

电子科技大学

UNIVERSITY OF ELECTRONIC SCIENCE AND TECHNOLOGY OF CHINA

硕士学位论文

MASTER THESIS



论文题目 数字相控阵单脉冲测向方法研究

学科专业 信号与信息处理

学 号 201821011229

作者姓名 邓宇昊

指导老师 谢菊兰 副教授

分类号 _____ 密级 _____

UDC 注 1 _____

学 位 论 文

数字相控阵单脉冲测向方法研究

(题名和副题名)

邓宇昊

(作者姓名)

指导老师

谢菊兰 副教授

电子科技大学 成都

(姓名、职称、单位名称)

申请学位级别 硕士 学科专业 信号与信息处理

提交论文日期 _____ 论文答辩日期 _____

学位授予单位和日期 电子科技大学 年 月

答辩委员会主席 _____

评阅人 _____

注 1: 注明《国际十进分类法 UDC》的类号。

The Research on Monopulse estimation for Digital Phased Array

**A Master Thesis Submitted to
University of Electronic Science and Technology of China**

Discipline: Signal and Information Processing

Author: Yuhao Deng

Supervisor: Dr. Julian Xie

School: School of Communication and Information
Engineering

独创性声明

本人声明所呈交的学位论文是本人在导师指导下进行的研究工作及取得的研究成果。据我所知，除了文中特别加以标注和致谢的地方外，论文中不包含其他人已经发表或撰写过的研究成果，也不包含为获得电子科技大学或其它教育机构的学位或证书而使用过的材料。与我一同工作的同志对本研究所做的任何贡献均已在论文中作了明确的说明并表示谢意。

作者签名：_____ 日期： 年 月 日

论文使用授权

本学位论文作者完全了解电子科技大学有关保留、使用学位论文的规定，有权保留并向国家有关部门或机构送交论文的复印件和磁盘，允许论文被查阅和借阅。本人授权电子科技大学可以将学位论文的全部或部分内容编入有关数据库进行检索，可以采用影印、缩印或扫描等复制手段保存、汇编学位论文。

（保密的学位论文在解密后应遵守此规定）

作者签名：_____ 导师签名：_____

日期： 年 月 日

摘 要

单脉冲测向技术经过近几十年的发展，已经取得了长足的进步。相比于其他测向方法，单脉冲测向方法有着计算复杂度较低、结构简单和便于工程实现等优点。因此，本文将对相控阵系统中的单脉冲测向方法展开深入细致的研究，主要内容具体如下：

本文首先针对数字相控阵进行建模，包含常见的规则相控阵以及共形阵列。我们给出了不同阵列的信号模型，并介绍与之相关的波束形成技术，以及三种传统单脉冲测向方法，并且分析传统单脉冲测向方法的优缺点及其适用范围。

接下来，本文针对相控阵系统中的强旁瓣干扰场景展开研究，介绍了三种抑制旁瓣干扰的方法，分别从静态和差波束权优化的角度，和广义旁瓣对消的角度来解决强旁瓣干扰。我们研究了线性规划方法、差分进化算法和广义旁瓣对消方法，并且研究了一种基于 SVD 和准矩阵的阻塞矩阵设计方法，将其用于旁瓣对消器，抑制和差波束中的旁瓣干扰。

然后，我们进一步研究了主旁瓣干扰存在时的单脉冲测向方法。探讨了四种主旁瓣干扰的抑制方法，包括最大似然方法、MVAM 方法，线性约束方法和 SVD-线性约束方法。对于线性约束方法，由于其约束点较少，因此当测角范围较宽时，远离约束点处的测角精度就会下降。所以，本文针对该方法进行改进，提出了 SVD-线性约束方法，利用 SVD 近似原约束矩阵，在提高测角精度的同时，尽可能减少阵列自由度的消耗。

最后，本文将单脉冲测向拓展到极化域，研究了极化相控阵的单脉冲测向方法。首先探究了极化相控阵的信号模型。然后针对第一类正交极子相控阵，研究了一种双通道信息融合的单脉冲测向方法。而针对第二类任意极子极化相控阵，本文提出了一种空域-极化域联合估计方法，该方法从干扰叠加噪声的统计特性入手，构造似然函数，并将极化分量与空域导向向量分离，借助对数似然函数和牛顿公式，先估计出信号的入射角度，再估计其极化参数。

关键词：相控阵，单脉冲，测向，极化敏感阵列

ABSTRACT

Monopulse technic has developed for decades and makes a great progress. It has lower algorithm complexity and convenient scheme compared with other methods. Therefore, we focus on monopulse methods with phased array system. This thesis is organized as follows:

In the first section, mathematical model of digital phased array system is discussed, which includes common regular and conformal arrays. We proposed different models of these arrays and introduced beamforming technics. Also, three conventional monopulse methods and their performance are discussed in this section.

In the second section, three monopulse methods suppressing sidelobe jammings are investigated. Pattern synthesis is discussed including linear programming and difference evolution algorithm. Then we discussed generalized sidelobe canceller (GSC) and investigated a method to design blocking matrix which is based on singular value decomposition (SVD). Using this blocking matrix and GSC, we could suppress sidelobe jamming and estimate direction simultaneously.

In the third section, monopulse estimation in mainlobe and sidelobe jammings is discussed. Four methods are illustrated in this section including maximum likelihood, MVAM, linear constraints and SVD linear constraints. About linear constraint method, the performance is inefficient when the pattern mainlobe is broad. Thus, we proposed a SVD linear constraint method which corrected this method by SVD to approximate original constraint matrix. As a consequence, the precision is improved using less freedom-of-degree as much as possible.

In the last section, we expanded monopulse estimation into polarization and investigated monopulse procedure with polarized array. In the first part, we discussed mathematical model of polarized array. A multi-channel fusion method is proposed based on the first polarized model. About the second polarized model, a space-polarization estimation method is probed by this section. A likelihood function is formed from statistical perspective. Furthermore, direction and polarized arguments are estimated by Newton's method.

Keywords: phased array, monopulse, direction finding, polarized array

目 录

第一章 绪 论	1
1.1 研究工作的背景与意义	1
1.2 单脉冲方法的国内外研究历史与现状	2
1.3 本文的主要贡献与创新	4
1.4 本论文的结构安排	4
第二章 相控阵单脉冲测向基本理论	6
2.1 相控阵接收信号模型	6
2.1.1 均匀线阵	6
2.1.2 均匀面阵	7
2.1.3 均匀圆阵	9
2.1.4 共形阵	10
2.2 波束形成技术	10
2.2.1 波束形成基本原理	11
2.2.2 MVDR 波束形成方法	12
2.3 传统单脉冲方法	14
2.3.1 半阵测向	14
2.3.2 加权测向	17
2.3.3 和差比幅	22
2.4 本章小结	24
第三章 旁瓣干扰存在时的单脉冲测向方法	25
3.1 线性规划方法设计波束	25
3.1.1 基本原理	25
3.1.2 仿真结果	28
3.2 差分进化算法设计低旁瓣差波束	30
3.2.1 基本原理	30
3.2.2 仿真结果	32
3.3 广义旁瓣对消方法	35
3.3.1 广义旁瓣对消的基本原理	35
3.3.2 一种基于准矩阵和 SVD 的阻塞矩阵设计方法	38
3.3.3 仿真结果	42

3.4 本章小结	44
第四章 主旁瓣干扰存在时的单脉冲测向方法	46
4.1 最大似然方法	46
4.2 MVAM 方法	50
4.3 线性约束方法	54
4.4 SVD-线性约束方法	58
4.5 各方法的仿真结果对比	60
4.6 本章小结	65
第五章 极化相控阵的单脉冲测向方法	67
5.1 极化相控阵接收信号模型	67
5.1.1 任意极子摆放方式的阵列接收信号模型	68
5.1.2 正交极子的阵列接收信号模型	71
5.2 双正交极子的极化相控阵单脉冲测向	72
5.2.1 双通道数据融合方法	73
5.2.2 仿真结果	75
5.3 极子摆放方式不同时的极化相控阵单脉冲测向	76
5.3.1 基本原理	76
5.3.2 仿真结果	80
5.4 本章小结	84
第六章 全文总结与展望	85
6.1 全文总结	85
6.2 后续工作展望	86
致 谢	87
参考文献	88
攻读硕士学位期间取得的成果	92

第一章 绪论

1.1 研究工作的背景与意义

近年来, 数字相控阵系统的应用范围越来越广泛, 开始从军用领域中脱颖而出, 逐渐深入到民用领域中。主要包括车载毫米波雷达, 新一代智能天线以及通信技术。而这些应用场景都涉及到利用数字相控阵测向的问题。针对相控阵测向问题, 最直接的方法是利用阵列的空间功率谱, 查找整个空域中功率最大的方向, 将其作为期望信号入射方向的估计值^[1]。这种较为原始的方法实现起来简单, 但容易受到各类因素的影响, 且测角误差较大。第二类方法是以 MUSIC 方法为代表的空间谱方法^[2], 这类方法利用信号子空间与噪声子空间的正交性, 构建阵列的空间谱, 搜索谱峰得到期望信号方向。该方法从信号子空间和噪声子空间的角度入手, 突破了阵列的瑞利极限, 遂称之为超分辨率算法。除此以外, 空间谱方法的代表算法还有 root-MUSIC 和 ESPRIT 方法等^[3,4]。虽然空间谱方法具有较高的分辨率, 但这类方法通常涉及特征分解, 计算量较大, 并且大部分空间谱方法都必须预知入射信源的个数, 因此必须与一些估计信源个数的方法相结合^[5], 才能进行后续的测向过程。第三类方法就是本文研究的单脉冲测向方法, 相比空间谱方法, 单脉冲方法具有结构简单, 计算复杂度低和工程容易实现等优点。因此在如相控阵雷达系统这样对实时性要求较高的应用场景中, 单脉冲测向方法更加受到青睐。

在雷达系统中, 电磁环境往往纷繁复杂, 容易出现各种各样的干扰, 这些干扰对单脉冲测向方法提出了挑战, 若无法应对主旁瓣干扰, 那么将难以给出正确的角度估计结果。因此, 单脉冲测向中的干扰抑制也就变成了一个不得不研究的问题。

除此之外, 由于近年来硬件计算能力的大幅度提升, 人们已经不满足于纯空域的阵列信号处理方法了, 因此极化敏感阵列成为了相控阵领域新的研究热点。将阵列信号处理从空域拓展到极化域有诸多好处, 首先是模型更加精确, 传统的纯空域相控阵模型中, 往往假设组成阵列的阵元天线均为全向天线, 且他们的特性一致。尽管有些模型中把天线的单位方向图和阵元间的幅相误差也纳入了考虑, 但是仍旧没有涉及到信号本身的电磁振荡特性。而极化阵列模型在考虑天线方向性的同时还将入射信号的电磁极化特性归入模型中, 相比于纯空域的阵列更具普适性。其次是极化域的拓展带来了更多的信息, 可以将原本在其他域——如空域或是时频域上难以区分的信号, 在极化域上加以区别。另外, 也有部分研究专注于极化域滤波, 设计极化滤波器, 并将其用于抑制主旁瓣干扰, 由此改善单脉冲

测向的适应性。

因此，有必要对相控阵的单脉冲测向方法展开研究，本文首先从相控阵的模型和波束形成技术入手，介绍了传统单脉冲测向方法。然后研究单脉冲测向中应对旁瓣干扰的方法，接着将主瓣干扰纳入模型，讨论主旁瓣干扰的抑制方法。最后将重心方在极化相控阵上，讨论两种极化相控阵模型，并针对这两种模型给出了相应的单脉冲测向算法。

1.2 单脉冲方法的国内外研究历史与现状

阵列信号处理的研究始于上世纪 60 年代，相比于传统雷达，大规模天线阵列的引入极大的提高了数据信息量和角度分辨率。对于相控阵测向问题，单脉冲方法是应用范围最广的。单脉冲测向技术能在一个脉冲回波内就估计出期望信号的入射角度，相比于空间谱方法，它的计算复杂度更低，实时性更高。因此在众多要求实时性的系统中——如雷达系统，得到了广泛的应用。

传统单脉冲测向方法主要有三种^[6]。第一种是半阵法^[7]，该方法只能用于均匀线阵和均匀面阵，这种方法巧妙的利用的阵列结构的对称性，以及阵列导向向量的范德蒙德特性，将阵列划分为几个子阵列，构造出阵列的和波束与差波束权向量，然后利用单脉冲比，即差和波束比估计出期望信号的入射角度。在单脉冲系统中，有一个预定的波束指向 φ_0 ，期望信号的入射方向 φ_s 往往位于波束指向的 3dB 主瓣宽度内，因此该方法利用该特性对原表达式做近似，并在波束指向处做泰勒展开，得到单脉冲比的近似显式表达式，它与信号偏离波束指向的角度 $\Delta\varphi = \varphi_0 - \varphi_s$ 呈线性关系。由于显式表达式的存在，使该方法在工程应用中毋须事先拟合单脉冲比曲线，即可直接使用理论表达式完成测向。半阵法虽然结构简单，计算量小，但它利用了阵列导向向量的范德蒙德特性，无法用于均匀圆阵和共形阵测向，并且，它的权向量没有限制波束的旁瓣抑制比，因此在强旁瓣干扰存在的情况下，半阵法会失效。为提高波束的旁瓣抑制比，形成低旁瓣的和差波束，可以对阵列在波束指向处的导向向量进行加窗，得到低旁瓣的和差波束权向量。T. Taylor 于 1960 年提出了针对圆形和线性天线孔径的低旁瓣和波束设计方法^[8,9]。E. T. Bayliss 于 1968 年提出了针对圆形和线性天线孔径的低旁瓣差波束设计方法^[10]。接着 P. Darwood 将 Bayliss 的差波束设计方法从连续的天线孔径拓展到多天线相控阵上^[11]。类似的，Taylor 的和波束设计方法也从连续孔径拓展到了数字相控上^[12]。这类方法是静态和差波束权的设计方法，只需事先制定技术指标，如旁瓣抑制比，需要抑制的旁瓣个数等，然后设计出一套满足指标的和差波束权，再将其用于和差波束形成，进一步用单脉冲比估计出期望信号的入射角度。这类方法的好处是

权向量一经设计即可用于单脉冲系统，毋须额外计算，仅仅利用单脉冲比便可得出方向，并且其旁瓣抑制比也保证了能在一定强度的旁瓣干扰下正常工作。但与半阵法不同，这类方法往往没有单脉冲比的显式表达式，因此必须要事先进行单脉冲比曲线拟合，方可用于测向。而第三种传统单脉冲测向方法——比幅法则可以用于共形阵^[13]。这类方法构造对每个角度通道构造两个波束，对他们的幅度分别做和与差，然后利用单脉冲比——即差和比估计信号的入射方向。这类方法抛弃了波束的相位信息，转而从幅度上入手，使其脱离了阵列结构的限制。但若要在强旁瓣干扰的场景下工作，该方法仍然需要与低旁瓣的波束权结合，或与其他自适应波束形成技术搭配使用，并且该方法无法应对主瓣干扰。

为了能使单脉冲系统在旁瓣干扰的场景下正常工作，国内外的学者开始尝试从不同角度解决该问题。首先是天线综合方法的研究，这类方法与 Taylor 和 Bayliss 的理念类似，尝试以某种方法和原则设计出一套低旁瓣的权向量，用于设计低旁瓣的和差波束权。比如设计优化目标函数与约束条件的数学优化方法^[14-16]，以及利用遗传类算法进行和差波束设计^[17-19]。其次是广义旁瓣对消器^[20-23]，这类方法利用一个辅助阵列（一般情况下维度小于主阵列），使期望信号在该辅助阵列被阻塞，而旁瓣干扰可以无失真通过，进而在输出端叠加主阵列与辅助阵列的输出，使得旁瓣干扰叠加相消，而由于辅助阵列中期望信号被阻塞，因此主阵列中的期望信号不会被抵消。这类方法中非常重要的一个问题就是阻塞阵列的设计，文献 [24] 提出了一种基于准矩阵和 SVD 的阻塞矩阵设计方法，文献 [25] 提出了一种稀疏阻塞矩阵，文献 [26] 给出了一种生成阻塞矩阵的快速算法。上述这些方法均可以在一定程度上抑制旁瓣干扰。

而对于主瓣干扰，文献 [27-29] 提出了一种正交置零方法，该方法利用均匀面阵中，方位角通道与俯仰角通道相移因子的可分离性，使两通道互相消除主瓣干扰。当这种方法与上述的旁瓣干扰抑制方法相互搭配时，可以同时抑制主旁瓣干扰，完成自适应单脉冲测向。此外，还有一些研究不从传统和差波束形成的角度，转而利用接收数据的统计特性，导出自适应单脉冲估计器，在抑制主旁瓣干扰的同时估计出期望信号入射方向。文献 [30] 利用接收数据的概率密度函数，构建对数似然函数并求解，导出自适应单脉冲估计式。U. Nickel 对最大似然方法进行改进，在文献 [31] 中给出了一种针对均匀面阵的最大似然估计器，并在文献 [32] 中将该方法拓展到子阵级，之后在文献 [33] 中分析了校正自适应单脉冲估计器的性能，然后再文献 [34] 中给出了广义自适应单脉冲估计器的一般表达式，最后在文献 [35] 中，针对不同统计特性的信源类型，分析了广义单脉冲估计器的统计性能。其次，A.S. Paine 在文献 [36] 利用接收信号还原出理想单脉冲比，基于最小方差原

则导出自适应估计器并在文献 [37] 中将其拓展到空时自适应处理上。还有一些研究借助 LCMV 波束形成器的思想 [38], 提出了一种线性约束方法 [39,40], 这类方法约束单脉冲比, 以最小均方误差为原则, 结合 MVDR 波束形成器 [41], 利用拉格朗日乘子法解得自适应差波束权, 然后与 MVDR 和波束权一同用于单脉冲测向。

近年来, 随着硬件计算能力得大幅度提升, 以及传统纯空域处理得局限性, 越来越多的研究从传统相控阵转向了极化相控阵测向。文献 [42] 给出了极化相控阵的数学模型, 文献 [43–45] 给出了一些极化域滤波器的设计方法, 并借助比幅测向法完成了极化阵列的单脉冲测向。文献 [46] 将空间谱中的 ESPRIT 方法扩展到极化相控阵模型下, 但专门阵对双正交极化阵列。文献 [47,48] 探讨了任意极子的极化阵列测向问题, 将 Root-MUSIC 方法用于该模型下的测向。文献 [49] 利用稀疏表示方法, 阵对 COLD 阵列进行空域-极化域联合测向。文献 [50] 研究了圆锥双极化共形阵模型下的单脉冲测向。除此之外, 文献 [51] 还研究了部分极化电磁波模型下, 交叉极子相控阵的测向问题。

从上述内容中我们可以看出, 经过几十年的发展, 传统相控阵模型下的空域单脉冲测向已经日益趋近成熟, 随着硬件计算能力的提升, 国内外的研究热点开始转向极化相控阵模型, 而目前大部分的极化测向方法都是空间谱方法, 仅有的一些单脉冲方法也都针对正交极子相控阵模型。因此, 有必要对极化相控阵模型下的单脉冲方法展开研究。

1.3 本文的主要贡献与创新

本论文以数字相控阵系统中的单脉冲测向方法为重点研究内容, 主要创新点与贡献如下:

1. 本文对基于 LCMV 结构的线性约束方法进行了改进, 提出了一种 SVD-线性约束方法, 提高了测向精度, 并尽可能的较少阵列自由度的消耗。
2. 本文对任意极子极化相控阵模型下的单脉冲测向问题展开研究, 提出了一种空域-极化域联合测向方法, 可以在未知极化参数的条件下, 估计出信号的入射角度, 并进一步给出极化参数的估计量。

1.4 本论文的结构安排

本文的章节结构安排如下:

第一章为绪论, 介绍研究背景与意义, 并分析该课题的国内外研究现状, 确定本文的研究方向。

第二章为相控阵单脉冲测向的基本理论, 主要介绍常用的相控阵数学模型,

并介绍波束形成方法，在此基础上给出三种传统单脉冲测向方法，分析其优劣和适用场景。

第三章是旁瓣干扰存在时的单脉冲测向方法，针对强旁瓣干扰的场景，我们介绍了三种方法，分别是线性规划波束设计方法，差分进化方向图综合方法和广义旁瓣对消方法。针对广义旁瓣对消器，我们研究了一种基于 SVD 的矩阵设计方法，将其用于辅助阵列，并完成旁瓣对消。

第四章是主旁瓣干扰存在时的单脉冲测向方法，为应对主瓣干扰，我们研究了三类方法，分别是最大似然方法，MVAM 方法和线性约束方法。本文对线性约束方法进行了改进，提高了原方法的测角精度，尽可能减少阵列自由度的消耗。

第五章是极化相控阵的单脉冲测向方法，本章中给出了极化相控阵的数学模型，针对正交极子极化阵列模型，研究了一种双通道信息融合的单脉冲测向方法。而对于任意极子极化阵列模型，本文提出了一种空域-极化域联合测向方法，即使在期望的极化参数未知时，该方法也能估计出期望信号的入射方向和极化参数，并且能够抑制主旁瓣干扰。

第六章为全文总结与展望，总结本文的研究成果，并就本文的研究成果提出方向性建设意见。

第二章 相控阵单脉冲测向基本理论

本章将介绍相控阵单脉冲测向的基本原理，首先在第一节中给出几种相控阵的接收信号模型，然后在第二节中介绍波束形成技术，最后在第三节中分析三种常用的传统单脉冲测向方法。在本章中，所有入射信号都假设为远场窄带信号，构成阵列的所有天线均为完全一致且理想的全向天线，没有幅相误差，不考虑阵元间互耦。

2.1 相控阵接收信号模型

依据相控阵阵元天线的排布方式，我们可以将相控阵划分为规则阵和共形阵。前者主要有均匀线阵、均匀面阵和均匀圆阵，而后者代指天线排布没有特定几何规律的“一般”阵列。对于远场窄带信号，其一般表达式为 $s(t) = A(t) \exp[-j(2\pi ft + \phi(t))]$ ，其中 $A(t)$ 为入射信号的振幅， $\phi(t)$ 为初相位。对于入射信号波程差引起的短时延 τ ，远场窄带信号有式(2-1)成立。

$$\begin{aligned} A(t - \tau) &\approx A(t) \\ \phi(t - \tau) &\approx \phi(t) \end{aligned} \quad (2-1)$$

因此我们可以忽略时延 τ 对信号振幅和初相位的影响。若假设阵列由 M 个阵元组成，则可以得到第 m 个阵元相对于阵列参考点的输出 $s(t) \exp(j2\pi f\tau_m)$ 。我们进一步将 M 个阵元的输出信号重写为向量形式 \mathbf{y} ，并且假设每个阵元的噪声都是独立同分布的零均值高斯白噪声，即 $\mathbf{n} \sim \mathcal{N}(0, \sigma_n^2 \mathbf{I})$ 。利用上述假设，相控阵接收信号模型可以被表述为式(2-2)。

$$\mathbf{y} = s(t)\mathbf{a} + \mathbf{n} \quad (2-2)$$

式(2-2)中，向量 $\mathbf{a} \in \mathbb{C}^{M \times 1}$ 称为导向向量，是一个与信号入射方向以及阵元排布方式有关的向量，其中 \mathbb{C} 表示复数域。在接下来的小节中，我们将讨论不同阵列的导向向量。

2.1.1 均匀线阵

均匀线阵是指阵列的所有阵元等间距分布在一条线（如 x 轴）上的阵列。在本节中我们设相邻两阵元的间距为 d 。若考虑一远场窄带信号 $s(t)$ ，以俯仰角 φ 入射到由 M 个阵元组成的均匀线阵上，如图2-1所示。

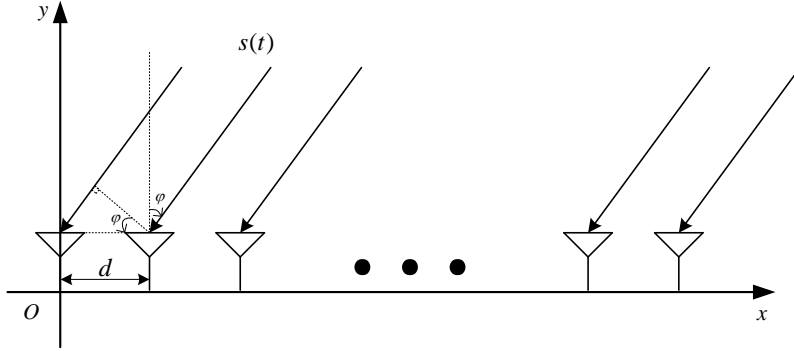


图 2-1 均匀线阵接收信号模型

对于均匀线阵，俯仰角 φ 的定义域通常为 $\varphi \in (-90^\circ, 90^\circ)$ 。设阵列参考点为 O ，即左起第一个阵元。由几何关系我们可以得知，第 m 个阵元相对于参考点的波程差为 $(m-1)d \sin \varphi$ ，因此我们可以得到第 m 个阵元相对于参考点的时延 τ_m 。

$$\tau_m = \frac{(m-1)d \sin \varphi}{c} \quad (2-3)$$

利用式(2-3)，均匀线阵的导向向量可以由式(2-4)表出。

$$\mathbf{a}(\varphi) = \left[1, \exp\left(j \frac{2\pi d \sin \varphi}{\lambda}\right), \dots, \exp\left(j \frac{2\pi(M-1)d \sin \varphi}{\lambda}\right) \right]^T \quad (2-4)$$

在均匀线阵中，要求相邻两阵元间距 $d \leq \lambda/2$ ，否则会造成相位混叠，进而影响单脉冲测向。

2.1.2 均匀面阵

均匀面阵是指所有阵元分布在一个矩形平面如 xOy 平面上，所有阵元共面。其 x 轴方向上的任意两相邻阵元间距均为 d_x ， y 轴方向上的任意两相邻阵元间距均为 d_y ，如图2-2所示。

图2-2中，期望信号 $s(t)$ 以方位角 θ 和俯仰角 φ 入射到该均匀面阵上。一般情况下，方位角 θ 的定义域取 $\theta \in [-180^\circ, 180^\circ)$ ，俯仰角的定义域取 $\varphi \in [0^\circ, 90^\circ)$ 。若假设该均匀面阵共有 $M \times N$ 个阵元，其中 x 轴方向上 M 行， y 轴方向上 N 列。依照几何关系依旧可以得到第 (m, n) 个阵元相对于参考点的波程差，进一步得到时延 $\tau_{m,n}$ 。

$$\tau_{m,n} = \frac{(m-1)d_x \sin \varphi \cos \theta + (n-1)d_y \sin \varphi \sin \theta}{c} \quad (2-5)$$

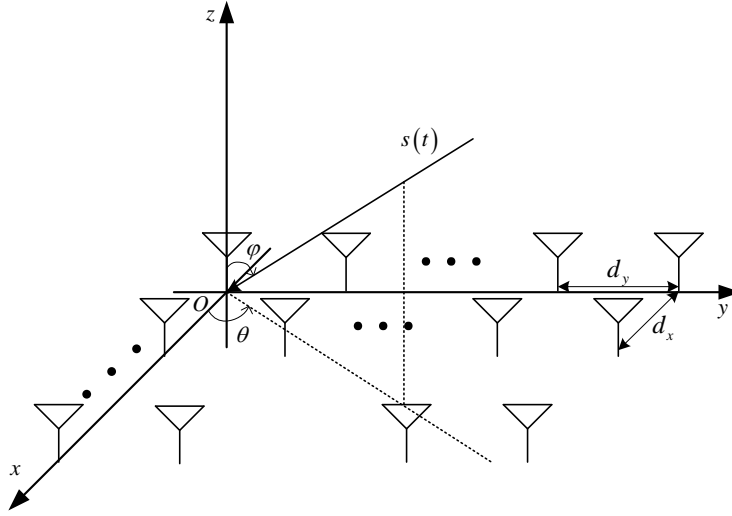


图 2-2 均匀面阵接收信号模型

因此可以构造一个 $M \times N$ 的矩阵 \mathbf{S} ，它的第 m 行，第 n 列元素是第 (m, n) 个阵元相对于参考点的相位差，即(2-6)式。

$$[\mathbf{S}]_{m,n} = \exp \left(j \frac{2\pi}{\lambda} [(m-1)d_x \sin \varphi \cos \theta + (n-1)d_y \sin \varphi \sin \theta] \right) \quad (2-6)$$

式(2-6)中， $[\cdot]_{m,n}$ 表示矩阵的第 m 行，第 n 列元素。我们利用上一节中均匀线阵的导向向量形式(2-4)，可以将矩阵 \mathbf{S} 重写为(2-7)式。

$$\mathbf{S}(\theta, \varphi) = \mathbf{a}_x \mathbf{a}_y^T \quad (2-7)$$

式(2-7)中，向量 $\mathbf{a}_x \in \mathbb{C}^{M \times 1}$ 和 $\mathbf{a}_y \in \mathbb{C}^{N \times 1}$ 分别为 x 轴方向和 y 轴方向上均匀线阵形式的导向向量，其定义由式(2-8)表出。

$$[\mathbf{a}_x]_m = \exp \left(j \frac{2\pi(m-1)d_x \sin \varphi \cos \theta}{\lambda} \right) \quad (2-8a)$$

$$[\mathbf{a}_y]_n = \exp \left(j \frac{2\pi(n-1)d_y \sin \varphi \sin \theta}{\lambda} \right) \quad (2-8b)$$

上式中， $[\cdot]_m$ 表示向量的第 m 个元素。

最后，我们将矩阵 \mathbf{S} 按列优先重排得到均匀面阵的导向向量 $\mathbf{a} \in \mathbb{C}^{MN \times 1}$ 。

$$\mathbf{a}(\theta, \varphi) = \text{vec}(\mathbf{a}_x \mathbf{a}_y^T) \quad (2-9)$$

上式中， $\text{vec}(\cdot)$ 表示按列优先重排向量。

2.1.3 均匀圆阵

均匀圆阵指阵列中的所有阵元都均匀分布在一个半径为 R 的圆上，且所有阵元共面。通常情况下，以圆心 O 作为阵列参考点，如图2-3所示。

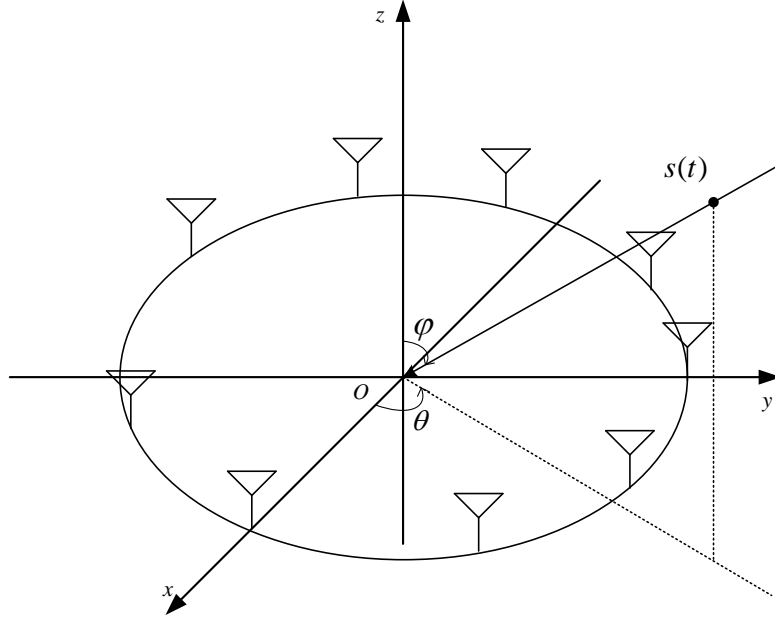


图 2-3 均匀圆阵接收信号模型

假设一期望信号以方位角 θ ，俯仰角 φ 入射到 M 个阵元组成的均匀圆阵上。由于 M 个阵元均分圆周，即任意两相邻两阵元的圆弧长相等，因此我们可以得到第 m 个阵元的坐标 \mathbf{r}_m 。

$$\mathbf{r}_m = [R \cos \phi_m, R \sin \phi_m, 0]^T \quad (2-10)$$

式(2-10)中， ϕ_m 表示第 m 个阵元与 x 轴的夹角，我们限定其定义域为 $\phi_m \in [-\pi, \pi)$ ，然后给出 ϕ_m 的表达式(2-11)。

$$\phi_m = 2\pi \frac{-(M-1)/2 + m - 1}{M} \quad (2-11)$$

利用 \mathbf{r}_m 和入射信号角度可以计算出第 m 个阵元相对于参考点 O 的波程差，进一步得到均匀圆阵导向向量 $\mathbf{a} \in \mathbb{C}^{M \times 1}$ 。该导向向量的元素由式(2-12)表出。

$$\begin{aligned} [\mathbf{a}(\theta, \varphi)]_m &= \exp \left[j \frac{2\pi R}{\lambda} (\cos \phi_m \sin \varphi \cos \theta + \sin \phi_m \sin \varphi \sin \theta) \right] \\ &= \exp \left[j \frac{2\pi R}{\lambda} \sin \varphi \cos (\theta - \phi_m) \right] \end{aligned} \quad (2-12)$$

2.1.4 共形阵

共形阵没有特定的几何规则，导向向量往往与参考点的选取有关。考虑一个远场窄带信号 $s(t)$ ，以方位角 θ 和俯仰角 φ 入射到由 M 个阵元组成的共形阵上，如图2-4所示。假设共形阵的参考点为坐标原点 O ，第 m 个阵元的位置向量为

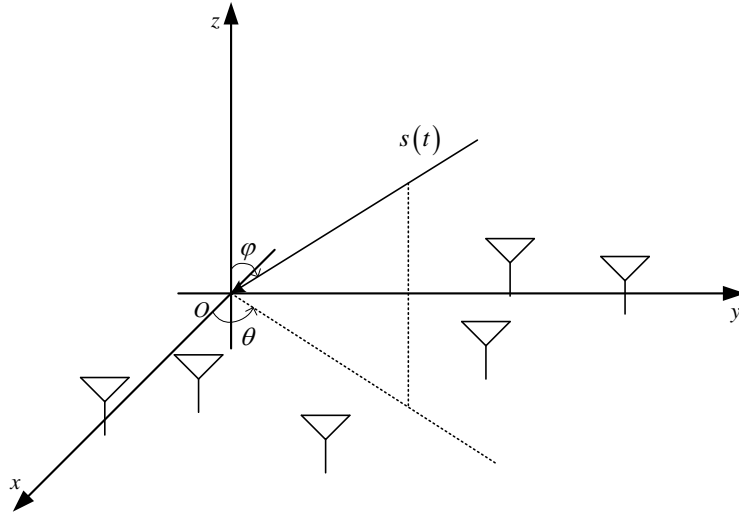


图 2-4 共形阵接收信号模型

$\mathbf{r}_m = [x_m, y_m, z_m]^T$ 。入射信号的方向向量由式(2-13)给出。

$$\boldsymbol{\varepsilon}_p = -[\sin \varphi \cos \theta, \sin \varphi \sin \theta, \cos \varphi]^T \quad (2-13)$$

因此，我们可以得到第 m 个阵元相对于参考点 O 的相位差 u_m

$$u_m = \exp \left(-j \frac{2\pi}{\lambda} \mathbf{r}_m^T \boldsymbol{\varepsilon}_p \right) \quad (2-14)$$

进一步得到共形阵的导向向量 $\mathbf{a} \in \mathbb{C}^{M \times 1}$ 。

$$\mathbf{a}(\theta, \varphi) = \left[\exp \left(-j \frac{2\pi}{\lambda} \mathbf{r}_1^T \boldsymbol{\varepsilon}_p \right), \exp \left(-j \frac{2\pi}{\lambda} \mathbf{r}_2^T \boldsymbol{\varepsilon}_p \right), \dots, \exp \left(-j \frac{2\pi}{\lambda} \mathbf{r}_M^T \boldsymbol{\varepsilon}_p \right) \right]^T \quad (2-15)$$

式(2-15)是相控阵导向向量的一般表达式，前几个小节中的规则阵列导向向量均可以使用式(2-15)表出。

2.2 波束形成技术

波束形成技术是一种相控阵的空域处理技术，其主要目的是让阵列形成指向，使得阵列接收信号功率集中于目标方向附近，同时抑制非目标方向的干扰。波束

形成的主要原理是通过对阵列中的各个阵元的输出信号进行加权补相并求和，使得目标方向上的相位叠加增强，而非目标方向上的相位叠加相消。让阵列对准目标方向，形成一个指向目标的“波束”，同时对于其余方向上的干扰以及噪声有一定抑制。在本章中，我们将以半波长间距的均匀线阵为例，分析波束形成的原理和一般过程，并给出一种 MVDR 自适应波束形成方法。

