# 一种相位域低积分旁瓣雷达波形优化方法

王鑫海\* 王超宇 张宁 陈伟

(中国船舶重工集团公司第七二四研究所 南京 211153)

**摘** 要: 雷达波形优化作为雷达领域中最重要的课题之一,受到广泛关注。雷达探测波形不仅要有恒定的幅度, 还要有低的自相关副瓣。由于恒模约束是非凸的,所以针对低自相关旁瓣恒模波形优化问题复杂度很高。已有算 法通常将包含波形幅度和相位信息的多维向量空间作为优化问题的可行解集合,计算过程需要恒模约束条件参 与,导致寻优难度和计算量较大。该文提出了一种相位域低积分旁瓣恒模雷达波形优化方法,将对恒模波形寻优 的可行解空间压缩至波形相位域的向量集合,对恒模波形向量中各元素相位与其他元素之间的关系进行深入分析 并进行解析表示,进而基于坐标下降法的迭代优化思想对波形向量各元素依次更新。通过压缩可行集规模和采用 闭式解更新变量的方法,获得了自相关积分旁瓣性能更优的波形序列,并有效降低了计算复杂度,提升了优化效 率。最后该文通过数值仿真的方法验证所提方法的有效性。

关键词:波形设计;低自相关积分旁瓣;恒模波形 中图分类号:TN958.3 文献标识码:A

文章编号: 2095-283X(2022)02-0255-09

DOI: 10.12000/JR21137

**引用格式:** 王鑫海, 王超宇, 张宁, 等. 一种相位域低积分旁瓣雷达波形优化方法[J]. 雷达学报, 2022, 11(2): 255-263. doi: 10.12000/JR21137.

**Reference format:** WANG Xinhai, WANG Chaoyu, ZHANG Ning, *et al.* Phase-only method for designing a unimodular radar waveform with low ISL[J]. *Journal of Radars*, 2022, 11(2): 255–263. doi: 10.12000/JR21137.

# Phase-only Method for Designing a Unimodular Radar Waveform with Low ISL

WANG Xinhai<sup>\*</sup> WANG Chaoyu ZHANG Ning CHEN Wei

(Nanjing Marine Radar Institute, Nanjing 211153, China)

Abstract: Radar waveform optimization has recently drawn much attention. The radar waveform possesses not only constant amplitude but also a low autocorrelation sidelobe level. However, because of the presence of the constant modular constraint, the problem of optimizing the waveform is non-convex, which is difficult to address. The feasible domain used by the current methods usually contains the vector space with two dimensions: amplitude and phase. The optimization procedures accompanied by the constant constraint enlarge the difficulty and amount of calculation. Herein, the problem of designing unimodular sequences with low autocorrelation sidelobes is addressed, and a novel approach based on phase optimization is presented. The feasible domain is compressed into the vector space with only the phase dimension. The proposed method conducts a deep analysis of the relationship between the phases of the elements in the unimodular sequence and successively updates the vector with a closed-form solution in an element-by-element manner at each iteration using the coordinate descent method, which comprises low computational complexity. By compressing the feasible domain and updating the vector variable using the closed solution, the integrated sidelobe level and computation efficiency are improved. Representative numerical simulations are provided to verify the effectiveness of the proposed method.

Key words: Waveform design; Low autocorrelation integrated sidelobe; Unimodular waveform

Foundation Item: The National Ministries Foundation

收稿日期: 2021-09-26; 改回日期: 2022-01-09; 网络出版: 2022-02-21

<sup>\*</sup>通信作者: 王鑫海 wangxinhai\_csic@163.com \*Corresponding Author: WANG Xinhai, wangxinhai\_csic@163.com 基金项目: 国家部委基金

责任主编:李永祯 Corresponding Editor: LI Yongzhen

## 1 引言

在雷达预警探测过程中,雷达波形起着非常重要的作用。对于脉冲压缩雷达,在相同功率和脉冲宽度的条件下,使用具有低副瓣水平的雷达波形,在测量目标与雷达距离时可获得更高的信噪比(Sig-nal-to-Noise Ratio, SNR)增益<sup>[1]</sup>。通过分析雷达反射信号,可以提取与感兴趣目标相关的高价值信息。众所周知,雷达的性能一般由发射波形和接收处理方法两个重要因素决定<sup>[2]</sup>。本文主要研究了恒模波形设计方法。

