

Radar Vol. 11, No. 1, Spring & Summer 2023, Serial No. 27



ISSN: 2345-4024, E-ISSN: 2345-4032

Azimuth Resolution Enhancement of Real Aperture Radar Using the Accelerated Sparse-TSVD algorithm and Calibrated Radiation Pattern for Discrete and Distributed Targets

M.Zoofaghari^{1*}, A.Rahimi Fard², T.Gholipour³, S.Sadat Shams⁴, H.Safdarkhani⁵

^{1.} Assistant Professor, Yazd University, Yazd, Iran

(Received:2023 /04/10, Revised: 2023/07/11, Accepted: 2023/07/30, Published: 2023/08/24)

DOR: https://dor.isc.ac/dor/20.1001.1.23454024.1402.11.1.9.5

Abstract

Real aperture radar (RAR) is appealing for land surveying due to its environmental resilience, wide coverage, simplicity, and portability. However, the relatively wide antenna beam results in limited azimuth resolution, constraining image clarity. While super-resolution algorithms can enhance resolution, they face significant challenges when the antenna phase center shifts during scanning. This paper proposes a novel approach that employs a complex antenna pattern based on point target reflections. The proposed method demonstrates an approximate six-fold improvement in azimuth resolution for X-band RAR data, effectively overcoming the limitations of conventional methods in scanning RAR systems.

Keywords: : Real aperture radar (RAR), Azimuth resolution, Radar imaging, Calibrated radiation pattern, Azimuth scanning

This article is an open-access article distributed under the terms and conditions of the Creative Commons Attribution (CC BY) license.

Publisher: Imam Hussein University

Authors



*Corresponding Author Email: zoofaghari@yazd.ac.ir



«راوار»

سال یازدهم، شماره ۱، فصل بهار و تابستان ۱۴۰۲؛ ص ۵۴-۴۳



علمی - پژوهشی

sparse-TSVD افزایش وضوح تصاویر رادار دهانهٔ حقیقی در راستای سمت با استفاده از الگوریتم تسریع شده و الگوی تشعشعی کالیبره شده برای اهداف گسسته و پیوسته

محمد ذوالفقاری الله، علی اکبر رحیمی فرد^{ر ©}، طیبه قلی پور^۳، سپیده السادات شمس^٤، هادی صفدر خانی^ه

۱- استادیار، ۲-دانشجوی دکتری ،۳- دکترای ٤- کارشناسی ارشد، ٥- استادیار، دانشگاه یزد، یزد، ایران

(دریافت: ۱۴۰۲/۰۳/۲۱، بازنگری: ۱۴۰۲/۰۴/۲۰، پذیرش: ۱۴۰۲/۰۵/۸ انتشار: ۱۴۰۲/۰۶/۲

DOR:https://dor.isc.ac/dor/20.1001.1.23454024.1402.11.1.9.5

6	•	ست که تحت شرایط و ضوابط مجوز (CC BY) Creative Commons Attribution (CC BY) توزیع شده است.	* این مقاله یک مقاله با دسترسی آزاد
\odot	BY	نويسندگان	ناشر: دانشگاه جامع امام حسین (ع)

چکیدہ

تصویربرداری راداری عوارض زمین به دلیل سازگاری بالا با ملاحظات زیستمحیطی و شرایط آبوهوایی همواره برای کاربردهای نقشهبرداری و آمایش سرزمین موردتوجه قرار گرفته است. رادارهای دهانهٔ حقیقی با پویش چرخشی به دلیل ناحیهٔ پوشش زیاد، سادگی تجهیزات و قابلیت حمل مناسب میتوانند گزینهٔ مطلوبی برای تصویربرداری راداری محسوب شوند. بااینوجود، پهنای بیم نسبتاً وسیع آنتن به کاررفته در این رادارها برای رسیدن به قدرت تفکیک بالا مناسب نیست. گسترش الگوریتمهای پردازشی برای رسیدن به تصاویر باقدرت تفکیک بالا بر پایهٔ حل معادله ماتریسی وابسته به الگوی آنتن موضوع اصلی تحقیقات در این حوزه را در سالهای اخیر به خود اختصاص داده است. جابهجاشدن مرکز فاز آنتن در زمان چرخش میتواند عملکرد این روشها را با چالش مواجه کند. برای رفع این چالش، استفاده از الگوی مختلط بهجای الگوی استاندارد دامنه که بر اساس موج برگشتی از یک هدف نقطهای در ناحیهٔ تست به دست میآید در این مقاله پیشنهاد شده است. نتایج به دستآمده از دادههای برداشتی از یک رادار پیادهسازی شده در باند X نشان می دهد که روش پیشنهادی میتواند به صورت

کلیدواژهها: رادار دهانهٔ حقیقی، قدرت تفکیک سمت، تصویربرداری راداری، الگوی تشعشعی کالیبره شده، پویش چرخشی سمت

۱– مقدمه

تصویربرداری و سنجش عوارض زمین از جمله پوششهای گیاهی، نواحی بیابانی و کوهستانی و مناطق مسکونی همواره در حوزهٔ نقشهبرداری و آمایش محیطی موردتوجه بوده است [۱]. دراینرابطه تصویربرداری مرئی و راداری بیشتر از سایر روشهای سنجشازدور مدنظر پژوهشگران قرار گرفته است [۷–۲]. تصاویر مرئی میتوانند جزئیات اهداف موردنظر را با وضوحبالا آشکارسازی کنند. با اینهمه، باتوجهبه محدودیت این نوع تصویربرداری در محیط کدر و در هنگام شب و در شرایط پر گردوغبار، فراهم کردن تصاویر مرئی ۲۴ساعته و در فواصل دور بسیار سخت و بعضاً غیرممکن است. روشهای تصویربرداری

راداری به دلیل وابستگی کم به شرایط محیطی (از جمله شفافیت محیط، شرایط آبوهوایی)، میتوانند جایگزین مناسبی برای روشهای مرئی باشند.

برای رسیدن به تصاویر راداری دوبعدی با وضوحبالا لازم است که به طور همزمان وضوح برد و سمت ارتقا یابد. برای سیگنالهای پالسی، وضوح برد توسط پهنای زمانی پالس مشخص میشود و بنابراین وضوح برد بالا با ارسال سیگنالهای باریک – پالس و یا با مدولاسیون فرکانس خطی^۲ و فشردهسازی پالس حاصل میشود [۸، ۹]. دررابطهبا افزایش وضوح تصویر در راستای سمت به صورت عمده دودسته روش تحت عنوان رادار دهانهٔ مجازی^۲ و رادار

^{*} رايانامه نويسنده مسئول: zoofaghari@yazd.ac.ir

² Linear frequency modulation (LFM)

³ Synthetic aperture RADAR (SAR)

دهانه حقیقی در ادبیات موضوع موردبحث قرار گرفتهاند (شکل (۱)). در رادار دهانهٔ مجازی از دو آنتن با پهنای بیم وسیع (بهطوری که بتواند کل ناحیه تصویربرداری را پوشش دهد) یکی بهعنوان فرستنده و یکی بهعنوان گیرنده که بر روی یک ریل با طول مشخص حرکت میکنند استفاده میشود. سیگنالهای برگشتی از محیط در هر نقطهٔ قرارگیری آنتن روی ریل و بهصورت پشتسرهم برداشت و در مرحلهٔ بعد با استفاده از الگوریتم برد - داپلر، w - K و یا روش معکوس زمانی، پردازش و تصاویر با قدرت تفکیک سمت که به طول ریل پویش بستگی دارد حاصل می شوند. این در حالیست که در یک رادار دهانهٔ حقیقی، آنتن حرکت انتقالی ندارد و پویش زاویهای محیط با استفاده از یک آنتن فرستنده-گیرنده (یا دو آنتن یکی به عنوان فرستنده و دیگری به عنوان گیرنده) با حرکت چرخشی آنتن در یک مکان ثابت انجام می شود. در این رادارها، قدرت تفکیک زاویهای به پهنای بیم آنتن بستگی دارد. قدرت تفکیک بالا مستلزم پهنای بیم باریک و ابعاد بزرگ آنتن است که در برخی کاربردها می تواند نصب، راهاندازی و جابه جایی آنتن را با چالش مواجه كند. به همين دليل، الگوريتمهاى افزايش قدرت تفكيك در راستای سمت، برای پردازش دادههای زاویهای این رادارها پیشنهاد شدهاند.