2.2.1 波束形成基本原理

考虑一个 M 阵元的均匀线阵，阵元间距为 d ，一波长为 λ 的期望信号以角度 φ 入射到该阵列上，导向向量为 $\mathbf{a}(\varphi)$ ，由式(2-4)给出。我们暂且不考虑接收机的噪声，此时接收信号的向量 \mathbf{y} 由式(2-16)表出。

$$\mathbf{y}(n) = \mathbf{a}(\varphi)s(n) \quad (2-16)$$

上式中， $s(n)$ 表示期望信号的复振幅， n 表示第 n 个样本。

假设向量 $\mathbf{y}(n)$ 通过一个 M 抽头的横向滤波器，其权向量为 $\mathbf{w} \in \mathbb{C}^{M \times 1}$ ，那么该滤波器的输出 $z(n)$ 可以被写为式(2-17)。

$$z(n) = \mathbf{w}^H \mathbf{y}(n) = \mathbf{w}^H \mathbf{a}(\varphi)s(n) \quad (2-17)$$

从式(2-17)可以看出，当权向量 \mathbf{w} 满足 $\mathbf{w}^H \mathbf{a}(\varphi) = 0$ 时， $z(n) = 0$ ，此时方向 φ 上的信号被抑制，无法通过该滤波器。若权向量 $\mathbf{w} = \mathbf{a}(\varphi)$ ，则可以得到

$$z(n) = \mathbf{w}^H \mathbf{a}(\varphi)s(n) = \mathbf{a}^H(\varphi)\mathbf{a}(\varphi)s(n) = Ms(n) \quad (2-18)$$

由式(2-18)可知，此时方向为 φ 的信号被放大 M 倍。因此，通过设计不同的权向量 \mathbf{w} ，可以使得某些方向上的信号通过滤波器，而其它方向上的信号被抑制，由此达到空域波束形成的目的。

对于一个权向量为 \mathbf{w} 的空域滤波器，空域滤波的波束图 $F(\varphi)$ 定义为式(2-19)。

$$F(\varphi) = \frac{|z(n)|}{|s(n)|} = |\mathbf{w}^H \mathbf{a}(\varphi)| \quad (2-19)$$

式(2-19)中， $|\cdot|$ 表示取幅值。

若想使得波束对准一个指向 φ_0 ，那么可以选取该方向出的导向向量作为权值，此时 \mathbf{w} 的定义如式(2-20)。

$$\mathbf{w} = [1, \exp(j\phi_0), \dots, \exp(j(M-1)\phi_0)]^T \quad (2-20)$$

式中, $\phi_0 = 2\pi d \sin \varphi_0 / \lambda$, 将式(2-20)代入(2-19)得到此时的波束

$$\begin{aligned}
 F(\varphi) &= |\mathbf{w}^H \mathbf{a}(\varphi)| \\
 &= \left| \sum_{m=0}^{M-1} \exp[jm(\phi - \phi_0)] \right| = \left| \sum_{m=0}^{M-1} \exp \left[j \frac{2\pi d m}{\lambda} (\sin \varphi - \sin \varphi_0) \right] \right| \\
 &= \left| \exp \left[j \frac{M-1}{2} (\phi - \phi_0) \right] \frac{\sin \left[\frac{M}{2} (\phi - \phi_0) \right]}{\sin \left[\frac{1}{2} (\phi - \phi_0) \right]} \right| = \left| \frac{\sin \left[\frac{M\pi d}{\lambda} (\sin \varphi - \sin \varphi_0) \right]}{\sin \left[\frac{\pi d}{\lambda} (\sin \varphi - \sin \varphi_0) \right]} \right|
 \end{aligned} \tag{2-21}$$

利用式(2-21)可知, 波束在 $\varphi = \varphi_0$ 处取得最大值, 此时方向为 φ_0 的入射信号在空域滤波器的输出端处于同相位的叠加状态, 输出增益最大。所以, 我们可以通过改变 φ_0 的方式来改变波束指向。

此外, 为了便于观察, 通常情况下我们考虑归一化的对数方向图, 即式(2-22)。

$$G(\varphi) = 20 \lg \frac{F(\varphi)}{\max \{F(\varphi)\}} \tag{2-22}$$

其中, $\max \{\cdot\}$ 表示取最大值。

2.2.2 MVDR 波束形成方法

MVDR 方法即最小方差无失真响应方法, 本节我们将以单信源入射均匀线阵为例分析其原理。考虑一期望信号 $s(t)$ 由方向 φ_0 入射到 M 阵元的均匀线阵上, 由式(2-2)知 M 个阵元的输出记为向量 \mathbf{y} 。现假设有一 M 个抽头的空域滤波器, 其权重向量为 $\mathbf{w} \in \mathbb{C}^{M \times 1}$ 。阵列的输出信号通过该滤波器的输出为 z , 由式(2-23)表出。

$$z = \mathbf{w}^H \mathbf{y} = \mathbf{y}^T \mathbf{w}^* \tag{2-23}$$

上式中, \cdot^* 表示共轭。利用式(2-23)可以得到该滤波器输出的平均功率 σ^2 。

$$\begin{aligned}
 \sigma^2 &= E \{ |z|^2 \} \\
 &= E \{ \mathbf{w}^H \mathbf{y} \mathbf{y}^H \mathbf{w} \} \\
 &= \mathbf{w}^H \mathbf{Q} \mathbf{w}
 \end{aligned} \tag{2-24}$$

式(2-24)中, 矩阵 $\mathbf{Q} = E \{ \mathbf{y} \mathbf{y}^H \}$ 是干扰叠加噪声 (即不含有期望信号) 的协方差矩阵。

由于期望信号的入射方向是 φ_0 , 利用式(2-2)和式(2-23)可知, 理想情况下 (不考虑噪声) 滤波器的输出应该是式(2-25)中的 z_0 。

$$z_0 = \mathbf{w}^H \mathbf{y}(\varphi_0) = \mathbf{w}^H \mathbf{a}(\varphi_0) s(t) \tag{2-25}$$

由于我们要求空域滤波器在目标方向上无失真的通过，因此我们可以令约束条件为式(2-26)。

$$\mathbf{w}^H \mathbf{a}(\varphi_0) = 1 \quad (2-26)$$

同时，为了抑制其他方向上的干扰和噪声，我们还需要使得滤波器输出的平均功率最小，因此，该波束形成问题可以表述为一个带约束条件的优化问题，如式(2-27)所示。

$$\begin{aligned} \min_{\mathbf{w}} \quad & \mathbf{w}^H \mathbf{Q} \mathbf{w} \\ \text{s.t.} \quad & \mathbf{w}^H \mathbf{a}(\varphi_0) = 1 \end{aligned} \quad (2-27)$$

我们可以用拉格朗日乘子法求解该问题，首先构造代价函数 $J(\mathbf{w})$ 。

$$J(\mathbf{w}) = \mathbf{w}^H \mathbf{Q} \mathbf{w} + \mu (\mathbf{w}^H \mathbf{a}(\varphi_0) - 1) \quad (2-28)$$

然后对代价函数 $J(\mathbf{w})$ 求梯度，并令其等于 $\mathbf{0}$ 向量。

$$\nabla J(\mathbf{w}) = 2\mathbf{Q}\mathbf{w} - 2\mathbf{a}(\varphi_0) = \mathbf{0} \quad (2-29)$$

求解式(2-29)我们可以得到 \mathbf{w} 的解。

$$\mathbf{w} = \mu \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{a}(\varphi_0) \quad (2-30)$$

注意式(2-30)中，只要干扰信号是非相干的，那么协方差矩阵 \mathbf{Q} 一定可逆。本小节中只存在一个期望信号，无干扰，而我们假设每个阵元的噪声都是独立同分布的高斯白噪声，此时矩阵 \mathbf{Q} 一定可逆。然后将式(2-30)代入式(2-26)，我们可以得到拉格朗日乘子 μ 。

$$\mu = \frac{1}{\mathbf{a}^H(\varphi_0) \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{a}(\varphi_0)} \quad (2-31)$$

最后，我们将式(2-31)代入(2-30)，得到 MVDR 权向量的最优解 \mathbf{w}_o 。

$$\mathbf{w}_o = \frac{\mathbf{Q}^{-1} \mathbf{a}(\varphi_0)}{\mathbf{a}^H(\varphi_0) \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{a}(\varphi_0)} \quad (2-32)$$

MVDR 方法要求干扰源的个数小于或等于 $M - 1$ ，否则将会导致协方差矩阵 \mathbf{Q} 的退化，我们将 $M - 1$ 称为阵列的自由度。对于满足各态历经性的信号 \mathbf{y} ，我们可以用时间平均估计出其统计平均，并由此得到协方差矩阵的估计量。

2.3 传统单脉冲方法

在上一节中，我们假设波束形成的方向 φ_0 和期望信号的真实方向 φ_s 是一致的。但在实际情况中，由前端处理得到的波束指向角 φ_0 并不一定等于 φ_s ，往往还相差了一个较小的角度 $\pm\Delta\varphi$ ，但真实角度 φ_s 一般处于波束的 3dB 宽度以内。因此，我们需要一种方法在已知波束指向角的情况下测量期望信号的真实方向。单脉冲测向方法就是用于解决该问题的。通常情况下，单脉冲测向方法需要在阵列的输出端分别形成和波束与差波束，其中和波束要求在波束指向处形成主瓣增益，而差波束则需要在波束指向处形成零陷。然后利用单脉冲比即差和比估计出期望信号方向与波束指向间的差值 $\Delta\varphi$ ，进一步得到期望信号的真实方向。

传统的单脉冲测向方法主要由三种，分别是半阵法、加权法和和差比幅法，我们在接下来的小节中将会依次结束这三种方法。值得注意的是，这三种方法都是静态非自适应方法，不依赖于干扰叠加噪声的统计特性。其中只有加权测向方法可以抑制旁瓣干扰，并且三种方法都无法抑制主瓣干扰。三种方法的主要区别在于和波束与差波束的形成方式不同。

2.3.1 半阵测向

半阵测向方法利用阵列的几何对称性来构造和差波束权向量，因此主要用于均匀线阵和均匀面阵这种拥有范德蒙德结构导向向量的规则阵列。本节中我们以线阵为例，解析半阵测向的原理和过程。

首先考虑 $2M$ 阵元的均匀线阵，阵元间距为 d ，波束指向为 φ_0 。由于和波束要求在波束指向 φ_0 处形成主瓣增益，因此我们可以取和波束权 \mathbf{w}_Σ 为指向 φ_0 处的导向向量。

$$\mathbf{w}_\Sigma = \mathbf{a}(\varphi_0) \quad (2-33)$$

利用均匀线阵的对称性，我们取差波束 \mathbf{w}_Δ 为

$$\mathbf{w}_\Delta = [\overbrace{-1, \dots, -1}^M, \overbrace{1, \dots, 1}^M]^T \odot \mathbf{a}(\varphi_0) \quad (2-34)$$

式(2-34)中， \odot 表示 Hadamard 积。假设期望信号的入射方向为 φ_s ，其导向向量为

$\mathbf{a}(\varphi_s)$, 和波束输出为 $\Sigma(\varphi_s)$, 差波束输出为 $\Delta(\varphi_s)$ 。

$$\Sigma(\varphi_s) = \mathbf{w}_{\Sigma}^H \mathbf{a}(\varphi_s) = \sum_{m=1}^{2M} \exp \left[j \frac{2\pi(m-1)d}{\lambda} (\sin \varphi_s - \sin \varphi_0) \right] \quad (2-35a)$$

$$\begin{aligned} \Delta(\varphi_s) = \mathbf{w}_{\Delta}^H \mathbf{a}(\varphi_s) &= \sum_{m=M+1}^{2M} \exp \left[j \frac{2\pi(m-1)d}{\lambda} (\sin \varphi_s - \sin \varphi_0) \right] \\ &\quad - \sum_{m=1}^M \exp \left[j \frac{2\pi(m-1)d}{\lambda} (\sin \varphi_s - \sin \varphi_0) \right] \end{aligned} \quad (2-35b)$$

为便于化简, 我们设波束 P 为

$$P = \sum_{m=1}^M \exp \left[j \frac{2\pi(m-1)d}{\lambda} (\sin \varphi_s - \sin \varphi_0) \right] \quad (2-36)$$

然后将式(2-36)代入(2-35)得到

$$\Sigma(\varphi_s) = P \left(\exp \left[j \frac{2\pi M d}{\lambda} (\sin \varphi_s - \sin \varphi_0) \right] + 1 \right) \quad (2-37a)$$

$$\Delta(\varphi_s) = P \left(\exp \left[j \frac{2\pi M d}{\lambda} (\sin \varphi_s - \sin \varphi_0) \right] - 1 \right) \quad (2-37b)$$

我们令 $u = \sin \varphi_s - \sin \varphi_0$, 利用欧拉公式进一步得到半阵法的单脉冲比 MRC

$$\begin{aligned} \text{MRC} &= \frac{\Delta(\varphi_s)}{\Sigma(\varphi_s)} \\ &= \frac{\exp \left(j \frac{\pi M d}{\lambda} u \right) - \exp \left(-j \frac{\pi M d}{\lambda} u \right)}{\exp \left(j \frac{\pi M d}{\lambda} u \right) + \exp \left(-j \frac{\pi M d}{\lambda} u \right)} \\ &= j \frac{\sin (\pi M d u / \lambda)}{\cos (\pi M d u / \lambda)} \\ &= j \tan \left(\frac{\pi M d}{\lambda} u \right) \end{aligned} \quad (2-38)$$

在单脉冲测向的场景中, 通常假设目标真实方向 φ_s 与阵列波束指向 φ_0 相差较小, 由此可知 $u = \sin \varphi_s - \sin \varphi_0$ 趋近于 0。同时由于 $\pi M / \lambda$ 为一有限值, 我们可以利用等价无穷小 $\tan x \sim x$ 将单脉冲比 MRC 近似为

$$\text{MRC} = j \frac{\pi M}{\lambda} (\sin \varphi_s - \sin \varphi_0) \quad (2-39)$$

最后利用 Taylor 展开式将 $\sin \varphi_s$ 在 φ_0 处展开, 并舍弃二阶及其以上的高次项并代入式(2-39)得到

$$\text{MRC} = j \frac{\pi M d}{\lambda} \cos \varphi_0 (\varphi_s - \varphi_0) \quad (2-40)$$

若我们取 $\Delta\varphi = \varphi_s - \varphi_0$ 作为偏离角，则可以得到一个关于 $\Delta\varphi$ 的线性函数。接下来我们通过一个例子展示半阵法的和差波束以及单脉冲比曲线（MRC）。

考虑一个 8 阵元的均匀线阵，阵元间距为半波长，若我们设阵列波束指向 $\varphi_0 = 0^\circ$ ，和波束与差波束如图2-5所示，半阵法的单脉冲比曲线如图2-6所示。

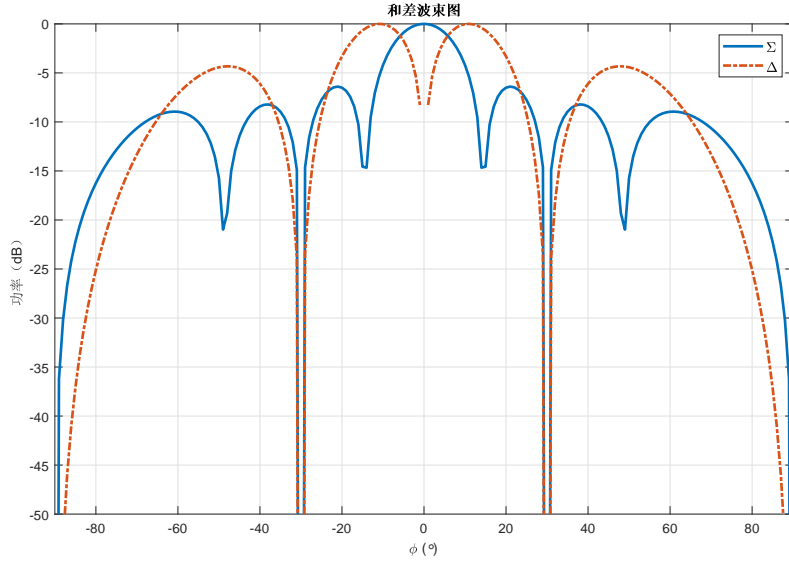


图 2-5 半阵法的和波束 Σ 与差波束 Δ

从图2-5中我们可以看出，和波束的主瓣对准了 $\varphi_0 = 0^\circ$ ，3dB 衰减边界大致位于 $\pm 6^\circ$ 处。差波束在波束指向 φ_0 处形成了一个较深的零陷，注意图2-5截断了衰减 -50dB 以下的部分。

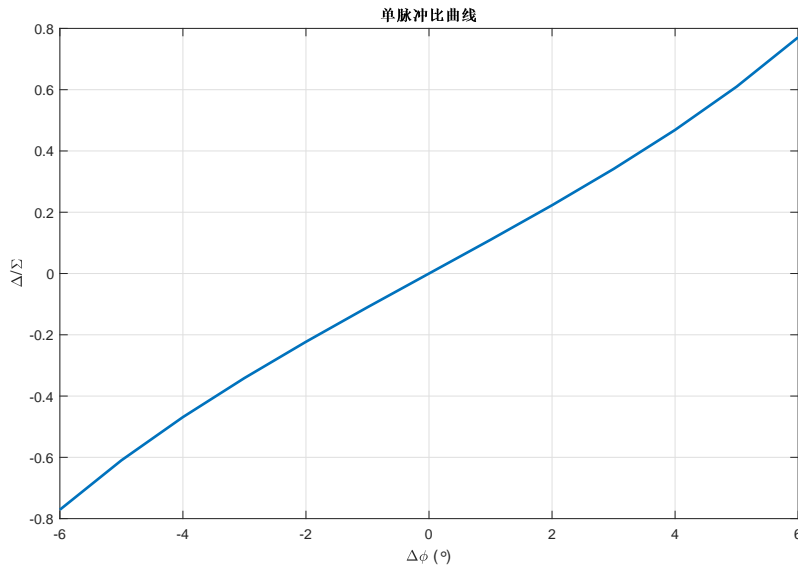


图 2-6 半阵法的单脉冲比曲线

对于单脉冲曲线图2-6，我们可以得知当角度 φ 与波束指向角 φ_0 较为接近时，MRC 的线性度较好，而在远离波束指向的地方，MRC 的线性度较差。这意味着期望信号的真实方向 φ_s 偏离波束指向 φ_0 越多，该方法的测量误差也就越大。

2.3.2 加权测向

半阵法理论过程简明清晰，且 MRC 有显式的表达式，但其利用了阵列对称性，因此只能用于均匀线阵和均匀面阵。并且半阵法和差波束权向量直接选取了波束指向的导向向量，因此旁瓣抑制比较低，当测向环境中出现强旁瓣干扰时，可能会使得该方法失效。因此，另一种设计和差波束权的方式应运而生。

加权法通过对波束指向处的导向向量 $\mathbf{a}(\varphi_0)$ 进行加窗处理，从而设计出一种满足给定旁瓣抑制比的和差波束。传统的和差波束窗分别是 Taylor 窗和 Bayliss 窗，在作者的原文中，这两种窗分别由圆形孔径和线形孔径天线（模拟天线，非阵列）导出，而在接下来的内容中，我们将其拓展到均匀线阵上。

首先考虑一个长度为 $2a$ 质地均匀的线形天线孔径，取其中点为参考点 O ，并假设信号以角度 φ 入射，如图2-7所示。

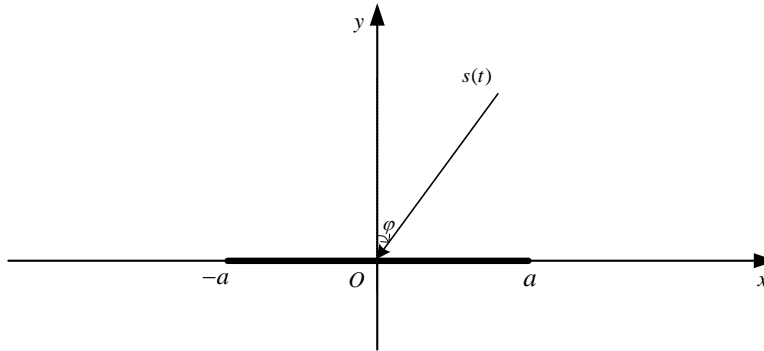


图 2-7 线性孔径接收信号模型

利用天线理论我们可以得知，线形孔径的响应函数 $F(u)$ 为

$$F(u) = \int_{-\pi}^{\pi} g(x) e^{jux} dx \quad (2-41)$$

上式中， $g(x)$ 为孔径函数，即线形孔径上每个微元的单位冲激响应函数，并且由

$$u = \frac{2a}{\lambda} \sin \varphi \quad (2-42a)$$

$$x = \frac{\pi}{a} \quad (2-42b)$$

式(2-42)中, λ 为入射信号波长, $2a$ 为线形孔径的长度, φ 为期望信号入射角度, 如图2-7所示。由于和波束要求响应函数为偶函数, 因此我们将孔径函数 $g(x)$ 以余弦级数展开得到式(2-43)。

$$g_{\Sigma}(x) = \begin{cases} \sum_{l=0}^{\bar{n}-1} B_l \cos(\mu_l x), & -\pi \leq x \leq \pi \\ 0, & \text{otherwise} \end{cases} \quad (2-43)$$

对于线形孔径, 我们可以取 $\mu_l = l$ 。式(2-43)中, \bar{n} 是我们期望抑制的邻近 (主瓣) 旁瓣个数。我们定义对数旁瓣抑制比 SLL 为

$$\text{SLL} = 20 \lg \eta = 10 \lg (v_s^2 / v_m^2) \quad (2-44)$$

式(2-44)中, v_s^2 和 v_m^2 分别为旁瓣功率和主瓣功率。在线形孔径的条件下, 系数 B_l 由式(2-45)表出。

$$B_m = \begin{cases} 1, & m = 0 \\ (-1)^{m+1} \frac{\prod_{n=1}^{\bar{n}-1} 1 - \frac{m^2}{\sigma^2 [A^2 + (n-1/2)^2]}}{\prod_{\substack{n=1 \\ n \neq m}}^{\bar{n}-1} 1 - \frac{m^2}{n^2}}, & 0 < m < \bar{n} \\ 0, & m \geq \bar{n} \end{cases} \quad (2-45)$$

式(2-45)中, A 和 σ^2 由式(2-46)表出。

$$A = \text{acosh} \left(10^{-\text{SLL}/20} \right) / \pi \quad (2-46a)$$

$$\sigma^2 = \frac{\bar{n}^2}{A^2 + (\bar{n} - 1/2)^2} \quad (2-46b)$$

利用式(2-43)、(2-44)、(2-45)和(2-46) 我们就可以针对该线形孔径设计出符合要求的和波束权。

现在我们将该结论扩展到均匀线阵上。考虑一个 M 阵元的均匀线阵, 阵元间距为半波长。均匀线阵可以看作是对线形孔径的等间距采样, 此时阵列的输出由式(2-41)变为向量内积, 即式(2-47)。

$$f(\varphi) = \mathbf{g}_{\Sigma}^H \mathbf{a}(\varphi) \quad (2-47)$$

上式中, $\mathbf{a}(\varphi)$ 为导向向量, \mathbf{g}_{Σ} 为 Taylor 幅度权向量。由于均匀线阵是对线形孔径的等间距采样, 因此我们可以得到 \mathbf{g}_{Σ} 的表达式

$$\mathbf{g}_{\Sigma} = [g_{\Sigma}(x_1), g_{\Sigma}(x_2), \dots, g_{\Sigma}(x_M)]^T \quad (2-48)$$

式(2-48)中, $g_{\Sigma}(x)$ 为(2-43)中线形孔径函数 $g(x)$ 的余弦展开式。而 x_1, x_2, \dots, x_M 表示在区间 $[-\pi, \pi]$ 中均匀的取 M 个点, 由此得到 M 阵元均匀线阵的 Taylor 幅度权。

由于 Taylor 权向量 \mathbf{g}_{Σ} 为幅度权, 不含有相位。因此我们可以通过式(2-49)得到任意波束指向 φ_0 的和波束权。

$$\mathbf{w}_{\Sigma} = \mathbf{g}_{\Sigma} \odot \mathbf{a}(\varphi_0) \quad (2-49)$$

上式中, \odot 表示 Hadamard 积。

接下来, 我们讨论基于 Bayliss 幅度权的差波束权向量。与 Taylor 权类似, 均匀线阵的 Bayliss 权依旧可以从线形孔径模型下扩展得到。同样, 我们考虑一个长度为 $2a$ 的线形孔径, 取其中点为参考点 O , 入射信号波长为 λ , 角度为 φ , 如图2-7所示。其响应函数 $F(u)$ 同式(2-41)。由于差波束要求响应函数为奇函数, 因此我们将孔径函数 $g(x)$ 展开为正弦级数, 如式(2-50)所示。

$$g_{\Delta}(x) = \begin{cases} \sum_{l=0}^{\bar{n}-1} B_l \sin(\mu_l x), & -\pi \leq x \leq \pi \\ 0, & \text{otherwise} \end{cases} \quad (2-50)$$

对于线形孔径, 我们可以取 $\mu_l + 1/2$ 。同样的, 我们定义旁瓣抑制比 SLL, 定义式同式(2-44), 以及期望约束的邻近(主瓣)旁瓣个数 \bar{n} 。在线形孔径的条件下, 系数 B_l 由式(2-51)表出。

$$B_m = \begin{cases} \frac{C(-1)^m}{2^j} (m - 1/2)^2 \frac{\prod_{n=1}^{\bar{n}-1} 1 - \left(\frac{m+1/2}{\sigma Z_n}\right)^2}{\prod_{\substack{n=1 \\ n \neq m}}^{\bar{n}-1} 1 - \left(\frac{m+1/2}{\sigma Z_n}\right)^2}, & 0 \leq m \leq \bar{n} - 1 \\ 0, & m > \bar{n} - 1 \end{cases} \quad (2-51)$$

上式中, C 为常数, σ 称为展宽因子, 表达式为

$$\sigma = \frac{\mu_{\bar{n}}}{Z_{\bar{n}}} = \frac{\bar{n} + 1/2}{Z_{\bar{n}}} \quad (2-52)$$

而 Z_n 的定义则由式(2-53)给出。

$$Z_n = \begin{cases} 0, & n = 0 \\ \xi_n, & 0 < n \leq 4 \\ \sqrt{A^2 + n^2}, & n > 4 \end{cases} \quad (2-53)$$

式(2-53)中, ξ_n 和 A 是与旁瓣抑制比 SLL 有关的常数, 可由表2-1给出的 SLL 四阶多项式系数算出。

表 2-1 A 和 Z_n 的多项式系数

常量	多项式系数				
	C_0	C_1	C_2	C_3	C_4
A	0.30387530	-0.05042922	-0.00027989	-0.00000343	-0.00000002
ξ_1	0.98583020	-0.03338850	0.00014064	0.00000190	0.00000001
ξ_2	2.00337487	-0.01141548	0.00041590	0.00000373	0.00000001
ξ_3	3.00636321	-0.00683394	0.00029281	0.00000161	0.00000000
ξ_4	4.00518423	-0.00501795	0.00021735	0.00000088	0.00000000

例如, A 可以由式(2-54)计算得出。

$$A = C_0 + C_1 \text{SLL} + C_2 \text{SLL}^2 + C_3 \text{SLL}^3 + C_4 \text{SLL}^4 \quad (2-54)$$

最后, 利用式(2-50)、(2-51)、(2-52)和(2-53)并结合表2-1即可设计出满足给定指标 SLL 和 \bar{n} 的线形孔径权。

均匀线阵的 Bayliss 权向量推到与 Taylor 权向量类似, 我们依旧将均匀线阵看作是对线形孔径的等间距采样。若假设均匀线阵有 M 个阵元, 由式(2-48)可以启发得到

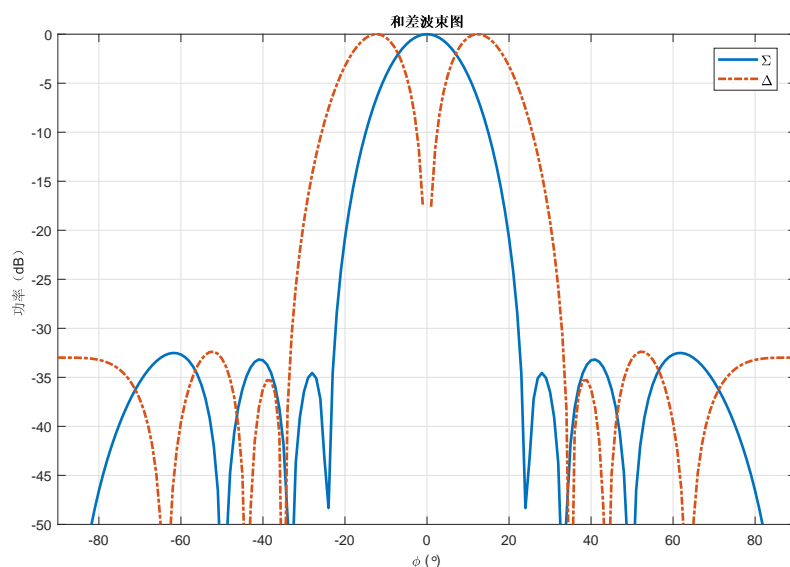
$$\mathbf{g}_\Delta = [g_\Delta(x_1), g_\Delta(x_2), \dots, g_\Delta(x_M)]^T \quad (2-55)$$

式(2-55)中, x_1, x_2, \dots, x_M 是对区间 $[-\pi, \pi]$ 均匀采样的 M 个点。类似的, Bayliss 权也是一个幅度权, 不含有相位信息。因此, 任意波束指向 φ_0 的 Bayliss 差波束权可以由式(2-56)导出。

$$\mathbf{w}_\Delta = \mathbf{g}_\Delta \odot \mathbf{a}(\varphi) \quad (2-56)$$

至此, 我们已经给出了均匀线阵的 Taylor 和波束权与 Bayliss 差波束权。注意, 本节中的公式以及结论仅使用于均匀线阵, 若需将其拓展到均匀面阵和均匀圆阵, 可以查阅文献 [9, 10], 推导方法与本节类似。接下来我们将以一个均匀线阵的例子来展示加权法的和差波束权以及单脉冲曲线。

考虑一个 8 阵元的均匀线阵, 阵元间距为半波长。我们取阵列波束指向 $\varphi_0 = 0^\circ$, 旁瓣抑制比 SLL 为 -35dB , 抑制邻近旁瓣的个数 $\bar{n} = 4$ 。Taylor 权与 Bayliss 权形成的和差波束如图2-8所示。

图 2-8 Taylor 权形成的和波束 Σ 与 Bayliss 权形成的差波束 Δ

与半阵法的和差波束图2-5相比，加权法得到的和差波束具有更低的旁瓣电平。这意味着加权法具有更好的旁瓣抑制效果，能够应对存在旁瓣干扰的单脉冲测向场景。但加窗的步骤使得主瓣展宽，和波束的 3dB 截止角度此时位于 $\pm 8^\circ$ 附近。另外，加权法的单脉冲比 MRC 没有显式表达式，我们需要预先对 MRC 进行线性拟合才能够在单脉冲测向系统中使用它。图2-9给出了加权法的单脉冲比曲线。

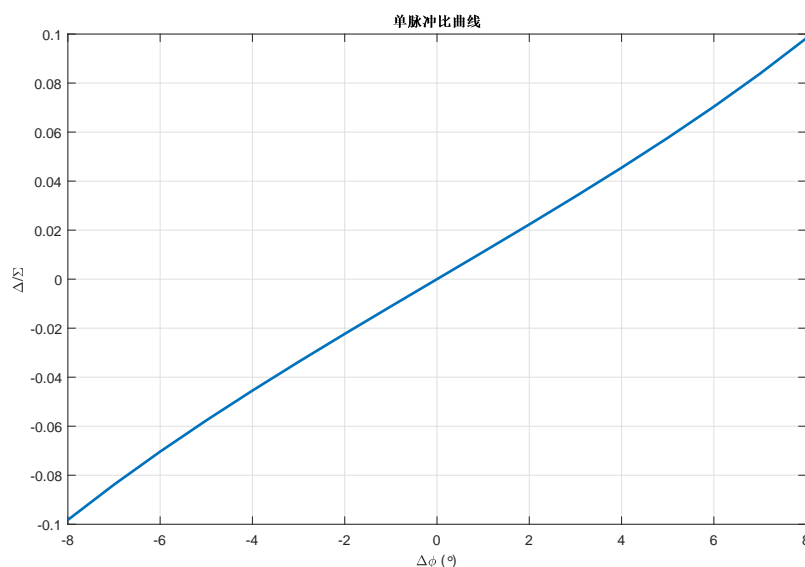


图 2-9 加权法的单脉冲比曲线

类似的，从图2-9中可以得知，在远离波束指向 φ_0 时，MRC 的线性度会下降，

从而使得此时的测角误差变大。

2.3.3 和差比幅

半阵法和加权法最大的局限性在于，它们都需要依赖于阵列的特殊结构。前者要求阵列排布具有对称性，后者只能用于规则阵列且不具普适性，每种不同阵列的权向量表达形式可能会大相径庭。而本节中将介绍一种名为和差比幅法的单脉冲测向方法。该方法的和差波束形成方式不依赖于阵列结构，因此可以用于共形阵。

为简化问题，我们依旧以均匀线阵为例来解析和差比幅测向法的一般过程。首先考虑一个 M 阵元的均匀线阵，阵元间距为半波长，期望信号波长为 λ ，阵列波束指向为 φ_0 。与半阵法类似，我们首先构造和波束权。由于和波束要求在波束指向处形成主瓣增益，因此我们取波束指向 φ_0 处的导向向量作为和波束权，即

$$\mathbf{w}_\Sigma = \mathbf{a}(\varphi_0) \quad (2-57)$$

现在构造差波束权。由于差波束要求在波束指向处形成零陷，因此，一种可取的方法是：首先以波束指向 φ_0 为中心，关于 φ_0 对称分别选取两个角度 φ_l 和 φ_r ，一般情况下，我们选择和波束主瓣的 3dB 截止角度作为 φ_l 和 φ_r 的值；然后我们将差波束 $\Delta(\varphi)$ 构造为两个波束之差

$$\Delta(\varphi) = |\mathbf{a}^H(\varphi_l)\mathbf{a}(\varphi)| - |\mathbf{a}^H(\varphi_r)\mathbf{a}(\varphi)| \quad (2-58)$$

同理，比幅法也需要将和波束处理为幅度值，即式

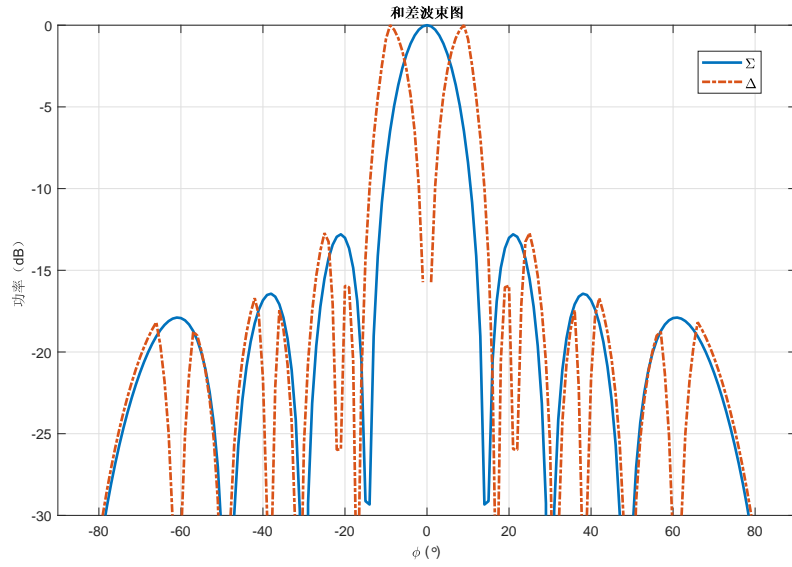
$$\Sigma(\varphi) = |\mathbf{w}_\Sigma^H \mathbf{a}(\varphi)| \quad (2-59)$$

最后结合式(2-59)与(2-58)，得到比幅法的单脉冲比

$$\text{MRC} = \frac{\Delta(\varphi)}{\Sigma(\varphi)} = \frac{|\mathbf{a}^H(\varphi_l)\mathbf{a}(\varphi)| - |\mathbf{a}^H(\varphi_r)\mathbf{a}(\varphi)|}{|\mathbf{w}_\Sigma^H \mathbf{a}(\varphi)|} \quad (2-60)$$

从式(2-60)中可以看出，比幅测向顾名思义，是以差波束与和波束的幅度比作为单脉冲比，实际上利用了左右波束的对称性，而不局限于阵列本身几何结构的特殊性，因此可以用于共形阵。但该方法受阵列波束特性的影响，比如阵列的主瓣过宽时，可能会导致测向结果较差。接下来我们仍然通过一个均匀线阵的例子来展示其特性。