为了获得最高发射功率,提高雷达对目标的探 测性能,现代雷达的功率放大器通常工作在饱和状 态。这就要求雷达波形的包络尽可能恒定。否则会 导致发射波形失真,进而在接收端会导致匹配滤波 器输出增益下降<sup>[3]</sup>。值得注意的是,为了能够提高 脉冲压缩雷达的目标检测性能,理想的雷达波形应 该具有逼近冲激形状的自相关函数[4],这有助于雷 达对小目标的探测。基于雷达、通信等系统对具有 良好自相关性能波形的需求,早期研究学者通过解 析构造、智能寻优等手段获得满足实际应用的波形 序列,从二进制序列[5-11]逐渐延伸至多相码或恒模 序列[12-17]。一些具有较好自相关特性的波形可以通 过闭式表达式得到,如Frank序列<sup>[12]</sup>和Golomb序 列<sup>[13]</sup>;一些基于智能寻优的波形序列优化方法有穷 尽法[8]、遗传算法[9]、启发算法[11]和随机优化算 法[13,14]等。这些算法计算量巨大,对长度大于等于 103量级的序列优化是不实际的。使用传统的随机 信号处理理论, 自相关函数及其对应的功率谱密度 (Power Spectral Density, PSD)构成了傅里叶变换 对。在理想的条件下时域旁瓣为零的自相关函数意 味着其对应的信号在频域中具有平坦的频谱,基于 该结论, 文献[18]和文献[19]分别提出了循环算法 (Cyclic Algorithm-New, CAN)和周期性循环算法 (Periodic CAN, PeCAN)两种迭代优化技术,可优 化得到长度大于等于10<sup>6</sup>量级且具有低自相关积分 旁瓣的恒模非周期性和周期性序列。针对非凸优化 问题, 文献[20]和文献[21]分别利用基于MM (Majorisation-Minimisation)框架和随机优化技术实现 了低自相关积分旁瓣电平(Integrated Sidelobe Level, ISL)波形优化。基于非线性约束优化框架, 文献[22]提出了拉格朗日优化神经网络(Lagrange Programming Neural Network, LPNN)算法,获得 了ISL性能水平低于-250 dB的波形序列。以上方 案的共同缺点是计算复杂度高,尤其是LPNN的计 算量异常庞大,不适合实际工程应用。为了提高优 化效率, 文献[23]利用交替方向乘子法(Alternating Direction Method of Multipliers, ADMM)框架<sup>[24]</sup> 对恒模波形进行高效的优化求解。该方法将复数域 变量转换为实数变量,导致了优化变量维数加倍。 为了处理恒模序列的优化问题,文献[25]利用共轭 梯度法<sup>[26]</sup>对序列的相位进行优化求解,避免了直接 处理恒模约束时出现的复杂计算过程。文献[27]提 出了基于快速傅里叶变换的共轭梯度法对低ISL波 形进行寻优,获得了最低ISL水平达-318 dB的周 期性波形。文献[28]提出基于MM算法和投影梯度 下降法(Projected Gradient Descent algorithm, PGD)的波形优化算法,获得了具有理想模糊函数 的恒模波形序列。

为了获得具有类冲激自相关函数的恒模波形, 本文提出了相位域坐标下降法(Phase-only Coordinate-Descent Method, PCDM),将恒模约束 优化问题转化为相位域无约束优化问题,规避非凸 约束条件,简化了优化问题求解步骤。PCDM算法 采用迭代更新的方式对变量进行优化求解,直至收 敛。为了避免高维度变量梯度求解带来的较大复杂 度,在每次迭代过程中,PCDM利用闭式解对波形 序列进行更新,实现了优化变量的高效求解,且波 形序列性能优于已有算法。

论文组织安排如下:第2节对低ISL的恒模波形 优化问题进行详细描述;第3节提出了PCDM算 法,推导了具体实现过程,并分析了计算复杂度; 第4节通过数值仿真验证了所提出方法的有效性; 第5节总结性归纳了本文所提算法的相关结论和未 来可能的研究方向。

本文采用粗体小写字母表示矢量,用粗体大写 字母表示矩阵;转置,共轭和共轭转置运算符分别 用符号(·)<sup>T</sup>,(·)<sup>\*</sup>和(·)<sup>H</sup>等表示;diag{A}定义为提取 矩阵A对角线上元素,使之排列为一列矢量。矢量 a的 $l_p$ 范数定义为 $||a||_2$ ;字母j作为虚数单位;对于 复变量a,其实部和虚部分别表示为 $\Re(a)$ 和 $\Im(a)$ ;  $O_{M\times N}$ , $1_{M\times N}$ 和 $I_N$ 分别表示 $M \times N$ 的零矢量,  $M \times N$ 的全1矢量和 $N \times N$ 的单位矩阵。对于复数a, |a|和arg(a)分别表示a的模和相位参数。此外,缩写 "s.t."表示约束条件。

### 2 波形序列优化问题

本节针对具有低自相关旁瓣恒模波形优化问题的建模过程进行详细介绍。假设 $s = [s_0, s_1, \dots, s_{N-1}]^T$ 表示均匀采样长度为N的雷达波形序列。在不失一般性条件下,将序列的幅值固定为1,即<sup>[15]</sup>

$$|\mathbf{s}(n)| = 1, \ n = 0, 1, 2, \cdots, N - 1$$
 (1)

如果s是周期信号,则它的自相关函数定义为 $\tilde{r}(k)$ 

$$\breve{r}(k) = \sum_{n=0}^{N-1} \boldsymbol{s}(n) \, \boldsymbol{s}^* \left( (n-k) \, \text{mod} \, N \right), k = -(N-1), \dots, -2, -1, 0, 1, 2, \dots, N-1 \tag{2}$$