در رادار دهانهٔ حقیقی، میتوان سیگنال برگشتی در راستای سمت را بهصورت کانولوشن^۲ بین تابع پراکندگی اهداف و الگوی تشعشعی آنتن مدل کرد. واضح است که فرآیند کانولوشن باعث ظاهرشدن اثر پراکندگی اهداف کنار هم و کاهش قدرت تفکیک در تصاویر بهدستآمده شود. برایناساس میتوان یک معادلهٔ ماتریسی تشکیل داد که در آن ضرایب پراکندگی از هدف در زوایای مختلف بهعنوان مجهول معادله طی یک فرآیند بهینهسازی و یا محاسبهٔ ماتریس معکوس محاسبه شود [۱۰]. برای این منظور لازم است در ابتدا الگوی تشعشعی آنتن در زاویههای مختلف استخراج شود. یک هدف نقطهای دارای پراکندگی به فرم تابع ضربه در راستای مکان است و لذا میدان پراکنده شده از آن باتوجهبه تئوری کانولوشن، میتواند تابع

الگوی آنتن را برای ما فراهم کند. برای بهدستآوردن تابع پراکندگی از هدف، روشهای بیزین^۳ [۱۱، ۱۲] و روشهای تخمین طیف [۱۵–۱۳] نیز پیشنهاد شدهاند که مبتنی بر بهینهسازی یک تابع هدف هستند. این روشها ماهیت تصادفی

دارند و به دادههای تجربی زیادی نیاز دارند و مدنظر این مقاله

"رادار"، سال یازدهم، شماره ۱، بهار و تابستان ۱۴۰۲





شکل (۱). انواع رادار تصویربرداری: الف) رادار دهانه حقیقی [۱۶] و ب) رادار دهانه مجازی [۱۷]

با فرض اینکه جریانهای معادل روی دهانهٔ آنتن به صورت یکنواخت باشند، الگوی تشعشعی آنتن را می توان به صورت تابع سینک در نظر گرفت. براین اساس، مؤلفه های فرکانس بالا در حوزهٔ فرکانس مکانی در فرآیند کانولوشن الگوی و بردار پراکندگی از هدف از دست می رود؛ لذا مسئلهٔ دی کانولوشن به طور معمول بدوضع است و روش حداقل مربعات[†] سنتی برای حل آن مناسب نیست. به دلیل بدوضع بودن ماتریس اندازه گیری شده الگوی آنتن (با تعریف هادامارد^م)، توان نویز در طول فرآیند دی کانولوشن تقویت می شود و وضوح سمت به سختی به بود می یابد. به طور کلی توان سیکنال به توان نویز^{*} سیگنال برگشتی

¹ Real aperture RADAR (RAR)

² Convolution

³ Bayesian

⁴ Least square

⁵ Hadamard

⁶ Signal to Noise Ratio (SNR)

یکی از پارامترهای اساسی است که روی عملکرد روشهای دی کانولوشن تأثیر می گذارد. در شرایطی که SNR پایین باشد، عملکرد اکثر روشهای دی کانولوشن افت شدیدی خواهد داشت. دراینرابطه، روشهای تنظیمسازی' برای خوش وضعکردن ماتریس الگوی آنتن پیشنهاد شده است. ثابت می شود ناپایداری جواب معادله عمدتاً به علت مقادير منفرد كوچك ماتريس الكوى آنتن هستند که بردارهای منفرد متناظر آنها فضای نویز ماتریس را گسترش میدهند. خوش وضع کردن ماتریس میتواند با حذف مقادیر منفرد کوچک انجام شود و برایناساس یکی از روشهای تنظیم سازی، روش تجزیهٔ مقادیر منفرد بریده شده ۲ است [۱۸-٢١]. باوجود سادگی، انتخاب صحیح تعداد مقادیر منفرد فضای نویز در روش تنظیمسازی TSVD اهمیت زیادی دارد؛ چراکه حذف بیش از حد مقادیر منفرد باعث ازبین فتن بخشی از اطلاعات و کاهش وضوح تصویر خواهد شد. از طرف دیگر حفظ تعداد بیش از حد مقادیر منفرد منجر به نوسانات زیاد در تصویر بهدست آمده خواهد شد. از دیگر روش های تنظیم سازی روش تيخانوف است [٢٢]. در اين روش بهجاى اينكه حذف مقادير منفرد کوچک بهصورت دفعی با درنظر گرفتن یک سطح آستانه انجام شود، با تعریف یک تابع مشخص، اثر مقادیر منفرد کوچک فقط تقلیل داده می شود. این روش نیز مانند TSVD بهبود وضوح را محدود می کند؛ چراکه از نرم l_{7} استفاده می کند و عملکرد وضوحبالا توسط نرم l_{7} محدود خواهد شد. با وجود قدرت تفکیک محدود، دو روش مذکور قابلیت حذف نویز بالایی دارند و می توانند در شرایط سیگنال به نویز پایین نیز عملکرد مناسبی داشته باشند.

روش های تنظیم سازی تُنک^۳ بر پایهٔ نرم l_1 هم اخیرا به طور گسترده در تصویر برداری راداری استفاده شده اند [۲۵–۲۳]. در این روش ها در یک مرحله ابعاد ماتریس الگو که یک ماتریس تنک است با استفاده از یک روش تنظیم سازی مثل روش TSVD کاهش می یابد و در مرحلهی بعد یک معادلهٔ هدف با قید نرم l_1 برای تنظیم سازی، با استفاده از ماتریس جدید محاسباتی را کاهش و سرعت همگرایی حل معادلهٔ هدف را افزایش می دهد. اگرچه وضوح روش های تنظیم سازی مبتنی بر نرم l_1 خیلی بالا است اما این روش ها به نویز حساس هستند و در محیطهایی که SNR پایین باشد به درستی کار نمی کنند. در این رابطه Wu و همکاران [۶۲] برای کاهش ابعاد ماتریس الگو روش gum این روش از

ماتریس بریده شده یالگوی آنتن برای بازسازی مدل کانولوشنی و تشکیل تابع هدف استفاده شده است. به دلیل مشتقناپذیر بودن نرم l_{1} روش نرم باز وزندهی شدهی تکرارشونده[†] ، برای حل تابع هدف به کار رفته است [۲۷]. روش IRN، بر اساس l_{7} تقریب مقدار کمینه نرم l_{1} با یک سری از کمینههای نرم پیادهسازی می شود و در آن حجم زیاد محاسبات در فرآیندهای معکوس گیری و ضربهای ماتریسی مخصوصا زمانی که ناحیهی پویش وسیع، تعداد نقاط سمت زیاد و PRF بزرگ باشد وجود دارد. در واقع با زیاد شدن تعداد نقاط سمت، پیچیدگی محاسبات بهصورت نمایی افزایش می یابد. این موضوع لزوم به کارگیری الگوریتمهای مناسب جهت سرعت بخشیدن به فرآیند حل معادلات را تبيين مي كند. در اين رابطه، روش sparse-TSVD تسریع شده پیشنهاد شده است [۲۸]. در این روش بهجای استفاده از ماتریس اندازه گیری آنتن بریده شده از ماتریسهای قطری و واحد⁶ بریده شده برای بازسازی مدل کانولوشنی سیگنال استفاده شده است. بر این اساس، ابعاد ماتریس سیگنال برگشتی و ماتریس اندازه گیری آنتن بازسازی شده و در نتیجه پیچیدگی محاسبات ضرب ماتريسي بهطور قابلملاحظهاي كاهش يافته و سرعت الگوريتم افزايش مييابد.