考虑一个 8 阵元的均匀线阵，阵元间距为半波长，波束指向 $\varphi_0 = 0^\circ$ ，我们取 $\varphi_l = -5^\circ$ 且 $\varphi_r = 5^\circ$ 。此时和差波束如图2-10所示。

图 2-10 比幅法的和波束 Σ 与差波束 Δ

从图2-10中可以看出，与半阵法类似，比幅法的差波束依然在波束指向 φ_0 处形成了零陷，且旁瓣电平较高，难以抑制旁瓣干扰，仍旧无法用于存在强旁瓣干扰的场景。另外，比幅法的单脉冲比 MRC 也不存在一个显式表达式，因此只能通过曲线拟合拟合出其斜率，然后在单脉冲测向系统中用于测向。其单脉冲比曲线如图2-11所示。

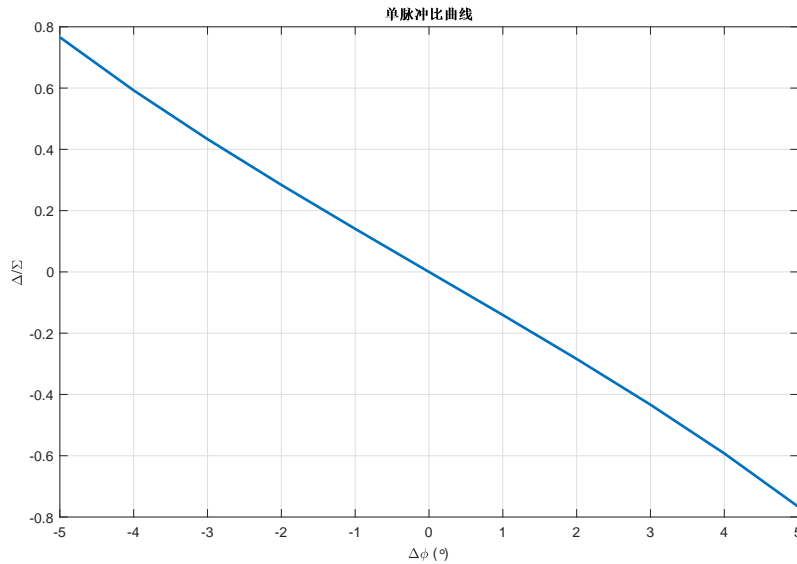


图 2-11 比幅法的单脉冲比曲线

与之前的两种方法类似，MRC 在远离波束指向角 φ_0 时线性度会下降，进而影

响测角精度，这是因为偏离波束指向 φ_0 越远的位置，其线性度越差，拟合的偏差就越大。

2.4 本章小结

本章中，我们假设组成相控阵的所有阵元天线都是完全一致的全向天线，并给出了相控阵接收信号的数学模型，进而简要的阐述了波束形成技术和传统单脉冲测向方法。

首先是相控阵的数学模型，依据阵元排布的方式，我们将其划分为两大类，第一类是规则阵列主要包含均匀线阵，均匀面阵和均匀圆阵。第二类是共形阵，即阵元排布不遵循某一特定规律。我们利用信号的方向余弦向量以及每个阵元的坐标计算出信号到达每个阵元的相位差，进而给出阵列的导向向量表达式。值得注意的是，第一类规则阵列实际上是共形阵列的一种特殊形式，其导向向量可以根据共形阵导向向量导出。

接着我们介绍了波束形成技术，阐述了波束形成的目的和一般手段。然后介绍了波束形成基本原理和 MVDR 波束形成基本方法。MVDR 方法可以保证在设定的指向角 φ_0 出形成主瓣增益，同时抑制干扰和噪声。

最后我们给出了三种常用的传统单脉冲测向方法，分别是半阵法、加权法和比幅法。半阵法利用均匀线阵或均匀面阵的对称性，构造出和差波束权向量。进一步利用泰勒展开导出一个关于偏离角 $\Delta\varphi$ 的显式线性函数，进一步用于测向过程。该方法简单易于实现，但依赖于阵列的几何结构，不能用于均匀圆阵和共形阵，并且其和差波束的旁瓣电平都较高，无法应对有强旁瓣干扰存在时的场景。因此，T. Taylor 和 E. T. Bayliss 分别提出了一种和差波束加权方法，进而设计出一种低旁瓣的和差波束权向量。该方法可以用于规则阵列。其优点在于低旁瓣的波束能够在一定程度上抑制旁瓣干扰，但加窗的处理过程使得和波束主瓣有一定程度的展宽，可能会造成测向精度下降，并且该方法的单脉冲比没有显式表达式，因此必须进行曲线拟合，再将拟合好的数据用于后续的单脉冲测向过程。此外，加权法仍旧无法用于共形阵。第三种方法是比幅测向法，该方法通过选取关于波束指向 φ_0 对称的两个角度的导向向量来构造差波束，并且单脉冲比直接用差波束与和波束的幅值进行比较，估计偏离角 $\Delta\varphi$ 。该方法不受限于阵列结构，可以用于共形阵单脉冲测向。但该方法的和波束旁瓣电平仍然较高，无法应对强旁瓣干扰。

第三章 旁瓣干扰存在时的单脉冲测向方法

在 2.3 节中，我们介绍了三种传统单脉冲测向方法，除去加权法以外，其余两种方法都无法应对旁瓣干扰。在本章中，我们将介绍三类旁瓣干扰的抑制方法。第一类方法是波束优化方法，将低旁瓣的和差波束设计问题转化为一个优化问题，然后求解该优化问题得出符合指标的和差波束权向量。第二类方法是遗传类算法，这类算法通过设计一个“个体适应度函数”，用于筛选符合要求的解，进而得到一组低旁瓣和差波束权向量，以此抑制旁瓣干扰。第三类方法是广义旁瓣对象方法，该方法利用辅助阵列阻塞期望信号，进而和主阵列的波束输出叠加，以此抵消旁瓣干扰。

3.1 线性规划方法设计波束

该方法由 Rocca 在 2015 年在文献 [16] 中提出，主要针对均匀面阵或均匀线阵，利用阵列结构的对称性，构建线性规划问题，设计低旁瓣的和差波束权向量。

3.1.1 基本原理

首先考虑一个 $2M$ 行， $2N$ 列的均匀面阵，该阵列位于 xOy 平面，阵元个数为 $2M \times 2N$ ，组成阵列的天线均为完全一致的全向天线，期望信号的波长为 λ 。那么，该阵列接收远场信号的波束输出 AF 可以表示为

$$\text{AF}(u, v) = \sum_{m=1}^{2M} \sum_{n=1}^{2N} I_{mn} e^{j \frac{2\pi}{\lambda} [(m-M-1/2)d_x u + (n-N-1/2)d_y v]} \quad (3-1)$$

上式中， $u = \sin \varphi \cos \theta$ 和 $v = \sin \varphi \sin \theta$ 表示入射信号的方向余弦， d_x 和 d_y 分别表示 x 方向上的阵元间距和 y 方向上的阵元间距。最重要的是，我们在这里定义的 $I_{mn} = a_{mn} \exp(j\phi_{mn})$ 表示第 m 行 n 列阵元的幅相因子。

显然，当波束指向为 (u_0, v_0) 时，相位因子

$$\phi_{mn} = -j2\pi/\lambda [(m-M-1/2)d_x u_0 + (n-N-1/2)d_y v_0]$$

即权为波束指向处的导向向量。为简化推导，我们假设此时波束指向 $(u_0, v_0) = (0, 0)$ 。由于和波束的幅度是关于波束指向偶对称的，因此可以得到 $a_{mn}^\Sigma = a_{(2M+1-m)n}^\Sigma = a_{m(2N+1-n)}^\Sigma = a_{(2M+1-m)(2N+1-n)}^\Sigma$ 。这样我们就可以得到和波束的表达式，

即式(3-2)。

$$\text{AF}^\Sigma(u, v) = 4 \sum_{m=1}^M \sum_{n=1}^N a_{mn}^\Sigma \cos \left[\left(m - M - \frac{1}{2} \right) d_x u \right] \cos \left[\left(n - N - \frac{1}{2} \right) d_y v \right] \quad (3-2)$$

上式中, a_{mn}^Σ 表示第 m 行 n 列阵元的幅度响应因子。而差波束响应是关于波束指向 (u_0, v_0) 偶对称的, 由此我们可以得到 $a_{mn}^\Delta = a_{(2M+1-m)n}^\Delta = -a_{m(2N+1-n)}^\Delta = -a_{(2M+1-m)(2N+1-n)}^\Delta$, 同时负响应可以视作是给正响应施加了 π 的相移。因此, 方位角通道和俯仰角通道的差波束响应如式(3-3)所示。

$$\text{AF}_{az}^\Delta(u, v) = 4j \sum_{m=1}^M \sum_{n=1}^N a_{mn}^\Delta \sin \left[\left(m - M - \frac{1}{2} \right) d_x u \right] \cos \left[\left(n - N - \frac{1}{2} \right) d_y v \right] \quad (3-3a)$$

$$\text{AF}_{el}^\Delta(u, v) = 4j \sum_{m=1}^M \sum_{n=1}^N a_{mn}^\Delta \cos \left[\left(m - M - \frac{1}{2} \right) d_x u \right] \sin \left[\left(n - N - \frac{1}{2} \right) d_y v \right] \quad (3-3b)$$

根据文献 [16], 和波束幅度权的设计可以被表述为一个如下的凸优化问题

$$\begin{aligned} \min_{\mathbf{a}^\Sigma} \quad & -\text{AF}^\Sigma(u_0, v_0) \\ \text{s.t.} \quad & \left| \text{AF}^\Sigma(u_s, v_s) \right|^2 \leq \text{UB}^\Sigma(u_s, v_s) \end{aligned} \quad (3-4)$$

上式中, 向量 \mathbf{a}^Σ 是由 a_{mn}^Σ 按列优先排成的向量, $\text{UB}^\Sigma(u_s, v_s)$ 是一个非负函数, 用于限定旁瓣的上界, 而 $(u_s, v_s), s = 1, \dots, S$ 表示旁边区域的方向余弦。同样, 我们可以基于相同的原理, 得到差波束的凸优化问题, 即

$$\begin{aligned} \min_{\mathbf{a}^\Delta} \quad & -j \frac{\partial \text{AF}_{az/el}^\Delta(u, v)}{\partial w} \Big|_{u=u_0, v=v_0} \\ \text{s.t.} \quad & \text{AF}_{az/el}^\Delta(u_0, v_0) = 0, \left| \text{AF}_{az/el}^\Delta(u_s, v_s) \right|^2 \leq \text{UB}_{az/el}^\Delta(u_s, v_s) \end{aligned} \quad (3-5)$$

类似的, 上式中的向量 \mathbf{a}^Δ 是由 a_{mn}^Δ 按列优先排成的向量, 下标 $(\cdot)_{az/el}$ 表示方位角通道或者俯仰角通道。变量 w 表示对方向余弦 u 或 v 求偏导数。 $\text{UB}_{az/el}^\Delta(u_s, v_s)$ 是一个非负函数, 用于限定差波束的上界。

由式(3-2)和(3-3)可知, 幅度因子是纯实数或纯虚数, 因此式(3-4)和(3-5)中的二次约束条件可以被改写为式(3-6)。

$$-\sqrt{\text{UB}^\Sigma(u_s, v_s)} \leq \text{AF}^\Sigma(u_s, v_s) \leq \sqrt{\text{UB}^\Sigma(u_s, v_s)} \quad (3-6a)$$

$$-\sqrt{\text{UB}_{az/el}^\Delta(u_s, v_s)} \leq j \text{AF}_{az/el}^\Delta(u_s, v_s) \leq \sqrt{\text{UB}_{az/el}^\Delta(u_s, v_s)} \quad (3-6b)$$

此时原凸优化问题就被简化为了一个线性规划问题。

现在, 我们将和波束与差波束幅度权的优化问题合并为一个联合优化问题。

从文献 [16] 中可以得知，和波束与差波束权可以共享某些元素，即式(3-7)。

$$a_{mn}^{\Sigma} = a_{mn}^{\Delta}, (m, n) \in \Psi \quad (3-7)$$

上式中，集合 Ψ 表示相同权向量元素的整数集。约束条件(3-7)的引入减少了未知量的个数。接着，我们导出和差波束幅度权向量的联合约束问题，优化目标为式(3-8)。

$$\min_{a^{\Delta}} -j \frac{\partial \text{AF}_{az}^{\Delta}(u, v)}{\partial u} \Big|_{u=u_0, v=v_0} \quad (3-8)$$

约束条件为

$$\text{AF}_{az}^{\Delta}(u_0, v_0) = 0 \quad (3-9a)$$

$$-\text{AF}^{\Sigma}(u_0, v_0) \leq -\eta \quad (3-9b)$$

$$-\sqrt{\text{UB}^{\Sigma}(u_s, v_s)} \leq \text{AF}^{\Sigma}(u_s, v_s) \leq \sqrt{\text{UB}^{\Sigma}(u_s, v_s)} \quad (3-9c)$$

$$-\sqrt{\text{UB}_{az}^{\Delta}(u_s, v_s)} \leq j\text{AF}_{az}^{\Delta}(u_s, v_s) \leq \sqrt{\text{UB}_{az}^{\Delta}(u_s, v_s)} \quad (3-9d)$$

$$a_{mn}^{\Sigma} = a_{mn}^{\Delta}, (m, n) \in \Psi \quad (3-9e)$$

(3-9)式中， η 是一个用户自定义的参数，用于约束和波束的幅度峰值。

由于以上过程中，我们得到的是和差波束的幅度权，因此与第二章中的加权法类似，我们仍然可以利用波束指向处的导向向量 $\mathbf{a}(\theta_0)$ 来得到喝茶波束权，即式(3-10)。

$$\mathbf{w}_{\Sigma} = \mathbf{a}_{\Sigma} \odot \mathbf{a}(\theta_0) \quad (3-10a)$$

$$\mathbf{w}_{\Delta}^{az} = \mathbf{a}_{\Delta}^{az} \odot \mathbf{a}(\theta_0) \quad (3-10b)$$

$$\mathbf{w}_{\Delta}^{el} = \mathbf{a}_{\Delta}^{el} \odot \mathbf{a}(\theta_0) \quad (3-10c)$$

$$(3-10d)$$

得到和差波束权向量后，即可得到方位角通道和俯仰角通道的单脉冲比，与加权法类似，由于我们是解优化问题得到的权向量，因此没有固定的显式表达式，所以我们仍然需要曲线拟合来进行后续的单脉冲测向过程。

3.1.2 仿真结果

我们考虑一个 $M = 100$ 阵元的均匀线阵，阵元间距为半波长，设波束指向 φ_0 为 0° ，利用线性规划方法优化出低旁瓣的和差波束权。首先取式(3-9)中的 η 为 40，然后取旁瓣区域的约束点数 $S = 10M$ ，最后对于式(3-9)中的旁瓣约束函数 $UB^\Sigma(u)$ 和 $UB^\Delta(u)$ （注意，均匀线阵只有一个测角通道），它们的定义由式(3-11)给出。

$$UB^\Sigma(u) = \begin{cases} 10000, & -0.1 \leq u \leq 0.1 \\ 1, & \text{otherwise} \end{cases} \quad (3-11a)$$

$$UB^\Delta(u) = \begin{cases} 10000, & -0.17 \leq u \leq 0.17 \\ 1, & \text{otherwise} \end{cases} \quad (3-11b)$$

实际上在式(3-11)中，我们取旁瓣抑制比 SLL 为 -40dB。

线性规划完成后的和差波束如图3-1所示。

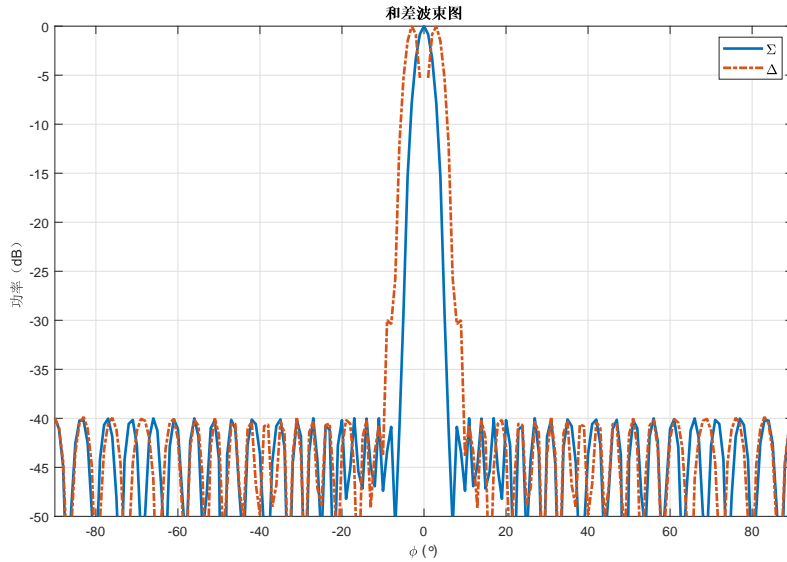


图 3-1 线性规划方法的和波束 Σ 与差波束 Δ

从图(3-1)中可以看出，旁瓣抑制比 SLL 达到了设计要求的 -40dB，可以在一定程度上有效抑制旁瓣干扰。

我们和加权法的单脉冲曲线进行对比，加权法的和差波束权分别取 Taylor 权

与 Bayliss 权，旁瓣抑制比 SLL 同样为 -40dB，抑制旁瓣的个数 $\bar{n} = 16$ 。线性规划方法和加权法的单脉冲比曲线如图3-2所示。与加权法类似，测向前同样需要拟合单脉冲比曲线，然后用于测向。

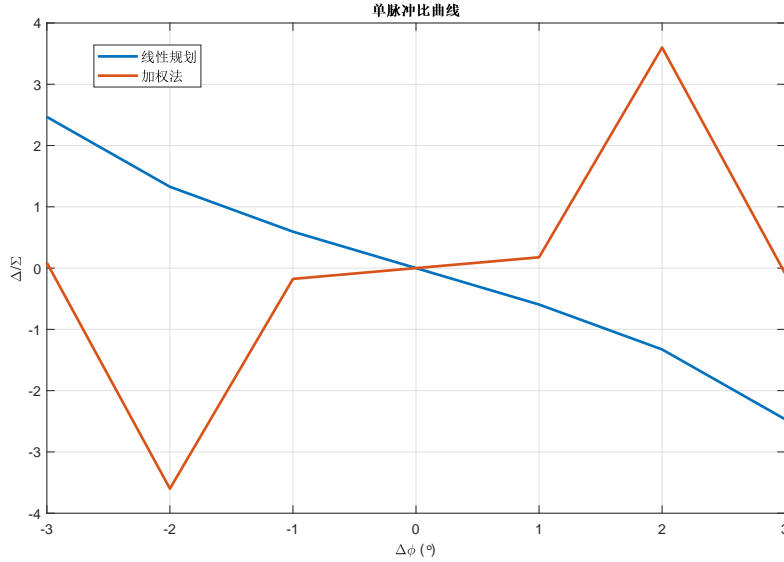


图 3-2 线性规划方法和加权法的单脉冲比曲线

从图3-2中，我们可以看出，加权法的单脉冲比曲线失真严重，完全丢失了线性函数的特性，这是因为 100 阵元时，加权法的和差波束较窄，测角范围也进一步缩小，而线性规划方法的波束宽度可以通过上界函数 $UB^{(\cdot)}(s)$ 指定，因此具有更宽的测角范围。

仿真一：期望信号的入射方向 φ_s 为 2° ，波束指向 $\varphi_0 = 0^\circ$ ，期望信号的信噪比 SNR 为 10dB，然后设定一个旁瓣干扰，它的入射方向为 $\varphi_j = 20^\circ$ ，干噪比 JNR 从 -20dB 变化到 60dB，假定快拍数为 200，进行 1000 次独立统计实验，此时线性规划方法和加权法的均方根误差（RMSE）随旁瓣干扰干噪比 JNR 的变化曲线如图3-3所示。

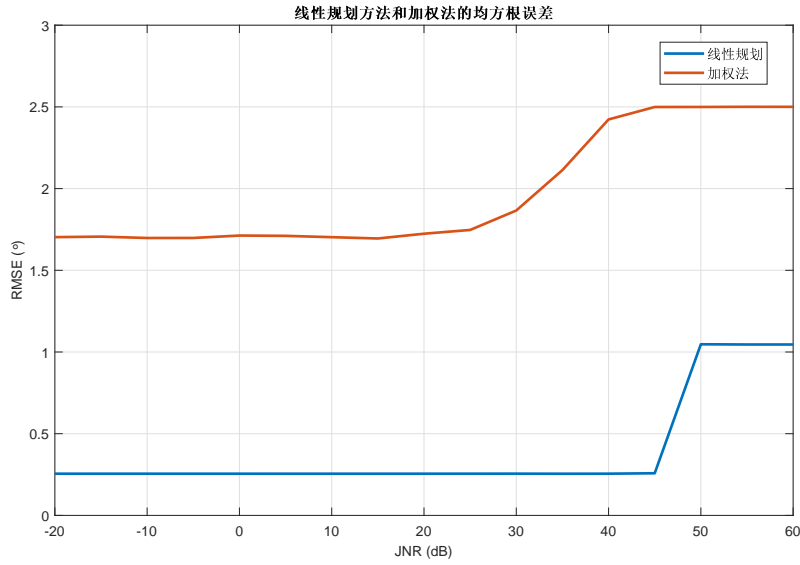


图 3-3 线性规划方法和加权法的均方根误差随旁瓣干扰干噪比变化的曲线

从图3-3中可以看出，线性规划方法的测角误差显著低于加权法，并且当旁瓣干扰干噪比低于 40dB 时，该方法能够有效的抑制旁瓣干扰。

3.2 差分进化算法设计低旁瓣差波束

本节中，我们将介绍一种利用差分进化算法设计差波束的方法。该方法由 Caorsi 在文献 [19] 中提出。差分进化算法是遗传算法的一种改进形式，同样通过模拟种群的进化来求得符合要求的解。需要注意的是，与遗传算法一样，差分进化算法也不保证得到全局最优解。本节中，我们以均匀线阵为例，给出该方法的一般过程，并展示其数值仿真的结果。

3.2.1 基本原理

首先，考虑一个 M 阵元的均匀线阵，并且令 $M = 2N$ ，设入射信号的波长为 λ ，阵元间距为 d 。此时均匀线阵的波束 $F(\varphi)$ 为

$$F(\varphi) = \sum_{n=-N}^{-1} a_n e^{j\frac{2\pi}{\lambda}(n+1/2)d \sin \varphi} + \sum_{n=1}^N a_n e^{j\frac{2\pi}{\lambda}(n-1/2)d \sin \varphi} \quad (3-12)$$

上式中， a_n 表示阵列中第 n 个阵元的幅度权， φ 表示信号俯仰角。

这里我们和上一节中一样，为简化推导过程设 $\varphi_0 = 0^\circ$ 。然后设和波束的幅度权为 a_n^Σ ，由于和波束是关于波束指向 φ_0 偶对称的，即 $a_{-n}^\Sigma = a_n^\Sigma$ 。因此对于和波束，

式(3-12)缩减为

$$F_{\Sigma}(\varphi) = \sum_{n=1}^N a_n^{\Sigma} \cos \left[\frac{\pi}{\lambda} (2n-1) d \sin \varphi \right] \quad (3-13)$$

式(3-13)为阵列和波束的表达式。然后将阵元划分为 P 个组，每个子阵的权值记为 g_p ，然后对组内成员进行优化，以求得满足条件的差波束。接着，我们用示性值 c_n 来表达阵元与组别的归属关系，即当 $c_n = p$ 时，表示阵元 n 属于第 p 个组，特别注意，当 $c_n = 0$ 时表示阵元 n 不纳入波束优化过程中。第 p 个阵元组的集合由 $\Gamma(p)$ 表示。此时，第 n 个差波束的权值由式(3-14)表出。

$$a_n^{\Delta} = a_n^{\Sigma} \sum_{p=1}^P \delta_{c_n p} g_p \quad (3-14)$$

上式中， $\delta_{c_n p}$ 表示 Kronecker 函数，即当 $c_n = p$ 时 $\delta_{c_n p} = 1$ ，其余情况 $\delta_{c_n p} = 0$ 。

此外，差波束是关于波束指向 φ_0 奇对称的，即对于权值有 $a_{-n}^{\Delta} = -a_n^{\Delta}$ 成立。在这种情况下，差波束的表达式为

$$F_{\Delta}(\varphi) = \sum_{n=1}^N a_n^{\Delta} \sin \left[\frac{\pi}{\lambda} (2n-1) d \sin \varphi \right] \quad (3-15)$$

由于波束权值是对称的，因此只需要优化一半的权值即可，接下来我们给出衡量其好坏的代价函数。

在差分进化算法初始化的步骤中，我们要设置种群规模为 N_p ，它是随机生成的，随着种群的迭代而不断更新。然后将 $\mathbf{u}_k(i)$ 定义为第 k 次迭代中的第 i 个个体，其中 $i = 1, 2, \dots, N_p$ 。在第 k 次迭代中，我们随机从种群中选出三个个体 $\mathbf{u}_k(i_1)$ ， $\mathbf{u}_k(i_2)$ 和 $\mathbf{u}_k(i_3)$ ，用于产生第 $k+1$ 次迭代的第 i 个个体，它们遵循表3-1中的原则

表 3-1 差分进化算法

算法：差分进化

1. 初始化 $\mathbf{u}_0(1) \sim \mathbf{u}_0(N_p)$ 为随机值；
2. 判断 $f(\mathbf{u}_k(i)) \geq f_{th}$ 且 $k < K$ 是否成立，若是则转到 3，否则转 8；
3. 交叉操作 $\mathbf{m}_k = (\mathbf{u}_k(i_1) - \mathbf{u}_k(i_2))F + \mathbf{u}_k(i_3)$ 和 $\tilde{\mathbf{u}}_{k+1}(i) = \mathbf{m}_k \times \mathbf{u}_k(i)$ ；
4. 判断 $f(\tilde{\mathbf{u}}_{k+1}(i)) < f(\mathbf{u}_k(i))$ 是否成立，若成立转 5，否则转 6；
5. $\mathbf{u}_{k+1}(i) = \tilde{\mathbf{u}}_{k+1}(i)$ ；
6. $\mathbf{u}_{k+1}(i) = \mathbf{u}_k(i)$ ；
7. 转到 2；
8. 结束；

表3-1中， \times 表示交叉操作， F 是一个权值，而向量 \mathbf{m}_k 称为突变个体。 $f(\cdot)$ 是代价函数，用于评估个体的适应性。每轮迭代中，我们先用随机选出的三个个体

产生突变个体 μ_k ，然后用突变个体与 $u_k(i)$ 交叉，产生新个体 $\tilde{u}_{k+1}(i)$ ，若新个体的适应度高于原个体，则用它替代原个体，否则原个体不变，对于种群 N_P 中的所有个体，都要做这样的操作，直到进入下一轮迭代。当有个体的代价小于阈值 f_{th} 或者达到最大迭代次数 K 时，算法终止。

对于该优化问题，向量 $u_k(i)$ 由两部分构成：一部分表示 P 组天线的权值；另一部分表示 N 长的天线。即

$$u_k(i) = [g_1, \dots, g_P, c_1, \dots, c_N]^T \quad (3-16)$$

另外，交叉操作 \times 的定义如下

$$m \times u = [t_1, \dots, t_{P+N}]^T \quad (3-17)$$

上式中，向量各个元素的定义由式(3-18)和(3-19)给出。

$$t_j = \begin{cases} m_j, & \text{with probability } CR \\ u_j, & \text{with probability } 1 - CR \end{cases} \quad (3-18)$$

上式中， $j = 1, \dots, P$ 。

$$t_j = \begin{cases} \lfloor m_j + 0.5 \rfloor, & \text{with probability } CR \\ \lfloor u_j + 0.5 \rfloor, & \text{with probability } 1 - CR \end{cases} \quad (3-19)$$

上式中， $j = P + 1, \dots, P + N$ 。式(3-18)和(3-19)中， m_j 和 u_j 分别表示向量 m 和 u 的第 j 个元素， $\lfloor \cdot \rfloor$ 表示向下取整， CR 为突变概率。

差分进化算法的关键在于突变概率 CR 和权值 F 的选择，选择不慎会造成差分进化算法的早熟，或是收敛速度较慢。而它们的选择和具体的问题有关。另外，代价函数 $f(\cdot)$ 的选取也不唯一。在下一个子节中，我们选取一个均匀线阵的例子，展示他的性能。

3.2.2 仿真结果

首先，我们采用文献 [52] 中的代价函数来评估个体适应性，即式(3-20)。

$$f(u_k(i)) = [SLL_k(i) - SLL_d]^2 H(SLL_k(i) - SLL_d) \quad (3-20)$$

式(3-20)中， SLL_d 表示技术指标要求的旁瓣抑制比，而 $SLL_k(i)$ 表示 $u_k(i)$ 的实际旁瓣抑制比，函数 $H(\cdot)$ 表示 Heaviside 函数即阶跃函数。

考虑一个 50 阵元的均匀线阵，阵元间距为半波长。由于差分进化算法需要依托和波束权向量，因此我们采取 Taylor 权作为低旁瓣和波束权向量，设置旁瓣抑制比 SLL_d 为 -25dB，旁瓣抑制个数 $\bar{n} = 6$ 。此外，我们将阵元划分为 3 个组，即 $P = 3$ ，取权值 $F = 0.5$ ，概率 $CR = 0.7$ 。此时，和差波束如图3-4所示，其中和波束为 Taylor 加权法的波束。

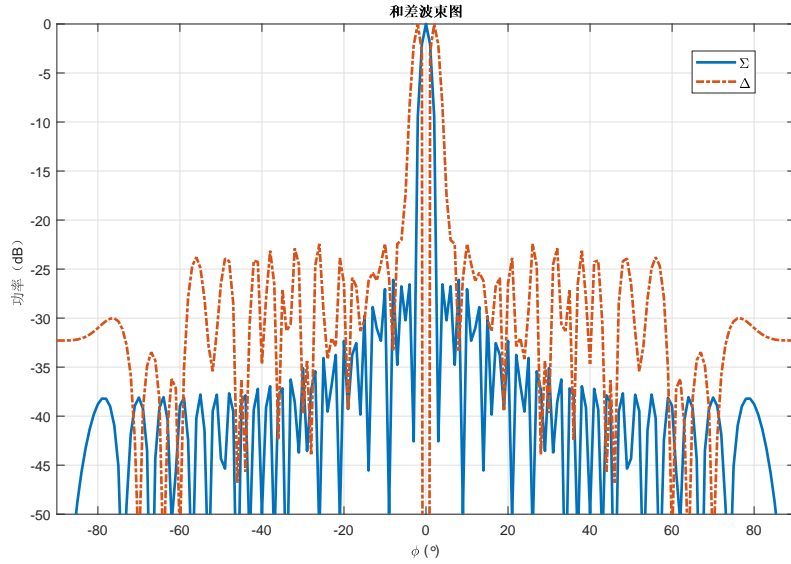


图 3-4 差分进化算法的和波束 Σ 与差波束 Δ

从图3-4中可以看出，差波束的旁瓣抑制比接近-25dB，基本达到了设计要求。

然后我们对比加权法的单脉冲曲线，加权法的技术参数与差分进化算法相同，单脉冲曲线如图3-5所示。在测角区间 $[-2^\circ, 2^\circ]$ 内，两单脉冲比曲线线性度类似，但差分进化算法的斜率更大。

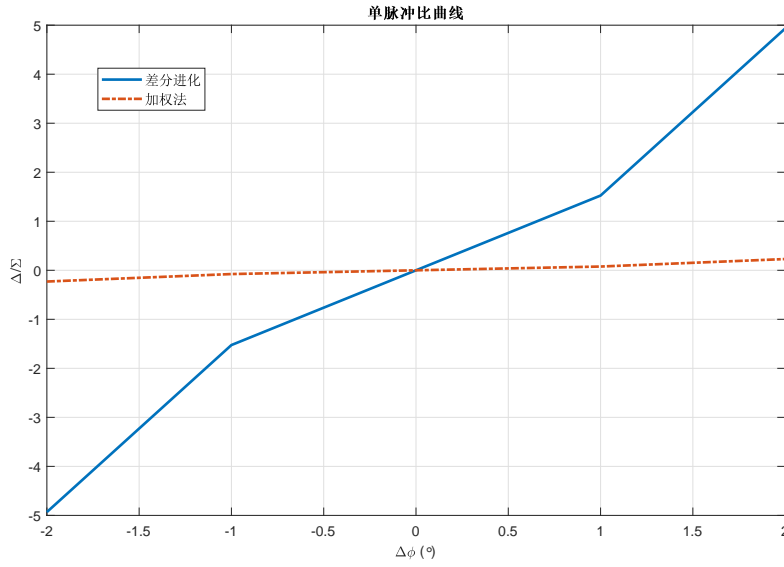


图 3-5 差分进化算法和加权法的单脉冲比曲线

仿真一：设期望信号的入射方向 φ_s 为 20° ，波束指向角 $\varphi_0 = 0^\circ$ ，期望信号的信噪比 SNR 为 10dB，然后设定一个旁瓣干扰，入射方向 $\varphi_j = 10^\circ$ ，干噪比 JNR 从 -20dB 变化到 60dB，假定快拍数为 200，进行 1000 次独立统计实验，此时差分进化算法和加权法的均方根误差（RMSE）随旁瓣干扰干噪比 JNR 的变化曲线如图3-6所示。

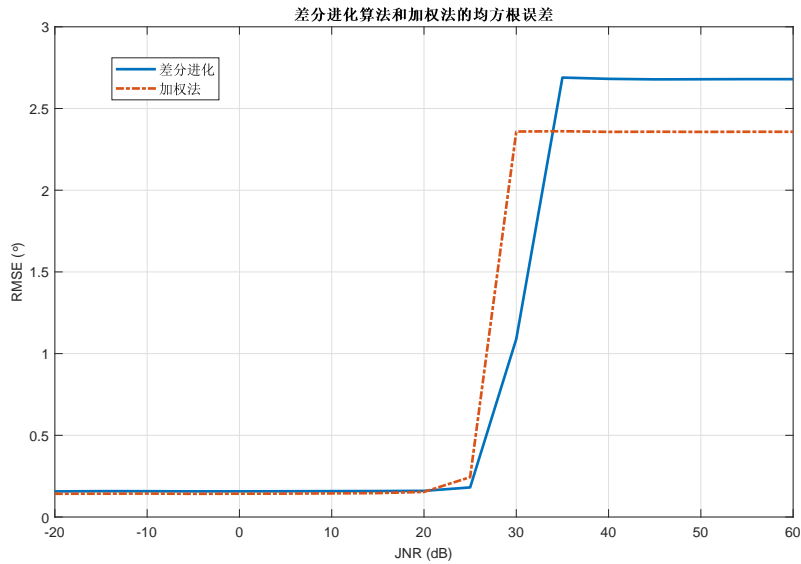


图 3-6 差分进化方法和加权法的均方根误差随旁瓣干扰干噪比变化的曲线图

从图3-6中可以看出，当旁瓣干扰的干噪比 JNR 小于 25dB 时，两种方法的测

角精度相当。这是因为差分进化算法依托已有的 Taylor 权向量进行差波束优化，而不是线性规划那样自行设定约束条件。

3.3 广义旁瓣对消方法

与前两节中的波束设计方法不同，本节中将要介绍的广义旁瓣对消方法不是通过设计低旁瓣的和差波束权来抑制旁瓣干扰，而是利用一个辅助阵列，阻塞期望信号，而使旁瓣干扰通过，进而在输出端与主阵列输出叠加，以此抵消旁瓣干扰。本节中，我们将介绍广义旁瓣对消的一般原理，并针对均匀线阵给出一种阻塞矩阵的设计方法，最后展示其测向结果。

3.3.1 广义旁瓣对消的基本原理

旁瓣对消的基本流程如图3-7所示。在图3-7中，向量 \mathbf{y}_m 和 \mathbf{y}_a 分别是主阵列

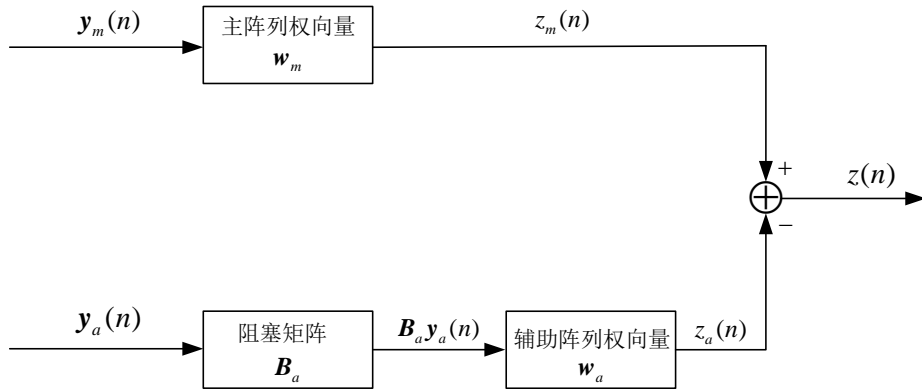


图 3-7 旁瓣对消流程示意图

和辅助阵列的阵元接收信号。辅助阵列接收信号 \mathbf{y}_a 通过阻塞矩阵 \mathbf{B}_a 后抑制期望信号 $s(t)\mathbf{a}(\varphi_s)$ ，而旁瓣干扰保留进入辅助阵列的波束形成器，最后利用加法器 $z_m(n) - z_a(n)$ 得到输出 $z(n)$ ，由于波束 $z_m(n)$ 和 $z_a(n)$ 中都含有旁瓣干扰，因此相互抵消，从而使得最终输出 $z(n)$ 中不含有旁瓣干扰。下面我们将以均匀线阵为例，阐述旁瓣对消的过程和一般原理。