其中, mod为取模算子。类似地, 非周期信号 $s_a$ 的自相关函数定义为 $\hat{r}(k)$ 

$$\widetilde{r}(k) = \begin{cases}
\sum_{\substack{n=k+1\\N+k-1\\n=0}}^{N-1} s_a(n) s_a^*((n-k) \mod N), & k = 0, 1, 2, \dots, N-1 \\
\sum_{\substack{n=0\\n=0}}^{N-1} s_a(n) s_a^*((n-k) \mod N), & k = -(N-1), \dots, -2, -1
\end{cases}$$
(3)

则关于复数恒模波形序列的最小化ISL优化问题可 表示为

 $\min \ {\rm ISL}$ 

s.t. 
$$|\boldsymbol{s}(n)| = 1, \ n = 0, 1, 2, \dots, N-1$$
 (4)

本文首先以周期波形为例对低ISL周期波形优 化问题进行建模,相关结论可用于非周期波形的设 计。以最小化ISL为目标函数的优化问题表示

$$\min_{s} \sum_{k=1}^{N-1} \left| \breve{r}(k) \right|^{2}$$
s.t.  $|s(n)| = 1, n = 0, 1, 2, \dots, N-1$  (5)

其中,目标函数即为波形序列自相关函数所有副瓣 电平的平方和。

基于零自相关旁瓣波形序列具有平坦的功率谱 这一结论,最小化ISL优化问题的目标函数可以进 行频域表示。根据Parseval定理,波形的ISL 时域形式可以等价地在频域中表示<sup>[18,19]</sup>,具体数学 表示形式为

$$\min_{\boldsymbol{s}} \sum_{k=1}^{N-1} \left| |\boldsymbol{u}(k)|^2 - N \right|^2$$
  
s.t.  $|\boldsymbol{s}(n)| = 1, \ n = 0, 1, 2, \dots, N-1$  (6)

其中, u(k)是s(n)的离散傅里叶变换(Discrete Fourier Transform, DFT),即

$$\boldsymbol{u}(k) = \sum_{n=0}^{N-1} \boldsymbol{s}(n) \mathrm{e}^{-\mathrm{j}2\pi\frac{kn}{N}}, \ k = 0, 1, 2, \cdots, N-1 \quad (7)$$

为了规避求解4次多项式最小化的问题,可将 基于功率谱密度表示的目标函数等价为表示频谱幅 度的形式,具体数学表达形式为<sup>[18]</sup>

$$\min_{\boldsymbol{s}} \sum_{k=1}^{N-1} \left| |\boldsymbol{u}(k)| - \sqrt{N} \right|^{2}$$
  
s.t.  $|\boldsymbol{s}(n)| = 1, \ n = 0, 1, 2, \cdots, N-1$  (8)

令离散傅里叶基矢量为

$$\boldsymbol{v}_{k} = \left[1, e^{-j2\pi\frac{k}{N}}, e^{-j2\pi\frac{2k}{N}}, \cdots, e^{-j2\pi\frac{(N-1)k}{N}}\right]^{\mathrm{T}}$$
(9)

因此,u(k)矢量形式可表示为 $u(k) = v_k^T s$ 。进 一步地,若n点DFT基矩阵可为

$$\boldsymbol{V}_{N} = \begin{bmatrix} \boldsymbol{1}_{N \times 1} & \boldsymbol{v}_{1} & \cdots & \boldsymbol{v}_{N-1} \end{bmatrix}$$
(10)

通过引入一个恒模辅助变量 $\tilde{s} \in \mathbb{C}^{N \times 1}$ ,则式(8) 可等价表示为

$$\min_{\boldsymbol{s}} \| \boldsymbol{V}_{N} \boldsymbol{s} - \sqrt{N} \boldsymbol{\breve{s}} \|_{2}^{2}$$
s.t.  $|\boldsymbol{s}(n)| = 1, \ n = 0, 1, 2, \dots, N - 1,$ 
 $| \boldsymbol{\breve{s}}(m) | = 1, \ m = 0, 1, 2, \dots, N - 1$  (11)

然后,式(11)更为紧凑的表达式为[23]

$$\min_{\boldsymbol{\kappa}} \|\boldsymbol{P}\boldsymbol{\kappa}\|_{2}^{2}$$
  
s.t.  $|\boldsymbol{\kappa}(n)| = 1, \ n = 0, 1, 2, \dots, 2N - 1$  (12)

其中,**P**和κ可分别构造为

$$\boldsymbol{P} = \begin{bmatrix} \boldsymbol{V}_N, -\sqrt{N}\boldsymbol{I}_N \end{bmatrix}$$
(13)

$$\boldsymbol{\kappa} = \begin{bmatrix} \boldsymbol{s}^{\mathrm{T}}, \boldsymbol{\breve{s}}^{\mathrm{T}} \end{bmatrix}^{\mathrm{T}}$$
(14)