۱-۱- کارهای انجام شده در این مقاله

در تمام مقالاتی که به بحث بهبود قدرت تفکیک سمت در رادار دهانهٔ حقیقی می پردازند الگوی آنتن نقش اساسی بازی می کند؛ چراکه مدل پراکندگی از هدف بر اساس الگوی آنتن معرفی و حل شده است. در این مقالات، عمدتاً دامنهٔ الگوی آنتن موردتوجه قرار گرفته است. با چرخش آنتن، مرکز فاز آن جابه جا شده و براین اساس رفتار فازی سیگنال دریافتی در زاویههای مختلف متفاوت خواهد بود. عدم توجه به این موضوع میتواند موجب تخریب قدرت تفکیک در نتایج بهدستآمده از الگوریتمهای مختلف شود. در این مقاله استفاده از الگوی مختلط آنتن از یک هدف ناحیهٔ جستجو به جای الگوی دامنه اندازه گیری شده در اتاق تست برای پیادهسازی الگوریتمهای وضوحبالا پیشنهاد شده است. الگوی مختلط با استفاده از دادههای برگشتی از یک هدف مشخص در فضای جستجو استخراج می شود. در این الگوی، اثر تمامی تا خیرهای سیستمی ناشی از کابلها و مدارات فرستنده -گیرنده و همچنین تغییر مرکز فاز آنتن در اثر چرخش وجود دارد و لذا در فرآیند اعمال الگوریتمهای وضوحبالا و بازسازی تصویر، این اثرات جبرانسازی میشوند و قدرت تفکیک تصویر افزایش مى يابد. باتوجه به اينكه نقطهٔ كاليبراسيون از فضاى جستجو انتخاب میشود روش پیشنهادی وابستگی کمی به شرایط

¹ Regularization

² Truncated Singular Value Decomposition (TSVD)

³ Sparse

⁴ Iterative Reweighted Norm (IRN)

⁵ Unitary

محیطی خواهد داشت. براین اساس در این مقاله، الگوی مختلط بهدست آمده از هدف نقطه ای در ناحیهٔ جستجو، الگوی کالیبره شده و الگوی دامنه آنتن که در اتاق تست به دست میآید الگوی کالیبرهنشده نامیده میشود. دامنه و فاز دریافتی از آنتن در زوایای مختلف، با درنظرگرفتن یک هدف تقریباً نقطهای با برگشتی بالا، اندازه گیری می شود. در این پژوهش برای استخراج الگوی کالیبره شده آنتن از یک سهوجهی که در محل مناسب نسبت به آنتن رادار قرار گرفته است استفاده می شود. برای ارزیابی روش پیشنهادی از یک رادار FMCW باند X با دو آنتن مجزای بوقی برای ارسال و دریافت سیگنال به همراه سامانهٔ موقعیتدهی و پویش در راستای سمت استفاده شده است. سایت موردنظر تصویربرداری در این مقاله، قسمتی از ناحیهٔ بایر روبروی آزمایشگاه عایق و فشارقوی دانشگاه یزد است که در آن از ستونهای سیمانی برای ایجاد اهداف گسسته استفاده شده است. در بخش نتایج، تصاویر حاصل از به کارگیری الگوی کالیبره شده و الگوی کالیبرهنشده در الگوریتم sparse-TSVD تسریع شده مقایسه خواهند شد. تصویربرداری از یک ناحیه که شامل اهداف گسسته و پیوسته می شود انجام گرفته است. در انتها یک معیار سرانگشتی عملی برای مقدار کمی وضوح سمت برحسب پهنای بیم آنتن ارائه خواهد شد که در مقالههای قبلی به آن پرداخته نشده است. از طرف دیگر، بهبود قدرت تفکیک در راستای سمت با استفاده از روش پیشنهادی در مقایسه با روشهای قبلی بهصورت کمی بررسی خواهد شد.

در بخش بعد مدل کانولوشنی پراکندگی از هدف ارائه میشود و در ادامهٔ آن روش sparse-TSVD تسریع شده مرور میشود. در نهایت مشخصات سیستم راداری تحت تست تشریح خواهد شد. در بخش نتایج عددی، تصاویر بهدستآمده از سایت تصویربرداری ارائه و عملکرد روش پیشنهادی بهصورت کمی ارزیابی خواهد شد. درنهایت این مقاله با جمعبندی دستاوردها و کارهای پیشنهادی برای آینده به پایان میرسد.

۲- پردازش تفکیک بالا در راستای سمت

همان طور که اشاره شد در پردازش RAR، سیگنال برگشتی در زوایای مختلف سمت را می توان به صورت کانولوشن الگوی تشعشعی آنتن در ضریب پراکندگی اهداف در نظر گرفت. با درنظر گرفتن نویز جمع شونده گوسی سفید، مدل کانولوشنی سمت به صورت زیر نوشته می شود [۸۲]:

$$s = Hx + n. \tag{1}$$

که در آن *S* بردار سیگنال دریافتی، *x* بردار ضرایب پراکندگی و *n* بردار نویز با توزیع گوسی است. در اینجا، *H* ماتریس کانولوشن ساخته شده با الگوی تشعشعی آنتن را بهصورت زیر نشان میدهد

$$\boldsymbol{H} = \begin{bmatrix} h(\boldsymbol{\theta}_0) & \dots & h(\boldsymbol{\theta}_{-l}) & 0 & \dots \\ \vdots & \ddots & & \ddots & \\ h(\boldsymbol{\theta}_l) & \ddots & & h(\boldsymbol{\theta}_{-l}) \\ 0 & \ddots & \ddots & \vdots \\ \dots & 0 & h(\boldsymbol{\theta}_l) & \dots & h(\boldsymbol{\theta}_0) \end{bmatrix}$$
(7)

که در آن بردار $[h(\theta_1), ..., h(\theta_0), ..., h(\theta_1)]$ نمونههای الگوی تشعشعی آنتن را در زوایای $[\eta_1, ..., \theta_0, ..., \theta_1]$ نمونههای مشخص میکند. تعداد نمونهها در راستای سمت PRF $\frac{\Omega}{w}PRF$ است که در آن Ω بازهی زاویهای تصویربرداری و w سرعت زاویه ای پویش را نشان میدهد. بنابراین ابعاد ماتریس H برابر با و پویش را نشان میدهد. در مواردی که بازهی زاویهای تصویربرداری و سرعت، سرعت پویش پایین و نرخ تکرار پالس بالا باشد، ابعاد بردار سیگنال برگشتی **8** و ماتریس کانولوشن H بزرگ خواهد شد و پیچیدگی محاسباتی افزایش خواهد یافت. به دلیل ماهیت کانولوشن الگوی تشعشعی آنتن با تابع پراکندگی از اهداف، وضوح پیشنهاد شده است. در ادامه حل این معادله با روش -sparse پیشنهاد شده است. در ادامه حل این معادله با روش -sparse