首先考虑一个 $M_m + M_a$ 阵元的均匀线阵，阵元间距为半波长，入射信号波长为 λ ，主阵列为 M_m 阵元的子阵，辅助阵列为 M_a 阵元的子阵，并且它们的波束指向均为 φ_0 。我们设期望信号入射方向与波束指向相同，即 $\varphi_0 = \varphi_s$ ，并且有 K 个旁

瓣干扰信号，其角度分别为 $\varphi_1, \varphi_2, \dots, \varphi_K$ 。由式(2-2)可以得到主阵列的输出信号 $z_m(n)$ 和辅助阵列输出信号 $z_a(n)$

$$\mathbf{y}_m(n) = \mathbf{a}_m(\varphi_0)s(n) + \sum_{k=1}^K \mathbf{a}_m(\varphi_k)s_k(n) + \mathbf{n}_m \quad (3-21a)$$

$$\mathbf{y}_a(n) = \mathbf{a}_a(\varphi_0)s(n) + \sum_{k=1}^K \mathbf{a}_a(\varphi_k)s_k(n) + \mathbf{n}_a \quad (3-21b)$$

为简化符号，我们设

$$\mathbf{v}_m = \sum_{k=1}^K \mathbf{a}_m(\varphi_k)s_k(n) + \mathbf{n}_m \quad (3-22a)$$

$$\mathbf{v}_a = \sum_{k=1}^K \mathbf{a}_a(\varphi_k)s_k(n) + \mathbf{n}_a \quad (3-22b)$$

利用式(3-21)和式(3-22)结合图3-7分别得到旁瓣对消器的输出 $z(n)$

$$\begin{aligned} z(n) &= z_m(n) - z_a(n) \\ &= \mathbf{w}_m^H \mathbf{a}_m(\varphi_0)s(n) + \mathbf{w}_m^H \mathbf{v}_m - z_a(n) \end{aligned} \quad (3-23)$$

在式(3-23)中，旁瓣对消器要求辅助阵列输出 $z_a(n)$ 不含有期望信号 $s(n)$ ，否则将会使得最终输出 $z(n)$ 中的期望信号分量随着旁瓣干扰一并抵消。因此，我们有必要设计一个阻塞矩阵 \mathbf{B}_a ，使得式(3-24)成立。

$$\mathbf{B}_a \mathbf{a}_a(\varphi_0)s(n) = \mathbf{0} \quad (3-24)$$

在第二节中，我们会介绍一种阻塞矩阵的设计方法。为后续公式的导出，我们这里先假设式(3-24)成立，此时辅助阵列的输出 $z_a(n)$ 为

$$z_a(n) = \mathbf{w}_a^H (\mathbf{B}_a \mathbf{a}_a(\varphi_0)s(n) + \mathbf{B}_a \mathbf{v}_a) = \mathbf{w}_a^H \mathbf{B}_a \mathbf{v}_a \quad (3-25)$$

将式(3-25)代入式(3-23)我们得到

$$z(n) = \mathbf{w}_m^H \mathbf{a}_m(\varphi_0)s(n) + \mathbf{w}_m^H \mathbf{v}_m - \mathbf{w}_a^H \mathbf{B}_a \mathbf{v}_a \quad (3-26)$$

对于旁瓣对消器的输出 $z(n)$ ，我们需要使得其干扰叠加噪声分量最小，因此构造代价函数 $J(\mathbf{w}_a)$

$$\begin{aligned} J(\mathbf{w}_a) &= E \left\{ \left| \mathbf{w}_m^H \mathbf{v}_m - \mathbf{w}_a^H \mathbf{B}_a \mathbf{v}_a \right|^2 \right\} \\ &= \mathbf{w}_m^H \mathbf{Q}_{mm} \mathbf{w}_m - \mathbf{w}_m^H \mathbf{Q}_{ma} \mathbf{B}_a^H \mathbf{w}_a - \mathbf{w}_a^H \mathbf{B}_a \mathbf{Q}_{am} \mathbf{w}_m + \mathbf{w}_a^H \mathbf{B}_a \mathbf{Q}_{aa} \mathbf{B}_a^H \mathbf{w}_a \end{aligned} \quad (3-27)$$

式(3-27)中, 矩阵 \mathbf{Q}_{mm} 和 \mathbf{Q}_{aa} 表示主阵列自相关和辅助阵列自相关矩阵, 矩阵 \mathbf{Q}_{am} 和 \mathbf{Q}_{ma} 表示主阵列与辅助阵列的互相关矩阵, 其定义由式(3-28)给出。

$$\mathbf{Q}_{mm} = E \left\{ \mathbf{v}_m \mathbf{v}_m^H \right\} \quad (3-28a)$$

$$\mathbf{Q}_{aa} = E \left\{ \mathbf{v}_a \mathbf{v}_a^H \right\} \quad (3-28b)$$

$$\mathbf{Q}_{am} = E \left\{ \mathbf{v}_a \mathbf{v}_m^H \right\} \quad (3-28c)$$

$$\mathbf{Q}_{ma} = E \left\{ \mathbf{v}_m \mathbf{v}_a^H \right\} \quad (3-28d)$$

对式(3-27)中的代价函数 $J(\mathbf{w}_a)$ 求梯度并令其等于零向量, 我们可以得到辅助阵列权向量 \mathbf{w}_a 的最优解

$$\mathbf{w}_a = \left(\mathbf{B}_a \mathbf{Q}_{aa} \mathbf{B}_a^H \right)^{-1} \mathbf{B}_a \mathbf{Q}_{am} \mathbf{w}_m \quad (3-29)$$

最后我们结合图3-7与式(3-23)得到广义旁瓣对消器的输出 $z(n)$ 。

$$\begin{aligned} z(n) &= z_m(n) - z_a(n) \\ &= \mathbf{w}_m^H \mathbf{y}_m(n) - \mathbf{w}_a^H \mathbf{y}_a(n) \\ &= \mathbf{w}_m^H \mathbf{y}_m(n) - \left(\mathbf{B}_a \mathbf{Q}_{aa} \mathbf{B}_a^H \right)^{-1} \mathbf{B}_a \mathbf{Q}_{am} \mathbf{w}_m \mathbf{y}_a(n) \end{aligned} \quad (3-30)$$

注意, 在整个推导过程中, 我们假设主阵列权向量 \mathbf{w}_m 和阻塞矩阵 \mathbf{B}_a 都是已知的, 并且自相关和互相关矩阵也可以由各态历经性从时间平均中得出。阻塞矩阵 \mathbf{B}_a 的选取通常是不唯一的, 且对于不同的阵列, 可能出现不同的结构, 例如对于均匀线阵, 其导向向量如式(2-4), 一种可行的阻塞矩阵为式(3-31)。

$$\mathbf{B}_a = \begin{bmatrix} \exp(j\phi_0) & -1 & 0 & \cdots & 0 \\ 0 & \exp(j\phi_0) & -1 & \cdots & 0 \\ \vdots & \vdots & \ddots & \ddots & \vdots \\ 0 & \cdots & 0 & \exp(j\phi_0) & -1 \end{bmatrix} \quad (3-31)$$

上式中, $\phi_0 = 2\pi d \sin \varphi_0 / \lambda$ 且 $\mathbf{B}_a \in \mathbb{C}^{(M_a-1) \times M_a}$, 此时阻塞矩阵 \mathbf{B}_a 满足条件(3-24)。但我们注意到, 辅助阵列的权向量 \mathbf{w}_a 此时也被限定为一个 $(M_a - 1) \times 1$ 的向量, 即辅助阵列的自由度会将为 $M_a - 1$ 。在随后的小节中, 我们将介绍一种更为灵活的阻塞矩阵设计方式。

3.3.2 一种基于准矩阵和 SVD 的阻塞矩阵设计方法

本节我们将介绍一种灵活的阻塞矩阵设计方法，该方法由 Fernández 等人 15 年在文献 [24] 中提出。该方法巧妙的利用了准矩阵和 SVD 设计阻塞矩阵，在本节中，我们将以均匀线阵为例，给出该方法的一般过程。

首先考虑一个 M 阵元的均匀线阵，阵元间距为半波长，入射信号为远场窄带信号，波长为 λ 。我们设窄带波束为 $\mathbf{b}(s)$ ，其对应的波束形成权向量为 \mathbf{x} ，由此可以得到式(3-32)。

$$\mathbf{F}(s)\mathbf{x} = \mathbf{b}(s) \quad (3-32)$$

上式中， $\mathbf{F}(s)$ 是 M 列的准矩阵， $\mathbf{b}(s)$ 是准向量。准矩阵 $\mathbf{F}(s)$ 的第 m 列是一个连续函数，如式(3-33)所示。

$$f_m(s) = \exp(j\pi(m-1)s) \quad (3-33)$$

式(3-33)中， f_m 表示矩阵 $\mathbf{F}(s)$ 的第 m 列，而 $-1 \leq s \leq 1$ 为一个连续变量，表示阵列波束指向角的余弦值。而矩阵 $\mathbf{F}(s)$ 的 k 行（作为准矩阵，实际上矩阵 $\mathbf{F}(s)$ 有无穷多行）是对应角度余弦值为 s_k 的导向向量，即

$$\mathbf{f}_k = [1, \exp(j\pi s_k), \exp(j\pi s_k), \dots, \exp(j\pi(M-1)s_k)] \quad (3-34)$$

准向量 $\mathbf{b}(s)$ 的结构类似，表示整个空域 s 的波束。

现在我们需要定义准向量的内积，考虑两个 $[a, b] \times 1$ 维的准列向量 $\mathbf{x}(s)$ 和 $\mathbf{y}(s)$ ，我们定义其内积为式(3-35)。

$$\mathbf{x}^H(s)\mathbf{y}(s) = \int_a^b x^*(s)y(s)ds \quad (3-35)$$

上式中， $*$ 表示共轭。我们注意到，准矩阵 $\mathbf{F}(s)$ 实际上是一个列酉形矩阵，因此可以得到

$$\mathbf{F}^H(s)\mathbf{F}(s) = \mathbf{P} \quad (3-36)$$

式(3-36)中，矩阵 \mathbf{P} 的第 m 行第 n 列元素定义为

$$P_{m,n} = \int_{-1}^1 \exp(j\pi s(n-m)) ds = 2 \text{sinc}(n-m) \quad (3-37)$$

结合式(3-36)和(3-37)我们可以得到

$$\mathbf{P} = \mathbf{F}^H(s)\mathbf{F}(s) = 2\mathbf{I} \quad (3-38)$$

利用式(3-38)的结论，我们给准矩阵 $\mathbf{F}(s)$ 的前面乘上一个系数 $1/\sqrt{2}$ ，使之归一化。现在准矩阵 $\mathbf{F}(s)$ 满足列酉矩阵特性了，即 $\mathbf{F}^H(s)\mathbf{F}(s) = \mathbf{I}$ ，那么我们可以由式(3-32)及最小二乘法则构造优化问题

$$\begin{aligned} \min_{\mathbf{x}} \quad & (\mathbf{F}(s)\mathbf{x} - \mathbf{b}(s))^H (\mathbf{F}(s)\mathbf{x} - \mathbf{b}(s)) \\ \text{s.t. } \quad & \mathbf{x} = \mathbf{F}^H(s)\mathbf{b}(s) \end{aligned} \quad (3-39)$$

式(3-39)中，向量 \mathbf{x} 的第 m 个元素由式(3-40)给出。

$$\begin{aligned} x_m &= \frac{1}{\sqrt{2}} \int_{-1}^1 b(s) \exp(-j\pi s(m-1)) ds \\ &= \frac{1}{\sqrt{2}} \mathcal{F}\{b(s)\} \big|_{f=(m-1)/2} \end{aligned} \quad (3-40)$$

上式中， $\mathcal{F}\{\cdot\}$ 表示傅里叶变换。

现在，我们考虑设计一个阻塞矩阵，其阻带为 $s_a \leq s \leq s_b$ ，此时结合式(3-39)，我们可以构造出代价函数

$$J(\mathbf{x}, \boldsymbol{\mu}) = (\mathbf{F}(s)\mathbf{x} - \mathbf{b}(s))^H (\mathbf{F}(s)\mathbf{x} - \mathbf{b}(s)) - \boldsymbol{\mu}^H (\mathbf{G}\mathbf{x} - \mathbf{d}) \quad (3-41)$$

式(3-41)中， $\boldsymbol{\mu}$ 表示 L 个元素的拉格朗日乘子，约束矩阵 \mathbf{G} 的第 l 行定义为

$$\mathbf{g}_l = \frac{1}{\sqrt{2}} [1, \exp(j\pi s_l), \exp(j\pi 2s_l), \dots, \exp(j\pi(M-1)s_l)] \quad (3-42)$$

我们对式(3-41)中的代价函数 $J(\mathbf{x}, \boldsymbol{\mu})$ 求梯度，并令其为零，结合约束条件得到向量 \mathbf{x} 的解

$$\mathbf{x} = (\mathbf{I} - \mathbf{G}^H(\mathbf{G}\mathbf{G}^H)^{-1}\mathbf{G}) \mathbf{F}^H(s)\mathbf{b}(s) + \mathbf{G}(\mathbf{G}\mathbf{G}^H)^{-1}\mathbf{d} \quad (3-43)$$

对于阵列的固有静态波束形成器，我们有

$$\mathbf{b}(s) = \mathbf{F}(s)\mathbf{w} \quad (3-44)$$

成立，将式(3-44)代入(3-43)，我们得到

$$\mathbf{x} = (\mathbf{I} - \mathbf{G}^H(\mathbf{G}\mathbf{G}^H)^{-1}\mathbf{G}) \mathbf{w} + \mathbf{G}^H(\mathbf{G}\mathbf{G}^H)^{-1}\mathbf{d} \quad (3-45)$$

式(3-45)中，向量 \mathbf{w} 是阵列的静态权，比如选取波束指向处的导向向量 $\mathbf{w} = \mathbf{a}(\varphi_0)$ 或是第二章中介绍的 Taylor 权。现在，我们的目标转变为根据给定的要求，构造约束矩阵 \mathbf{G} 和约束向量 \mathbf{d} 。

在本节中，我们的任务是构造一个满足要求的阻塞矩阵。因此，对于阻带

$s_a \leq s \leq s_b$ 我们可以令约束向量 $\mathbf{d} = \mathbf{0}$ 。此时(3-45)式被写为

$$\mathbf{x} = (\mathbf{I} - \mathbf{G}^H(\mathbf{G}\mathbf{G}^H)^{-1}\mathbf{G})\mathbf{w} \quad (3-46)$$

为简化后续公式推导，可以定义投影矩阵 \mathbf{H}

$$\mathbf{H} = (\mathbf{I} - \mathbf{G}^H(\mathbf{G}\mathbf{G}^H)^{-1}\mathbf{G}) \quad (3-47)$$

矩阵 \mathbf{H} 将向量 \mathbf{w} 投影到约束矩阵 \mathbf{G} 的零空间。

我们假设共有 L 点用于形成波束指向的阻带。然后对约束矩阵 \mathbf{G} 做 SVD 得到

$$\mathbf{G} = \mathbf{U}\mathbf{S}\mathbf{V}^H \quad (3-48)$$

式(3-48)中，矩阵 $\mathbf{U} \in \mathbb{C}^{L \times L}$ 和 $\mathbf{V} \in \mathbb{C}^{M \times M}$ 都是酉矩阵，而矩阵 $\mathbf{S} \in \mathbb{R}_+^{L \times M}$ 是一个拟对角矩阵，对角元为正奇异值和 0，且一般情况下，按递减排序。因此我们可以将矩阵 \mathbf{V} 分块得到

$$\mathbf{V} = [\mathbf{V}_1 : \mathbf{V}_2] \quad (3-49)$$

式(3-49)中，波束指向个数一般小于阵元数即 $L \leq M$ 。此时式(3-47)可以改写为

$$\mathbf{H} = \mathbf{I} - \mathbf{V}_1\mathbf{V}_1^H = \mathbf{V}_2\mathbf{V}_2^H \quad (3-50)$$

然后利用准矩阵 $\mathbf{G}(s)$ 的性质，我们构造一个矩阵 $\mathbf{P}_G \in \mathbb{C}^{M \times M}$

$$\begin{aligned} [\mathbf{P}_G]_{m,n} &= \mathbf{G}^H(s)\mathbf{G}(s) = \frac{1}{2} \int_{s_a}^{s_b} \exp(j\pi(n-m)s) ds \\ &= \frac{s_b - s_a}{2} \exp(j\pi(n-m)(s_a + s_b)/2) \text{sinc}\left(\frac{(n-m)(s_b - s_a)}{2}\right) \end{aligned} \quad (3-51)$$

式(3-51)中， $[\cdot]_{m,n}$ 表示矩阵的第 m 行第 n 列元素， $s_a \leq s \leq s_b$ 为设计阻塞矩阵所要求的阻带。我们可以进一步将式(3-51)改写为

$$\mathbf{P}_G = \mathbf{D}\hat{\mathbf{P}}_G\mathbf{D}^H \quad (3-52)$$

上式中，矩阵 \mathbf{D} 是一个 $M \times M$ 的对角酉矩阵，对角元为

$$D_{m,m} = \exp(j\pi(m-1)s_c) \quad (3-53)$$

而半正定的 Toeplitz 矩阵 $\hat{\mathbf{P}}_G$ 定义为

$$[\mathbf{P}_G]_{m,n} = \frac{W}{2} \text{sinc}\left(\frac{(n-m)W}{2}\right) \quad (3-54)$$

式(3-53)和(3-54)中,

$$s_c = (s_a + s_b)/2 \quad (3-55a)$$

$$W = (s_b - s_a) \quad (3-55b)$$

上式中, s_c 为阻带中心点, W 为带宽。同样的, 我们对矩阵 \mathbf{P}_G 做 SVD 并将式(3-48)代入得到

$$\mathbf{P}_G = \mathbf{V}\mathbf{S}^H\mathbf{S}\mathbf{V}^H = \mathbf{D}\tilde{\mathbf{V}}\mathbf{S}^H\mathbf{S}\tilde{\mathbf{V}}^H\mathbf{D}^H \quad (3-56)$$

式(3-56)中, $\tilde{\mathbf{V}}\mathbf{S}^H\mathbf{S}\tilde{\mathbf{V}}^H$ 可以视作矩阵 $\hat{\mathbf{P}}_G$ 的特征分解, 且其特征值为实数。由于 $\hat{\mathbf{P}}_G$ 是一个缺秩矩阵, 因为一般情况下 $L \ll M$, 所以我们可以取 \mathbf{S} 的前 L 个大对角元构成矩阵 \mathbf{S}_L 将矩阵 $\hat{\mathbf{P}}_G$ 近似为

$$\hat{\mathbf{P}}_G \approx \tilde{\mathbf{V}}_1\mathbf{S}_L^2\tilde{\mathbf{V}}_1^H \quad (3-57)$$

上式中,

$$\tilde{\mathbf{V}} = [\tilde{\mathbf{V}}_1 : \tilde{\mathbf{V}}_2] \quad (3-58)$$

因此我们得到

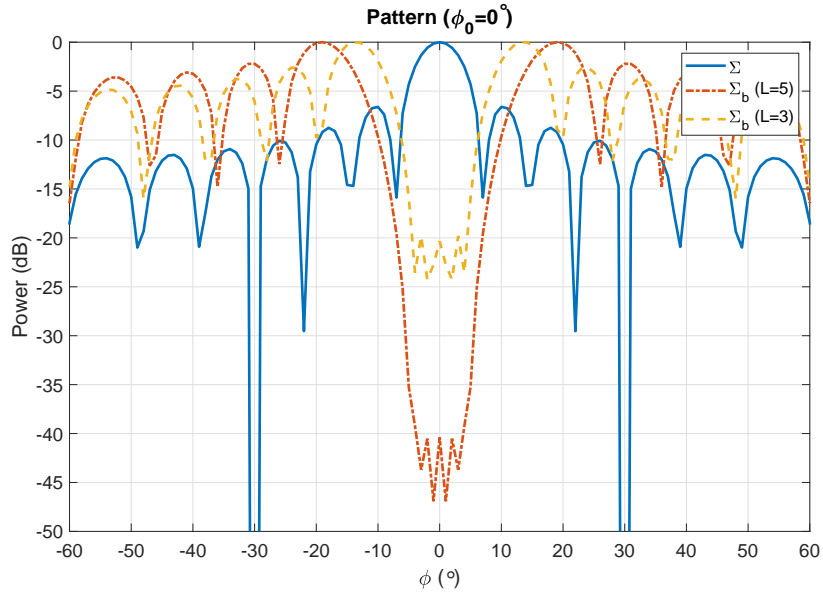
$$\mathbf{V}_1 = \mathbf{D}\tilde{\mathbf{V}}_1 \quad (3-59)$$

最后我们结合式(3-50)和(3-59)得到投影矩阵

$$\mathbf{H} = \mathbf{I} - \mathbf{D}\tilde{\mathbf{V}}_1\tilde{\mathbf{V}}_1^H\mathbf{D}^H \quad (3-60)$$

在给定阵列静态权 \mathbf{w} 的情况下, 结合(3-46)和(3-47) 以及(3-60)式即可得到在波束指向 φ_0 处产生阻带的权向量。在接下来的内容中, 我们将以一个均匀线阵为例, 展示该方法的阻塞矩阵效果。

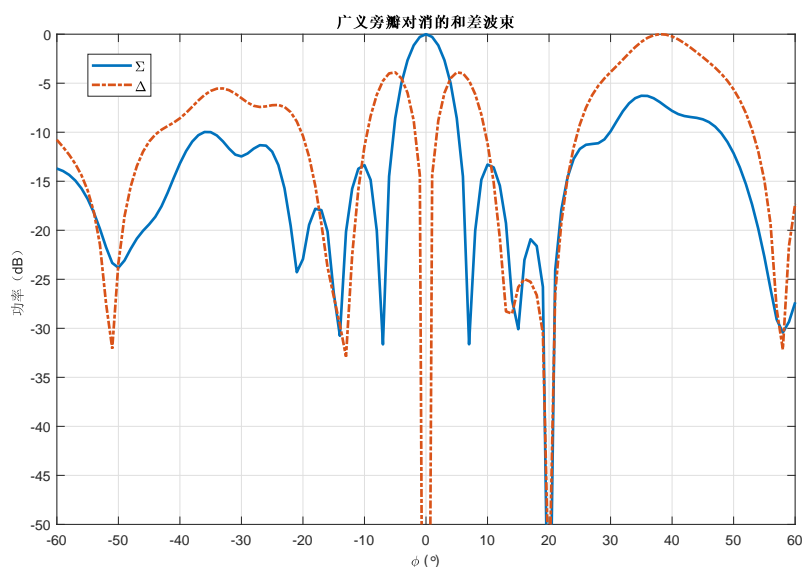
考虑一个 16 阵元的均匀线阵, 阵元间距为半波长, 波束指向为 $\varphi_0 = 0^\circ$, 设定阻带为 -5° 到 5° , 对于式(3-57)中的近似, 我们分别取 $L = 5$ 和 $L = 3$ 。此时阻塞矩阵形成的波束 Σ_b 与波束指向导向向量形成的波束 Σ 如图3-8所示。


 图 3-8 阻塞矩阵形成的波束 Σ_b

从图3-8的结果中我们可以看出，该方法在 $-5^\circ \leq \varphi \leq 5^\circ$ 处形成了阻带，且阻塞效果，即主瓣抑制比随着近似点数 L 的增加而增大，也就是说 L 越大，设计的阻塞矩阵效果越好。

3.3.3 仿真结果

考虑一个主阵列阵元数 M_m 为 16，辅助阵列阵元数 M_a 为 8 的阵列，主阵列和辅助阵列的阵元间距均为半波长，阵列波束指向 $\varphi_0 = 0^\circ$ 。存在一个旁瓣干扰，它的入射方向为 20° ，干噪比为 30dB，快拍数为 200。我们选取半阵法的和差波束权作为主阵列静态权向量，此时由广义旁瓣对消器得到的和差波束如图3-9所示。


 图 3-9 广义旁瓣对消产生的和波束 Σ 与差波束 Δ

从图3-9中可以看出，和差波束在旁瓣干扰入射方向， 20° 处产生了零陷。与上两节中介绍的静态权方法不同，广义旁瓣对消器的零陷会随着旁瓣干扰的改变而改变，并非静态权那样的固定旁瓣抑制比。

接下来，我们和加权法对比单脉冲比曲线，取广义旁瓣对消的主阵列进行加权，设抑制的旁瓣个数 $\bar{n} = 6$ ，旁瓣抑制比 SLL 为 -35dB，单脉冲比曲线如图3-10所示。

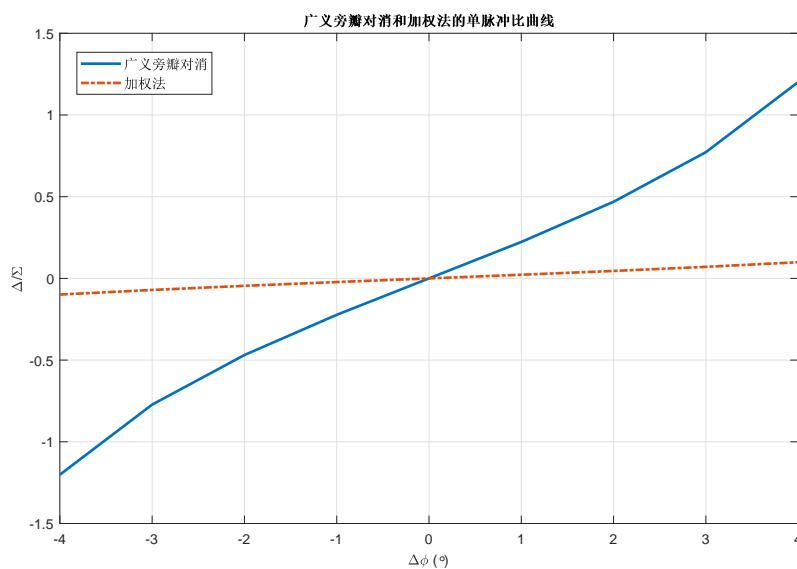


图 3-10 广义旁瓣对消和加权法的单脉冲比曲线

从图3-10中我们可以得知，两者的线性度相当，但广义旁瓣对消的单脉冲比斜率更大。

仿真一：期望信号入射方向 $\varphi_s = 2^\circ$ ，信噪比为 10dB，快拍数为 200，存在一旁瓣干扰，方向为 20° ，干噪比从 -20dB 变化到 60dB，进行 1000 次统计独立实验。广义旁瓣对消和加权法的相关参数和上文相同，均方根误差对比如图3-11所示。

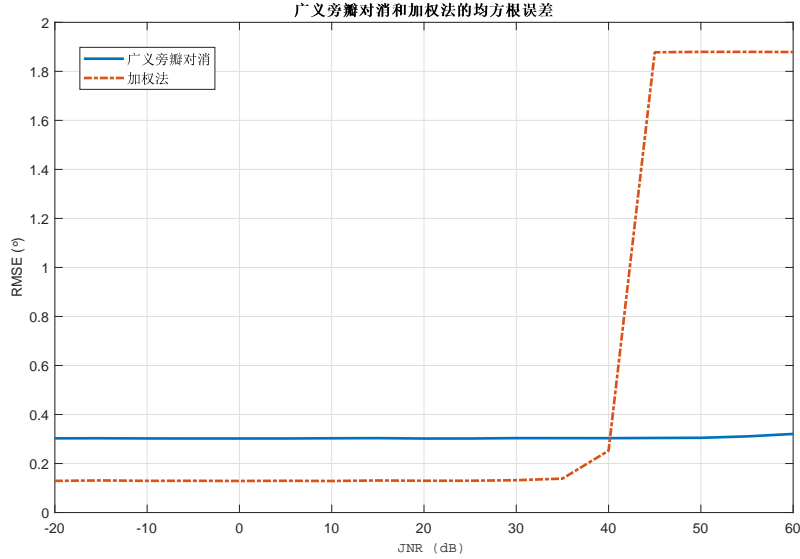


图 3-11 广义旁瓣对消和加权法的均方根误差

从图3-11中可以看出，虽然干噪比小于 40dB 时广义旁瓣对消的测角精度略低于加权法，但当干噪比继续增加时，超过了加权法设计的旁瓣抑制比，因此加权法失效，但广义旁瓣对消器仍可以正常工作。

3.4 本章小结

本章中，我们讨论了三种应对旁瓣干扰的方法。前两种方法与传统单脉冲测向中的加权法类似，需要事先依照给定的技术指标，设计出一套低旁瓣的静态和差波束权向量，通过既定的旁瓣抑制比来抑制旁瓣干扰。

第一种方法是线性规划方法设计和差波束权，该方法利用均匀面阵或均匀线阵的对称性，以及和波束的偶对称性与差波束的奇对称性，将原凸优化问题种的二阶约束条件转变为一阶约束条件，并且遵循这样几个原则：第一，和波束在主瓣区域内需要满足一定的增益；第二，差波束需要在波束指向处形成零陷；第三，差波束在波束指向处的斜率，即一阶导数要尽可能的大；第四，和差波束的旁瓣功率都要尽可能的低。利用上述原则，将原本和差波束的两个优化问题转变为一个联合优化问题，然后利用线性规划求解。

第二种方法是差分进化算法，该算法是一种遗传类算法，通过设计群体适应性函数，即代价函数，模拟自然选择和种群进化过程，最终选取最后一轮进化的种群最优个体作为可行解。注意这里只给出了差波束设计方法，原文中的和波束使用的是 Taylor 权向量。该方法与其他遗传算法类似，各类参数的选取非常重要，否则会出现早熟或是收敛速度过慢的问题。

第三种方法是广义旁瓣对消方法，该方法与上面两种静态方法不同，不再采用静态权向量，而是利用一个辅助阵列，设计阻塞矩阵，使得期望信号通过辅助阵列时被阻塞，而旁瓣干扰可以无失真的通过，进而在主阵列和辅助阵列的输出端叠加二者，使它们中的旁瓣干扰互相抵消，以此达到抑制旁瓣干扰的目的。在这个过程中，我们需要知道主阵列的自相关矩阵、辅助阵列的自相关矩阵以及主阵列与辅助阵列的互相关矩阵。此外，我们还给出了一种阻塞矩阵的设计方法，它利用准矩阵和 SVD，设计出满足阻带要求的阻塞矩阵 \mathbf{B}_a 并用于辅助阵列。

线性规划和差分进化方法都是静态权向量方法，它们的优点在于静态权向量一经设计即可用于单脉冲测向系统，没有额外的在线计算过程。但设计过程中的超参数过多，参数的选择以及具体阵列的不同，都会影响静态权向量的设计结果。广义旁瓣对消方法则是建立在已有的静态和差波束权向量之上，利用辅助阵列以及干扰叠加噪声的三个相关矩阵，在输出端叠加相消旁瓣干扰，是一种在线的旁瓣干扰抑制方法。一般情况下，辅助阵列的维度都小于主阵列，以此减小计算量。

第四章 主旁瓣干扰存在时的单脉冲测向方法

除去旁瓣干扰对单脉冲测向的影响，在某些场景下，还有可能出在波束指向的主瓣区域出现一强干扰信号，由于主瓣区域内的增益较高，所以对单脉冲测向的影响时致命的，此时传统单脉冲测向方法难以得到正确的估计结果，而上一章中，我们介绍的三种方法也仅适用于抑制旁瓣干扰，无法应对主瓣干扰场景。因此在本章中，我们将介绍四类抑制主旁瓣干扰的单脉冲测向方法。

第一节中介绍最大似然方法，它利用干扰叠加噪声的统计特性和似然函数，结合牛顿公式给出了一种单脉冲测向方法。第二节中介绍 MVAM 方法，该方法假设一个理想的单脉冲比，并在波束指向处做一阶泰勒展开，结合接收到的数据还原理想单脉冲比，以此给出一个单脉冲估计方法。第三节中介绍线性约束方法，该方法结合 MVDR 波束形成器，约束波束指向以及测角区间边界点处的单脉冲比，使其成为关于偏离波束指向角 $\Delta\theta$ 的线性函数，然后借助 LCMV 结构，给出差波束权向量的最优解。在第四节中，我们给出了一种基于 SVD 的多点线性约束方法，提升了原方法的测角精度，并尽可能的减少了阵列自由度的消耗。

4.1 最大似然方法

最大似然估计是一种自适应单脉冲测向方法，其核心在于利用已有的观测样本建立起似然函数 $\mathcal{L}(\theta)$ ，然后求该似然函数的最大解，得到待估计参数 $\hat{\theta} = \operatorname{argmax} \mathcal{L}(\theta)$ 。U. Nickel 在 1993 年将该方法应用到了单脉冲系统中^[31]。该方法的优势在于，不受限于具体的阵列形式，只要能够知道干扰叠加噪声的统计特性，就可以利用该方法进行求解。

我们以一个 M 行 N 列的均匀面阵为例，分析该方法的导出过程。首先对于均匀面阵，我们可以利用式(2-2)和(2-9)得到其接收信号模型

$$\mathbf{y} = s(t)\mathbf{a}(\theta) + \mathbf{n} \quad (4-1)$$

式(4-1)中，复数 $s(t)$ 表示期望信号的振幅，向量 $\theta = [\theta, \varphi]^T$ 表示入射角度，噪声向量 $\mathbf{n} \in \mathbb{C}^{MN \times 1}$ 表示各阵元的噪声（或干扰叠加噪声）。若假设噪声向量服从复高斯分布 $\mathbf{n} \sim \mathcal{CN}(0, \mathbf{Q})$ ，则可知阵列接收数据的概率分布为 $\mathbf{y} \sim \mathcal{CN}(s(t)\mathbf{a}(\theta), \mathbf{Q})$ ，进一步我们可以得到其概率密度函数为式(4-2)。

$$p(\mathbf{y} | \theta, s(t)) = \pi^{-M} |\mathbf{Q}|^{-1} \exp \left[-[\mathbf{y} - s(t)\mathbf{a}(\theta)]^H \mathbf{Q}^{-1} [\mathbf{y} - s(t)\mathbf{a}(\theta)] \right] \quad (4-2)$$

然后我们先对该密度函数取负对数似然，并去掉无关的常数部分，得到

$$S(\boldsymbol{\theta}, s(t)) = -\mathcal{L}(\boldsymbol{\theta}, s(t)) = [\mathbf{y} - s(t)\mathbf{a}(\boldsymbol{\theta})]^H \mathbf{Q}^{-1} [\mathbf{y} - s(t)\mathbf{a}(\boldsymbol{\theta})] \quad (4-3)$$

首先对上式中的参数 $s(t)$ 求最小二乘解得到

$$s(t) = [\mathbf{a}^H(\boldsymbol{\theta}) \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{a}(\boldsymbol{\theta})]^{-1} \mathbf{a}^H(\boldsymbol{\theta}) \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{y} \quad (4-4)$$

我们将式(4-4)带入(4-3)并去掉所有与参数 $\boldsymbol{\theta}$ 无关的常数项得到其似然函数(4-5)。

$$S(\boldsymbol{\theta}) = \mathbf{y}^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{a}(\boldsymbol{\theta}) [\mathbf{a}^H(\boldsymbol{\theta}) \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{a}(\boldsymbol{\theta})]^{-1} \mathbf{a}^H(\boldsymbol{\theta}) \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{y} \quad (4-5)$$

为简化符号，定义 $\mathbf{w}(\boldsymbol{\theta})$ 为自适应和波束权向量，由式(4-6)表出。

$$\mathbf{w}(\boldsymbol{\theta}) = [\mathbf{a}^H(\boldsymbol{\theta}) \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{a}(\boldsymbol{\theta})]^{-1/2} \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{a}(\boldsymbol{\theta}) \quad (4-6)$$

将式(4-6)代入(4-5)，我们可以将似然函数 $S(\boldsymbol{\theta})$ 重写为

$$S_{\text{scan}}(\boldsymbol{\theta}) = |\mathbf{w}^H(\boldsymbol{\theta}) \mathbf{y}|^2 \quad (4-7)$$