由于恒模约束条件为非凸集,故式(12)为非凸优化问题。

借鉴以上推导方法,非周期波形序列优化问题 可表示为

$$\min_{\boldsymbol{v}} \|\boldsymbol{Q}\boldsymbol{v}\|_{2}^{2}$$
  
s.t.  $|\boldsymbol{v}(n)| = 1, \ n = 0, 1, 2, \dots, 2N_{\mathrm{a}} - 1$  (15)

其中,  $\boldsymbol{Q} = \left[ \boldsymbol{V}_{N}^{(N_{a})}, \sqrt{N}\boldsymbol{I}_{N}^{(N_{a})} \right]$ , 令 $\boldsymbol{V}_{N}^{(N_{a})}$ 和 $\boldsymbol{I}_{N}^{(N_{a})}$ 分别 表示为 $\boldsymbol{V}_{N}$ 和 $\boldsymbol{I}_{N}$ 的前 $N_{a}$ 列矢量,  $N_{a}$ 为非周期波形矢 量 $\boldsymbol{s}_{a}$ 的维度(不包括补零部分),则优化变量 $\boldsymbol{v}$ 的形 式可表示为

$$\boldsymbol{v} = \begin{bmatrix} \boldsymbol{s}_{\mathrm{a}}\left(0\right), \cdots, \boldsymbol{s}_{\mathrm{a}}\left(N_{\mathrm{a}}-1\right), \boldsymbol{\breve{s}}\left(0\right), \cdots, \boldsymbol{\breve{s}}\left(N_{\mathrm{a}}-1\right) \end{bmatrix}^{\mathrm{T}}$$
(16)

# 3 相位域坐标下降法(Phase-only Coordinate-Descent Method, PCDM)

以周期波形优化问题(12)为例,通过观察式(12) 可将其目标函数展开,则式(12)可转换为

$$\min_{\boldsymbol{\kappa}} \ \boldsymbol{\kappa}^{\mathrm{H}} \boldsymbol{\Xi} \boldsymbol{\kappa}$$
s.t.  $|\boldsymbol{\kappa}(n)| = 1, \ n = 0, 1, 2, \cdots, 2N - 1$  (17)

其中,  $\boldsymbol{E} = \boldsymbol{P}^{H}\boldsymbol{P}$ 。同理,优化问题(15)可转换为 与式(17)结构相似的等价问题。

式(17)中的恒模约束为非凸约束,无法借助 CVX<sup>[29]</sup>,Sedumi<sup>[30]</sup>等凸优化工具直接求解。为了将 式(17)转化为无约束优化问题,避免恒模约束所带 来的复杂计算过程,本节提出了相位域坐标下降法 求解恒模波形。PCDM算法将优化变量 $\kappa$ 转换为其 对应相位组成的相位变量,因此,可将恒模约束优 化问题转化为相位域的无约束优化问题。本节借助 坐标下降法思想分析了 $\kappa$ 中各元素相位行为与目标 函数的解析关系,从而以最小化目标函数为准则确 定当前元素的相位表达式,即用其他元素表示当前 元素的最优值。为了找到 $\kappa(i)$ 与目标函数 $\kappa^{\Pi} \Xi \kappa$ 的关系,以周期波形优化问题(17)为例,从目标函 数中提取第i个元素 $\kappa(i)$ 作为自变量,经整理  $\kappa^{\Pi} \Xi \kappa$ 可展开为

 $\kappa^{ ext{H}} oldsymbol{arsigma} \kappa$ 

$$= \Xi(i,i) |\kappa(i)|^{2} + \sum_{\substack{l=1, \ m\neq i}}^{N-1} \sum_{\substack{m=1, \ m\neq i}}^{N-1} \kappa(m)^{*} \Xi(m,l) \kappa(l) + \sum_{\substack{n=1, \ n\neq i}}^{N-1} (\kappa(i)^{*} \Xi(i,n) \kappa(n) + \kappa(i) \Xi(i,n) \kappa(n)^{*})$$
$$= \Xi(i,i) |\kappa(i)|^{2} + \Re \left\{ 2\kappa(i) \sum_{\substack{n=1, \ n\neq i}}^{N-1} \Xi(i,n) \kappa(n)^{*} \right\} + \sum_{\substack{l=1, \ m\neq i}}^{N-1} \sum_{\substack{m=1, \ m\neq i}}^{N-1} \kappa(m)^{*} \Xi(m,l) \kappa(l)$$
(18)

由式(18)可见,  $\kappa(i)$ 模值已知,则第1项与 $\kappa(i)$ 优化无关,第3项为常数,因此只有第2项决定了  $\kappa(i)$ 与目标函数值的关系。此时针对 $\kappa(i)$ 构造子优 化问题为

$$\min_{\boldsymbol{\kappa}(i)} \Re \left\{ \boldsymbol{\kappa}\left(i\right) \sum_{\substack{n=1,\\n\neq i}}^{N-1} \boldsymbol{\Xi}\left(i,n\right) \boldsymbol{\kappa}\left(n\right)^{*} \right\} + c$$
  
s.t.  $\boldsymbol{\kappa}\left(i\right) = e^{j\phi}$  (19)

