝阵天线、微带阵天 线、微带反射阵天线等,曾获部级成果一等奖一项。

GUAN Zheng-tao (male) was born in Sichuan Province, in 1978. He graduated from Southwest Jiaotong University in 2004. His research interests include multibeam antenna, waveguide slotted antenna, microstrip array antenna, microstrip reflectarray antenna, etc.

Email: zhtguan@163.com