接下来我们求解似然函数。为便于求解，我们令 $F(\boldsymbol{\theta}) = \ln [S_{\text{scan}}(\boldsymbol{\theta})]$ 。这样不改变似然函数的单调性，且期望信号方向的估计值 $\hat{\boldsymbol{\theta}}$ 可以由式(4-8)给出。

$$\hat{\boldsymbol{\theta}} = \arg \max_{\boldsymbol{\theta}} F(\boldsymbol{\theta}) \quad (4-8)$$

然后用牛顿梯度法给出对数似然函数 $F(\boldsymbol{\theta})$ 的解，即式(4-9)。

$$\hat{\boldsymbol{\theta}} = \boldsymbol{\theta}_0 - \mathbf{H}^{-1} \nabla F(\boldsymbol{\theta}) \quad (4-9)$$

上式中，矩阵 $\mathbf{H} = \nabla^2 F(\boldsymbol{\theta})$ 是对数似然函数 $F(\boldsymbol{\theta})$ 的海森矩阵。在牛顿法中，还需要一个初值 $\boldsymbol{\theta}_0$ ，幸运的是，单脉冲测向系统中恰好可以用阵列波束指向 $\boldsymbol{\theta}_0$ 作为初值。

对于均匀面阵，其导向向量如式(2-8)和(2-9)所示，为便于后续求导，我们可以将其改写为

$$[\mathbf{a}(\boldsymbol{\theta})]_i = \exp \left[j \frac{2\pi}{\lambda} (x_i u + y_i v) \right] \quad (4-10)$$

式(4-10)中， x_i 和 y_i 表示第 i 个阵元（一般按列优先）的坐标，而参数 u 和 v 表示 x

和 y 方向上的方向余弦

$$u = \sin \varphi \cos \theta \quad (4-11a)$$

$$v = \sin \varphi \sin \theta \quad (4-11b)$$

注意，此处我们假设均匀面阵位于 xOy 平面，若位于坐标系其他平面，则方向余弦 u 和 v 及阵元坐标可能不一样。现在，首先求对数似然函数关于的一阶偏导数，为简化符号，我们记一阶导数 $F_u = \partial F / \partial u$ 。并且求导得

$$\begin{aligned} F_u &= \frac{(S_{\text{scan}})_u}{S_{\text{scan}}} \\ &= \frac{\mathbf{w}_u^H \mathbf{y} \mathbf{y}^H \mathbf{w} + \mathbf{w}^H \mathbf{y} \mathbf{y}^H \mathbf{w}_u}{\mathbf{w}^H \mathbf{y} \mathbf{y}^H \mathbf{w}} \\ &= 2\text{Re} \left\{ \frac{\mathbf{w}_u^H \mathbf{y}}{\mathbf{w}^H \mathbf{y}} \right\} \end{aligned} \quad (4-12)$$

式(4-12)中，自适应和波束权向量 \mathbf{w} 的一阶导数 \mathbf{w}_u 定义如式(4-13)所示。

$$\begin{aligned} \mathbf{w}_u &= \left(\mathbf{a}^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{a} \right)^{-1/2} \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{a}_u - \text{Re} \left\{ \mathbf{a}_u^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{a} / \mathbf{a}^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{a} \right\} \mathbf{w} \\ &= \mathbf{d}_x - \mu_x \mathbf{w} \end{aligned} \quad (4-13)$$

上式中，

$$\mathbf{d}_x = \left(\mathbf{a}^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{a} \right)^{-1/2} \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{a}_u \quad (4-14a)$$

$$\mu_x = \text{Re} \left\{ \mathbf{a}_u^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{a} / \mathbf{a}^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{a} \right\} \quad (4-14b)$$

我们定义向量 \mathbf{d}_x 为自适应差波束权向量，并且对于均匀面阵我们有

$$[\mathbf{a}_u]_i = j \frac{2\pi}{\lambda} x_i \exp \left[j \frac{2\pi}{\lambda} (x_i u + y_i v) \right] \quad (4-15)$$

最后将式(4-13)代入(4-12)，得到一阶导数的最终表达式(4-16)。

$$F_u = 2 \left(\text{Re} \left\{ \frac{\mathbf{d}_x^H \mathbf{y}}{\mathbf{w}^H \mathbf{y}} \right\} - \mu_x \right) \quad (4-16)$$

同理，我们可以得到对数似然函数 $F(\boldsymbol{\theta})$ 关于 v 的一阶导数 F_v ，此处不做赘述。

接下来我们求解 F 的二阶导数 F_{uu} 。为简化后续计算，我们此处导出二阶导数

$F_{uu}(\theta_{max})$ 的近似值。

$$\begin{aligned}
 F_{uu}(\theta_{max}) &= 2 \operatorname{Re} \left\{ \frac{\mathbf{w}_{uu}^H \mathbf{y} \mathbf{w}^H \mathbf{y} - \mathbf{w}_u^H \mathbf{y} \mathbf{w}_u^H \mathbf{y}}{(\mathbf{w}^H \mathbf{y})^2} \right\} (\theta_{max}) \\
 &= 2 \operatorname{Re} \left\{ \frac{\mathbf{w}_{uu}^H \mathbf{y}}{\mathbf{w}^H \mathbf{y}} \right\} (\theta_{max}) - 2 \operatorname{Re} \left\{ \left(\frac{\mathbf{w}_u^H \mathbf{y}}{\mathbf{w}^H \mathbf{y}} \right)^2 \right\} (\theta_{max}) \\
 &= 2 \operatorname{Re} \left\{ \frac{\mathbf{w}_{uu}^H \mathbf{y} \mathbf{y}^H \mathbf{w}}{\mathbf{w}^H \mathbf{y} \mathbf{y}^H \mathbf{w}} \right\} (\theta_{max}) - 2 \operatorname{Re} \left\{ \left(\frac{\mathbf{w}_u^H \mathbf{y} \mathbf{y}^H \mathbf{w}}{\mathbf{w}^H \mathbf{y} \mathbf{y}^H \mathbf{w}} \right)^2 \right\} (\theta_{max})
 \end{aligned} \tag{4-17}$$

式(4-17)中的第二项可以被改写为式(4-18)。

$$\operatorname{Re} \left\{ \left(\frac{\mathbf{w}_u^H \mathbf{y} \mathbf{y}^H \mathbf{w}}{\mathbf{w}^H \mathbf{y} \mathbf{y}^H \mathbf{w}} \right)^2 \right\} (\theta_{max}) = \frac{1}{(\mathbf{w}^H \mathbf{y} \mathbf{y}^H \mathbf{w})^2} \left(\operatorname{Re}^2 \{ \mathbf{w}_u^H \mathbf{y} \mathbf{y}^H \mathbf{w} \} - \operatorname{Im}^2 \{ \mathbf{w}_u^H \mathbf{y} \mathbf{y}^H \mathbf{w} \} \right) \tag{4-18}$$

首先，我们可以得到 $\operatorname{Re} \{ \mathbf{w}_u^H \mathbf{y} \mathbf{y}^H \mathbf{w} \} = 0$ ，因为在最大值 θ_{max} 处，一阶导数 $F_u(\theta_{max}) = 0$ 。其次，对于具有对称性的阵列，有 $\operatorname{Im} \{ \mathbf{w}_u^H \mathbf{y} \mathbf{y}^H \mathbf{w} \} = 0$ 成立，详情可见文献 [31]。这样式(4-17)中只剩下了第一项 $2 \operatorname{Re} \{ \mathbf{w}_{uu}^H \mathbf{y} \mathbf{y}^H \mathbf{w} / \mathbf{w}^H \mathbf{y} \mathbf{y}^H \mathbf{w} \} (\theta_{max})$ 。

接下来，我们用数学期望 $E \{ \mathbf{z} \mathbf{z}^H \}$ 代替式(4-17)中的 $\mathbf{z} \mathbf{z}^H$ 。我们取

$$E \{ \mathbf{z} \mathbf{z}^H \} = \beta^2 \mathbf{a}(\theta_s) \mathbf{a}^H(\theta_s) + \mathbf{Q} \tag{4-19}$$

式(4-19)中， β^2 为期望信号的功率， θ_s 为期望信号的实际方向。而对于最大似然估计器，参数 θ 的估计是渐进无偏的，因此我们可以认为 $\mathbf{a}(\theta_s) \approx \mathbf{a}(\theta_{max})$ 。并且结合(4-6)式可知 $\mathbf{w}^H \mathbf{Q} \mathbf{w} = 1$ 。因此可以将式(4-17)重写为式(4-20)。

$$\begin{aligned}
 F_{uu} &= 2 \operatorname{Re} \left\{ \frac{\beta^2 (\mathbf{w}_{uu}^H \mathbf{a} + \mathbf{a}^H \mathbf{w}_{uu}) (\mathbf{a}^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{a})^{1/2} + (\mathbf{w}_{uu}^H \mathbf{a} + \mathbf{a}^H \mathbf{w}_{uu}) (\mathbf{a}^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{a})^{1/2}}{\beta^2 (\mathbf{a}^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{a}) + 1} \right\} \\
 &= \frac{\mathbf{w}_{uu}^H \mathbf{a} + \mathbf{a}^H \mathbf{w}_{uu}}{(\mathbf{a}^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{a})^{1/2}}
 \end{aligned} \tag{4-20}$$

为了简化记号，我们省略上式及后文中的 θ_{max} 。利用条件 $\mathbf{w}^H \mathbf{a} \mathbf{a}^H \mathbf{w} \approx 0$ （同上文中式(4-18)的化简），我们可以得到 $\mathbf{a}_x^H \mathbf{a} = \mu_x \mathbf{w}_x^H \mathbf{a}$ 在 θ_{max} 处成立，同理可得俯仰维 $\mathbf{a}_y^H \mathbf{a} = \mu_y \mathbf{w}_y^H \mathbf{a}$ 。利用这些关系我们可以得到

$$F_{uu} = 2 \operatorname{Re}^2 \left\{ \frac{\mathbf{a}_u^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{a}}{\mathbf{a}^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{a}} \right\} - 2 \frac{\mathbf{a}_u^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{a}_u}{\mathbf{a}^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{a}} \tag{4-21a}$$

$$F_{vv} = 2 \operatorname{Re}^2 \left\{ \frac{\mathbf{a}_v^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{a}}{\mathbf{a}^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{a}} \right\} - 2 \frac{\mathbf{a}_v^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{a}_v}{\mathbf{a}^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{a}} \tag{4-21b}$$

$$F_{uv} = 2 \operatorname{Re} \left\{ \frac{\mathbf{a}_u^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{a}}{\mathbf{a}^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{a}} \right\} \operatorname{Re} \left\{ \frac{\mathbf{a}_v^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{a}}{\mathbf{a}^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{a}} \right\} - 2 \frac{\mathbf{a}_u^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{a}_v}{\mathbf{a}^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{a}} \tag{4-21c}$$

注意，式(4-21)中仍然省略了 θ_{max} 。在单脉冲测向系统中，期望信号的真实方向 θ_s 往往处于波束指向 θ_0 的主瓣内，这意味着 θ_s 和 θ_0 较为接近，而最大似然估计器是一个渐进无偏估计器，我们可以认为 $\theta_{max} = \theta_s$ ，因此可以取波束指向 θ_0 处的值代入式(4-21)作为近似。结合式(4-14)我们可以得到对数似然函数 F 的二阶导数。

$$F_{uu} = 2\mu_x^2 - 2\frac{d_x^H a_u}{w^H a} \quad (4-22a)$$

$$F_{vv} = 2\mu_v^2 - 2\frac{d_y^H a_v}{w^H a} \quad (4-22b)$$

$$F_{uv} = 2\mu_x\mu_y - 2\frac{\text{Re}\{d_x^H a_v\}}{w^H a} \quad (4-22c)$$

式(4-22)中，各参数取波束指向 θ_0 处的值。

最后，我们可以利用式(4-22)构建海森矩阵 H 。

$$H = \begin{bmatrix} F_{uu} & F_{uv} \\ F_{uv} & F_{vv} \end{bmatrix} \quad (4-23)$$

以及对数似然函数的梯度 ∇F ，即雅可比矩阵

$$\nabla F = [F_u, F_v]^T \quad (4-24)$$

结合牛顿公式(4-9)得到方向余弦的估计值 \hat{u} 和 \hat{v} 。

$$[\hat{u}, \hat{v}]^T = [u_0, v_0]^T - H^{-1}(\theta_0)\nabla F(\theta_0) \quad (4-25)$$

最后利用反三角函数即可估计出期望信号的入射方向 $\hat{\theta}$ 。

4.2 MVAM 方法

本节中，我们介绍的 MVAM 方法是由 A.S. Paine 在文献 [36] 中提出的一类自适应方法。它利用干扰叠加噪声的协方差矩阵和阵列接收到的数据还原出理想单脉冲比，进而完成自适应测向。

我们同样以 M 行 N 列的均匀面阵为例，解析 MVAM 方法的一般过程。首先信号模型同式(4-1)一样。我们设单脉冲比为 R ，而无噪声的理想单脉冲比为 R_0 。它

们由式(4-26)给出。

$$\begin{aligned}
 R &= \frac{\mathbf{w}_\Delta^H \mathbf{y}}{\mathbf{w}_\Sigma^H \mathbf{y}} = \frac{s(t) \mathbf{w}_\Delta^H \mathbf{a}(\boldsymbol{\theta}) + \mathbf{w}_\Delta^H \mathbf{n}}{s(t) \mathbf{w}_\Sigma^H \mathbf{a}(\boldsymbol{\theta}) + \mathbf{w}_\Sigma^H \mathbf{n}} \\
 &= \left(\frac{\mathbf{w}_\Delta^H \mathbf{a}(\boldsymbol{\theta})}{\mathbf{w}_\Sigma^H \mathbf{a}(\boldsymbol{\theta})} + \frac{\mathbf{w}_\Delta^H \mathbf{n}}{s(t) \mathbf{w}_\Sigma^H \mathbf{a}(\boldsymbol{\theta})} \right) \left(1 + \frac{\mathbf{w}_\Sigma^H \mathbf{n}}{s(t) \mathbf{w}_\Sigma^H \mathbf{a}(\boldsymbol{\theta})} \right)^{-1} \\
 &\approx \frac{\mathbf{w}_\Delta^H \mathbf{a}(\boldsymbol{\theta})}{\mathbf{w}_\Sigma^H \mathbf{a}(\boldsymbol{\theta})} + \frac{\mathbf{w}_\Delta^H \mathbf{n}}{s(t) \mathbf{w}_\Sigma^H \mathbf{a}(\boldsymbol{\theta})} - \frac{\mathbf{w}_\Delta^H \mathbf{a}(\boldsymbol{\theta})}{\mathbf{w}_\Sigma^H \mathbf{a}(\boldsymbol{\theta})} \frac{\mathbf{w}_\Sigma^H \mathbf{n}}{s(t) \mathbf{w}_\Sigma^H \mathbf{a}(\boldsymbol{\theta})} \\
 &= R_0(\boldsymbol{\theta}) + \frac{\mathbf{w}_\Delta^H \tilde{\mathbf{n}}}{s(t) \mathbf{w}_\Sigma^H \mathbf{a}(\boldsymbol{\theta})}
 \end{aligned} \tag{4-26}$$

上式中，向量 \mathbf{w}_Σ 和 \mathbf{w}_Δ 分别是自适应和波束权向量与自适应差波束权向量（注意这里暂且没有区分方位角通道和俯仰角通道，而是给出一种通用形式）。与上一小节中一样，我们用向量 $\boldsymbol{\theta} = [\theta, \varphi]^T$ 表示信号的入射方向。而向量 $\tilde{\mathbf{n}}$ 的定义为式(4-27)。

$$\tilde{\mathbf{n}} = \mathbf{n} - \left(\frac{\mathbf{w}_\Sigma^H \mathbf{n}}{\mathbf{w}_\Sigma^H \mathbf{a}(\boldsymbol{\theta})} \right) \mathbf{a}(\boldsymbol{\theta}) \tag{4-27}$$

理想单脉冲比 $R_0(\boldsymbol{\theta})$ 可以视作是角度 $\boldsymbol{\theta}$ 的非线性函数。若我们假设波束指向 $\boldsymbol{\theta}_0 = \mathbf{0}$ ，类似的，这里将式(4-26)中的参数 $\boldsymbol{\theta}$ 重定义为方向余弦 u 和 v 的函数，即 $\boldsymbol{\theta} = \boldsymbol{\theta}(u, v)$ ，然后得到在 $\boldsymbol{\theta}_0$ 处的一阶泰勒展开

$$\begin{aligned}
 R_0(u, v) &= \frac{\mathbf{w}_\Delta^H \mathbf{a}(\boldsymbol{\theta})}{\mathbf{w}_\Sigma^H \mathbf{a}(\boldsymbol{\theta})} \\
 &= \frac{\mathbf{w}_\Delta^H \mathbf{a}(\boldsymbol{\theta})}{\mathbf{w}_\Sigma^H \mathbf{a}(\boldsymbol{\theta})} \Big|_{\boldsymbol{\theta}=(0,0)} + u \left(\frac{\mathbf{w}_\Sigma^H \mathbf{a}(\boldsymbol{\theta}) \mathbf{w}_\Delta^H \mathbf{a}_u(\boldsymbol{\theta}) - \mathbf{w}_\Sigma^H \mathbf{a}_u(\boldsymbol{\theta}) \mathbf{w}_\Delta^H \mathbf{a}(\boldsymbol{\theta})}{(\mathbf{w}_\Sigma^H \mathbf{a}(\boldsymbol{\theta}))^2} \right) \Big|_{\boldsymbol{\theta}=(0,0)} \\
 &\quad + v \left(\frac{\mathbf{w}_\Sigma^H \mathbf{a}(\boldsymbol{\theta}) \mathbf{w}_\Delta^H \mathbf{a}_v(\boldsymbol{\theta}) - \mathbf{w}_\Sigma^H \mathbf{a}_v(\boldsymbol{\theta}) \mathbf{w}_\Delta^H \mathbf{a}(\boldsymbol{\theta})}{(\mathbf{w}_\Sigma^H \mathbf{a}(\boldsymbol{\theta}))^2} \right) \Big|_{\boldsymbol{\theta}=(0,0)} + O((Mu)^2, (Nv)^2)
 \end{aligned} \tag{4-28}$$

式(4-28)中， $O(\cdot)$ 表示高阶无穷小。

由于方向余弦 u 和 v 都是实数，因此我们可以将四个单脉冲等式及其共轭写为式(4-29)。

$$\begin{bmatrix} R_x - a_x \\ R_y - a_y \\ R_x^* - a_x^* \\ R_y^* - a_y^* \end{bmatrix} \approx \begin{bmatrix} B_{xx} & B_{xy} \\ B_{yx} & B_{yy} \\ B_{xx}^* & B_{xy}^* \\ B_{yx}^* & B_{yy}^* \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u_s \\ v_s \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} n_x \\ n_y \\ n_x \\ n_y \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} B_{xx} & B_{xy} \\ B_{yx} & B_{yy} \\ B_{xx}^* & B_{xy}^* \\ B_{yx}^* & B_{yy}^* \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \hat{u} \\ \hat{v} \end{bmatrix} \tag{4-29}$$

为简化符号，我们将式(4-29)重写为

$$\mathbf{R}_1 = \mathbf{B}_1 \mathbf{u}_s + \mathbf{n}_1 = \mathbf{B}_1 \hat{\mathbf{u}} \quad (4-30)$$

在式(4-30)中， (\hat{u}, \hat{v}) 表示方向余弦的估计量，而 (u_s, v_s) 表示期望信号的方向余弦。噪声项则由式(4-31)给出。

$$n_x = \frac{\mathbf{w}_{\Delta a}^H \tilde{\mathbf{n}}}{s(t) \mathbf{w}_{\Sigma}^H \mathbf{a}(\boldsymbol{\theta}_m)} \quad (4-31a)$$

$$n_y = \frac{\mathbf{w}_{\Delta e}^H \tilde{\mathbf{n}}}{s(t) \mathbf{w}_{\Sigma}^H \mathbf{a}(\boldsymbol{\theta}_m)} \quad (4-31b)$$

上式中， $\boldsymbol{\theta}_m$ 表示单脉冲估计器的解。并且有

$$\mathbf{B} = \begin{bmatrix} B_{xx} & B_{xy} \\ B_{yx} & B_{yy} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \mathbf{w}_{\Delta a}^H \mathbf{c}_x & \mathbf{w}_{\Delta a}^H \mathbf{c}_y \\ \mathbf{w}_{\Delta e}^H \mathbf{c}_x & \mathbf{w}_{\Delta e}^H \mathbf{c}_y \end{bmatrix} \quad (4-32a)$$

$$\begin{bmatrix} a_x \\ a_y \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \mathbf{w}_{\Delta a}^H \mathbf{1} \\ \mathbf{w}_{\Delta e}^H \mathbf{1} \end{bmatrix} / \mathbf{w}_{\Sigma}^H \mathbf{1} \quad (4-32b)$$

式(4-32)中，

$$\mathbf{c}_x = \frac{(\mathbf{w}_{\Sigma}^H \mathbf{1}) \mathbf{F}_x - (\mathbf{w}_{\Sigma}^H \mathbf{F}_x) \mathbf{1}}{(\mathbf{w}_{\Sigma}^H \mathbf{1})^2} \quad (4-33a)$$

$$\mathbf{c}_y = \frac{(\mathbf{w}_{\Sigma}^H \mathbf{1}) \mathbf{F}_y - (\mathbf{w}_{\Sigma}^H \mathbf{F}_y) \mathbf{1}}{(\mathbf{w}_{\Sigma}^H \mathbf{1})^2} \quad (4-33b)$$

$$(4-33c)$$

上式中，

$$\mathbf{F}_x = \mathbf{a}_u|_{\theta=0} \quad (4-34a)$$

$$\mathbf{F}_y = \mathbf{a}_v|_{\theta=0} \quad (4-34b)$$

$$\mathbf{1} = \mathbf{a}|_{\theta=0} \quad (4-34c)$$

与上一节中类似，我们用 \mathbf{a}_u 表示导向向量关于方向余弦 u 的一阶导数，注意此时我们假定了波束指向 $\boldsymbol{\theta}_0 = \mathbf{0}$ 。而向量 $\mathbf{w}_{\Delta a}$ 和 $\mathbf{w}_{\Delta e}$ 分别表示方位角通道和俯仰角通道的自适应差波束权向量。

接下来我们定义一个 4×2 的单脉冲选择矩阵 $\boldsymbol{\beta}_1$ 使之满足式(4-35)。

$$\boldsymbol{\beta}_1^H \mathbf{B}_1 = 2\mathbf{I}_2 \quad (4-35)$$

上式中, \mathbf{I}_2 表示 2×2 的单位矩阵, 此时式(4-30)就可以被改写为

$$\boldsymbol{\beta}_1^H \mathbf{R}_1 = 2\mathbf{u}_s + \boldsymbol{\beta}_1^H \mathbf{n}_1 = 2\mathbf{u}_s + \begin{bmatrix} \boldsymbol{\beta}_{1u}^H \\ \boldsymbol{\beta}_{1v}^H \end{bmatrix} \mathbf{n}_1 = 2\hat{\mathbf{u}} \quad (4-36)$$

从式(4-36)中我们容易得出, 当噪声项教小时, 方向余弦的估计值 $\hat{\mathbf{u}}$ 就接近于真实值 \mathbf{u}_s 。所以我们可以关于方向余弦构造出两个优化问题

$$\begin{aligned} \min \quad & \boldsymbol{\beta}_{1u}^H \tilde{\mathbf{Q}} \boldsymbol{\beta}_{1u} \\ \min \quad & \boldsymbol{\beta}_{1v}^H \tilde{\mathbf{Q}} \boldsymbol{\beta}_{1v} \\ \text{s.t.} \quad & \boldsymbol{\beta}_1^H \mathbf{B}_1 = 2\mathbf{I}_2 \end{aligned} \quad (4-37)$$

式(4-37)中,

$$\tilde{\mathbf{Q}} = E \{ \mathbf{n}_1 \mathbf{n}_1^H \} \quad (4-38)$$

假设噪声服从复高斯分布, 那么对于任意的常向量 \mathbf{v}_1 和 \mathbf{v}_2 , 都有式(4-39)成立。

$$E \{ (\mathbf{v}_1^H \tilde{\mathbf{n}}) (\mathbf{v}_2^H \tilde{\mathbf{n}}) \} = 0 \quad (4-39)$$

因此, 4×4 的矩阵 $\tilde{\mathbf{Q}}$ 可以被表示为

$$\tilde{\mathbf{Q}} = \begin{bmatrix} \mathbf{Q}_1 & \mathbf{0} \\ \mathbf{0} & \mathbf{Q}_1^* \end{bmatrix} \quad (4-40)$$

上式中, \cdot^* 表示共轭, 且

$$\mathbf{Q}_1 = \boldsymbol{\Omega}^H \mathbf{Q}_t \boldsymbol{\Omega} \quad (4-41a)$$

$$\boldsymbol{\Omega} = [\mathbf{w}_{\Delta a} \ \mathbf{w}_{\Delta e}] \quad (4-41b)$$

而式(4-41)中, 矩阵 \mathbf{Q}_t 的定义如下

$$\mathbf{Q}_t = E \left\{ \left(\mathbf{n} - \frac{\mathbf{w}_{\Sigma}^H \mathbf{n}}{\mathbf{w}_{\Sigma}^H \mathbf{a}(\theta_s)} \mathbf{a}(\theta_s) \right) \left(\mathbf{n} - \frac{\mathbf{w}_{\Sigma}^H \mathbf{n}}{\mathbf{w}_{\Sigma}^H \mathbf{a}(\theta_s)} \mathbf{a}(\theta_s) \right)^H \right\} \quad (4-42)$$

由于此时波束指向 $\theta_0 = \mathbf{0}$, 而在单脉冲测向系统中, 期望信号的真实角度 θ_s 一般

位于波束指向的 3dB 带宽内。所以我们可以将矩阵 \mathbf{Q}_t 近似为

$$\begin{aligned}\mathbf{Q}_t &\approx E \left\{ \left(\mathbf{n} - \frac{\mathbf{w}_\Sigma^H \mathbf{n}}{\mathbf{w}_\Sigma^H \mathbf{1}} \mathbf{1} \right) \left(\mathbf{n} - \frac{\mathbf{w}_\Sigma^H \mathbf{n}}{\mathbf{w}_\Sigma^H \mathbf{1}} \mathbf{1} \right)^H \right\} \\ &= \mathbf{Q} - \frac{\mathbf{1} \mathbf{w}_\Sigma^H}{\mathbf{w}_\Sigma^H \mathbf{1}} \mathbf{Q} - \mathbf{Q} \frac{\mathbf{w}_\Sigma \mathbf{1}^H}{\mathbf{1}^H \mathbf{w}_\Sigma} + \frac{\mathbf{1} \mathbf{1}^H}{|\mathbf{w}_\Sigma^H \mathbf{1}|^2} \mathbf{w}_\Sigma^H \mathbf{Q} \mathbf{w}_\Sigma\end{aligned}\quad (4-43)$$

上式中，矩阵 \mathbf{Q} 表示干扰叠加噪声的协方差矩阵。

最后，我们将式(4-40)代入优化问题(4-37)，解得矩阵 $\boldsymbol{\beta}_1$ 的前两行 $\boldsymbol{\beta}$

$$\boldsymbol{\beta} = \mathbf{Q}_1^{-1} \mathbf{B} \left(\text{Re} \left\{ \mathbf{B}^H \mathbf{Q}_1^{-1} \mathbf{B} \right\} \right)^{-1} \quad (4-44)$$

并求解得到方向余弦估计量 $\hat{\mathbf{u}}$ 的表达式。

$$\hat{\mathbf{u}} = \text{Re} \left\{ \left(\text{Re} \left\{ \mathbf{B}^H \mathbf{Q}_1^{-1} \mathbf{B} \right\} \right)^{-1} \mathbf{B}^H \mathbf{Q}_1^{-1} \mathbf{R} \right\} \quad (4-45)$$

式(4-44)和(4-45)中，矩阵 \mathbf{B} 和 \mathbf{R} 分别是矩阵 \mathbf{B}_1 和 \mathbf{R}_1 的前两行。

4.3 线性约束方法

本节中，我们将介绍一种 LCMV 结构的自适应单脉冲测向方法，并给出该方法的一种改进型。该方法首先选取 MVDR 自适应权向量作为和波束权，然后约束波束指向及其邻近点处的单脉冲比，并以最小均方误差作为目标函数，借助 LCMV 结构求解差波束权向量。改进型方法对约束矩阵做 SVD，然后选取部分正奇异值和左右奇异向量以近似原约束矩阵。

我们将以均匀面阵为例，给出该方法的导出过程。考虑一个 M 行 N 列的均匀面阵，相邻两行阵元间距均为 d_m ，相邻两列阵元间距为 d_n ，入射信号波长为 λ ，波束指向为 $\boldsymbol{\theta}_0 = [\theta_0, \varphi_0]^T$ 。我们首先构造阵列的自适应和波束权向量 \mathbf{w}_Σ 。利用 2.2.1 节中的 MVDR 权向量表达式，即式(2-32)得到和波束权向量

$$\mathbf{w}_\Sigma = \frac{\mathbf{Q}^{-1} \mathbf{a}(\boldsymbol{\theta}_0)}{\mathbf{a}^H(\boldsymbol{\theta}_0) \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{a}(\boldsymbol{\theta}_0)} \quad (4-46)$$

式(4-46)中，向量 \mathbf{a} 表示该阵列的导向向量，矩阵 \mathbf{Q} 表示干扰叠加噪声的协方差矩阵。由于和波束采用 MVDR 权向量，因此可以有效的抑制主旁瓣干扰。

然后我们需要给出差波束权向量的求解方法。在传统单脉冲测向方法中，我们一般假设单脉冲比是角度 $\boldsymbol{\theta}$ 的线性函数。比如对于均匀面阵，我们可以利用第

二章中半阵法的结论，构造其静态（非自适应）和差波束权，即式(4-47)。

$$\mathbf{w}_{q\Sigma} = \mathbf{a}(\theta_0) \quad (4-47a)$$

$$\mathbf{w}_{q\Delta a} = (\underbrace{[1, \dots, 1]^{N/2}}_{N/2}, \underbrace{[-1, \dots, -1]^{N/2}}_{N/2})^T \otimes \underbrace{[1, \dots, 1]^M}_M \odot \mathbf{w}_{q\Sigma} \quad (4-47b)$$

$$\mathbf{w}_{q\Delta e} = (\underbrace{[1, \dots, 1]^N}_N \otimes \underbrace{[1, \dots, 1]^{M/2}}_{M/2}, \underbrace{[-1, \dots, -1]^{M/2}}_{M/2})^T \odot \mathbf{w}_{q\Sigma} \quad (4-47c)$$

类似的，我们利用第二章中半阵法的近似，得到方位角和俯仰角通道的单脉冲比 f_{qa} 与 f_{qe} 。

$$f_{qe} = \text{Im} \left\{ \frac{\mathbf{w}_{q\Delta e}^H \mathbf{a}(\theta)}{\mathbf{w}_{q\Sigma}^H \mathbf{a}(\theta)} \right\} \approx k_1 \Delta \varphi \quad (4-48a)$$

$$f_{qa} = \text{Im} \left\{ \frac{\mathbf{w}_{q\Delta a}^H \mathbf{a}(\theta)}{\mathbf{w}_{q\Sigma}^H \mathbf{a}(\theta)} \right\} \approx k_2 \Delta \theta + k_3 \Delta \varphi \quad (4-48b)$$

式(4-48)中， $\Delta \theta$ 和 $\Delta \varphi$ 分别表示偏离波束指向 θ_0 和 φ_0 的角度，对于不同的阵列参考平面，斜率 k_1 ， k_2 和 k_3 有不同的表达形式，比如当均匀面阵处于 yOz 平面内时，我们有

$$k_1 = \frac{\pi N d_n}{\lambda} \sin \varphi_0 \quad (4-49a)$$

$$k_2 = \frac{\pi M d_m}{\lambda} \sin \varphi_0 \cos \theta_0 \quad (4-49b)$$

$$k_3 = -\frac{\pi M d_m}{\lambda} \cos \varphi_0 \sin \theta_0 \quad (4-49c)$$

同样，我们可以假设方位角通道和俯仰角通道的自适应差波束权向量分别为 $\mathbf{w}_{\Delta a}$ 和 $\mathbf{w}_{\Delta e}$ 。此时两个自适应单脉冲比由式(4-50)给出。

$$f_a(\theta) = \frac{\mathbf{w}_{\Delta a}^H \mathbf{a}(\theta)}{\mathbf{w}_{\Sigma}^H \mathbf{a}(\theta)} = \frac{\Delta_a(\theta)}{\Sigma(\theta)} \quad (4-50a)$$

$$f_e(\theta) = \frac{\mathbf{w}_{\Delta e}^H \mathbf{a}(\theta)}{\mathbf{w}_{\Sigma}^H \mathbf{a}(\theta)} = \frac{\Delta_e(\theta)}{\Sigma(\theta)} \quad (4-50b)$$

若我们假设自适应单脉冲比 f_a 和 f_e 也满足如同静态单脉冲比(4-48)，那么可以得到约束条件

$$\mathbf{w}_{\Delta e}^H \mathbf{a}(\theta_0 + \Delta \theta) = (\pm k_1 \Delta \varphi) \mathbf{w}_{\Sigma}^H \mathbf{a}(\theta_0 + \Delta \theta) \quad (4-51a)$$

$$\mathbf{w}_{\Delta a}^H \mathbf{a}(\theta_0 + \Delta \theta) = (\pm k_2 \Delta \theta \pm k_3 \Delta \varphi) \mathbf{w}_{\Sigma}^H \mathbf{a}(\theta_0 + \Delta \theta) \quad (4-51b)$$

式(4-51)中， $\Delta \theta = [\Delta \theta, \Delta \varphi]^T$ 表示入射信号偏离波束指向 θ_0 角度的绝对值。注意到，

我们可以将式(4-51)改写为矩阵形式，即式(4-52)。

$$\mathbf{w}_{\Delta a}^H \mathbf{C} = \boldsymbol{\rho}_a \quad (4-52a)$$

$$\mathbf{w}_{\Delta e}^H \mathbf{C} = \boldsymbol{\rho}_e \quad (4-52b)$$

上式中，矩阵 \mathbf{C} 和向量 $\boldsymbol{\rho}_a$, $\boldsymbol{\rho}_e$ 的定义如式(4-53)所示。

$$\mathbf{C} = [\mathbf{C}_{\theta_0 - \Delta\theta}, \mathbf{C}_{\theta_0}, \mathbf{C}_{\theta_0 + \Delta\theta}] \quad (4-53a)$$

$$\boldsymbol{\rho}_a = [\boldsymbol{\rho}_{a(\theta_0 - \Delta\theta)}, \boldsymbol{\rho}_{a(\theta_0)}, \boldsymbol{\rho}_{a(\theta_0 + \Delta\theta)}] \quad (4-53b)$$

$$\boldsymbol{\rho}_e = [\boldsymbol{\rho}_{e(\theta_0 - \Delta\theta)}, \boldsymbol{\rho}_{e(\theta_0)}, \boldsymbol{\rho}_{e(\theta_0 + \Delta\theta)}] \quad (4-53c)$$

上式中的 $(\cdot)_{\theta_0 - \Delta\theta}$, $(\cdot)_{\theta_0}$ 和 $(\cdot)_{\theta_0 + \Delta\theta}$ 表示方位角的约束点。式(4-53)中 \mathbf{C} 的子矩阵定义如下

$$\mathbf{C}_{\theta_0 - \Delta\theta} = [\mathbf{a}(\theta_0 - \Delta\theta, \varphi_0 - \Delta\varphi), \mathbf{a}(\theta_0 - \Delta\theta, \varphi_0), \mathbf{a}(\theta_0 - \Delta\theta, \varphi_0 + \Delta\varphi)] \quad (4-54a)$$

$$\mathbf{C}_{\theta_0} = [\mathbf{a}(\theta_0, \varphi_0 - \Delta\varphi), \mathbf{a}(\theta_0, \varphi_0), \mathbf{a}(\theta_0, \varphi_0 + \Delta\varphi)] \quad (4-54b)$$

$$\mathbf{C}_{\theta_0 + \Delta\theta} = [\mathbf{a}(\theta_0 + \Delta\theta, \varphi_0 - \Delta\varphi), \mathbf{a}(\theta_0 + \Delta\theta, \varphi_0), \mathbf{a}(\theta_0 + \Delta\theta, \varphi_0 + \Delta\varphi)] \quad (4-54c)$$