此时对 $\kappa(i)$ 更新时,其 $\alpha(2N-1)$ 个元素是固定的,可对其进行单独求解,则子问题(19)中 $\kappa(i)$ 最优解的表达式为

$$\boldsymbol{\kappa}\left(i\right) = \mathrm{e}^{-\mathrm{j}\phi_{\mu,i}} \tag{20}$$

其中

$$\mu_{i} = \sum_{n=1, n \neq i}^{N-1} \boldsymbol{\Xi}(i, n) \,\boldsymbol{\kappa}(n)^{*},$$
  
$$\phi_{\mu, i} = \arg{\{\mu_{i}\}}$$
(21)

对于维度为2*N*的优化变量 $\kappa$ ,优化问题(16)的 一次迭代可以分解为2*N*个关于一维优化变量的子 优化问题。一次迭代过程可对 $\kappa$ 中所有元素更新, 通过循环迭代的方式对 $\kappa$ 的相位向量进行多次迭代 寻优,直至满足终止条件,最终得到 $\kappa$ 的优化结果  $\kappa^{\dagger}$ ,从而得到最终的优化波形 $s^{\dagger} = \kappa^{\dagger}(0:N-1)$ 。 综上所述,PCDM算法对顺序优化 $\kappa(0), \kappa(1), \cdots$ ,  $\kappa(2N-1)$ 的过程可逐一实现,直到满足收敛条 件,相应的计算复杂度为 $O\left((2N-1)^2\right)$ 。完整的 PCDM算法过程见表1(以求解式(17)为例)。

### 4 数值仿真

本节将PCDM算法与现有的基于ADMM低 ISL波形设计算法<sup>[23]</sup>进行了比较。通过MATLAB仿 真手段对两种算法优化后的波形自相关积分旁瓣电 平进行比较,验证PCDM算法的有效性,并通过运 行时间(由于计算机配置不同,运算时间统计结果 可能与其他文献结果存在差异,本文意在通过统计 不同算法在同一平台的运行时间,比较不同算法的 运算效率)的对比,说明PCDM算法在降低计算复 杂度上的优势。仿真参数设置:周期与非周期波形 序列长度均为128;计算机配置为Intel(R) Core(TM) i5-7500 CPU @ 3.40 GHz,内存4 GB; 对ADMM的数据统计结果由本文方法复现所得, 虽与文献[23]中数据略有差异,但基本保持一致。

由于解决非凸优化问题时优化与初始输入有关, 故本文分别对ADMM算法与PCDM算法做了600次 随机试验,每次试验对两种算法输入相同初始变 量,设置相同的收敛参数,如表2所示,最终得到 的周期波形序列的自相关函数如图1所示,同时对 ISL水平低于-250 dB的波形数量进行了统计,并 计算了其在所有产生波形数量中的占比。从随机试

表 1 PCDM算法 Tab. 1 PCDM algorithm

算法1: PCDM优化最优波形s
<b>输入:</b> $\boldsymbol{\Xi}$ , $\boldsymbol{\kappa}_0$ 和 $\varepsilon$ ,其中 $\boldsymbol{\Xi}=\boldsymbol{P}^{\mathrm{H}}\boldsymbol{P}$ , $\boldsymbol{\kappa}_0$ 为优化变量初始值,
$\epsilon$ 为收敛常数;
<b>输出:</b> 优化问题(17)的最优波形序列 <i>s</i> <sup>†</sup> ;
步骤1:迭代计数变量 $t=0$ 时, $\kappa = \kappa_0$ , $f_0 = \kappa_0^{\mathrm{H}} \boldsymbol{\Xi} \kappa_0$ ;
步骤2: 以 $\kappa_t$ 为 $\kappa$ 初始值, 计算 $\mu_i$ ( $i=0,1,\dots,2N-1$ ), 循环更新
$\kappa_t$ 各维度分量;
步骤3: $f_t = \kappa_t^{\mathrm{H}} \boldsymbol{\Xi} \kappa_t$ 。
步骤4: 波形序列 $s_t = \kappa_t (0: N-1);$
步骤5:如果 $ f_t - f_{t-1}  \le \varepsilon, f_{t-1}$ 为前一次迭代的目标函数
值, $\kappa^{\dagger} = \kappa_t$ ,最优波形 $s^{\dagger} = s_t$ ,结束;
否则, $\kappa_{t+1} = \kappa_t, t = t+1$ , 重复步骤2。

表 2 周朔波形仉化內种异法所用参数 Tab. 2 Parameters used in two algorithms in periodic waveform optimization		
参数名称	数值	
序列长度	128	
最大迭代次数	20000	

收敛常数ε

试验次数

少少于动物计时中分别

0.1

600

验最终结果可知: ADMM算法的最优波形与PCDM算法得到的最优波形的ISL分别可达-285.2 dB和



-320.2 dB;对于ISL小于-250 dB的序列占比, ADMM算法所得到的波形序列数量在总试验次数 中所占比例可达73.83%,PCDM算法的波形序列 数量在总试验次数中占比可达到82.20%;ADMM 算法和PCDM算法所有序列的平均自相关函数如 图2所示,ADMM算法优化序列的平均自相关函数如 图2所示,ADMM算法优化序列的平均自相关积分 旁瓣经统计约为-253.2 dB,PCDM算法所得到所 有波形的自相关函数ISL平均值经统计为-256.9 dB。 因此,基于大量试验的统计结果,PCDM算法均优 于ADMM算法,且所获得最低波形ISL水平优于参 考文献[27]。