۲-۱- مروری بر روش sparse-TSVD تسریع شده

این روش بر پایهٔ تجزیهٔ مقادیر منفرد (SVD) ماتریس H پیادهسازی می شود [۲۸]:

$$H = U\Sigma V^T. \tag{(7)}$$

دراینرابطه $U \in V$ ماتریس های واحد با ابعاد $N \times N$ هستند و T مزدوج ترانهاده ماتریس را نشان می دهد. Σ نیز یک ماتریس قطری است و σ_i ها، مقادیر منفرد H را مشخص می کنند که به صورت نزولی روی قطر Σ ($\sigma_N > \sigma_r > \sigma_i > \cdots > \sigma_N$) قرار می گیرند. بردار ضریب پراکندگی توسط ماتریس معکوس به صورت زیر تخمین زده می شود [۲۸]:

$$\widehat{\boldsymbol{x}} = \boldsymbol{H}^{-1}\boldsymbol{s} = \boldsymbol{x} + \boldsymbol{V}\boldsymbol{\Sigma}\boldsymbol{U}^{T}\boldsymbol{n}.$$
(f)

همان طور که در رابطهٔ (۴) مشخص است، مقادیر منفرد کوچک ماتریس H که مربوط به فضای نویز این ماتریس هستند باعث تقویت نویز موجود در دادههای اندازه گیری و ناپایداری جواب خواهند شد. TSVD بهبود بدوضعی ماتریس H، می توان از روش TSVD استفاده کرد [۲۵، ۲۵]. در این حالت، ماتریس کانولوشن با مقادیر منفرد بریده شده، H_k به صورت زیر بیان می شود [۸]:

$$\boldsymbol{H}_{k} = \boldsymbol{U}_{k} \boldsymbol{\Sigma}_{k} \boldsymbol{V}_{k}^{T}.$$

که در آن $\boldsymbol{X} \times k$ یک ماتریس مربعی قطری با ابعاد $k \times k$ است که عناصر روی قطر آن تعداد k از بزرگترین مقادیر منفرد ماتریس H خواهد بود. \boldsymbol{U}_k و $\boldsymbol{V_k}^T$ ماتریسهای واحد با ابعاد $k \times k$ هستند. در نهایت بردار ضریب پراکندگی تخمین زده شده با استفاده از تکنیک TSVD، $^{\dagger}\boldsymbol{x}$ ، از رابطهٔ زیر به دست میآید [۲۸]:

$$\boldsymbol{x}^{\dagger} = \boldsymbol{H}_{k}^{-1}\boldsymbol{s} = \boldsymbol{H}_{k}^{-1}\boldsymbol{H}\boldsymbol{x} + \boldsymbol{H}_{k}^{-1}\boldsymbol{n}.$$

در اینجا H_k یک ماتریس $N \times N$ است که تنها تفاوت آن با ماتریس H صفر شدن N - k مقدار منفرد مربوط به فضای نویز خواهد بود. در روش N - k مقدار منفرد مربوط به فضای سیگنال، ماتریس کانولوشن الگو و بردار نویز به ترتیب بهصورت سیگنال، ماتریس کانولوشن الگو و بردار نویز به ترتیب بهصورت که ابعاد $\widetilde{S} = H_k^{-1} n$ و $\widetilde{H} = H_k^{-1} H$ بزسازی می شود که ابعاد \widetilde{S} ، \widetilde{H} و \widetilde{n} با ابعاد \widetilde{S} بازسازی می در بابراین فرم بازسازی شده معادلهٔ کانولوشن از لحاظ پیچیدگی محاسباتی نسبت به فرم اصلی تغییر نمی کند و تنها با توجه به حذف مقادیر منفرد کوچک، پایداری جواب بهتری خواهد داشت. با جاگذاری رابطهٔ (۵) در (۶) داریم [۲۸]:

$$\boldsymbol{V}_{k}\boldsymbol{\Sigma}_{k}^{-1}\boldsymbol{U}_{k}^{T}\boldsymbol{s} = \boldsymbol{V}_{k}\boldsymbol{\Sigma}_{k}^{-1}\boldsymbol{U}_{k}^{T}\boldsymbol{H}\boldsymbol{x} + \boldsymbol{V}_{k}\boldsymbol{\Sigma}_{k}^{-1}\boldsymbol{U}_{k}^{T}\boldsymbol{n}. \tag{Y}$$

با ضرب ماتریسی $\mathbf{\Sigma}_k \boldsymbol{V}_k^{-1}$ از سمت چپ در دو طرف معادلهٔ (۷) فرم جدید معادله بهصورت زیر به دست میآید [۲۸]:

$$\boldsymbol{U}_{k}^{T}\boldsymbol{s} = \boldsymbol{U}_{k}^{T}\boldsymbol{H}\boldsymbol{x} + \boldsymbol{U}_{k}^{T}\boldsymbol{n}.$$

در روش $l_{\gamma} - svd$ تسریع شده از ماتریس واحد بریده شده U_{k}^{T} با ابعاد $N \times N$ برای بازسازی مدل کانولوشنی سمت استفاده میشود که در آن $\widetilde{H} = U_{k}^{T}H$ $\widetilde{s} = U_{k}^{T}s$ سمت استفاده میشود که در آن $\widetilde{n} = U_{k}^{T}n$

$$\tilde{s} = \tilde{H}x + \tilde{n}, \tag{9}$$

 $k \times 1$ که در آن \tilde{s} بردار سیگنال برگشتی بازسازی شده با ابعاد $x \times k$ که در آن \tilde{s} بردار سیگنال برگشتی بازسازی شده با ابعاد \tilde{H} ماتریس کانولوشن الگوی آنتن بازسازی شده با ابعاد \tilde{n} مستند. همانطور که \tilde{n} بردار نویز بازسازی شده با ابعاد $x \times k$ هستند. همانطور که مشاهده می شود، انتخاب ماتریس واحد بریده شده U_k^T باعث کاهش ابعاد مدل کانولوشنی اصلی و افزایش سرعت حل معادله خواهد شد. در ادامه به حل معادلهٔ (۹) با استفاده از روش تنظیم سازی تیخانوف پرداخته می شود.

در روشهای تنظیمسازی، ترم محدودیت بهصورت ضریبی از نرم جواب مسئله به تابع هدف اضافه میشود. این کار باعث میشود

جوابهای ناپایداری که نرم اختلاف طرف چپ و راست معادله اصلی را کمینه میکنند جزو جوابهای معادله محاسبه نشوند. اگر ترم محدودیت را با نرم 1₁ و با ضریب ۸ برای ساختن تابع هدف بهکار بریم، جواب معادله بهصورت زیر تخمین زده می شود [13]:

$$\boldsymbol{x}^{\dagger} = argmin||\boldsymbol{\widetilde{H}}\boldsymbol{x} - \boldsymbol{\widetilde{s}}||_{\boldsymbol{\gamma}}^{\boldsymbol{\gamma}} + \lambda||\boldsymbol{x}||_{\boldsymbol{\gamma}}. \qquad (\boldsymbol{\gamma} \boldsymbol{\gamma})$$

جواب معادلهٔ (۱۰) تحت عنوان جواب تنظیم سازی شده به روش تیخانوف شناخته می شود. برای حل معادلهٔ هدف داده شده در (۱۰)، تحلیل کنندهی IRN پیشنهاد شده است. ابتدا مقدار اولیهی جواب بر اساس جواب تنظیم ساز تیخانوف به صورت زیر به دست می آید [۲۸]:

$$\boldsymbol{x}_0 = \left(\boldsymbol{\widetilde{H}}^T \boldsymbol{\widetilde{H}} + \lambda \boldsymbol{I}\right)^{-1} \boldsymbol{\widetilde{H}}^T \boldsymbol{\widetilde{S}}.$$
 (11)