$\boldsymbol{\rho}_a$ 的子向量定义如下

$$\boldsymbol{\rho}_{a(\theta_0 - \Delta\theta)} = \begin{bmatrix} (-k_2\Delta\theta - k_3\Delta\varphi)\mathbf{w}_{\Sigma}^H \mathbf{a}(\theta_0 - \Delta\theta, \varphi_0 - \Delta\varphi) \\ (-k_2\Delta\theta)\mathbf{w}_{\Sigma}^H \mathbf{a}(\theta_0 - \Delta\theta, \varphi_0) \\ (-k_2\Delta\theta + k_3\Delta\varphi)\mathbf{w}_{\Sigma}^H \mathbf{a}(\theta_0 - \Delta\theta, \varphi_0 + \Delta\varphi) \end{bmatrix}^T \quad (4-55a)$$

$$\boldsymbol{\rho}_{a(\theta_0)} = \begin{bmatrix} (-k_3\Delta\varphi)\mathbf{w}_{\Sigma}^H \mathbf{a}(\theta_0, \varphi_0 - \Delta\varphi) \\ 0 \\ (k_3\Delta\varphi)\mathbf{w}_{\Sigma}^H \mathbf{a}(\theta_0, \varphi_0 + \Delta\varphi) \end{bmatrix}^T \quad (4-55b)$$

$$\boldsymbol{\rho}_{a(\theta_0 + \Delta\theta)} = \begin{bmatrix} (k_2\Delta\theta - k_3\Delta\varphi)\mathbf{w}_{\Sigma}^H \mathbf{a}(\theta_0 + \Delta\theta, \varphi_0 - \Delta\varphi) \\ (k_2\Delta\theta)\mathbf{w}_{\Sigma}^H \mathbf{a}(\theta_0 + \Delta\theta, \varphi_0) \\ (k_2\Delta\theta + k_3\Delta\varphi)\mathbf{w}_{\Sigma}^H \mathbf{a}(\theta_0 + \Delta\theta, \varphi_0 + \Delta\varphi) \end{bmatrix}^T \quad (4-55c)$$

类似的，我们可以得到 $\boldsymbol{\rho}_e$ 的子向量

$$\boldsymbol{\rho}_{e(\theta_0 - \Delta\theta)} = \begin{bmatrix} (-k_1 \Delta\varphi) \mathbf{w}_{\Sigma}^H \mathbf{a}(\theta_0 - \Delta\theta, \varphi_0 - \Delta\varphi) \\ 0 \\ (k_1 \Delta\varphi) \mathbf{w}_{\Sigma}^H \mathbf{a}(\theta_0 - \Delta\theta, \varphi_0 + \Delta\varphi) \end{bmatrix}^T \quad (4-56a)$$

$$\boldsymbol{\rho}_{a(\theta_0)} = \begin{bmatrix} (-k_1 \Delta\varphi) \mathbf{w}_{\Sigma}^H \mathbf{a}(\theta_0, \varphi_0 - \Delta\varphi) \\ 0 \\ (k_1 \Delta\varphi) \mathbf{w}_{\Sigma}^H \mathbf{a}(\theta_0, \varphi_0 + \Delta\varphi) \end{bmatrix}^T \quad (4-56b)$$

$$\boldsymbol{\rho}_{a(\theta_0 + \Delta\theta)} = \begin{bmatrix} (-k_1 \Delta\varphi) \mathbf{w}_{\Sigma}^H \mathbf{a}(\theta_0 + \Delta\theta, \varphi_0 - \Delta\varphi) \\ 0 \\ (k_1 \Delta\varphi) \mathbf{w}_{\Sigma}^H \mathbf{a}(\theta_0 + \Delta\theta, \varphi_0 + \Delta\varphi) \end{bmatrix}^T \quad (4-56c)$$

式(4-57)和(4-58)中,矩阵 \mathbf{Q} 表示干扰叠加噪声的协方差矩阵。注意到,(4-57)和(4-58)的结构和 LCMV 波束形成器类似^[38]。利用最小均方根误差的准则,我们实际上可以将求解自适应差波束权向量的问题转化为量个带约束条件的优化问题,即式(4-57)和(4-58)。

$$\begin{aligned} \min_{\mathbf{w}_{\Delta a}} \quad & \mathbf{w}_{\Delta a}^H \mathbf{Q} \mathbf{w}_{\Delta a} \\ \text{s.t.} \quad & \mathbf{w}_{\Delta a}^H \mathbf{C} = \boldsymbol{\rho}_a \end{aligned} \quad (4-57)$$

$$\begin{aligned} \min_{\mathbf{w}_{\Delta e}} \quad & \mathbf{w}_{\Delta e}^H \mathbf{Q} \mathbf{w}_{\Delta e} \\ \text{s.t.} \quad & \mathbf{w}_{\Delta e}^H \mathbf{C} = \boldsymbol{\rho}_e \end{aligned} \quad (4-58)$$

所以同样可以利用拉格朗日乘子法求得其最优解,即式(4-59)。

$$\mathbf{w}_{\Delta a} = \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{C} \left(\mathbf{C}^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{C} \right)^{-1} \boldsymbol{\rho}_a^H \quad (4-59a)$$

$$\mathbf{w}_{\Delta e} = \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{C} \left(\mathbf{C}^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{C} \right)^{-1} \boldsymbol{\rho}_e^H \quad (4-59b)$$

最后,我们结合式(4-46), (4-51)与式(4-59)即可得到喝茶波束权并进行单脉冲测向。在本方法中,由于单脉冲比是预先设定得线性函数,斜率分别为 k_1 , k_2 和 k_3 ,因此不需要进行曲线拟合便可直接用于测向。一般情况下,我们可以选取主瓣的 3dB 宽度边界值作为 $\Delta\theta$ 和 $\Delta\varphi$ 求解出自适应差波束权向量。

4.4 SVD-线性约束方法

联合线性约束方法可以有效的抑制主旁瓣干扰，并且毋须预先拟合单脉冲曲线就可以直接进行测向。但该方法的局限性在于，它只选取了波束指向 θ_0 以及测角区域的边界值（一般为 3dB 边界）作为约束条件。当阵列的和波束较宽时，由约束得到的单脉冲比曲线非线性程度可能较高，并且在远离约束点处，如 $\theta_s = (\theta_0 + \Delta\theta)/2$ 处，测向的精度会有所下降。因此，我们有必要对该方法进行改进，以提高其泛用性，并使得其在远离约束点时仍然能保持较高的测角精度。为简化推导过程，本节中将以均匀线阵为例，改进该方法。

首先考虑一个 M 阵元的均匀线阵，其阵元间距为半波长，入射信号的波长为 λ ，阵列的波束指向为 φ_0 。要解决单脉冲比曲线线性度下降引起的测角精度下降问题，最直接的方式就是选取更多的约束点，使得单脉冲比 f 在每个点上都满足线性关系。但从 LCMV 波束形成器的原理中可知^[38]，约束点数会受到阵列自由度的限制，即我们最多只能选取 $M - 1$ 个约束点。并且在实际应用的过程中，阵列自由度也是一种宝贵的资源，可能会形成多波束或是作为其他用途，所以我们必须在保证单脉冲曲线线性度的同时尽可能的减少自由度的消耗。

一种可行的方式是，我们借助主成分分析的思想，对约束矩阵 \mathbf{C} 做奇异值分解（SVD），然后取前几个较大奇异值所对应的左右奇异向量，用它们张成的空间来代替原先约束矩阵 \mathbf{C} 所张成的空间，以此进行近似。这种方法在保证测角精度的同时还减少了阵列自由度的消耗。接下来我们解析 SVD-线性约束方法的一般过程。

与上一节中类似，首先需要假定，单脉冲比与入射信号偏离波束指向角 $d\varphi$ 呈线性关系，即

$$f(d\varphi) = \frac{\mathbf{w}_\Delta^H \mathbf{a}(\varphi_0 + d\varphi)}{\mathbf{w}_\Sigma^H \mathbf{a}(\varphi_0 + d\varphi)} = kd\varphi \quad (4-60)$$

式(4-60)中， $d\varphi$ 表示线性区间内的一小段角度域，然后将式(4-60)改写为

$$\mathbf{w}_\Delta^H \mathbf{a}(\varphi_0 + d\varphi) = (kd\varphi) \mathbf{w}_\Sigma^H \mathbf{a}(\varphi_0 + d\varphi) \quad (4-61)$$

若在线性区间 $[\varphi_0 - \Delta\varphi, \varphi_0 + \Delta\varphi]$ 内均匀的取 L 个点（一般情况下 $L \gg M$ ），则可以得到一个 $M \times L$ 的约束矩阵 \mathbf{C}

$$\mathbf{C} = [\mathbf{a}(\varphi_0 + d\varphi_1), \mathbf{a}(\varphi_0 + d\varphi_2), \dots, \mathbf{a}(\varphi_0 + d\varphi_L)] \quad (4-62)$$

及其对应的响应向量 $\boldsymbol{\rho} \in \mathbb{C}^{L \times 1}$ 。

$$\boldsymbol{\rho} = [(kd\varphi_1) \Sigma(\varphi_0 + d\varphi_1), (kd\varphi_2) \Sigma(\varphi_0 + d\varphi_2), \dots, (kd\varphi_L) \Sigma(\varphi_0 + d\varphi_L)] \quad (4-63)$$

式(4-63)中，和波束 $\Sigma(\varphi_0 + d\varphi_l) = \mathbf{w}_\Sigma^H \mathbf{a}(\varphi_0 + d\varphi_l)$ 。利用式(4-61)，(4-62)和(4-63)。可以将 L 个点的约束条件写为矩阵形式，即

$$\mathbf{w}_\Delta^H \mathbf{C} = \boldsymbol{\rho} \quad (4-64)$$

由于式(4-64)中，约束矩阵 $\mathbf{C} \in \mathbb{C}^{M \times L}$ ，而 $L \gg M$ 使得该问题是一个过完备问题，约束条件的个数远远超过了阵列的自由度。所以，我们用 SVD 对该约束条件进行近似处理。首先我们得到 \mathbf{C} 的 SVD 为式(4-65)，

$$\mathbf{C} = \mathbf{U} \mathbf{S} \mathbf{V}^H \quad (4-65)$$

这里我们考虑构成拟对角矩阵 \mathbf{S} 的元素均为正奇异值，然后选取其中较大的奇异值分量构成对角矩阵 \mathbf{S}_s ，注意，非零正奇异值的个数与阵元个数 M 相关，通常情况下 $M \geq 2$ ，一种合理的选取方式是，将所有非零正奇异值归一化，然后取 20 倍以 10 为底的对数，最后选取大于或等于 -35dB 的奇异值分量构成对角矩阵 \mathbf{S}_s 。这里，我们假设取 K 个正奇异值构成 $\mathbf{S}_s \in \mathbb{R}_+^{K \times K}$ ，可以得到约束矩阵 \mathbf{C} 的近似表达式，即式(4-66)。

$$\mathbf{C} \approx \mathbf{U}_s \mathbf{S}_s \mathbf{V}_s^H \quad (4-66)$$

接着我们将式(4-66)代入(4-64)得到

$$\mathbf{w}_\Delta^H \mathbf{U}_s \mathbf{S}_s \mathbf{V}_s^H = \boldsymbol{\rho} \quad (4-67)$$

并且在式(4-67)的等号左右两边同时右乘 $\mathbf{V}_s (\mathbf{V}_s^H \mathbf{V}_s)^{-1}$ 得到式(4-68)。

$$\mathbf{w}_\Delta^H \mathbf{U}_s \mathbf{S}_s \mathbf{V}_s^H \mathbf{V}_s (\mathbf{V}_s^H \mathbf{V}_s)^{-1} = \boldsymbol{\rho} \mathbf{V}_s (\mathbf{V}_s^H \mathbf{V}_s)^{-1} \quad (4-68)$$

由于矩阵 \mathbf{V}_s 是行酉型矩阵，即 $\mathbf{V}_s^H \mathbf{V}_s = \mathbf{I}$ 。接着利用矩阵乘法结合律，我们可以得到

$$\mathbf{w}_\Delta^H \mathbf{U}_s \mathbf{S}_s = \boldsymbol{\rho} \mathbf{V}_s \quad (4-69)$$

上式中，对角矩阵 \mathbf{S}_s 是一个满秩矩阵，所以我们可以式(4-69)的等号两边同时右

乘 \mathbf{S}_s^{-1} 得到

$$\mathbf{w}_\Delta^H \mathbf{U}_s = \boldsymbol{\rho}^H \mathbf{V}_s \mathbf{S}_s^{-1} \quad (4-70)$$

实际上，对角矩阵 \mathbf{S}_s 的逆矩阵只需将主对角线上的正奇异值逐一取倒数即可。

为进一步简化符号，我们令

$$\mathbf{C}' = \mathbf{U}_s \quad (4-71a)$$

$$\boldsymbol{\rho}' = \boldsymbol{\rho}^H \mathbf{V}_s \mathbf{S}_s^{-1} \quad (4-71b)$$

此时以最小均方误差为目标函数的优化问题就变为了式(4-72)。

$$\begin{aligned} \min_{\mathbf{w}_\Delta} \quad & \mathbf{w}_\Delta^H \mathbf{Q} \mathbf{w}_\Delta \\ \text{s.t.} \quad & \mathbf{w}_\Delta^H \mathbf{C}' = \boldsymbol{\rho}' \end{aligned} \quad (4-72)$$

同样，我们依照 LCMV 得到自适应差波束权向量 \mathbf{w}_Δ 。

$$\mathbf{w}_\Delta = \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{C}' (\mathbf{C}'^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{C}')^{-1} \boldsymbol{\rho}'^H \quad (4-73)$$

虽然本节中我们只对均匀线阵的情况进行了推导，但该方法仍旧适用于二维阵列的情况（如均匀面阵），其结构与上一节中类似，同样的，我们需要对约束矩阵做 SVD 并选取较大的正奇异值及其左右奇异向量构成近似解。

4.5 各方法的仿真结果对比

本节中，我们首先验证最大似然方法，MVAM 方法和线性约束方法在均匀面阵且有主旁瓣干扰存在时的有效性。然后将本文提出的 SVD-线性约束方法与半阵法、加权法、最大似然方法、MVAM 方法和线性约束方法进行性能对比。

仿真条件： 8×8 的均匀面阵，行阵元和列阵元间距均为半波长，阵列波束指向的方位角 $\theta_0 = 30^\circ$ ，俯仰角 $\varphi_0 = 45^\circ$ ，快拍数为 400，线性约束方法约束点为 (θ_0, φ_0) ， $(\theta_0 \pm \Delta\theta, \varphi_0)$ 和 $(\theta_0, \varphi_0 \pm \Delta\varphi)$ 共计 5 个点，其中 $\Delta\theta = \Delta\varphi = 4^\circ$ 。另外，考虑一个主瓣干扰和一个旁瓣干扰，入射方向分别为 $(27^\circ, 48^\circ)$ 和 $(10^\circ, 65^\circ)$ ，干噪比分别为 30dB 和 35dB。期望信号的信噪比为 10dB，方位角 θ_s 从 26° 变化到 34° ，俯仰角 φ_s 从 41° 变化到 49° ，所有性能仿真都是 1000 次统计独立实验的结果。

最大似然方法的测角误差如图4-1所示，MVAM 方法的测角误差如图4-2所示，线性约束方法的测角误差如图4-3所示。

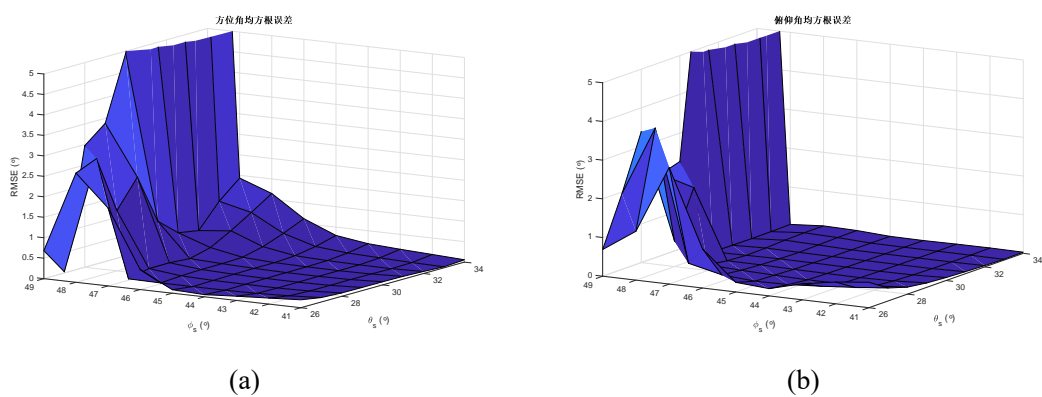


图 4-1 存在主旁瓣干扰时最大似然方法方向估计的 RMSE。(a) 方位角 RMSE；(b) 俯仰角 RMSE

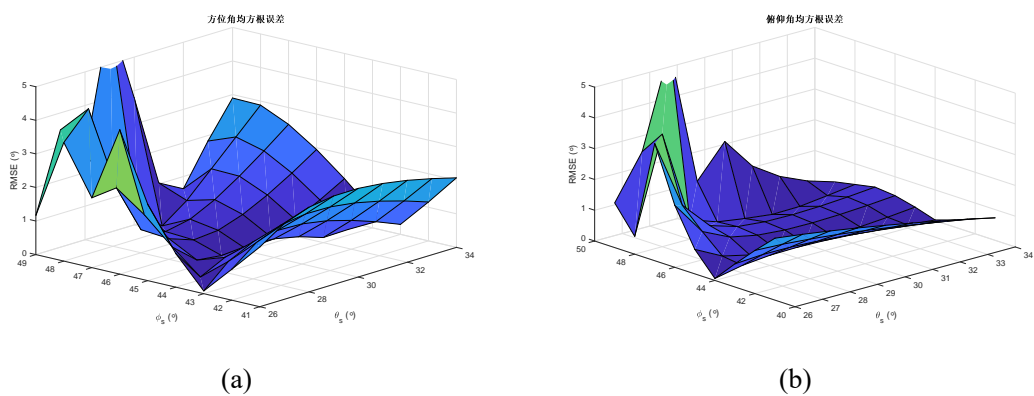


图 4-2 存在主旁瓣干扰时 MVAM 方法方向估计的 RMSE。(a) 方位角 RMSE；(b) 俯仰角 RMSE

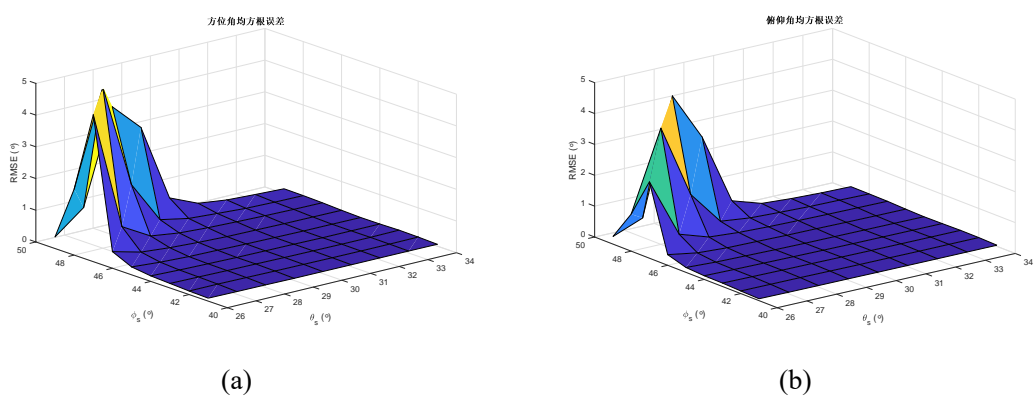


图 4-3 存在主旁瓣干扰时线性约束方法方向估计的 RMSE。(a) 方位角 RMSE；(b) 俯仰角 RMSE

从图4-1-4-3可以看出，最大似然方法、MVAM方法和线性约束方法能够抑制旁瓣干扰，在除主瓣干扰 ($27^\circ, 48^\circ$) 以外的主瓣测角区域，它们仍可克服主瓣干扰进行测向。当期望信号方向与主瓣干扰接近时，同样会受到干扰抑制效果，进而影响测向。综上所述，这三类方法可以应对主旁瓣干扰。

接下来，我们将本节提出的SVD-线性约束方法与半阵法、加权法、最大似然方法、MVAM方法和线性约束方法进行性能对比。注意，虽然在本章中，最大似然方法、MVAM方法和线性约束方法都以均匀面阵的形式导出，但它们仍可用于均匀线阵。由于图4-1-4-3那样的三维图难以直观的展示对比结果，因此我们下面以均匀线阵为例，展示其对比结果。

仿真条件：20阵元的均匀线阵，阵元间距为半波长，阵列波束指向 $\varphi_0 = 0^\circ$ ，快拍数为400。线性约束方法约束点为 $[\varphi_0 - 4^\circ, \varphi_0, \varphi_0 + 4^\circ]$ 三个点，SVD-线性约束方法在区间 $[\varphi_0 - 4^\circ, \varphi_0 + 4^\circ]$ 内均匀的选取100个点，取归一化后大于-35dB以上的正奇异值及其左右奇异向量，所有性能仿真都是5000次统计独立实验的结果。

无干扰条件下，各个方法的单脉冲曲线对比如图4-4所示。注意，由于最大似然方法和MVAM方法不是传统意义上的和差波束测向，因此这里不考虑它们的单脉冲比。

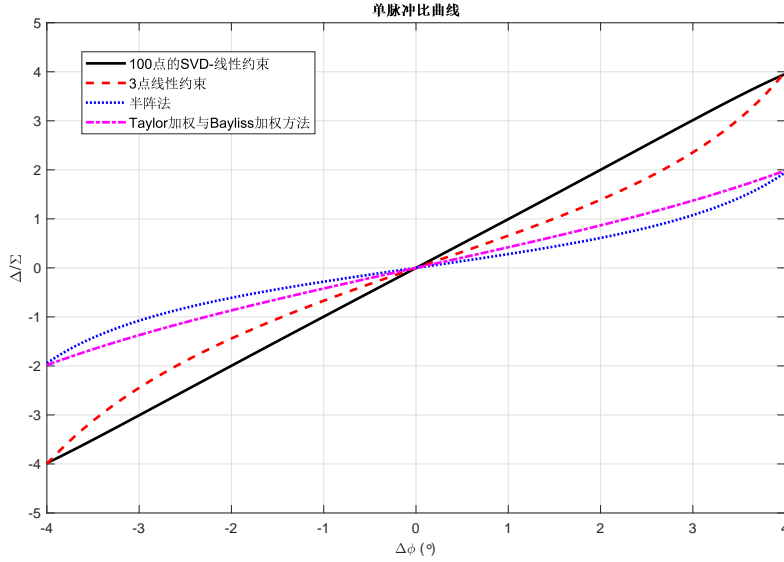


图 4-4 各方法的单脉冲曲线对比

仿真一：期望信号入射方向从 -4° 变化到 4° ，信噪比为 15dB，无干扰，各方法的测角精度如图4-5所示。

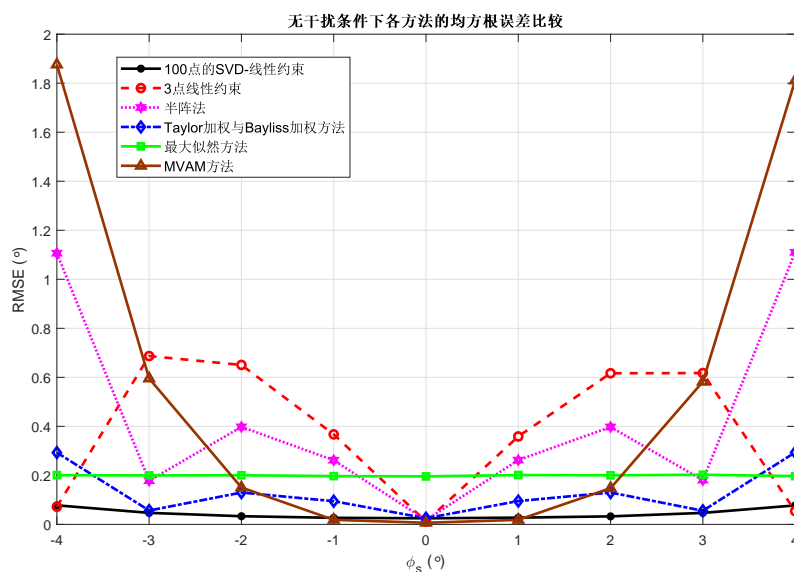


图 4-5 无干扰条件下各方法的均方根误差对比

从图4-5中可以看出，在无干扰条件下，整个测角区间内，本方法的测角误差显著小于其余方法，并且不会像3点线性约束方法那样在 $\pm 2^\circ$ 到 $\pm 3^\circ$ 处误差上升的情况。

仿真二：期望信号入射方向从 -4° 变化到 4° ，信噪比为15dB，存在两个旁瓣干扰，其入射角度分别为 -13° 和 13° ，干噪比分别为115dB和105dB，各方法的测角精度如图4-6所示。

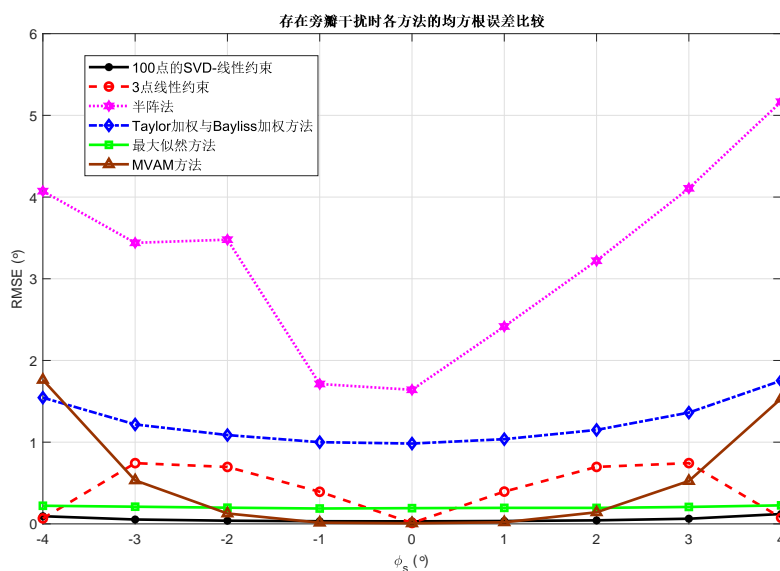


图 4-6 存在旁瓣干扰时各方法的均方根误差对比

从图4-6中可以看出，存在旁瓣干扰的条件下，整个测角区间内，半阵法的测角误差已经显著增大，无法处理旁瓣干扰，Taylor 加权与 Bayliss 加权方法误差已经超过，最大似然与三点约束法尚可保证一定的精度，而本方法的测角误差仍然显著小于其余方法。

仿真三：期望信号入射方向从 -4° 变化到 4° ，信噪比为 15dB，存在一个主瓣干扰，其入射角度为 -2° ，干噪比为 50dB，各方法的测角精度比较如图4-7所示。

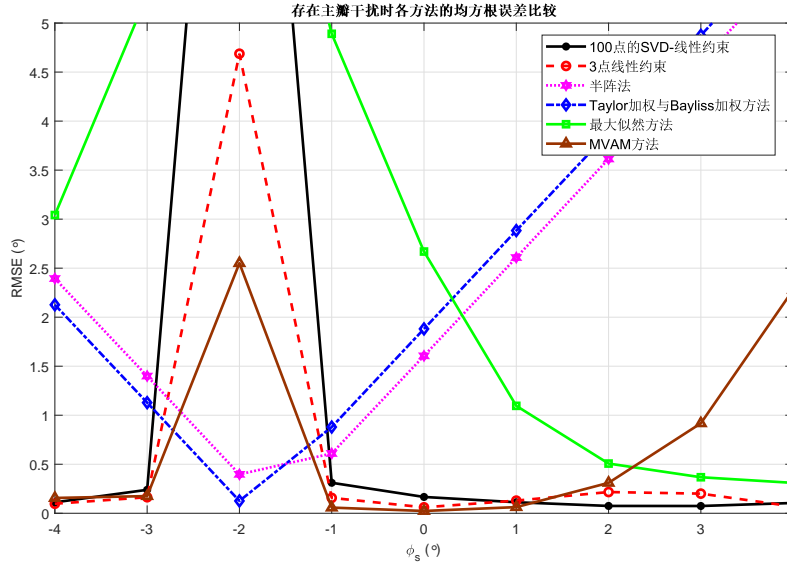


图 4-7 存在主瓣干扰时各方法的均方根误差对比

从图中可以看出，存在主瓣干扰的条件下，整个测角区间内，当期望信号入射角度为 -2° 时，主瓣干扰与期望信号的入射相同，使得期望信号的功率与干扰功率叠加，这使得半阵法与加权法这种静态权方法的测角精度在该点处较高，而当期望信号入射角度远离干扰方向时，由于干扰引起的波束失真使得测角精度显著下降，无法处理主瓣干扰，与此相对，其余三种方法都是自适应方法，利用干扰叠加噪声的统计信息在干扰入射角度处形成了零陷，因此同时抑制了期望信号与干扰信号，这使得自适应方法在干扰入射方向的误差较大，而在其余测角区间，则能够保证一定的测角精度。在此区间内，本方法的测角误差在仍然显著小于最大似然方法，并且不会像 3 点线性约束方法那样在 2° 到 3° 处误差上升的情况。

仿真四：期望信号入射方向为 2° ，信噪比从 -25dB 变化到 20dB，无干扰，各方法的测角精度随信噪比变化如图4-8所示。

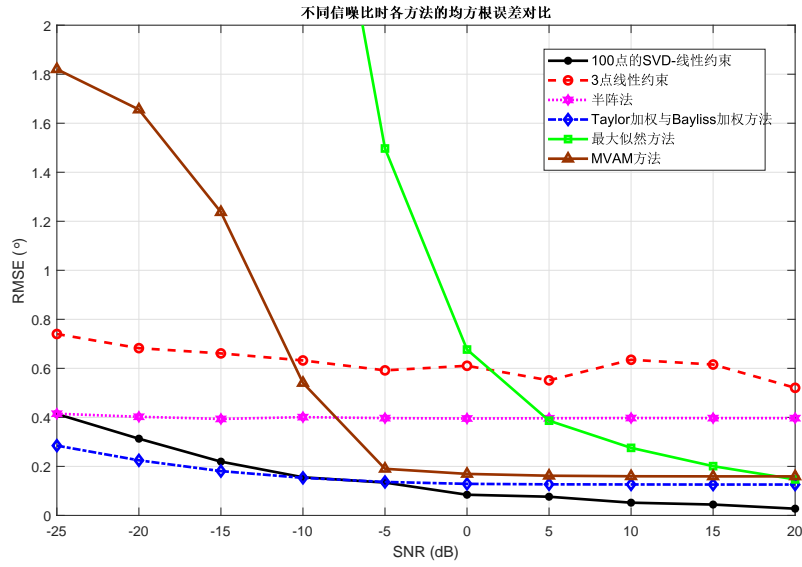


图 4-8 存在主瓣干扰时各方法的均方根误差对比

从图4-8中可以看出，最大似然方法受信噪比影响较大，由于入射信号方向为 2° ，这使得 3 点约束方法的测角误差显著增大，因为 3 点约束法没有对区间内部的 2° 处进行线性约束，这使得该误差甚至高于半阵法和加权法这种静态方法，而在该条件下，本发明给出的方法仍然保持着相对于其他方法较低的测角误差。

4.6 本章小结

本章中，我们介绍了四种单脉冲测向方法，并在最后针对联合线性约束方法进行了改进。这四种方法都是自适应方法，可以在抑制主旁瓣干扰的同时进行单脉冲测向，并且都需要预知干扰叠加噪声的协方差矩阵 \mathbf{Q} 。

最大似然方法假定各阵元的噪声均为独立同分布的高斯白噪声，由此得出关于期望信号入射方向的似然函数。然后利用牛顿法对该似然函数进行求解，最终得到期望信号入射方向的估计值。并且该方法对海森矩阵——即对数似然函数的二阶导数进行了近似，使得其计算量大大减小。MVAM 方法预设理想的单脉冲比，然后在波束指向处进行一阶泰勒展开，进过一系列化简后，从阵列的接收信息中重构出理想单脉冲比，进一步得到入射方向的估计值。线性约束方法借助了 MVDR 波束形成和 LCMV 结构，首先利用 MVDR 方法在波束指向处形成自适应和波束，然后在波束指向及测角区间边界点处约束单脉冲比，并借助 LCMV 结构和拉格朗日乘子法，求解得出自适应差波束权向量。由于该方法约束了单脉冲比的斜率，因此毋须事先进行单脉冲比曲线的拟合，可以直接进行测向。原始的联合线性约束方法只约束波束指向及测角区间的边界点，当阵列的波束较宽时，可

能会使得单脉冲比的线性关系只在这些约束点处成立，而在远离约束点时，单脉冲比曲线呈现非线性，这使得远离约束点处的测角精度下降。为解决该问题，我们提出了一种改进型的线性约束方法，该方法在测角区间内均匀的取尽可能多的约束点，但约束点的选取还受到阵列自由度的限制，所以我们用 SVD 的方法对这个约束点较多的约束矩阵进行近似，用较大的正奇异值分量及其对应的左右奇异向量代替原约束矩阵进行求解，这样既保证了单脉冲比曲线在整个测角区间的线性度，又尽可能的减少了阵列自由度的消耗。

第五章 极化相控阵的单脉冲测向方法

随着相控阵技术的发展，传统的纯空域处理方法越来越难以满足复杂的实际需求，因此，近年来的研究开始将测向方法从空域拓展到极化域。所以本章中，我们将介绍极化敏感阵列的信号模型，并给出这种模型下的单脉冲测向方法。与之前的阵列不同，极化敏感阵列不在假设构成阵元的天线是全向天线，并且将信号处理从空域进一步拓展到极化域。由于入射信号极化信息的引入，使得单个天线的响应由信号的入射方向和极化模式以及天线的摆放方式三个因素共同决定。但同时，将信号处理拓展到极化域也有诸多好处，在空域上重叠的信号可以在极化域进行区分。

本章的安排如下，第一节中，我们将给出极化相控阵接收信号的模型，第二节中，我们讨论双正交极化相控阵模型下的极化单脉冲测向方法，第三节中，我们针对任意极化相控阵模型，给出一种角度-极化联合的单脉冲测向方法。

5.1 极化相控阵接收信号模型

极化相控阵由电偶极子或磁环天线组成，单个天线的响应受到信号的入射方向和极化模式以及天线的摆放方式三个因素的共同影响。而信号的入射方向和极化模式是信号的固有属性，在测向过程中，我们往往是无法控制和预知的。一种简易的方式是，组成阵列的所有阵元，极子的摆放方式都是一致的，这种情况下，对于同一个信号，除去空间位置引起的相位差以外，所有阵元的响应都是一致的，可以将其视作信号复振幅的一部分。担当信号的极化模式与极子正交时，整个阵列将完全无法接收到信号。一种可行的办法是，使多个极子构成双正交或三正交的交叉极子阵元，构成阵元的极子按直角坐标系的坐标轴向放置。这样就可以使每个阵元总有极子能够接收到入射信号。然而在实际应用的过程中，极子的部署方式总是会收到物体形状的限制。比如我们要将阵列部署圆柱体表面，或是机翼表面这种不规则的物体表面。此时不能保证阵列中所有极子的指向都是相同的，此时不能将阵列中所有阵元的响应视为一致。

注意在本章中，我们讨论的都是完全极化信号的模型，非完全极化信号不予考虑。

5.1.1 任意极子摆放方式的阵列接收信号模型

首先我们考虑一个波长为 λ 的横电磁波 (TEM) 入射到一个共形阵上, 共形阵的天线由各个不同朝向的 (电) 偶极子构成, 如图5-1所示。在图5-1中, 向量

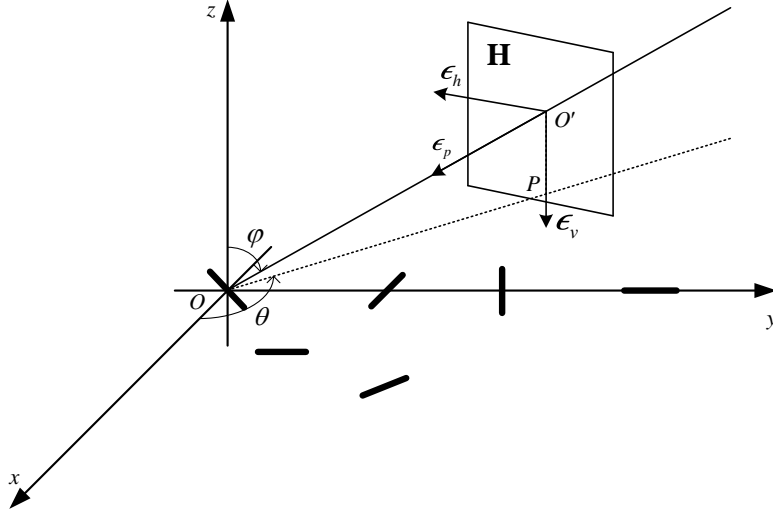


图 5-1 任意朝向极子组成的极化阵列接收信号模型

$\epsilon_p(\theta, \varphi)$ 表示入射信号的方向余弦, 其定义由式(5-1)给出。

$$\epsilon_p(\theta, \varphi) = -[\sin \varphi \cos \theta, \sin \varphi \sin \theta, \cos \varphi]^T \quad (5-1)$$