#### 图 1 ADMM算法与PCDM算法得到周期波形所对应的自相关函数

Fig. 1 Comparison of the autocorrelations of the periodic waveforms obtained by different methods: ADMM and PCDM







为了验证PCDM算法收敛性能,图3给出了在 相同初始值和迭代终止条件下,ADMM算法与PCDM 算法在迭代优化周期波形过程中目标函数值的变化 情况,在波形序列长度为128和1024两种情况下, PCDM收敛速度均比ADMM算法的收敛快,且具 有更低的收敛值。

为了进一步评估算法运算效率,两种算法的计 算时间如表3所示。结果表明,PCDM算法相比 ADMM算法耗费时间少4.7206 s(波形序列长度为 128时)和157.1160 s(序列长度为1024时), PCDM 算法的运算速度更快。

对于非周期信号优化设计,ADMM算法与PCDM 算法所得最优序列的自相关函数如图4所示。在相 同初始值和迭代终止条件下,600次随机试验中, ADMM所得波形序列的最低ISL为-24.3 dB,PCDM 所得波形序列的最低ISL为-26.89 dB。因此,PCDM 算法结果优于ADMM算法。由于受波形序列恒模 特性的影响,两种算法所得到的波形自相关函数最 远离主瓣的位置始终保持在-42.1442 dB。图5给出 了ADMM算法与PCDM算法所对应的600次试验下 的平均自相关函数,ADMM算法所得的波形序列 自相关副瓣起伏较大,最接近和最远离主瓣区域的 电平较低,较远离主瓣区域的副瓣电平较高,而 PCDM算法得到的最优波形对应的自相关函数副瓣 相对比较平稳,更有利于雷达的目标检测等应用。

图6给出了相同初始值和迭代终止条件下, ADMM算法与PCDM算法优化非周期函数的收敛 曲线。从放大图可以看出,PCDM算法与ADMM 算法的目标函数最终收敛值几乎相同,然而PCDM 下降速率明显较快。



#### 图 3 ADMM算法与PCDM算法优化周期波形过程的收敛性能

Fig. 3 The convergence performance of optimizing the period waveform using the different methods: ADMM and PCDM

表 3 对于周期波形优化ADMM算法与PCDM算法运算耗时比较 Tab. 3 Comparison of the computational time of ADMM and PCDM(Period)

<u> </u>	计算时间 (s)	
方法 -	序列长度128点	序列长度1024点
ADMM	13.3487	1001.9395
PCDM	8.6281	844.8235



在优化非周期波形时,两种算法的运行时间统 计如表4所示。结果表明,PCDM算法相比ADMM 算法耗费时间少46.9838 s(序列长度为128时)和 560.3848 s(序列长度为1024时),PCDM算法运算 速度更快。

通过以上比较可知,本文所提的PCDM算法相 比于ADMM算法可以以更大概率获得低ISL波形,



#### 图 4 ADMM算法与PCDM算法得到非周期波形所对应的自相关函数

Fig. 4 Comparison of the autocorrelations of the aperiod waveforms obtained by different methods: ADMM and PCDM



图 5 ADMM算法与PCDM算法得到非周期波形所对应 的平均自相关函数

Fig. 5 Comparison of the average autocorrelations of the aperiod waveforms obtained by ADMM and PCDM

并且计算效率更高。一方面,ADMM算法求解时 所考虑的可行集包含了波形幅度与相位两个维度, 而PCDM算法仅以波形的相位域矢量集为可行域, 寻优范围大大缩小,故使用PCDM算法更容易获得 低ISL波形序列,且收敛速度更快;另一方面,坐 标下降法在每一次迭代中采用闭式解更新变量,规 避了求解高维向量梯度,故可进一步提升波形优化 效率。

模糊函数是分析波形性质的基本工具。图7和 图8分别给出了ADMM与PCDM算法所获得的周期 信号和非周期信号的模糊函数图。通过比较图7(a) 和图7(b)及图8(a)和图8(b),可知ADMM与PCDM



#### 图 6 ADMM算法与PCDM算法优化非周期波形过程的收敛性能

Fig. 6 The convergence performance of optimizing the aperiod waveform using the different methods: ADMM and PCDM

表 4 对非周期波形ADMM算法与PCDM算法运算耗时比较 Tab. 4 Comparison of the computational time of ADMM and PCDM (Aperiod)

	计算时间 (s)	
万法	序列长度128点	序列长度1024点
ADMM	67.3514	941.0294
PCDM	20.3676	380.6446







Fig. 7 The ambiguity function of the periodic waveform obtained by the different methods: ADMM and PCDM





Fig. 8 The ambiguity function of the aperiodic waveform obtained by the different methods: ADMM and PCDM