در این مرحله تابع وزن بهصورت یک ماتریس قطری بهجای ماتریس همانی به کار میرود و در هر تکرار این ماتریس بر اساس جواب بهدستآمده بهروزرسانی میشود. برای تکرار jام، ماتریس وزن W_j و جواب معادله x_{j+1} به ترتیب از روابط زیر به دست میآیند [۲۸]:

$$\boldsymbol{W}_{j} = diag\left(\left|\boldsymbol{x}_{j}\right|^{-1}\right). \tag{11}$$

$$\boldsymbol{x}_{j+1} = \left(\widetilde{\boldsymbol{H}}^T \widetilde{\boldsymbol{H}} + \lambda \boldsymbol{W}_j\right)^{-1} \widetilde{\boldsymbol{H}}^T \widetilde{\boldsymbol{s}}.$$
 (17)

پیچیدگی اصلی محاسبات این روش مربوط به محاسبه ماتریس معکوس $\left[\widetilde{H}^{T}\widetilde{H} + \lambda W_{j} \right] e^{\left[-1 \right]} (\Delta e c, \overline{1})$ معکوس $\left[\widetilde{H}^{T}\widetilde{H} + \lambda I \right] (\Delta e c, \overline{1})$ *I* و *W* ماتریسهای قطری هستند) و از مرتبهٔ $O(N^{3})$ است. در اینجا برای کاهش بار محاسباتی از رابطهٔ شرمن-موریسون استفاده می شود. بر اساس این رابطه داریم [۲۸]:

$$\begin{aligned} \left(\widetilde{H}^{T} \widetilde{H} + \lambda W_{j} \right)^{-1} &= \\ \frac{1}{\lambda} \left[W_{j}^{-1} - W_{j}^{-1} \widetilde{H}^{T} \left(I \right) \\ &+ \widetilde{H} W_{j}^{-1} \widetilde{H}^{T} \right)^{-1} \widetilde{H} W_{j}^{-1} \end{aligned}$$

$$(\widetilde{H}^{T}\widetilde{H} + \lambda I)^{-1} = \frac{1}{\lambda} \Big[I - \widetilde{H}^{T} \big(I + \widetilde{H}\widetilde{H}^{T} \big)^{-1} \widetilde{H} \Big].$$

$$(17)$$

در این حالت همان طور که ملاحظه می شود پیچیدگی محاسبات از مرتبهٔ (۵(kN^۲ خواهد بود و لذا روش sparse-TSVD

¹ Sherman-Morrison

 $O(N^{r})$ تسریع شده توانسته است پیچیدگی محاسبات کل را از $O(N^{r})$ به ($O(kN^{r})$ کاهش داده و به طور چشم گیری سرعت روش $O(kN^{r})$ کاهش داده و به طور چشم گیری سرعت دهد. $l_{1} - svd$ را مخصوصا زمانی که N بزرگ باشد، بهبود دهد. محاسبات مربوط به روابط ۱۱ تا ۱۵ برای تمام سلول های برد در فضای جستجو انجام می شود.

در این مقاله یک معیار سرانگشتی برای انتخاب Λ به صورت حاصل ضرب بزرگترین مقدار منفرد ماتریس \tilde{H} در یک ضریب ثابت در نظر گرفته می شود که نتایج حاصل از آن ارزیابی خواهد شد. اما انتخاب پارامتر برش Λ نیز می تواند در فرآیند آشکار سازی تاثیر به سزایی داشته باشد. مقدار پارامتر Λ در کارهای قبلی غالبا به صورت تجربی تعیین شده است. در این مقاله معیاری برای انتخاب این پارامتر بر اساس شاگوی مقادیر منفرد ماتریس H ارائه شده است. در واقع شاخصی که در آن بیشترین تغییرات مقدار منفرد اتفاق می افتد به عنوان پارامتر Λ در نظر گفته می شود. روند کامل الگوریتم است. در جدول (۱) نمایش داده شده است. در جدول (۱) مقدار M برابر با تعداد تکرار حلقه است که است. در این مقدار بیشتر و البته زمان محاسبه ی الگوریتم افزایش می یابد.

شدہ	تسريع	sparse	TSVD	الگوريتم	.(1)	جدول
-----	-------	--------	------	----------	------	------

محاسبه SVD از ماتریس H با استفاده از رابطه (۳)
انتخاب پارامتر k بر اساس الگوی مقادیر منفرد ماتریس H
$oldsymbol{V}_k$ محاسبهٔ ماتریسهای بریدهشده $oldsymbol{\Sigma}_k$ ، $oldsymbol{\Sigma}_k$ محاسبهٔ ماتریس
(۹) ضرب ماتریسی $\Sigma_k V_k^{-1}$ در طرفین رابطه (۲) و به دست آوردن رابطه (
$\widetilde{m{H}}$ انتخاب پارامتر λ بر اساس بزرگترین مقدار منفرد ماتریس
محاسبهٔ نقطهٔ شروع از رابطهٔ
$\boldsymbol{x}_0 = \frac{1}{\lambda} \Big[\boldsymbol{I} - \widetilde{\boldsymbol{H}}^T \big(\boldsymbol{I} + \widetilde{\boldsymbol{H}} \widetilde{\boldsymbol{H}}^T \big)^{-1} \widetilde{\boldsymbol{H}} \Big] \widetilde{\boldsymbol{H}}^T \widetilde{\boldsymbol{s}}$
for $j = \cdot, \cdot, \tau,, M$
$oldsymbol{W}_{j}=diag\left(ig oldsymbol{x}_{j}ig ^{-1} ight)$
$oldsymbol{x}_{j+1} = rac{1}{\lambda} \Big[oldsymbol{W}_j^{-1} - oldsymbol{W}_j^{-1} oldsymbol{\widetilde{H}}^T oldsymbol{I} +$
$\widetilde{H}W_{j}^{-1}\widetilde{H}^{T})^{-1}\widetilde{H}W_{j}^{-1}\Big]\widetilde{H}^{T}\widetilde{s}$
end

۳- پیادہسازی، نتایج و بحث

FMCW تصویربرداری اهداف توسط یک سیستم راداری FMCW باند X که در دانشگاه یزد طراحی و پیادهسازی شده است، انجام میشود. بخشهای مختلف این سیستم راداری در شکل (۲)

نشانداده شده است. مشخصات سیگنال ارسالی و دریافتی و همچنین ویژگیهای فرستنده و گیرندهٔ این سیستم نیز در جدول (۲) گزارش شده است. همان طور که در شکل (۲) مشخص است، دو آنتن بوقی باند X بهعنوان آنتن ارسال و دریافت در این سیستم به کار رفته اند و قابلیت چرخش در دو راستای سمت و ارتفاع با استفاده از سروو موتورهای تعبیه شده فراهم شده است. پهنای باند سیستم برای رسیدن به قدرت تفکیک کمتر از ۲۵٬۰در راستای رنج انتخاب شده است. از طرف دیگر نرخ نمونه برداری گزارش شده در این جدول ملاحظات دیگر نرخ نمونه برداری گزارش شده در این جدول ملاحظات برآورده می کند. از آن گذشته، باتوجه به بررسیهای انجام شده و با درنظر گرفتن پهنای بیم آنتن، گام پویش پیشنهادی در این تحقیق می تواند قدرت تفکیک بهینه را در راستای سمت فراهم کند.



شکل (۲). قسمتهای سیستم راداری استفاده شده در این مقاله

پويش	مشخصات	و دريافتي و	سیگنال ارسالی ا). مشخصات	جدول (۲
------	--------	-------------	-----------------	-----------	---------

مقدار	مال
٩/۶GHz	فرکانس مرکزی
۴۵۰ MHz	<i>پ</i> نای باد
۲۶۰ µs	طول زمانی چرپ
۱۲۵ MHz	نرخ نمونه برداری
ヽ・dBm	توان ارسال
۱۵۰ degree	ىپناى يوى <u>ش</u> ست
·,^degree	کام پویش ست

ماژولهای مختلف فرستنده و گیرنده شامل مولد سیگنال چرپ، تقسیمکنندهٔ توان، تقویتکننده با نویز پایین، میکسر و



فیلتر میان گذر خروجی گیرنده در شکل (۳) نشان داده شدهاند.