我们假设向量 ϵ_p 是平面 H 的法向量, 由坡印廷定理可知, 入射信号的电场分量 e 总是在平面 H 内振动, 因此, 我们可以利用平面 H 内的两线性无关向量为基向量来表出电场分量 e 。

$$e(t) = \zeta_h(t)\epsilon_h + \zeta_v(t)\epsilon_v \quad (5-2)$$

式(5-2)中, ϵ_h 和 ϵ_v 都是单位向量, 且它们线性无关。这里需要指出, 这个基向量的选取不是唯一的, 只要满足(5-2)式即可。通常情况下, 我们选择式(5-3)作为电场分量的基向量。

$$\epsilon_h = [-\sin \theta, \cos \theta, 0]^T \quad (5-3a)$$

$$\epsilon_v = [\cos \varphi \cos \theta, \cos \varphi \sin \theta, -\sin \varphi]^T \quad (5-3b)$$

式(5-3)中, 我们将向量 ϵ_h 称作水平向量, 他与 xOy 平面平行, 且正交于平面 $OO'P$ 。同理, 垂直向量 ϵ_v 于水平向量 ϵ_h 正交, 并且与平面 $OO'P$ 和 H 的交线平行。实际

上向量 ε_p , ε_h 和 ε_v 两两正交, 且构成一个直角坐标系。

对于完全极化信号, 由 Jones 向量可知, 式(5-2)中的电场极化分量可以被表示为

$$[\zeta_h(t), \zeta_v(t)]^T = \zeta(t) [\cos \gamma, e^{j\eta} \sin \gamma]^T \quad (5-4)$$

式(5-4)中, 我们称 $0 \leq \gamma \leq \pi/2$ 为极化辅助角, $-\pi \leq \eta < \pi$ 为极化相位差。结合式(5-2)与(5-4)我们可以得知, 在直角坐标系下, 电场分量可以被改写为

$$e(t) = \zeta(t) [\varepsilon_h, \varepsilon_v] \begin{bmatrix} \cos \gamma \\ e^{j\eta} \sin \gamma \end{bmatrix} \quad (5-5)$$

我们将式(5-5)中与极化信息有关的极化向量表示为 $\mathbf{h}(\gamma, \eta)$, 其定义为

$$\mathbf{h}(\gamma, \eta) = [\cos \gamma, e^{j\eta} \sin \gamma]^T \quad (5-6)$$

接下来, 我们讨论单个电偶极子的响应。一般情况下, 我们都使用短偶极子作为模型, 即偶极子长度不超过入射信号波长 10% 的偶极子。我们假设有一个短偶极子 l 位于直角坐标系原点, 它的极子朝向用角度 α 和 β 来描述, 如图5-2所示。我们将极子增益记为向量 \mathbf{g} , 利用图5-2中的几何关系, 我们可以得到 \mathbf{g} 的表达式为

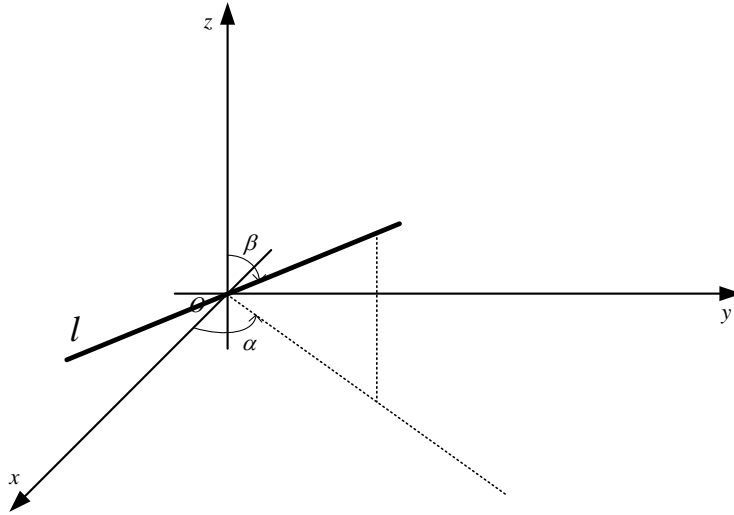


图 5-2 任意朝向极子接收信号模型

$$\mathbf{g} = \kappa \cdot [\sin \beta \cos \alpha, \sin \beta \sin \alpha, \cos \beta]^T \quad (5-7)$$

式(5-7)中, κ 表示极子与入射信号完全匹配时的增益。

现在，我们来推导由不同朝向极子组成的极化阵列的导向向量。在这个模型中，阵列的响应由两部分组成：第一部分是阵元位置相对于参考点而引起的相移；第二部分是由入射信号的极化模式引起的相移，它由极子的朝向，信号的入射方向以及信号的极化参数共同决定。为了不失一般性，我们可以假设一个完全极化的电磁横波，极化参数为 (γ, η) ，以 (θ, ϕ) 入射到一个由 M 个短偶极子组成的共形阵上，其中，阵列的第 m 个极子的坐标由位置向量 \mathbf{r}_m 决定，第 m 个极子的朝向由 (α_m, β_m) 决定。此时，第 m 个极子的响应为 $a_m(\theta, \phi, \gamma, \eta)$ ，它由式(5-8)给出。

$$a_m(\theta, \phi, \gamma, \eta) = u_m \mathbf{g}_m^T [\boldsymbol{\varepsilon}_h, \boldsymbol{\varepsilon}_v] \mathbf{h} \quad (5-8)$$

注意，上式中我们省略了电场极化的强度量 $\zeta(t)$ 和极子完全匹配时的增益 κ ，这是因为我们假设入射信号为远场信号，而远场信号对于短时延 τ 满足 $\zeta(t - \tau) \approx \zeta(t)$ 。且组成阵列的每个极子都是完全相同的，即每个极子的 κ 都相同，这样对于同一个入射信号，每个极子接收到的 $\zeta(t)$ 和 κ 都是一致的，所以我们省略这两个和强度有关的量并不影响最终的结果。式(5-8)中， u_m 表示第 m 个极子的空域相移，由式(5-9)给出。

$$u_m = \exp \left(-j \frac{2\pi}{\lambda} \mathbf{r}_m^T \boldsymbol{\varepsilon}_p \right) \quad (5-9)$$

接着，将式(5-8)改写为向量形式，得到极化阵列的导向向量

$$\mathbf{a}(\theta, \phi, \gamma, \eta) = \text{diag} \{ \mathbf{a}_s(\theta, \phi) \} \mathbf{G} [\boldsymbol{\varepsilon}_h, \boldsymbol{\varepsilon}_v] \mathbf{h} \quad (5-10)$$

我们将式(5-10)中的向量 $\mathbf{a}_s(\theta, \phi)$ 称为空域导向向量，它的定义由式(5-11)给出。

$$\mathbf{a}_s(\theta, \phi) = [u_1, u_2, \dots, u_M]^T \quad (5-11)$$

而矩阵 \mathbf{G} 由 M 个向量构成，如式(5-12)。

$$\mathbf{G} = [\mathbf{g}_1, \mathbf{g}_2, \dots, \mathbf{g}_M]^T \quad (5-12)$$

最终，对于一个复振幅为 $s(t)$ 的入射信号，阵列接收的数据 \mathbf{y} 可以由式(5-13)表出。

$$\mathbf{y} = s(t) \mathbf{a}(\theta, \phi, \gamma, \eta) + \mathbf{n} \quad (5-13)$$

上式中，向量 \mathbf{n} 表示噪声（或干扰叠加噪声）向量。

5.1.2 正交极子的阵列接收信号模型

本节中，我们介绍阵元极子排布方式相同的阵列模型，其中构成阵列的阵元极子两两正交，且都与直角坐标系的轴向方向平行。为不失一般性，我们假设一个阵元由三正交电偶极子及三正交磁环构成，如图5-3所示。在上一子节中，我们分

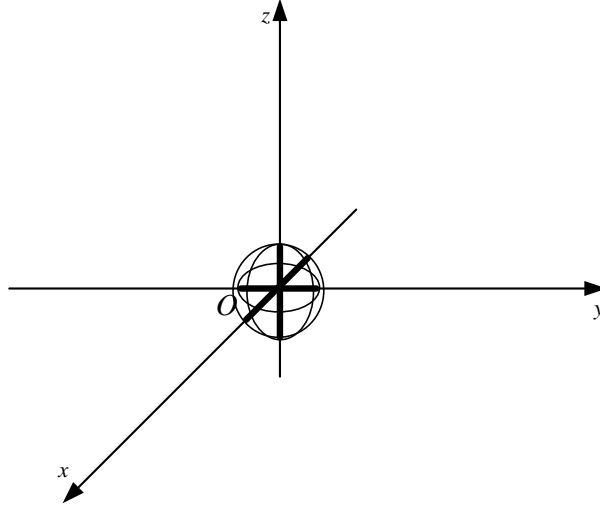


图 5-3 正交极子接收信号模型

析了极化电磁波入射任意电偶极子的模型，在本节中我们加上入射信号的磁场极化分量。由坡印廷定理可以得知，磁场分量与电场分量位于同一平面，即图5-1的平面 \mathbf{H} 内，且与电场分量正交。因此，我们利用该条件结合式(5-3)中电场分量的单位正交基，可以得到磁场分量的两个单位正交基 $\tilde{\mathbf{e}}_h$ 和 $\tilde{\mathbf{e}}_v$ ，它们由式(5-14)给出。

$$\tilde{\mathbf{e}}_h = [\cos \varphi \cos \theta, \cos \varphi \sin \theta, -\sin \varphi]^T \quad (5-14a)$$

$$\tilde{\mathbf{e}}_v = [\sin \theta, -\cos \theta, 0]^T \quad (5-14b)$$

我们假设一个由 M 个阵元组成的极化相控阵，其中每个阵元都是由图5-3所示的三正交极子和三正交磁环构成的，由于此时三个两两正交的电偶极子分别沿着

三个轴线方向，因此我们可以利用式(5-7)得到他们的增益矩阵

$$\mathbf{G}_x = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ \vdots & \vdots & \vdots \\ 1 & 0 & 0 \end{bmatrix}, \mathbf{G}_y = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ \vdots & \vdots & \vdots \\ 0 & 1 & 0 \end{bmatrix}, \mathbf{G}_z = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 \\ \vdots & \vdots & \vdots \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad (5-15a)$$

$$\tilde{\mathbf{G}}_x = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ \vdots & \vdots & \vdots \\ 1 & 0 & 0 \end{bmatrix}, \tilde{\mathbf{G}}_y = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ \vdots & \vdots & \vdots \\ 0 & 1 & 0 \end{bmatrix}, \tilde{\mathbf{G}}_z = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 \\ \vdots & \vdots & \vdots \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad (5-15b)$$

上式中，矩阵 $\mathbf{G}_{(\cdot)} \in \mathbb{R}^{M \times 3}$ 表示相应轴线方向上电偶极子的增益矩阵， $\tilde{\mathbf{G}}_{(\cdot)} \in \mathbb{R}^{M \times 3}$ 表示相应轴线方向上磁环的增益矩阵。

我们利用上一节中的结论，可以得到期望信号的电-磁极化分量 $\mathbf{p}(\theta, \varphi, \gamma, \eta) \in \mathbb{C}^{6 \times 1}$ ，如式(5-16)所示。

$$\mathbf{p}(\theta, \varphi, \gamma, \eta) = \begin{bmatrix} \boldsymbol{\varepsilon}_h & \boldsymbol{\varepsilon}_v \\ \tilde{\boldsymbol{\varepsilon}}_h & \tilde{\boldsymbol{\varepsilon}}_v \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \cos \gamma \\ e^{j\eta} \sin \gamma \end{bmatrix} \quad (5-16)$$

然后结合上一节中的(5-10)式，我们可以得到阵列的导向向量 $\mathbf{a}(\theta, \varphi, \gamma, \eta) \in \mathbb{C}^{6M \times 1}$

$$\mathbf{a}(\theta, \varphi, \gamma, \eta) = \begin{bmatrix} \text{diag}\{\mathbf{a}_s(\theta, \varphi)\} \\ \vdots \\ \text{diag}\{\mathbf{a}_s(\theta, \varphi)\} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \mathbf{G}_x & \tilde{\mathbf{G}}_x \\ \mathbf{G}_y & \tilde{\mathbf{G}}_y \\ \mathbf{G}_z & \tilde{\mathbf{G}}_z \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \boldsymbol{\varepsilon}_h & \boldsymbol{\varepsilon}_v \\ \tilde{\boldsymbol{\varepsilon}}_h & \tilde{\boldsymbol{\varepsilon}}_v \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \cos \gamma \\ e^{j\eta} \sin \gamma \end{bmatrix} \quad (5-17)$$

上式中，向量 $\mathbf{a}_s(\theta, \varphi) \in \mathbb{C}^{M \times 1}$ 同上一节一样表示空域导向向量。由于极子和磁环的增益矩阵 $\mathbf{G}_{(\cdot)}$ 和 $\tilde{\mathbf{G}}_{(\cdot)}$ 均为某一系列全是 1 的矩阵，因此可以借助 Kronecker 积的性质，将式(5-17)改写为式(5-18)。

$$\mathbf{a}(\theta, \varphi, \gamma, \eta) = \mathbf{a}_s(\theta, \varphi) \otimes \left(\begin{bmatrix} \boldsymbol{\varepsilon}_h & \boldsymbol{\varepsilon}_v \\ \tilde{\boldsymbol{\varepsilon}}_h & \tilde{\boldsymbol{\varepsilon}}_v \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \cos \gamma \\ e^{j\eta} \sin \gamma \end{bmatrix} \right) \quad (5-18)$$

上式中， \otimes 表示 Kronecker 积。式(5-18)即为正交极子极化阵导向向量的一般表达式。

5.2 双正交极子的极化相控阵单脉冲测向

本节中，我们探讨双正交极子组成的极化阵列单脉冲测向问题。双正交极子即阵元由两个正交的电偶极子（或磁环）构成，我们以双正交电偶极子组成的均

匀线阵为例，给出一种双通道数据融合的测向方法，并给出该方法的误差分析和仿真结果。

5.2.1 双通道数据融合方法

考虑一个双正交电偶极子组成的均匀线阵，阵元间距为半波长，共有 M 个阵元， $2M$ 个电偶极子，如图5-4所示。图5-4中，构成阵元的两正交电偶极子分别沿 x 轴

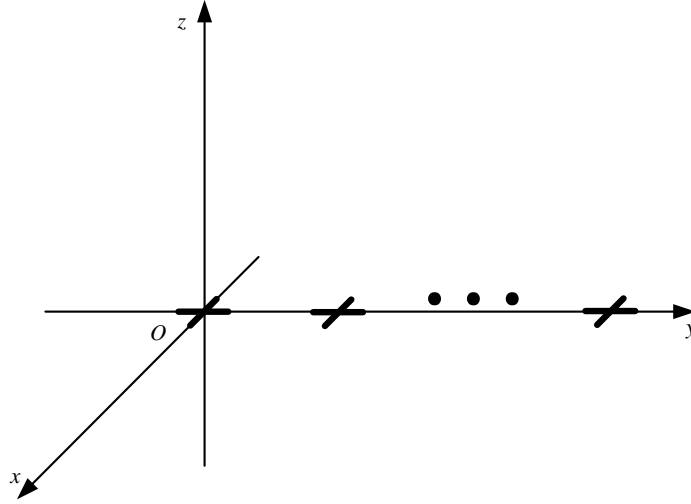


图 5-4 双正交极子组成的均匀线阵

方向和 y 轴方向排列。我们借助上一节中的(5-18)式，可以得到该阵列的导向向量 $\mathbf{a}(\varphi, \gamma, \eta) \in \mathbb{C}^{2M \times 1}$ ，注意，这里我们取方位角 $\theta = 90^\circ$ ，即信号在 yOz 平面内，且规定俯仰角的定义域为 $\varphi \in [-90^\circ, 90^\circ]$ 。

$$\begin{aligned} \mathbf{a}(\varphi, \gamma, \eta) &= \mathbf{a}_s(\varphi) \otimes \left(\begin{bmatrix} -1 & 0 \\ 0 & \cos \varphi \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \cos \gamma \\ e^{j\eta} \sin \gamma \end{bmatrix} \right) \\ &= \mathbf{a}_s(\varphi) \otimes \begin{bmatrix} -\cos \gamma \\ e^{j\eta} \sin \gamma \cos \varphi \end{bmatrix} \end{aligned} \quad (5-19)$$

上式中的空域导向向量 $\mathbf{a}_s(\varphi)$ 可以由第二章中的式(2-4)得到。因此，对于一个复振幅为 $s(t)$ ，入射方向为 φ 且极化参数为 (γ, η) 的入射信号，阵列接收到的数据向量 $\mathbf{y} \in \mathbb{C}^{2M \times 1}$ 为

$$\mathbf{y} = s(t)\mathbf{a}(\varphi, \gamma, \eta) + \mathbf{n} \quad (5-20)$$

上式中，向量 $\mathbf{n} \in \mathbb{C}^{2M \times 1}$ 为噪声向量，在这里，我们规定 \mathbf{y} 的第 1 至第 M 行为阵列的水平通道，记为向量 \mathbf{y}_h ，而第 $M+1$ 行至 $2M$ 行为阵列的垂直通道，记为 \mathbf{y}_v 。由于式(5-19)中导向向量 Kronecker 积的特性，我们实际上可以将信号的极化分量归并称为信号的一部分，并且将信号模型重写为

$$\mathbf{y}_h = A_h \mathbf{a}_s(\varphi) + \mathbf{n}_h \quad (5-21a)$$

$$\mathbf{y}_v = A_h \cos \varphi \mathbf{a}_s(\varphi) + \mathbf{n}_h \quad (5-21b)$$

上式中，期望信号的水平复振幅 $A_h = -\cos \gamma s(t)$ ，垂直复振幅 $A_v = \exp(j\eta) \sin \gamma s(t)$ 。

接下来，我们以均匀线阵的半阵法为例，解析双通道信息融合的一般过程。首先利用第二章中的半阵法得到和差波束权 \mathbf{w}_Σ 和 \mathbf{w}_Δ ，对于两个通道的极子，它们的空间相对位置是一致的，因此可以共享同一组和差波束权。然后利用半阵法的单脉冲比函数 $f(\varphi)$ 与水平和垂直通道的接收数据，分别得到两个通道的角度估计值，即

$$\hat{\varphi}_h = f^{-1} \left(\frac{\mathbf{w}_\Delta^H \mathbf{y}_h}{\mathbf{w}_\Sigma^H \mathbf{y}_h} \right) \quad (5-22a)$$

$$\hat{\varphi}_v = f^{-1} \left(\frac{\mathbf{w}_\Delta^H \mathbf{y}_v}{\mathbf{w}_\Sigma^H \mathbf{y}_v} \right) \quad (5-22b)$$

式(5-22)中， $f^{-1}(\cdot)$ 表示单脉冲比的反函数。注意，垂直通道的导向向量前多一个 $\cos \varphi$ 的系数，但经过差和比 Δ/Σ 后抵消了，因此不影响测向过程。

然后我们假设噪声向量 $\mathbf{n} \sim \mathcal{CN}(0, \sigma_n^2 \mathbf{I})$ ，即满足独立同分布的零均值复高斯分布。这样就可以利用最大似然方法得到两个通道信号复振幅的估计值^[43]。

$$\hat{A}_h = \frac{\mathbf{a}_s^H(\hat{\varphi}_h) \mathbf{y}_h}{M} \quad (5-23a)$$

$$\hat{A}_v = \frac{\cos \hat{\varphi} \mathbf{a}_s^H(\hat{\varphi}_v) \mathbf{y}_v}{M} \quad (5-23b)$$

最后，我们以水平通道和垂直通道的信号功率作为权值，将两通道的估计值做加权平均融合，得到最终的估计值 $\hat{\varphi}$ ，如式(5-24)所示。

$$\hat{\varphi} = \frac{\hat{\varphi}_h |\hat{A}_h|^2 + \hat{\varphi}_v |\hat{A}_v|^2}{|\hat{A}_h|^2 + |\hat{A}_v|^2} \quad (5-24)$$

在未知期望信号极化参数的条件下，该方法使用两通道分别求解，并以功率作为权值进行信息融合，保证最终给出一个可接受的结果。

5.2.2 仿真结果

仿真条件：16 阵元的均匀线阵，阵元间距为半波长，每个阵元由一对正交电偶极子构成，分别沿 x 和 y 轴方向，如图5-4所示。阵列波束指向 $\varphi_0 = 0^\circ$ ，快拍数为 200，采取半阵法作为静态和差波束权进行测向，所有性能仿真都是 5000 次统计独立实验的结果。

仿真一：期望信号入射方向 $\varphi_s = 2^\circ$ ，极化相位差 $\eta_s = \pi/4$ ，信噪比为 15dB，当期望信号的极化辅助角 γ_s 从 0 变化到 $\pi/2$ 时，水平通道和垂直通道以及双通道融合的测角误差如图5-5所示。

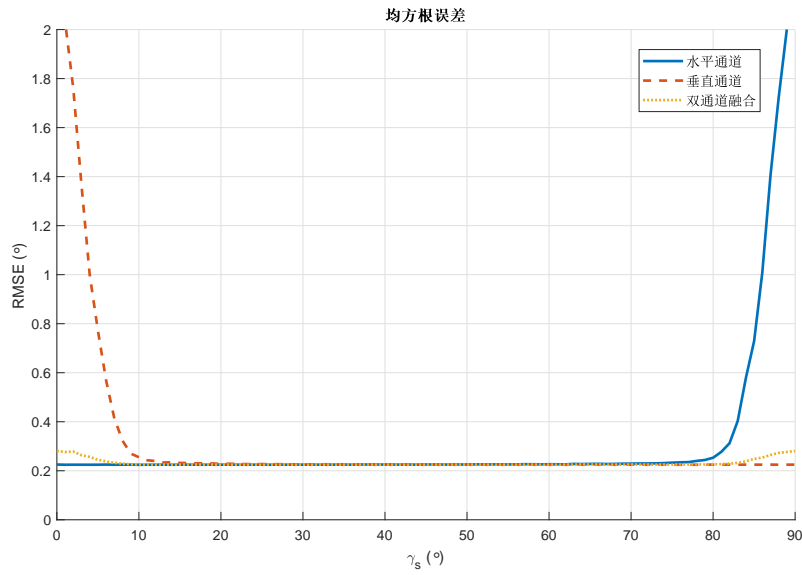


图 5-5 不同极化辅助角各通道及融合结果的均方根误差

从图5-5中可以看出，当极化辅助角 γ_s 接近 0 或者 $\pi/2$ 时，垂直通道和水平通道的极化分量趋近于 0，等效的使得在此通道上的信噪比急剧下降，从而使得此通道上的测角误差增大。而双通道融合的方法，无论极化辅助角如何变化，总能给出一个可接受的结果，当入射信号的极化信息未知时，这样的特性是至关重要的。

仿真二：期望信号入射方向 $\varphi_s = 3^\circ$ ，极化辅助角 $\gamma_s = \pi/3$ ，极化相位差 $\eta_s = \pi/4$ ，信噪比从 0dB 变化到 20dB，此时水平和垂直通道以及双通道融合的均方根误差如图5-6所示。

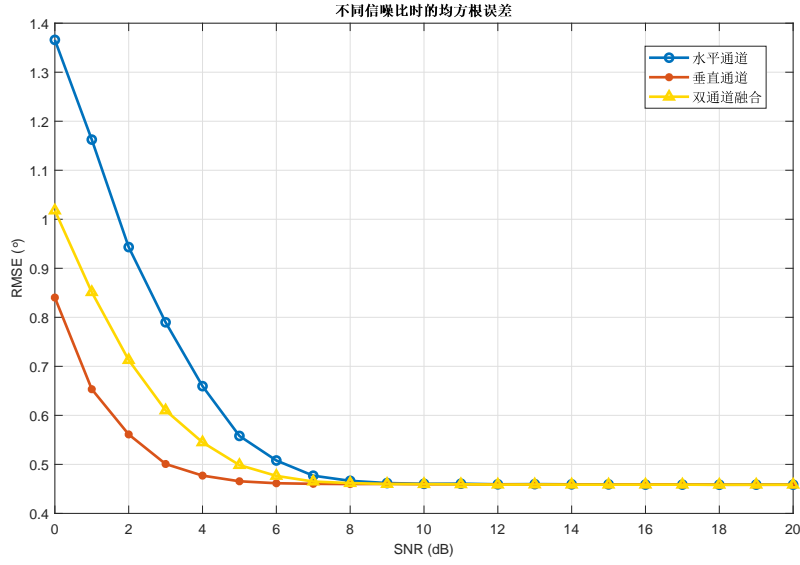


图 5-6 不同信噪比各通道及融合结果的均方根误差

从图5-5中可知，双通道融合的结果总是处于两通道之间的，即融合方法不保证给出最优结果。但在实际情况中，期望信号的极化信息往往是未知的，此时融合方法能够给出一个可接受的估计值。

5.3 极子摆放方式不同时的极化相控阵单脉冲测向

当组成阵列的极子朝向各不相同，导向向量中的空域时延 $\mathbf{a}_s(\theta, \varphi)$ 无法和极化导致的幅相变化分离，因此传统的测向方法无法直接应用到该模型下，所以本节中我们从信号模型的统计信息入手，借助似然函数完成单脉冲测向过程，并在得到入射信号的角度信息后给出一种极化参数的估计方法。

5.3.1 基本原理

我们假设一个由 M 个极子组成的极化阵列， M 个极子的摆放方式由矩阵 \mathbf{G} 决定，一个极化参数为 (γ, η) 的远场窄带信号以角度 (θ, φ) 入射到该阵列上。

首先可以假设干扰叠加噪声向量 \mathbf{n} 服从一个均值为零，协方差矩阵为 $\mathbf{Q} \in \mathbb{C}^{M \times M}$ 的复高斯分布，即 $\mathbf{n} \sim \mathcal{CN}(\mathbf{0}, \mathbf{Q})$ 。在该假设下，接收信号 \mathbf{y} 的概率密度函数可以写为

$$p(\mathbf{y} | \boldsymbol{\theta}, \gamma, \eta, s(t)) = \frac{1}{\pi^M \det(\mathbf{Q})} \exp \left\{ -[\mathbf{y} - s(t)\mathbf{a}(\boldsymbol{\theta})]^H \mathbf{Q}^{-1} [\mathbf{y} - s(t)\mathbf{a}(\boldsymbol{\theta})] \right\} \quad (5-25)$$

然后对式(5-25)中的概率密度函数取自然对数并舍弃掉所有常量得到

$$\begin{aligned}\mathcal{L}(\boldsymbol{\theta}, \gamma, \eta, s(t)) &= \ln p(\mathbf{y} | \boldsymbol{\theta}, \gamma, \eta, s(t)) \\ &= -[\mathbf{y} - s(t)\mathbf{a}(\boldsymbol{\theta}, \gamma, \eta)]^H \mathbf{Q}^{-1} [\mathbf{y} - s(t)\mathbf{a}(\boldsymbol{\theta}, \gamma, \eta)]\end{aligned}\quad (5-26)$$

式(5-26)中, 向量 $\boldsymbol{\theta} = [\theta, \phi]^T$ 表示期望信号的入射角度。我们感兴趣的部分是期望信号的入射角度 $\boldsymbol{\theta}$, 所以我们需要导出一个仅关于参数 $\boldsymbol{\theta}$ 的对数似然函数。因此我们定义矩阵 $\mathbf{A} \in \mathbb{C}^{M \times 2}$ 和向量 $\mathbf{s} \in \mathbb{C}^{2 \times 1}$ 。

$$\mathbf{A}(\theta, \phi) = \text{diag}\{\mathbf{a}_s(\theta, \phi)\} \mathbf{G}[\boldsymbol{\varepsilon}_h, \boldsymbol{\varepsilon}_v] \quad (5-27a)$$

$$\mathbf{s}(\gamma, \eta) = s(t)\mathbf{h} = [s(t) \cos \gamma, s(t)e^{j\eta} \sin \gamma]^T \quad (5-27b)$$

然后将式(5-27)代入(5-26)得到

$$\mathcal{L}(\boldsymbol{\theta}, \mathbf{s}) = -[\mathbf{y} - \mathbf{A}\mathbf{s}]^H \mathbf{Q}^{-1} [\mathbf{y} - \mathbf{A}\mathbf{s}] \quad (5-28)$$

与最大似然方法类似, 我们对向量 \mathbf{s} 求最小二乘解得到其估计量 $\hat{\mathbf{s}}$ 。

$$\hat{\mathbf{s}} = [\mathbf{A}^H(\boldsymbol{\theta})\mathbf{Q}^{-1}\mathbf{A}(\boldsymbol{\theta})]^{-1} \mathbf{A}^H(\boldsymbol{\theta})\mathbf{Q}^{-1}\mathbf{y} \quad (5-29)$$

接着将式(5-29)代入(5-28), 并去掉常数项, 得到关于期望信号入射角度 $\boldsymbol{\theta}$ 的对数似然函数 $\mathcal{L}(\boldsymbol{\theta})$ 。

$$\mathcal{L}(\boldsymbol{\theta}) = \mathbf{y}^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{A} (\mathbf{A}^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{A})^{-1} \mathbf{A}^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{y} \quad (5-30)$$

现在, 我们就可以将角度估计问题转化为一个优化问题, 即式(5-31)。

$$\begin{aligned}\max_{\boldsymbol{\theta}} \quad & \mathcal{L}(\boldsymbol{\theta}) \\ \text{s.t.} \quad & -\pi \leq \theta, 0 \leq \phi \leq \pi\end{aligned} \quad (5-31)$$

我们注意到, 式(5-30)中的矩阵 $(\mathbf{A}^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{A})^{-1}$ 是一个 Hermite 矩阵, 因此我们易知它的矩阵平方根一定存在。利用该性质, 我们可以将式(5-30)重写为

$$\mathcal{L}(\boldsymbol{\theta}) = \mathbf{y}^H \mathbf{W}(\boldsymbol{\theta}) \mathbf{W}^H(\boldsymbol{\theta}) \mathbf{y} \quad (5-32)$$

上式中, 矩阵 $\mathbf{W}(\boldsymbol{\theta}) \in \mathbb{M} \times 2$ 定义为

$$\mathbf{W}(\boldsymbol{\theta}) = \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{A}(\boldsymbol{\theta}) (\mathbf{A}^H(\boldsymbol{\theta}) \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{A}(\boldsymbol{\theta}))^{-1/2} \quad (5-33)$$

注意在式(5-33)中上标 $\cdot^{1/2}$ 表示矩阵平方根。我们易知 $\mathcal{L}(\boldsymbol{\theta})$ 是一个凹函数, 即它在

定义域上有全局最大值，并且它是严格大于 0 的。

为便于后续的公式推导，我们对(5-32)式中的 $\mathcal{L}(\boldsymbol{\theta})$ 取自然对数得 $F(\boldsymbol{\theta}) = \ln \mathcal{L}(\boldsymbol{\theta})$ ，这样并不改变它的单调性和凹凸性。与第四章中的最大似然方法类似，我们给出牛顿公式，即式(5-34)。

$$\hat{\boldsymbol{\theta}} = \boldsymbol{\theta}_0 - \mathbf{H}^{-1} \nabla F(\boldsymbol{\theta}) \quad (5-34)$$

上式中，向量 $\boldsymbol{\theta}_0$ 表示待估计角度 $\boldsymbol{\theta}$ 的初值，矩阵 \mathbf{H} 表示函数 $F(\boldsymbol{\theta})$ 的海森矩阵， $\nabla F(\boldsymbol{\theta})$ 表示函数 $F(\boldsymbol{\theta})$ 的梯度，即雅可比矩阵。它们的定义由式(5-35)给出。

$$\mathbf{H} = \begin{bmatrix} F_{\theta\theta} & F_{\theta\varphi} \\ F_{\theta\varphi} & F_{\varphi\varphi} \end{bmatrix} \quad (5-35a)$$

$$\nabla F(\boldsymbol{\theta}) = [F_{\theta}, F_{\varphi}]^T \quad (5-35b)$$

式中， F_{θ} 表示一阶偏导数 $\partial F / \partial \theta$ ，而 $F_{\theta\varphi}$ 表示二阶偏导数 $\partial^2 F / \partial \theta \partial \varphi$ ，其余同理。牛顿法要求一个初值才能进行估计，幸运的是，在单脉冲测向系统中，我们恰好有一个波束指向角 $\boldsymbol{\theta}_0$ 。期望信号的真实方向 $\boldsymbol{\theta}_s$ 往往与波束指向角接近（一般在 3dB 主瓣宽度内），所以我们可以用单步迭代的方式代替多步迭代以减小计算量。剩下的部分我们将着重于 $F(\boldsymbol{\theta})$ 一二阶偏导数的导出。

利用式(5-32)可以得到一阶偏导数 F_{θ} 。

$$\begin{aligned} F_{\theta} &= \frac{\mathbf{y}^H \mathbf{W}_{\theta} \mathbf{W}^H \mathbf{y} + \mathbf{y}^H \mathbf{W} \mathbf{W}_{\theta}^H \mathbf{y}}{\mathbf{y}^H \mathbf{W} \mathbf{W}^H \mathbf{y}} \\ &= 2 \frac{\text{Re} \{ \mathbf{y}^H \mathbf{W}_{\theta} \mathbf{W}^H \mathbf{y} \}}{\mathbf{y}^H \mathbf{W} \mathbf{W}^H \mathbf{y}} \end{aligned} \quad (5-36)$$

式(5-36)中，矩阵 \mathbf{W}_{θ} 的定义如下。

$$\mathbf{W}_{\theta} = \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{A}_{\theta} \left(\mathbf{A}^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{A} \right)^{-1/2} - \mathbf{W} \left(\mathbf{A}^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{A} \right)^{-1} \text{Re} \{ \mathbf{A}_{\theta}^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{A} \} \quad (5-37)$$

为了简化符号，我们给出定义式(5-38)。

$$\mathbf{D}^{\theta} = \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{A}_{\theta} \left(\mathbf{A}^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{A} \right)^{-1/2} \quad (5-38a)$$

$$\boldsymbol{\mu}^{\theta} = \left(\mathbf{A}^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{A} \right)^{-1} \text{Re} \{ \mathbf{A}_{\theta}^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{A} \} \quad (5-38b)$$

然后将式(5-38)代入(5-37)得到

$$\mathbf{W}_{\theta} = \mathbf{D}^{\theta} - \mathbf{W} \boldsymbol{\mu}^{\theta} \quad (5-39)$$

在式(5-37)和(5-38)中，导数 \mathbf{A}_θ 的定义由式(5-40)给出。

$$\mathbf{A}_\theta = \text{diag} \left\{ \frac{\mathbf{a}_s(\theta, \varphi)}{\partial \theta} \right\} \mathbf{G}[\boldsymbol{\varepsilon}_h, \boldsymbol{\varepsilon}_v] + \text{diag} \{ \mathbf{a}_s(\theta, \varphi) \} \mathbf{G} \left[\frac{\partial \boldsymbol{\varepsilon}_h}{\partial \theta}, \frac{\partial \boldsymbol{\varepsilon}_v}{\partial \theta} \right] \quad (5-40)$$

上式中， $\partial \mathbf{a}_s(\theta, \varphi) / \partial \theta$ 和 $[\partial \boldsymbol{\varepsilon}_h / \partial \theta, \partial \boldsymbol{\varepsilon}_v / \partial \theta]$ 的定义如下。

$$\left[\frac{\partial \mathbf{a}_s(\theta, \varphi)}{\partial \theta} \right]_m = -j \frac{2\pi}{\lambda} \mathbf{r}_m^T \frac{\partial \boldsymbol{\varepsilon}_p}{\partial \theta} \exp \left(-j \frac{2\pi}{\lambda} \mathbf{r}_m^T \boldsymbol{\varepsilon}_p \right) \quad (5-41a)$$

$$\left[\frac{\partial \boldsymbol{\varepsilon}_h}{\partial \theta}, \frac{\partial \boldsymbol{\varepsilon}_v}{\partial \theta} \right] = \begin{bmatrix} -\cos \theta & -\cos \varphi \sin \theta \\ -\sin \theta & \cos \varphi \cos \theta \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \quad (5-41b)$$

式子中的 $[\cdot]_m$ 表示向量的第 m 个元素。我们可以用相同的方式导出 \mathbf{W}_φ 的表达式。

紧接着，我们导出函数 $F(\boldsymbol{\theta})$ 的二阶偏导数， $F_{\theta\varphi}$ 的定义由式(5-42)给出。

$$F_{\theta\varphi} = 2 \frac{\text{Re} \{ \mathbf{y}^H \mathbf{W}_{\theta\varphi} \mathbf{W}^H \mathbf{y} \}}{\mathbf{y}^H \mathbf{W} \mathbf{W}^H \mathbf{y}} + 2 \frac{\text{Re} \{ \mathbf{y}^H \mathbf{W}_\theta \mathbf{W}_\varphi^H \mathbf{y} \}}{\mathbf{y}^H \mathbf{W} \mathbf{W}^H \mathbf{y}} - F_\theta F_\varphi \quad (5-42)$$