小归一化多普勒宽度分别为0.26, 0.14, 图7(b)和 图8(b)中零多普勒附近模糊函数幅度小于0.1的最小 归一化多普勒宽度分别为0.38和0.19。相比于 ADMM算法所得波形, PCDM算法所得波形对应 的模糊函数小于0.1的最小归一化多普勒宽度增加 了46.15%(周期波形)和35.71%(非周期波形),这说 明对于周期/非周期波形在零多普勒附近, PCDM 算法所得波形对多普勒调制的容忍性更优。通过比 较图7(a)和图8(a)、图7(b)和图8(b),周期信号相 比于非周期波形,模糊函数在零多普勒切面具有更 低的自相关积分旁瓣。这是由于在求解优化问题过 程中,周期波形序列中的所有元素均在参与自相关 函数的计算,而非周期波形序列中参与自相关函数 计算过程中元素数量随着偏移量绝对值的增加而逐 渐减少,导致周期波形相对于非周期波形具有更多 的自由度,故可以获得更低的目标函数值,即更低 的自相关积分旁瓣。

## 5 结论

针对恒模约束下低自相关积分旁瓣波形设计问题的非凸性所带来的计算复杂度高的问题,本文提出了相位域低ISL恒模波形的优化设计算法—— PCDM算法。PCDM算法将带约束的优化问题转换为无约束优化问题,并通过计算闭式解达到快速迭代优化波形的目的,即将恒模序列对应的相位矢量作为优化变量,将原优化问题转化为相位域内的无约束优化问题,减小计算难度。仿真结果表明, PCDM算法优化波形得到的自相关性能优于现有的基于ADMM算法的最优解的自相关性能优于现有的基于ADMM算法的最优解的自相关性能。与ADMM 算法相比,PCDM算法计算复杂度更低。未来研究 重点将聚焦在控制波形自相关形状方面的波形快速设计问题,并针对新体制雷达对波形提出的新需求,开展进一步探索。

### 参考文献

- GINI F, DE MAIO A, and PATTON L. Waveform Design and Diversity for Advanced Radar Systems[M]. London, UK: Institution of Engineering and Technology, 2012: 5.
- [2] SKOLNIK M I. Introduction to Radar Systems[M]. 3rd ed. New York, USA: McGraw-Hill Education (Asia) Co., 2007. 10–56.
- [3] WANG Xinhai, ZHANG Gong, ZHANG Yu, et al. Design of spectrally compatible waveform with constant modulus for colocated multiple-input multiple-output radar[J]. *IET Radar, Sonar & Navigation*, 2019, 13(8): 1373–1388. doi: 10. 1049/iet-rsn.2019.0009.
- [4] DAVIS M E and PILLAI S U. Waveform diversity for ultra-wide band surveillance radars[J]. IET Radar, Sonar &

Navigation, 2014, 8(9): 1226–1233. doi: 10.1049/iet-rsn.2014. 0366.

- [5] GOLAY M. A class of finite binary sequences with alternate auto-correlation values equal to zero (Corresp.)[J]. *IEEE Transactions on Information Theory*, 1972, 18(3): 449–450. doi: 10.1109/TIT.1972.1054797.
- [6] BARKER R H. Group Synchronizing of Binary Digital Systems[M]. JACKSON W. Communication Theory. New York: Academic Press, 1953: 273–287.
- [7] GOLAY M. Sieves for low autocorrelation binary sequences[J]. *IEEE Transactions on Information Theory*, 1977, 23(1): 43-51. doi: 10.1109/TIT.1977.1055653.
- [8] MERTENS S. Exhaustive search for low-autocorrelation binary sequences[J]. Journal of Physics A:Mathematical and General, 1996, 29(18): L473–L481. doi: 10.1088/0305-4470/ 29/18/005.
- [9] KOCABAS S E and ATALAR A. Binary sequences with low aperiodic autocorrelation for synchronization purposes[J]. *IEEE Communications Letters*, 2003, 7(1): 36–38. doi: 10.1109/LCOMM.2002.807438.
- [10] JEDWAB J. A survey of the merit factor problem for binary sequences[C]. Third International Conference on Sequences and Their Applications, Seoul, Korea, 2005: 30–55. doi: 10.1007/11423461\_2. doi: 10.1007/11423461\_2.
- WANG S. Efficient heuristic method of search for binary sequences with good aperiodic autocorrelations[J]. *Electronics Letters*, 2008, 44(12): 731–732. doi: 10.1049/el: 20081058.
- [12] FRANK R. Polyphase codes with good nonperiodic correlation properties[J]. *IEEE Transactions on Information Theory*, 1963, 9(1): 43–45. doi: 10.1109/TIT.1963.1057798.
- [13] ZHANG N and GOLOMB S W. Polyphase sequence with low autocorrelations[J]. *IEEE Transactions on Information Theory*, 1993, 39(3): 1085–1089. doi: 10.1109/18.256535.
- [14] NUNN C J and COXSON G E. Polyphase pulse compression codes with optimal peak and integrated sidelobes[J]. *IEEE Transactions on Aerospace and Electronic Systems*, 2009, 45(2): 775–781. doi: 10.1109/ TAES.2009.5089560.
- [15] DE MAIO A, DE NICOLA S, HUANG Yongwei, et al. Design of phase codes for radar performance optimization with a similarity constraint[J]. *IEEE Transactions on Signal Processing*, 2009, 57(2): 610–621. doi: 10.1109/TSP.2008. 2008247.
- [16] CUI Guolong, JING Ying, LU Shuping, et al. Dual-Use Unimodular Sequence Design via Frequency Nulling Modulation[J]. IEEE Access, 2018(6): 62470–62481. doi: 10. 1109/ACCESS.2018.2876644.
- [17] SOLTANALIAN M and STOICA P. Computational design of sequences with good correlation properties[J]. *IEEE Transactions on Signal Processing*, 2012, 60(5): 2180–2193.