شکل (۳). ماژولهای فرستنده و گیرنده

۱–۳– نتایج عددی

پارامترهای مربوط به پویش رادار و هم چنین مشخصات سیگنال FMCW ارسالی در جدول (۲) آورده شده است. برای استخراج الگوی آنتن از سهوجهی با ابعاد هر وجه ۳۵ ۳۵ در فاصلهٔ تقریباً ۳ ۱۴ از آنتن رادار استفاده شده است. دامنه و فاز بهدستآمده برای الگوی آنتن در زاویههای مختلف در شکل (۴) نشاندادهشده است. باتوجهبه شکل الگو، آنتن بوقی مورداستفاده در این پروژه دارای پهنای بیم ۱۷٫۶ درجه و تراز گلبرگ فرعی تقریباً ۲۵ ۲۱– است.



تصویر محل تست در دانشگاه یزد در شکل (۵) مشاهده میشود. در اینجا ستونهای سیمانی و سهوجهی با پایهٔ چوبی بهعنوان اهداف گسسته و درختان بهعنوان اهداف پیوسته در نظر گرفته میشود. برای افزایش برگشتی میدان از ستونهای

سیمانی بر روی آنها سهوجهی گذاشته شده است.



شکل (۵). تصویری از محل تست در دانشگاه یزد

تصویر بهدستآمده برای ناحیهٔ تست قبل از اعمال الگوریتم تفکیک پذیری با وضوح بالا در شکل (۶) نشان داده شده است. در این شکل دادهٔ برگشتی اهداف در زاویه های مختلف ذخیره شده و پس از اعمال پردازش های مربوط به فشر ده سازی در راستای برد، پروفایل برد اهداف برای هر زاویه گزارش و تصویر دوبعدی از سایت حاصل می شود. همان طور که در این شکل مشخص است اهداف گسسته با تفکیک زاویه ای بسیار پایینی باز سازی شده اند.



شکل (۶). تصویر دوبعدی بدون الگوریتم تفکیک پذیری در راستای سمت

به منظور ارزیابی قدرت تفکیک در راستای سمت از معیار dB تابع پراکندگی از هدف استفاده می شود. بر اساس این معیار، اگر فاصله زاویه ای در راستای سمت که در آن دامنهٔ تابع پراکندگی از هدف حداکثر به اندازهٔ 3dB از مقدار بیشینه افت می کند با σ_a نشان داده شود، قدرت تفکیک به صورت زیر تعریف می شود:

$$AR = \frac{1}{\sigma_a}.$$
 (19)

برای اعمال روش sparse-TSVD تسریع شده برای افزایش قدرت تفکیک در راستای سمت، مراحل جدول (۱) پیادهسازی شده است. بهمنظور انتخاب پارامتر k، الگو مقادیر منفرد ماتریس H با استفاده از رابطهٔ (۳) برای الگوی کالیبره شده و الگوی کالیبرهنشده در شکل (۷) نشاندادهشده است.





همان طور که مشخص است بیشترین تغییرات مقدار منفرد برای الگوی کالیبره شده در شاخص ۳۰ و برای الگوی کالیبرهنشده در شاخص ۱۸ اتفاق می افتد که این مقادیر به عنوان پارامتر k برای تولید نتایج روش sparse-TSVD تسریع شده در نظر گرفته میشود. همین شکل نشان میدهد که باتوجهبه تعداد مقادیر منفرد کمتر فضای نویز برای ماتریس الگوی کالیبره شده، این ماتریس می تواند بار اطلاعاتی بیشتری از ناحیهی تصویربرداری برای ما فراهم کند. مقدار λ نیز برای الگوی کالیبره شده و کالیبرهنشده به ترتیب ۱۰۰۰ و ۱ لحاظ شده است. شکل (۸) الف، تصویر بهدستآمده از ناحیهی تحت تست را بعد از اعمال الگوریتم تفکیک پذیری با وضوحبالا نشان می دهد. در این تصویر از الگوی کالیبرهنشده در الگوریتم sparse-TSVD تسریع شده استفاده شده و دامنهی پراکندگی از اهداف در هر زاویه و برای بردهای مختلف بهدستآمده است. از شکل (۸) الف مشخص است كه باتوجهبه اعمال الكوى كاليبرهنشده آنتن، تفكيك پذيرى بالايي در راستای سمت ایجاد نشده است. شکل (۸) ب نتایج به کارگیری الگوی کالیبره شده در الگوریتم sparse-TSVD تسریع شده را نمایش میدهد. برای ۵ هدف گسسته استفاده شده در سناریوی مورد نظر، مقدار AR استخراج شده در جدول (۳) برای شکل (۸) ب گزارش شده است. باتوجهبه دادههای جدول (۳) قدرت تفکیک برای اهدافی که حوالی زاویه سمت صفر قرار دارند ماکزیمم است و با حرکت به سمت زاویههای کناری، قدرت تفکیک کاهش مییابد. در واقع پراکندگی از اهداف کناری، توسط آنتن کمتر دیده شده و اطلاعات کمتری از تابع پراکندگی این اهداف جمع آوری شده است. برایناساس این اهداف پس از اعمال الگوریتمهای تفکیک با وضوحبالا باکیفیت پایینتری بازسازی شدهاند. از طرف دیگر همان طور که در جدول (۳) مشخص است برای هدف ۱۴m که در وسط بازهی پویش سمت قرار دارد $\sigma_a = r^\circ$ بهدستآمده که تقریبا مقداری برابر یک هشتم پهنای بیم تشعشعی اصلی آنتن را نشان میدهد (شکل (۴)). این مسئله می تواند به عنوان یک قاعدهی سرانگشتی برای تعیین قدرت تفکیک روش -sparse TSVD تسریع شده براساس دادههای تجربی بیان شود که در مقالههای قبلی به آن پرداخته نشده است.



sparse-TSVD شکل (۸). تصویر دوبعدی با استفاده از روش sparse-TSVD تسریع شده: (الف) با الگوی کالیبره نشده و (ب) با الگوی کالیبره شده جدول (۳). مقایسهی وضوح سمت برای اهداف متفاوت با استفاده از

الگوریتم sparse-TSVD تسریع شده و الگوی کالیبره شده در شکل (۸) ب

AR	$(\mathcal{I},\mathcal{I})\sigma_a$	ابداف
۰٫۵	۲	بدف ۱۴ متری
•/٣	۲⁄۲	ېدف ۲۰متری
۲.	۴,۸	ېدف ۲۴ مترې
اللار.	٣٧٢	ېدىف٢٢ مترى
۲.	۴٫٨	م ^و ف۲۷ متری

در ادامه برای مقایسه نتایج روش sparse-TSVD تسریع شده با سایر روشهای تنظیم سازی و میزان بهبود وضوح سمت با استفاده از الگوی کالیبره شده، تصاویر به دست آمده از روشهای (۹) الف، (۹) ب و (۹) ج نشان داده شده است. جدول (۴) نیز نتایج AR به دست آمده برای روشهای مختلف را با استفاده از الگوی کالیبره شده و الگوی کالیبره نشده نشان می دهد. با وجه به نتایج به دست آمده، روش TSVD

نسبت به سایر روشها نشان می دهد. از طرف دیگر، همان طور که در این جدول مشخص است، با اعمال الگوی کالیبره شده مقادیر AR بین ۲ تا ۶ برابر نسبت به الگوی کالیبره نشده افزایشیافته است. این در حالی است که بیشترین میزان بهبود AR مربوط به روش sparse-TSVD تسریع شده است.