上式中，矩阵 \mathbf{W} 的二阶导数由下式给出。

$$\mathbf{W}_{\theta\varphi} = \mathbf{D}_\varphi^\theta - \mathbf{W}_\varphi \boldsymbol{\mu}^\theta - \mathbf{W} \boldsymbol{\mu}_\varphi^\theta \quad (5-43)$$

式(5-43)中，矩阵 $\mathbf{D}_\varphi^\theta$ 和 $\boldsymbol{\mu}_\varphi^\theta$ 的定义如式所示。

$$\mathbf{D}_\varphi^\theta = \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{A}_{\theta\varphi} (\mathbf{A}^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{A})^{-1/2} - \mathbf{D}^\theta \boldsymbol{\mu}^\theta \quad (5-44a)$$

$$\boldsymbol{\mu}_\varphi^\theta = -2 (\mathbf{A}^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{A})^{-1} \boldsymbol{\mu}^\varphi \text{Re} \{ \mathbf{A}_{\theta\varphi}^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{A} \} \quad (5-44b)$$

$$+ (\mathbf{A}^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{A})^{-1} \text{Re} \{ \mathbf{A}_{\theta\varphi}^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{A} + \mathbf{A}_\varphi^H \mathbf{Q}^{-1} \mathbf{A}_\theta \} \quad (5-44c)$$

接着借助式(5-40)，我们可以得到矩阵 \mathbf{A} 的二阶偏导数 $\mathbf{A}_{\theta\varphi}$ ，它的定义由式(5-45)表出。

$$\begin{aligned} \mathbf{A} = & \text{diag} \left\{ \frac{\partial^2 \mathbf{a}_s(\theta, \varphi)}{\partial \theta \partial \varphi} \right\} \mathbf{G}[\boldsymbol{\varepsilon}_h, \boldsymbol{\varepsilon}_v] + \text{diag} \{ \mathbf{a}_s(\theta, \varphi) \} \mathbf{G} \left[\frac{\partial^2 \boldsymbol{\varepsilon}_h}{\partial \theta \partial \varphi}, \frac{\partial^2 \boldsymbol{\varepsilon}_v}{\partial \theta \partial \varphi} \right] \\ & + \text{diag} \left\{ \frac{\partial \mathbf{a}_s(\theta, \varphi)}{\partial \theta} \right\} \mathbf{G} \left[\frac{\partial \boldsymbol{\varepsilon}_h}{\partial \varphi}, \frac{\partial \boldsymbol{\varepsilon}_v}{\partial \varphi} \right] + \text{diag} \left\{ \frac{\partial \mathbf{a}_s(\theta, \varphi)}{\partial \varphi} \right\} \mathbf{G} \left[\frac{\partial \boldsymbol{\varepsilon}_h}{\partial \theta}, \frac{\partial \boldsymbol{\varepsilon}_v}{\partial \theta} \right] \end{aligned} \quad (5-45)$$

上式中的 $\partial^2 \mathbf{a}_s / \partial \theta \partial \varphi$ 和 $\partial^2 [\boldsymbol{\varepsilon}_h, \boldsymbol{\varepsilon}_v] / \partial \theta \partial \varphi$ 可以由式(5-41)直接计算得到。由于求导后的表达式较为复杂，因此我们在这里不将其一一给出。函数 $F(\boldsymbol{\theta})$ 的其它两个二阶导数 $F_{\theta\theta}$ 和 $F_{\varphi\varphi}$ 可以以相同的方式得到。

最后，我们利用函数 $F(\boldsymbol{\theta})$ 的一二阶导数构造出式(5-35)中的海森矩阵和雅可

比矩阵，同时将阵列的波束指向 θ_0 作为初值，并结合式(5-34)得到期望信号入射角度的估计值 $\hat{\theta}$ 。

在得到角度估计值 $\hat{\theta}$ 后，我们可以进一步得到极化参数 γ 和 η 的估计值。首先利用 \mathbf{s} 的最小二乘解，即(5-29)式得到信号向量的估计值 $\hat{\mathbf{s}}$ 。利用向量 \mathbf{s} 的定义式(5-27)我们显然能够得到式(5-46)。

$$\frac{[\hat{\mathbf{s}}]_2}{[\hat{\mathbf{s}}]_1} = e^{j\hat{\eta}} \tan \hat{\gamma} \quad (5-46)$$

上式中， $[\cdot]_m$ 表示向量的第 m 个元素。由于极化参数的定义域为 $0 \leq \gamma \leq \pi/2$ 和 $-\pi \leq \eta < \pi$ ，所以我们可以用反三角函数表示它们的估计量

$$\hat{\gamma} = \arctan \left(\left| \frac{[\hat{\mathbf{s}}]_2}{[\hat{\mathbf{s}}]_1} \right| \right) \quad (5-47a)$$

$$\hat{\eta} = \arg \left(\frac{[\hat{\mathbf{s}}]_2}{[\hat{\mathbf{s}}]_1} \right) \quad (5-47b)$$

式(5-47)中， $|\cdot|$ 表示取幅值， $\arg(\cdot)$ 表示取幅角。至此，该模型下的单脉冲测向过程导出完毕。在接下来的子节中，我们给出仿真结果对比。

5.3.2 仿真结果

为了展示本节算法的性能，我们给出一些数值仿真结果。考虑一个由短偶极子对组成的均匀圆阵，如图5-7所示。其中，与 z 轴平行的偶极子构成一组，而其余沿圆环切线方向的偶极子构成另一组。本方法将与最大似然方法^[31] 和比幅法^[13] 进行比较。由于这些传统相控阵测向方法不适用于组成阵列的各极子朝向不同的情况，因此我们将其分为两组分别测向。我们将与 z 轴平行的偶极子定义为垂直通道，极子增益矩阵为 \mathbf{G}_v 。沿圆环切向方向的偶极子构成水平通道，增益矩阵为 \mathbf{G}_h 。最大似然方法只能用于垂直通道，而比幅测向法只能在两个通道上独立进行。作为对比，我们提出的方法是一种联合测向方法，这意味着我们可以将两个通道的极子并列于同一个表达式。在这种情况下，导向向量的定义如式(5-48)所示。

$$\mathbf{a}(\theta, \varphi, \gamma, \eta) = \begin{bmatrix} \text{diag} \{ \mathbf{a}_s(\theta, \varphi) \} \mathbf{G}_h \\ \text{diag} \{ \mathbf{a}_s(\theta, \varphi) \} \mathbf{G}_v \end{bmatrix} [\boldsymbol{\varepsilon}_h, \boldsymbol{\varepsilon}_v] \mathbf{h} \quad (5-48)$$

仿真条件：在所有的仿真中，均匀圆阵都是由 9 对偶极子组成，且半径为 $1m$ （如图5-7）。期望信号为 300MHz 的远场窄带信号，入射方位角 $\theta_s = 42^\circ$ ，俯仰角为 $\varphi_s = 48^\circ$ 。而阵列波束指向 (θ_0, φ_0) 为 $(45^\circ, 45^\circ)$ 。快拍数 N 为 200。信噪比为 15dB。结果中的每次估计量都是由 $L = 1000$ 次蒙特卡洛实验得到的。其测角性能由均方

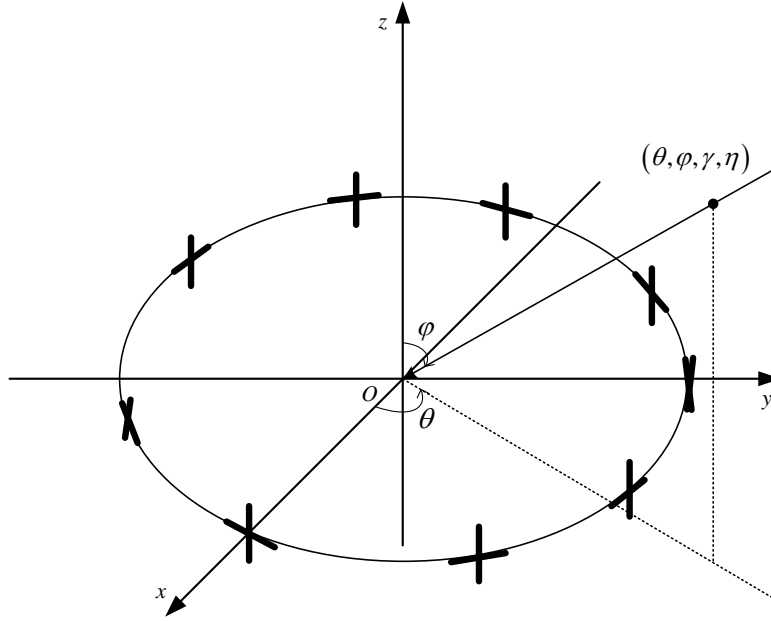


图 5-7 两组短偶极子组成的均匀圆阵

根误差 (RMSE) 衡量，即式(5-49)。

$$\text{RMSE} = \sqrt{\frac{1}{L} \sum_{l=1}^L (\hat{\theta}_l - \theta)^2} \quad (5-49)$$

上式中， $(\cdot)_l$ 表示第 l 次蒙特卡洛实验的估计结果。

仿真一：取期望信号的极化相位差 $\eta_s = 0$ 。极化辅助角 γ_s 从 0 变化到 $\pi/2$ ，无干扰，各算法测角误差对比如图5-8所示。

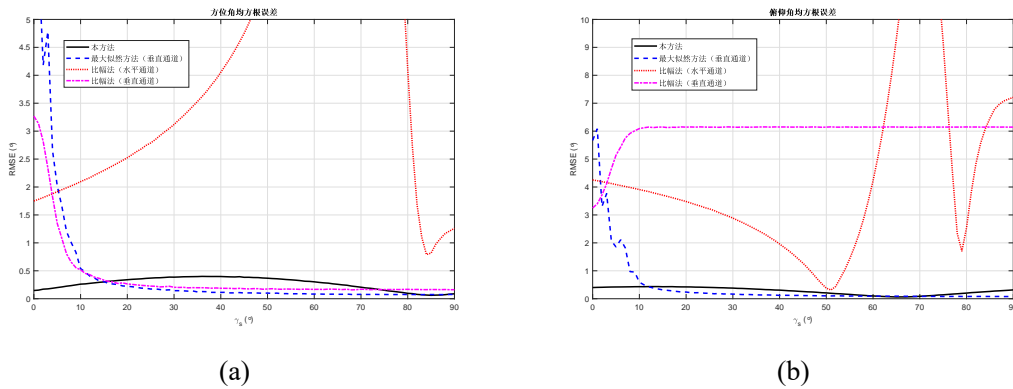


图 5-8 无干扰条件下方向估计的 RMSE。(a) 方位角 RMSE；(b) 俯仰角 RMSE

从图5-8中，我们可以注意到水平通道的比幅法几乎完全失效了。而垂直通道

的最大似然方法和比幅法，虽然在大部分区域的测向结果较为理想，但当期望信号的极化辅助角 γ_s 接近 0 时，垂直通道上的最大似然方法和比幅法都失效了，这是因为当 γ_s 接近 0 时，期望信号的垂直极化分量 $\exp(j\eta_s) \sin \gamma_s$ 也接近 0，等效的使得垂直通道的极子接收到的信号功率变得微弱，降低了信噪比。作为对照，我们提出的方法在极化辅助角 γ_s 的整个定义域内都能得到较为理想的测向结果。

仿真二：在本次仿真中，我们探究存在旁瓣干扰时各算法的性能，考虑一个旁瓣干扰，以方位角 $\theta_j = 25^\circ$ ，俯仰角 $\varphi_j = 25^\circ$ 入射到该阵列上，它的极化辅助角 γ_j 为 40° ，极化相位差 η_j 为 30° ，干噪比为 55dB，期望信号与仿真 A 中相同。仿真结果对比如图 5-9 所示。

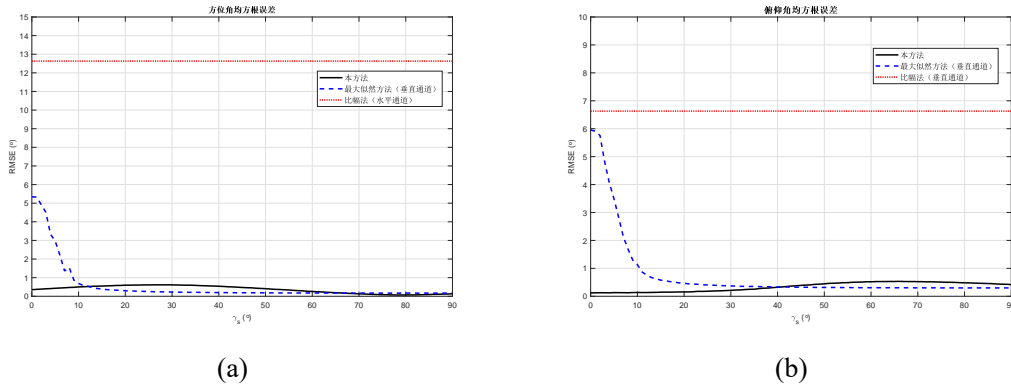


图 5-9 存在旁瓣干扰时的方向估计 RMSE。(a) 方位角 RMSE；(b) 俯仰角 RMSE

由于垂直通道上比幅法的 RMSE 远大于 10° ，因此我们在对比图中不展示它。从图 5-9 中我们可以看出，旁瓣干扰的存在同样使得水平通道的比幅法失效了，这是因为比幅测向法是非自适应测向方法，无法应对旁瓣干扰。而最大似然方法虽然能够有效的抑制旁瓣干扰，但当 γ_s 趋近于 0 时，它还是会失效。作为对比，我们的方法能够处理旁瓣干扰，并且在 γ_s 的整个定义域上都有较为理想的结果。

仿真三：我们探究无干扰时本方法的极化参数估计性能。期望信号的极化相位差 $\eta_s = 0$ ，极化辅助角 γ_s 从 0 变化到 $\pi/2$ ，无干扰，其余条件不变。极化参数的估计性能如图 5-10 所示。

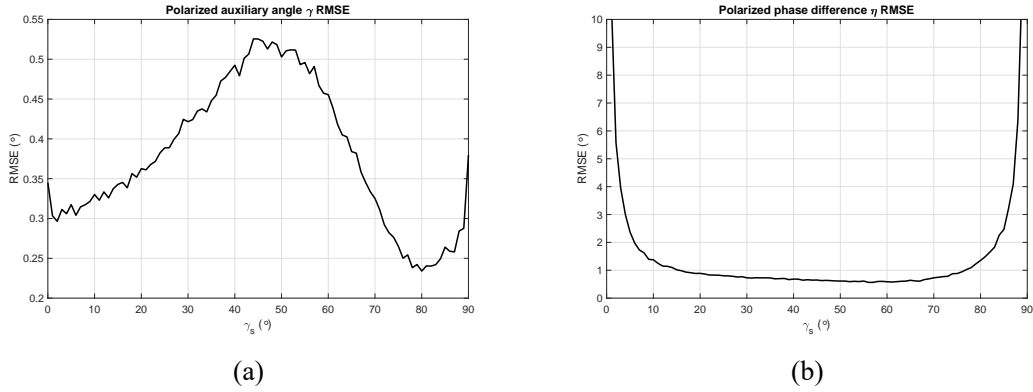


图 5-10 无干扰时的极化参数估计 RMSE。(a) 极化辅助角 RMSE；(b) 极化相位差 RMSE

从图5-10中我们可以看出，在大部分情况下，最小二乘解都可以给出可接受的极化参数估计结果，但是当极化辅助角 γ_s 接近 0 或者 $\pi/2$ 时，期望信号的极化向量 \mathbf{h} 中有一个元素会趋近于 0，这使得式(5-47)退化，无法估计出正确的极化相位差 $\hat{\eta}_s$ 。

仿真四：我们探究存在旁瓣干扰时本方法的极化参数估计性能。期望信号的极化相位差 $\eta_s = 0$ ，极化辅助角 γ_s 从 0 变化到 $\pi/2$ ，存在一旁瓣干扰，方位角为 25° ，俯仰角为 -25° ，极化辅助角为 40° ，极化相位差为 30° ，其余条件不变。极化参数的估计性能如图5-11所示。

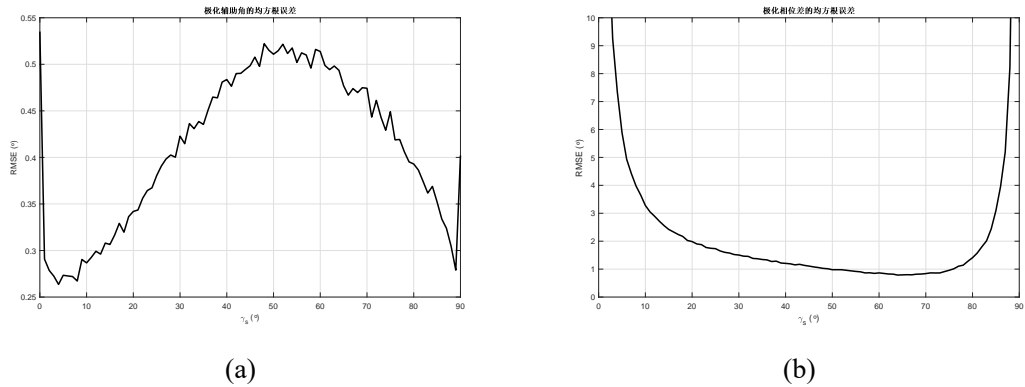


图 5-11 存在旁瓣干扰时的极化参数估计 RMSE。(a) 极化辅助角 RMSE；(b) 极化相位差 RMSE

与仿真三类似，在大部分情况下，最小二乘解都可以给出可接受的极化参数估计结果，但是当极化辅助角 γ_s 接近 0 或者 $\pi/2$ 时，无法估计出正确的极化相位差 $\hat{\eta}_s$ 。而其他传统单脉冲测向方法无法估计极化参数。

5.4 本章小结

本章中，我们介绍了极化相控阵模型，并给出了针对两种极化相控阵模型的单脉冲测向方法。与传统的单脉冲阵列不同，极化相控阵将信号处理拓展到了极化域，把信号的极化信息也纳入了考虑。

我们给出了两种基本的极化相控阵信号模型，首先是任意极子朝向的信号模型，其次是正交极子的信号模型。实际上正交极子的信号模式是第一种任意极子朝向信号模型的特殊情况，即组成阵列的各个极子都沿着直角坐标系的轴线方向排列，在这种情况下，我们可以将多个极子的空域-极化域导向向量改写为 **Kronecker** 积的形式，这样就可以将不同指向的几组极子分开，独立的看作几个通道。

因此，我们给出的第一种方法就是针对双正交极子极化阵列的信息融合方法，将双正交极子依照其极子朝向划分为水平极化通道和垂直极化通道。由于上述 **Kronecker** 积的特性，分别对两个通道进行传统单脉冲测向（文中给出的是半阵法，亦可以使用别的传统单脉冲方法），然后利用最大似然准则得到两个通道的信号功率估计值，并将其作为加权平均的权值，参与到最终估计量融合的过程中，得到最后的方向估计值。

第二中方法针对的是任意极子朝向的极化阵列。在这种模型下，由于阵元中的极子朝向不尽相同，因此无法像正交极子模型那样，将它们划分为相对独立的几个通道。所有有必要采取一种联合估计方式来进行测向。因此我们从干扰叠加噪声的统计信息出发，构造出关于极化参数和方向参数的似然函数，然后借助似然函数解出复振幅和极化分量的最小二乘解，并将其代入原似然函数中，得到一个仅与方向参数有关的对数似然函数，最后借助牛顿公式，得到方向的估计量，并且可以估计值作为已知量，代入最小二乘解中，得到极化参数的估计值。

第六章 全文总结与展望

6.1 全文总结

本文针对数字相控阵的单脉冲测向方法进行了深入的研究，研究内容包括以下几个部分。

1. 了解数字相控阵单脉冲测向的发展历史、国内外研究现状以及目前该领域的热点问题和面临的挑战，发掘深层次的研究意义。

2. 研究相控阵的基本信号模型，包括均匀线阵、均匀面阵、均匀面阵和共形阵，并研究了波束形成技术，以及三种传统单脉冲测向方法，分别是半阵法、加权法和比幅测向法。其中半阵法只能用于均匀面阵和均匀线阵，加权法只能用于均匀线阵、均匀面阵和均匀圆阵，而比幅测向法可以用于任意阵列。

3. 在传统单脉冲测向法中，除去加权法以外，都无法适用于强旁瓣干扰的场景。所以在这一部分中我们研究了三种抑制旁瓣干扰的方法，它们分别是线性规划、差分进化和广义旁瓣对消方法。前两种方法都是静态波束权向量优化方法，与加权法类似，设计一套满足技术指标的和差波束权向量，利用旁瓣抑制比抑制强旁瓣干扰，进而利用优化后和差波束的单脉冲比进行测向。而广义旁瓣对消方法则是利用辅助阵列，使之阻塞期望信号但使强旁瓣干扰无失真的通过，进一步在输出端叠加主阵列输出与辅助阵列输出，由于主阵列的波束与辅助阵列的波束中均含有旁瓣干扰，因此它们会叠加相消。而主阵列的波束中包含期望信号，但期望信号在辅助阵列中被阻塞，因此叠加后的输出仍然保有期望信号。与传统方法类似，广义旁瓣对消仍然要结合静态和差波束权向量（如半阵法），利用主阵列与辅助阵列叠加后的和差波束形成单脉冲比进行测向。

4. 研究自适应单脉冲测向方法，该方法与第三部分中的旁瓣抑制方法不同，是一种在线估计算法。它们充分利用了干扰叠加噪声的统计特性，在线计算出实时的自适应和差波束权向量，或给出一种自适应单脉冲求解公式，在抑制主旁瓣干扰的同时测量期望信号的入射角度。在这一部分中我们研究了四种自适应单脉冲测向方法，并对其中一种单脉冲测向方法进行了改进，极大的提高了它的测角精度。第一种是最大似然方法，该方法借助似然函数和牛顿公式，估计出期望信号的入射角度。第二种是 MVAM 方法，该方法利用一阶泰勒展开公式，重构出理想的单脉冲比，并给出了一种更为直接的估计公式。第三种是线性约束方法，该方法借助 MVDR 波束形成技术和 LCMV 结构，约束单脉冲比，求得自适应和差波束权向量，最后用于单脉冲测向。最后，我们对线性约束方法进行了改进，利用

SVD 对约束矩阵进行近似处理，在提高测向精度的同时尽可能减少自由度的消耗。

5. 最后研究了极化相控阵模型下的单脉冲测向问题。在这一部分中，我们将阵列信号处理扩展到了信号的极化域。与传统的相控阵不同，在该模型下，期望信号的电磁波极化模式也被纳入考虑。我们首先研究了极化相控阵的信号模型，依据极子摆放的方式，我们可以将其归为两类，第一类是组成阵列的极子摆放方式不尽相同，即任意极子的极化相控阵。第二类是组成阵列的极子摆放方式都相同，一般情况下，我们考虑正交极子模型，即阵列中的所有极子都沿着直角坐标系的轴线方向分布，在这种情况下，摆放方式相同的极子可以被划分为同一个通道，各个通道的处理过程相对独立。我们首先针对正交极子极化阵列的测向展开研究，由于其通道的独立性，我们介绍了一种多通道信息融合的测向方法，该方法首先在各个通道上做传统单脉冲测向，然后依据最大似然准则，估计出各个通道的信号功率，最后以信号功率作为权值，对估计值做加权平均，得到最终估计量。然后我们针对任意极子的极化相控阵模型，提出了一种联合估计方法，由于该模型下各个通道的耦合性，我们从干扰叠加噪声的统计特性出发，构造似然函数，首先利用最小二乘法消去关于信号复振幅及其极化参数，将对数似然函数转变为一个只与入射角度有关的函数，然后借助牛顿公式，求得方位角和俯仰角，最后将方位角和俯仰角作为已知量，重新代入信号向量得最小二乘解，求得其极化参数。

综上所述，本文完成了预定研究计划。改进了一种自适应单脉冲测向方法，提升了精度，该方法不受限于阵列结构，可用于共形阵。针对任意极子的极化阵列给出了一种联合估计方法，得到该模型下入射角度和极化参数的估计值，并且该算法不需要已知信号的极化信息，不受限于具体的阵列形式。

6.2 后续工作展望

本文中，针对任意极子极化相控阵提出的联合估计方法，虽然能够在未知极化参数的条件下得到较好的估计结果，但在低信噪比时的测角性能还有待提高。其次，该算法在求解牛顿法所必要的海森矩阵时，没有对对数似然函数的二阶导数进行恰当的近似，而是直接采用真实值参与估计，因此总体计算量较大。另外，由于时间有限，暂且没有对该算法的性能做理论分析，也没有考虑不同信源模型下的 CRLB。最后，可以考虑用交替方向乘子法（ADMM）求解该似然函数，用多步迭代方法，交替迭代方向参数和极化参数，可能会得到性能更优的结果。

致 谢

在攻读硕士学位期间，首先衷心感谢我的导师谢菊兰教授的悉心教导，帮助我培养科研思维，完善自身的科研素养。其次感谢“相控阵与自适应信号处理”团队的全体师生，帮助我攻克科研工作中的一个又一个难题。最后感谢电子科技大学对我三年的培养，“求实求真，大气大为”的校训必当铭记在心，直至它成为我的墓志铭。

参考文献

- [1] J. Capon. High-resolution frequency-wavenumber spectrum analysis[J]. Proceedings of the IEEE, 1969, 57(8): 1408-1418
- [2] R. Schmidt. Multiple emitter location and signal parameter estimation[J]. IEEE Transactions on Antennas and Propagation, 1986, 34(3): 276-280
- [3] H. Krim, P. Forster, J. G. Proakis. Operator approach to performance analysis of root-music and root-min-norm[J]. IEEE Transactions on Signal Processing, 1992, 40(7): 1687-1696
- [4] R. Roy, T. Kailath. Esprit-estimation of signal parameters via rotational invariance techniques[J]. IEEE Transactions on Acoustics, Speech, and Signal Processing, 1989, 37(7): 984-995
- [5] M. Wax, T. Kailath. Detection of signals by information theoretic criteria[J]. IEEE Transactions on Acoustics, Speech, and Signal Processing, 1985, 33(2): 387-392
- [6] 孙海浪, 侯庆禹, 陈昌云, et al. 单脉冲和差波束及测角方法研究 [J]. 航天电子对抗, 2012, 28(1): 42-44
- [7] 许文龙, 蒋伟, 尚勇, et al. 一种基于子阵列合成的 doa 估计算法 [J]. 电子学报, 2006, 34(9): 1571-1577
- [8] T. T. Taylor. Design of line-source antennas for narrow beamwidth and low side lobes[J]. Transactions of the IRE Professional Group on Antennas and Propagation, 1955, 3(1): 16-28
- [9] T. Taylor. Design of circular apertures for narrow beamwidth and low sidelobes[J]. IRE Transactions on Antennas and Propagation, 1960, 8(1): 17-22
- [10] E. T. Bayliss. Design of monopulse antenna difference patterns with low sidelobes[J]. The Bell System Technical Journal, 1968, 47(5): 623-650
- [11] P. Darwood, P. Fletcher, G. Hilton. Pattern synthesis in small phased arrays using adaptive array theory[J]. Electronics Letters, 1997, 33: 254-255(1)
- [12] M. Alvarez-Folgueiras, J. Rodriguez-Gonzalez, F. Ares-Pena. Synthesising taylor and bayliss linear distributions with common aperture tail[J]. Electronics Letters, 2009, 45(1): 18-19
- [13] E. Mosca. Angle estimation in amplitude comparison monopulse systems[J]. IEEE Transactions on Aerospace and Electronic Systems, 1969, AES-5(2): 205-212
- [14] O. Bucci, M. D'Urso, T. Isernia. Optimal synthesis of difference patterns subject to arbitrary sidelobe bounds by using arbitrary array antennas[J]. IEE Proceedings-Microwaves, Antennas and Propagation, 2005, 152(3): 129-137

-
- [15] T. Isernia, P. Di Iorio, F. Soldovieri. An effective approach for the optimal focusing of array fields subject to arbitrary upper bounds[J]. IEEE Transactions on Antennas and Propagation, 2000, 48(12): 1837-1847
- [16] P. Rocca, A. F. Morabito. Optimal synthesis of reconfigurable planar arrays with simplified architectures for monopulse radar applications[J]. IEEE Transactions on Antennas and Propagation, 2015, 63(3): 1048-1058
- [17] P. Lopez, J. Rodriguez, F. Ares, et al. Subarray weighting for the difference patterns of monopulse antennas: Joint optimization of subarray configurations and weights[J]. IEEE Transactions on Antennas and Propagation, 2001, 49(11): 1606-1608
- [18] J. M. Johnson, V. Rahmat-Samii. Genetic algorithms in engineering electromagnetics[J]. IEEE Antennas and propagation Magazine, 1997, 39(4): 7-21
- [19] S. Caorsi, A. Massa, M. Pastorino, et al. Optimization of the difference patterns for monopulse antennas by a hybrid real/integer-coded differential evolution method[J]. IEEE Transactions on Antennas and Propagation, 2005, 53(1): 372-376
- [20] K. Buckley, L. Griffiths. An adaptive generalized sidelobe canceller with derivative constraints[J]. IEEE Transactions on antennas and propagation, 1986, 34(3): 311-319
- [21] J. Bitzer, K. U. Simmer, K.-D. Kammeyer. Theoretical noise reduction limits of the generalized sidelobe canceller (gsc) for speech enhancement[C]. 1999 IEEE International Conference on Acoustics, Speech, and Signal Processing. Proceedings. ICASSP99 (Cat. No. 99CH36258), 1999, 2965-2968
- [22] N. Jablon. Adaptive beamforming with the generalized sidelobe canceller in the presence of array imperfections[J]. IEEE Transactions on Antennas and Propagation, 1986, 34(8): 996-1012
- [23] B. Zhou, R. Li, L. Dai, et al. Combining sum-difference and auxiliary beam adaptive monopulse algorithm at subarray level for anti-jamming[C]. 2014 12th International Conference on Signal Processing (ICSP), 2014, 277-282
- [24] M. F. Fernández, K. Yu. Blocking-matrix and quasimatrix techniques for extended-null insertion in antenna pattern synthesis[C]. 2015 IEEE Radar Conference (RadarCon), 2015, 0198-0203
- [25] S. Markovich-Golan, S. Gannot, I. Cohen. A sparse blocking matrix for multiple constraints gsc beamformer[C]. 2012 IEEE International Conference on Acoustics, Speech and Signal Processing (ICASSP), 2012, 197-200
- [26] S. Dai, M. Li, Q. H. Abbasi, et al. A fast blocking matrix generating algorithm for generalized sidelobe canceller beamformer in high speed rail like scenario[J]. IEEE Sensors Journal, 2020

- [27] Kai-Bor Yu, D. J. Murrow. Adaptive digital beamforming radar for monopulse angle estimation in jamming[C]. Proceedings of the Tenth IEEE Workshop on Statistical Signal and Array Processing (Cat. No.00TH8496), 2000, 272-275
- [28] Kai-Bor Yu, D. J. Murrow. Adaptive digital beamforming for angle estimation in jamming[J]. IEEE Transactions on Aerospace and Electronic Systems, 2001, 37(2): 508-523
- [29] K. Yu. Orthogonal nulling of multiple jammers with monopulse preserving[C]. 2016 CIE International Conference on Radar (RADAR), 2016, 1-4
- [30] R. C. Davis, L. E. Brennan, L. S. Reed. Angle estimation with adaptive arrays in external noise fields[J]. IEEE Transactions on Aerospace and Electronic Systems, 1976, AES-12(2): 179-186
- [31] U. Nickel. Monopulse estimation with adaptive arrays[J]. IEE Proceedings F (Radar and Signal Processing), 1993, 140: 303-308(5)
- [32] U. Nickel. Monopulse estimation with subarray-adaptive arrays and arbitrary sum and difference beams[J]. IEE Proceedings-Radar, Sonar and Navigation, 1996, 143(4): 232-238
- [33] U. Nickel. Performance of corrected adaptive monopulse estimation[J]. IEE Proceedings-Radar, Sonar and Navigation, 1999, 146(1): 17-24
- [34] U. Nickel. Overview of generalized monopulse estimation[J]. IEEE Aerospace and Electronic Systems Magazine, 2006, 21(6): 27-56
- [35] U. R. Nickel, E. Chaumette, P. Larzabal. Statistical performance prediction of generalized monopulse estimation[J]. IEEE Transactions on Aerospace and Electronic Systems, 2011, 47(1): 381-404
- [36] A. Paine. Minimum variance monopulse technique for an adaptive phased array radar[J]. IEE Proceedings - Radar, Sonar and Navigation, 1998, 145: 374-380(6)
- [37] A. Paine. Application of the minimum variance monopulse technique to space-time adaptive processing[C]. Record of the IEEE 2000 International Radar Conference [Cat. No. 00CH37037], 2000, 596-601
- [38] E. Hadad, S. Doclo, S. Gannot. The binaural lcmv beamformer and its performance analysis[J]. IEEE/ACM Transactions on Audio, Speech, and Language Processing, 2016, 24(3): 543-558
- [39] Z. Cheng, Z. He, X. Duan, et al. Adaptive monopulse approach with joint linear constraints for planar array at subarray level[J]. IEEE Transactions on Aerospace and Electronic Systems, 2018, 54(3): 1432-1441

- [40] L. Zhu, S. Qiu, Y. Han. Combined constrained adaptive sum and difference beamforming in monopulse angle estimation[J]. IEEE Antennas and Wireless Propagation Letters, 2018, 17(12): 2314-2318
- [41] M. Wolfel, J. McDonough. Minimum variance distortionless response spectral estimation[J]. IEEE Signal Processing Magazine, 2005, 22(5): 117-126
- [42] B. Friedlander. Polarization sensitivity of antenna arrays[J]. IEEE Transactions on Signal Processing, 2018, 67(1): 234-244
- [43] J. Ma, L. Shi, Y. Li, et al. Angle estimation of extended targets in main-lobe interference with polarization filtering[J]. IEEE Transactions on Aerospace and Electronic Systems, 2017, 53(1): 169-189
- [44] X.-P. Mao, I. Y.-t. Liu. Null phase-shift polarization filtering for high-frequency radar[J]. IEEE transactions on aerospace and electronic systems, 2007, 43(4): 1397-1408
- [45] X.-P. Mao, A.-J. Liu, H.-J. Hou, et al. Oblique projection polarisation filtering for interference suppression in high-frequency surface wave radar[J]. IET Radar, Sonar & Navigation, 2012, 6(2): 71-80
- [46] J. Li, R. Compton. Angle and polarization estimation using esprit with a polarization sensitive array[J]. IEEE Transactions on Antennas and Propagation, 1991, 39(9): 1376-1383
- [47] L. Li, et al. Root-music-based direction-finding and polarization estimation using diversely polarized possibly colocated antennas[J]. IEEE Antennas and Wireless Propagation Letters, 2004, 3: 129-132
- [48] K. T. Wong, M. D. Zoltowski. Diversely polarized root-music for azimuth-elevation angle-of-arrival estimation[C]. IEEE Antennas and Propagation Society International Symposium. 1996 Digest, 1996, 1352-1355
- [49] W. Si, Y. Wang, C. Zhang. 2d-doa and polarization estimation using a novel sparse representation of covariance matrix with cold array[J]. IEEE Access, 2018, 6: 66385-66395
- [50] Y. Gao, W. Jiang, W. Hu, et al. A dual-polarized 2-d monopulse antenna array for conical conformal applications[J]. IEEE Transactions on Antennas and Propagation, 2021, (): 1-1
- [51] J. He, Z. Zhang, T. Shu, et al. Direction finding of multiple partially polarized signals with a nested cross-diopole array[J]. IEEE Antennas and Wireless Propagation Letters, 2017, 16: 1679-1682
- [52] P. Lopez, J. A. Rodriguez, F. Ares, et al. Subarray weighting for the difference patterns of monopulse antennas: Joint optimization of subarray configurations and weights[C]. 2001 31st European Microwave Conference, 2001, 1-4

攻读硕士学位期间取得的成果

- [1] 谢菊兰, 邓宇昊, 冯雅栋, et al. 一种高精度多点线性约束的自适应单脉冲测向方法 [P]. 中国, 发明专利, CN201911366666.8, 2019 年 12 月 26 日
- [2] 谢菊兰, 邓宇昊, 郭明宇, et al. 未知极化参数的自适应单脉冲测向方法 [P]. 中国, 发明专利, CN202011002794.7, 2020 年 9 月 22 日
- [3] Yuhao Deng, Julan Xie. Monopulse Estimation of Unknown Polarization for Conformal Phased Array with Arbitrarily Oriented Dipoles[J]. EURASIP Journal on Advances in Signal Processing. (待投)