doi: 10.1109/TSP.2012.2186134.

- [18] STOICA P, HE Hao, and LI Jian. New algorithms for designing unimodular sequences with good correlation properties[J]. *IEEE Transactions on Signal Processing*, 2009, 57(4): 1415–1425. doi: 10.1109/TSP.2009.2012562.
- [19] STOICA P, HE Hao, and LI Jian. On designing sequences with impulse-like periodic correlation[J]. *IEEE Signal Processing Letters*, 2009, 16(8): 703–706. doi: 10.1109/LSP. 2009.2021378.
- [20] SONG Junxiao, BABU P, and PALOMAR D P. Optimization methods for designing sequences with low autocorrelation sidelobes[J]. *IEEE Transactions on Signal Processing*, 2015, 63(15): 3998–4009. doi: 10.1109/TSP. 2015.2425808.
- [21] BORWEIN P and FERGUSON R. Polyphase sequences with low autocorrelation[J]. *IEEE Transactions on Information Theory*, 2005, 51(4): 1564–1567. doi: 10.1109/ TIT.2004.842778.
- [22] LIANG Junli, SO H C, LEUNG C S, et al. Waveform design with unit modulus and spectral shape constraints via Lagrange programming neural network[J]. *IEEE Journal of Selected Topics in Signal Processing*, 2015, 9(8): 1377–1386. doi: 10.1109/JSTSP.2015.2464178.
- [23] LIANG Junli, SO H C, LI Jian, et al. Unimodular sequence design based on alternating direction method of multipliers[J]. IEEE Transactions on Signal Processing, 2016, 64(20): 5367-5381. doi: 10.1109/TSP.2016.2597123.
- [24] BOYD S, PARIKH N, CHU E, et al. Distributed



作者简介

王鑫海(1988-),男,山东烟台人,博士 毕业于南京航空航天大学,现为中国船 舶第八研究院工程师,研究方向为雷达 总体设计。



王超宇(1985-),男,内蒙古乌兰浩特 人,博士毕业于南京理工大学,现为中 国船舶第八研究院高级工程师,研究方 向为雷达总体设计。 optimization and statistical learning via the alternating direction method of multipliers[J]. Foundations and Trends<sup>®</sup> in Machine Learning, 2011, 3(1): 1–122. doi: 10.1561/2200000016.

- [25] ZHANG Jindong, ZHU Daiyin, and ZHANG Gong. New antivelocity deception jamming technique using pulses with adaptive initial phases[J]. *IEEE Transactions on Aerospace and Electronic Systems*, 2013, 49(2): 1290–1300. doi: 10. 1109/TAES.2013.6494414.
- [26] BONNANS J F, GILBERT J C, LEMARÉCHAL C, et al. Numerical Optimization: Theoretical and Practical Aspects[M]. Berlin, Heidelberg: Springer, 2006, 67–76. doi: 10.1007/978-3-540-35447-5.
- [27] TANG Liang, ZHU Yongfeng, and FU Qiang. Fast algorithm for designing periodic/aperiodic sequences with good correlation and stopband properties[J]. *EURASIP Journal on Advances in Signal Processing*, 2018, 2018(1): 57. doi: 10.1186/s13634-018-0579-z.
- [28] ESMAEILI-NAJAFABADI H, LEUNG H, and MOO P W. Unimodular waveform design with desired ambiguity function for cognitive radar[J]. *IEEE Transactions on Aerospace and Electronic Systems*, 2020, 56(3): 2489–2496. doi: 10.1109/TAES.2019.2942411.
- [29] GRANT M. CVX: MATLAB software for disciplined convex programming[EB/OL]. http://cvxr.com/cvx, 2020.
- [30] PEAUCELLE D, HENRION D, LABIT Y, et al. User's guide for SEDUMI interface 1.04[J]. Siam Journal on Optimization - SIAMJO, 2002.



张 宁(1987-),男,江苏徐州人,博士 毕业于清华大学,现为中国船舶第八研 究院高级工程师,研究方向为雷达总体 设计。



陈 伟(1980-),男,江苏盐城人,硕士 毕业于大连理工大学,现为中国船舶第 八研究院研究员,研究方向为雷达总体 设计。

(责任编辑:于青)