در ادامه برای بررسی تأثیر به کارگیری الگوی کالیبره شده در کاهش گلبرگهای فرعی در تابع هدف آشکارسازی شده و همچنین افزایش AR، نتایج تصاویر یکبعدی در راستای سمت برای الگوی کالیبره شده و الگوی کالیبرهنشده برای روشهای مختلف در شکل (۱۰) نشاندادهشده است. همان طور که در این شكل مشخص است، الگوى كاليبره شده مىتواند تا ٧۵ درصد تراز گلبرگ فرعی را در تابع پراکندگی از هدف و در راستای سمت کاهش دهد. از طرف دیگر باتوجهبه نتایج گزارش شده در این شکل، سطح گلبرگ فرعی برای روش sparse-TSVD تسريع شده به طور قابل ملاحظه ای از ساير روش ها پايين تر است و این مسئله نشان میدهد که این روش توانسته است تا حدود زیادی اثر اهداف کاذب آشکارسازی شده در راستای سمت را حذف کند. این موضوع به خصوص در بازسازی تصویر اهداف پیوسته می تواند اهمیت زیادی داشته باشد. با این همه استفاده از الكوى تشعشعي كاليبره شده (مختلط) بهجاى الكوى تشعشعي كاليبرەنشدە (دامنه) باعث افزايش پيچيدگى محاسبات تا دوبرابر خواهد شد؛ زیرا محاسبات باید برای دو بخش حقیقی و موهومی در ماتریسها تکرار گردد. ازاینرو پیچیدگی محاسبات از . به $O(2kN^2)$ افزایش خواهد یافت $O(kN^2)$





شکل (۹). تصویر دوبعدی اهداف گسسته با استفاده از روش: (الف) Tikhanov، (ب) TSVD و (ج) sparse-TSVD با الگوی کالیبره

در ادامه نتایج این تحقیق تصاویر بهدست آمده برای اهداف پیوسته برای دادههای خام و با اعمال الگوریتم sparse-TSVD تسریع شده یکبار با درنظر گرفتن الگوی کالیبرهنشده و یکبار برای الگوی کالیبره شده در شکل (۱۱) نشاندادهشده است. باتوجهبه پیوستگی قابل قبول پوشش گیاهی انتهای سایت ماتوجوبه پیوستگی قابل قبول پوشش گیاهی انتهای سایت مویربرداری (شکل (۵))، این ناحیه در فاصلهٔ ۳۰ تا ۹۰ متری رادار بهعنوان ناحیه اهداف پیوسته راداری انتخاب شده است. همان طور که در نتایج بهدست آمده مشاهده میشود الگوی کالیبره شده توانسته است وضوح بسیار بالاتری را نسبت به الگوی کالیبره نشده در تصاویر فراهم کند. باتوجهبه اینکه کالیبراسیون الگوی با استفاده از یک هدف شاخص در ناحیه تصویربرداری انجام میشود (این هدف شاخص میتواند سهوجهی نصب شده و یا هدف نقطه ای با برگشتی بالا در محل تست باشد)؛ روش پیشنهادی میتواند برای سایت تصویربرداری دلخواه استفاده





شکل (۱۰). دامنه تابع پراکندگی از نزدیکترین هدف به رادار (هدف ۱۴m) در راستای سمت: (الف) با الگوی کالیبرهنشده و (ب) با الگوی کالیبره شده

جدول (۴). مقایسهی قدرت تفکیک سمت برای نزدیکترین هدف به رادار (هدف ۱۴ m) برای الگوریتمهای مختلف با استفاده از الگوهای کالیبره شده و کالیبرهنشده

AR کالیسروننده	AR کالیېرو ندو	σ _a) کالیسرونندو	σ _a)کالیمبوندو	الكوريتم
•/•۵۶٨	•/•۵۶٨	۱۷/۶	1V/۶	داده ُ خام
•/•۶۲۵	•/1057	15	۶/۴	TSVD
•/•۶۵٨	•/٢-٨٣	12/1	۴/۸	يتحانوف
./.٧4.	./٣٣٣	17/2	٣	Sparse. TSVD
·/·Y2A	·/f15V	17/7	۲/۴	Sparse۔ TSVD تىرىندو

۴- نتیجهگیری

در این تحقیق روشی برای بهبود نتایج الگوریتم -sparse TSVD تسریع شده که برای افزایش قدرت تفکیک در راستای سمت در رادارهای دهانهٔ حقیقی به کار میرود ارائه شده است. در این روش، الگوی آنتن با استفاده از یک هدف نقطهای در ناحیه تصویربرداری استخراج و تحت عنوان الگوی کالیبره شده نامگذاری میشود. الگوی کالیبره شده، جایگزین الگوی دامنه آنتن بهدست آمده در اتاق آنتن میشود. باتوجهبه اینکه در این روش اثر جابهجایی مرکز فاز آنتن در طول چرخش آنتن لحاظ میشود، تغییرات فاز ایجاد شده در زوایای سمت مختلف میشود، تغییرات فاز ایجاد شده در زوایای سمت مختلف وضوحبالا بادقت بالاتری انجام میشود. تصاویر بهدست آمده بعد از اعمال روش پیشنهادی برای اهداف گسسته و پیوسته ارائه شده

است. نتایج این تحقیق نشان میدهد به کارگیری الگوی کالیبره شده می تواند تا ۶ برابر قدرت تفکیک را در راستای سمت نسبت به اعمال الگوی کالیبرهنشده افزایش دهد و تا ۷۵ درصد اثر گلبرگهای فرعی ظاهر شده در تابع هدف در راستای سمت (که نشاندهنده اهداف کاذب آشکارسازی شده است) را کاهش دهد. در ادامهٔ این تحقیق می توان تأثیر روش پیشنهادی را برای رادارهای با برد متوسط بررسی کرد. از طرف دیگر لازم است قابلیت روش پیشنهادی برای یک کاربرد صنعتی مانند پویش قابلیت روش پیشنهادی برای یک کاربرد صنعتی مانند پویش دیوارههای معادن روباز در سایت معدن سنجیده شود که در آینده در دستور کار مؤلفین قرار گرفته است. در یک کاربرد وسیعتر بررسی روش پیشنهادی برای تصویربرداری اهداف متحرک می تواند در دستور کار قرار گیرد.





شکل (۱۱). تصویر دوبعدی با استفاده از روش sparse-TSVD تسریع شده برای ناحیهی درختان (اهداف پیوسته): (الف) دادهی خام، (ب) با الگوی کالیبرهنشده و (ج) با الگوی کالیبره شده

- [15] Y. Zhang, D. Mao, Q. Zhang, Y. Zhang, Y. Huang, and J. Yang, "Airborne forward looking radar super-resolution imaging using iterative adaptive approach," *IEEE J. Sel. Topics Appl. Earth Observ. Remote Sens.*, vol. 12, no. 7, pp. 2044–2054, Jul. 2019. doi: 10.1109/jstars.2019.2920859
- [16] https://images.app.goo.gl/byLpec21RS2yPq9m6
- [17] https://images.app.goo.gl/XSnbpLCRatxX1A167
- [18] F. Lenti, F. Nunziata, M. Migliaccio, and G. Rodriguez, "Two dimensional TSVD to enhance the spatial resolution of radiometer data," *IEEE Trans. Geosci. Remote Sens.*, vol. 52, no. 5, pp. 2450–2458, May 2014.doi: 10.1109/tgrs.2013.2261303
- [19]J. D. Shea, B. D. Van Veen, and S. C. Hagness, "A TSVD analysis of microwave inverse scattering for breast imaging," *IEEE Trans. Biomed. Eng.*, vol. 59, no. 4, pp. 936–945, Apr. 2012. doi: 10.1109/tbme.2011.2176727
- [20]X. Tuo, Y. Zhang, D. Mao, Y. Kang, and Y. Huang, "A radar forward looking super resolution method based on singular value weighted truncation," in Proc. *IEEE Int. Geosci. Remote Sens. Symp.* (IGARSS), Jul. 2019, pp. 9180–9183. doi: 10.1109/IGARSS.2019.8898704
- [21]P.-A. Barriere, J. Idier, Y. Goussard, and J.-J. Laurin, "Fast solutions of the 2D inverse scattering problem based on a TSVD approximation of the internal field for the forward model," *IEEE Trans. Antennas Propag.*, vol. 58, no. 12, pp. 4015–4024, Dec. 2010. doi: 10.1109/tap.2010.2078440
- [22] A. Gambardella and M. Migliaccio, "On the super-resolution of microwave scanning radiometer measurements," *IEEE Geosci. Remote Sens. Lett.*, vol. 5, no. 4, pp. 796–800, Oct. 2008. doi: 10.1109/lgrs.2008.2006285
- [23]M. T. Alonso, P. López-Dekker, and J. J. Mallorquí, "A novel strategy for radar imaging based on compressive sensing," *IEEE Trans. Geosci. Remote Sens.*, vol. 48, no. 12, pp. 4285– 4295, Dec. 2010. doi: 10.1109/tgrs.2010.2051231
- [24]R. Baraniuk and P. Steeghs, "Compressive radar imaging," *IEEE Radar Conf.*, Apr. 2007, pp. 128–133.
- [25]Q. Zhang, Y. Zhang, Y. Huang, Y. Zhang, W. Li, and J. Yang, "Sparse with fast MM super-resolution algorithm for radar forward-looking imaging," *IEEE Access*, vol. 7, pp. 105247–105257, 2019. doi: 10.1109/access.2019.2932612
- [26] Y. Wu, Y. Zhang, D. Mao, Y. Huang, and J. Yang, "Sparse super-resolution method based on truncated singular value decomposition strategy for radar forward-looking imaging," J. Appl. Remote Sens., vol. 12, no. 3, 2018, Art. no. 03502. doi: 10.1117/1.jrs.12.035021
- [27] Y. Zhang, X. Tuo, Y. Huang, and J. Yang, "A tv forward looking super-resolution imaging method based on TSVD strategy for scanning radar," *IEEE Transactions on Geoscience and Remote Sensing*, vol. 58, no. 7, pp. 4517– 4528, 2020. doi: 10.1109/tgrs.2019.2958085
- [28]X. Tuo, Y. Zhang, Y. Zhang, Y. Huang and J. Yang, "Accelerated 11-svd Deconvolution Approach for Real Aperture Radar Super-resolution Imaging," 2022 IEEE Radar Conference (RadarConf22), New York City, NY, USA, 2022, pp. 1-6. doi: 10.1109/RadarConf2248738.2022.9764344

- ۵- مراجع
- M. Darvishnezhad, M. A. Sebt, "Feature Selection Method Based on Mutual Information for Polarimetric Synthetic Aperture Radar (PolSAR) Image Classification, Scientific Journal of RADAR, vol. 10, February 2022. (In Persian) https://dorl.net/dor/20.1001.1.23454024.1401.10.1.4.3
- [2] P. Eshghy, M. Kazerooni, "Extracting the amount of subsidence of subway tunnels from InSAR", *Journal of RADAR*, vol. 10,no.1 Jul. 2022. (In Persian) https://dorl.net/dor/20.1001.1.23454024.1401.10.1.12.1
- [3] M. bayat, M. moradi, M. Mazloum, "The Presentation of an Algorithm for Interference Detection in the Synthetic Aperture Radar," *Journal of RADAR*, vol. 9, no. 1, pp.107-117, Sep. 2021. (In Persian) https://dorl.net/dor/20.1001.1.23454024.1400.9.1.11.3
- [4] N. Karimi, M. R. Taban, "SAR Image Denoising Using Adaptive Smoothing and Sparse Representation," *Journal of RADAR*, vol. 7, no. 1, pp.1-14, Dec. 2019. (In Persian) https://dorl.net/dor/20.1001.1.23454024.1398.7.1.1.9
- [5] S.R. Samare Hashemi, "Optimal Beamforming for Maximization of the Image SNR in Ground-Based Circular Synthetic Aperture Radar," *Journal of RADAR*, vol. 6, no. 2,pp.45-47, Oct. 2019. (In Persian) https://dorl.net/dor/20.1001.1.23454024.1397.6.2.5.8
- [6] R. Bordbari, Y. Maghsoudi, "Detection of Targets in Polarimetric Radar Images Using Orthogonal Subspace Projection," *Journal of RADAR*, vol. 5, no. 2,pp.15-26, Jan. 2020. (In Persian) https://dorl.net/dor/20.1001.1.23454024.1396.5.2.2.8
- [7] S.M Zabihi Maddah, S. A. Seyedin, "Parameters Estimation and Imaging of Ground Moving Target in a One-stationary Bi-static SAR," *Journal of RADAR*, vol. 5, no. 4,pp.11-24, Sep. 2018. (In Persian) <u>https://dorl.net/dor/20.1001.1.23454024.1396.5.4.2.2</u>
- [8] J. Luo et al., "Two-Dimensional Angular Super-Resolution for Airborne Real Aperture Radar by Fast Conjugate Gradient Iterative Adaptive Approach," *IEEE Transactions on Aerospace and Electronic Systems*, vol. 59, no. 6, pp. 9480-9500, Dec. 2023, doi: 10.1109/TAES.2023.3321261.
- [9] Li, Wenchao, et al. "LRSD-ADMM-NET: Simultaneous Super-resolution Imaging and Target Detection for Forwardlooking Scanning Radar." *IEEE Journal of Selected Topics in Applied Earth Observations and Remote Sensing* (2024), doi:10.1109/igarss52108.2023.10283151.
- [10] M. Migliaccio and A. Gambardella, "Microwave radiometer spatial resolution enhancement", *IEEE Transactions on Geoscience and Remote Sensing*, vol. 43, no. 5, pp. 1159– 1169, May 2005.doi:10.1109/TGRS.2005.844099
- [11] Y. Zha, Y. Zhang, Y. Huang, and J. Yang, "Bayesian angular super-resolution algorithm for real-aperture imaging in forward-looking radar", *Information*, vol. 6, no. 4, pp. 650– 668, Oct. 2015. doi:10.3390/info6040650
- [12] Y. Zhang, Y. Huang, Y. Zha, and J. Yang, "Super-resolution imaging for forward-looking scanning radar with generalized Gaussian constraint," *Prog. Electromagn. Res.*, vol. 46, pp. 1– 10, Jan. 2016. doi:10.2528/PIERM15120805
- [13] Y. Zhang, A. Jakobsson, D. Mao, Y. Zhang, Y. Huang, and J. Yang, "Generalized time-updating sparse covariance-based spectral estimation," *IEEE Access*, vol. 7, pp. 143876-143887, 2019.doi: 10.1109/access.2019.2944788
- [14] Y. Zhang, A. Jakobsson, Y. Zhang, Y. Huang, and J. Yang, "Wideband sparse reconstruction for scanning radar," *IEEE Trans. Geosci. Remote Sens.*, vol. 56, no. 10, pp. 6055–6068, Oct. 2018. doi: 10.1109/tgrs.2018.2830100