联合距离方位二维NCS的星弹双基前视SAR成像算法

刘裕洲^① 蔡天倚^② 李亚超 *0 宋 炫 $^{\mathbb{O}}$ 王选琪 $^{\mathbb{O}}$ 安培赟 $^{\mathbb{O}}$

①(西安电子科技大学雷达信号处理全国重点实验室 西安 710071)

²²(北京遥感设备研究所 北京 100039)

摘要: 星弹双基前视SAR能够全天时全天候获取导弹前方区域高分辨图像,是一种极具潜力的成像制导技术。然 而,距离和方位参数的耦合与空变,阻碍着星弹双基前视SAR向高分辨成像发展。该文首先基于低轨星载照射源 与高速前视的弹载接收平台构型,推导了回波信号的精确距离多普勒域解析式。然后,在距离向上,提出距离非 线性变标(NCS)算法来均衡距离徙动和距离调频率,并在二维频域一致补偿;在方位向上,该文所提算法将收发 机的方位调频率进行分解,利用方位NCS消除方位调频率在方位向上的高阶空变。最后,进行二维匹配滤波,得 到全局聚焦良好的SAR图像。点目标和场景仿真验证了所提算法的有效性。

关键词:星弹双基前视SAR;距离徙动;方位调频率;非线性变标;空变性
 中图分类号:TN957.52
 文献标识码:A
 文章编号:2095-283X(2023)06-1202-13
 DOI: 10.12000/JR23144

引用格式:刘裕洲,蔡天倚,李亚超,等.联合距离方位二维NCS的星弹双基前视SAR成像算法[J]. 雷达学报, 2023, 12(6): 1202-1214. doi: 10.12000/JR23144.

Reference format: LIU Yuzhou, CAI Tianyi, LI Yachao, *et al.* A range and azimuth combined two-dimensional NCS algorithm for spaceborne-missile bistatic forward-looking SAR[J]. *Journal of Radars*, 2023, 12(6): 1202–1214. doi: 10.12000/JR23144.

A Range and Azimuth Combined Two-dimensional NCS Algorithm for Spaceborne-missile Bistatic Forward-looking SAR

LIU Yuzhou^① CAI Tianyi^② LI Yachao^{*①} SONG Xuan^① WANG Xuanqi^① AN Peiyun^①

⁽¹⁾(National Key Laboratory of Radar Signal Processing, Xidian University, Xi'an 710071, China) ⁽²⁾(Beijing Institute of Remote-Sensing Equipment, Beijing 100039, China)

Abstract: The spaceborne-missile bistatic forward-looking Synthetic Aperture Radar (SAR) is a promising imaging guidance technology that can obtain high-resolution images of the area in front of the missile all day and in all weather types. However, the coupling and spatial variations in range and azimuth parameters hinder the development of high-resolution spaceborne-missile bistatic forward-looking SAR imaging. In this study, the accurate-range Doppler domain analytical formula for echo signals was derived based on the low-orbit spaceborne illuminator and high-speed forward-looking missile-borne receiving platform configuration.

*通信作者: 李亚超 ycli@mail.xidian.edu.cn *Corresponding Author: LI Yachao, ycli@mail.xidian.edu.cn

责任主编:李悦丽 Corresponding Editor: LI Yueli

©The Author(s) 2023. This is an open access article under the CC-BY 4.0 License (https://creativecommons.org/licenses/by/4.0/)

收稿日期: 2023-08-29; 改回日期: 2023-11-11; 网络出版: 2023-12-11

基金项目:国家重点研发计划(2018YFB2202500),国家自然科学基金(62171337,62101396),陕西省重点研发计划(2017KW-ZD-12),陕西省杰出青年基金(S2020-JC-JQ-0056),中央高校基本科研基金(XJS212205),西安电子科技大学研究生创新基金(YJSJ23016)

Foundation Items: The National Key R&D Program of China (2018YFB2202500), The National Natural Science Foundation of China (62171337, 62101396), The Key R&D program of Shaanxi Province (2017KW-ZD-12), The Shaanxi Province Funds for Distinguished Young Youths (S2020-JC-JQ-0056), The Fundamental Research Funds for the Central Universities (XJS212205), The Innovation Fund of Xidian University (YJSJ23016)

Subsequently, in range processing, a range Nonlinear Chirp Scaling (NCS) was proposed to equalize the range cell migration and range Frequency Modulation (FM) rate, and both can be uniformly compensated in the twodimensional frequency domain. In azimuth processing, the proposed method decomposed the azimuth FM rates of the transmitter and receiver. Then, the azimuth NCS was used to eliminate the high-order spatial variation of the azimuth FM rate. Finally, a two-dimensional matched filtering was performed to obtain a SAR image with a good global focus. The point and scene simulation verify the effectiveness of the proposed algorithm. Key words: Spaceborne-missile bistatic forward-looking SAR; Range Cell Migration (RCM); Azimuth FM rate;

Nonlinear Chirp Scaling (NCS); Spatial variation

1 引言

相比于传统光学、红外和单脉冲雷达印等遥感 技术,合成孔径雷达(Synthetic Aperture Radar, SAR)能够全天时、全天候、远距离、主动并且持 续地对目标区域高精度成像。因此,各国军事部门 逐渐将SAR技术应用在导弹的末制导阶段,提升导 弹对高价值目标探测、识别和精准打击能力[2]。星 弹双基前视SAR能突破传统单基弹载平台无法前视 成像的限制^[3],利用生存能力强的在轨卫星发射雷 达信号并提供方位向分辨能力,导弹前视静默接收 目标区域散射信号进行成像处理,得到前视区域 SAR图像,进而获取目标制导信息。然而,由于弹 载平台前向速度大,星载平台多普勒贡献弱而需要 更长的积累时间,导致距离徙动(Range Cell Migration, RCM)较大且空变严重,同时,双基前视SAR 的方位调频率存在二维空变性, 使得星弹双基前视 SAR在实际应用中存在困难。

双基前视SAR成像算法主要有频域算法^[4-8]和 时域算法^[9,10]。时域算法通常指后向投影(Back Projection, BP)算法^[11]及其改进算法^[9,10,12],对平台 的运动轨迹无约束,是最精确的SAR成像方法,但 BP算法复杂度也是SAR成像算法中最高的。快速 分解BP (Fast Factorized BP, FFBP)算法^[13]利用 子孔径分解和并行处理,可以一定程度上提升运算 效率。然而,FFBP在实际应用中面临存在子孔径 划分和子图像融合的问题,达不到理论上的效率提 升,并且成像效果受平台运动误差影响大^[14],难以 应用在大成像幅宽且实时性要求较高的星弹双基前 视SAR成像中。频域算法利用快速傅里叶变换实现 时频变换,在大成像幅宽和大数据量的成像任务 中,效率远高于时域算法。频域算法包括距离多普 勒(Range Doppler, RD)算法^[4,15,16]、线调频变标 (Chirp Scaling, CS)算法^[17,18]和Omega-K算法^[19,20]。 其中,RD算法不考虑成像参数的空变,仅使用参 考点的成像参数进行处理,偏离参考点的区域成像 效果不理想^[15]。Omega-K算法使用无近似的距离模 型和Stolt插值,是一种较为精确的SAR成像算法,

但要求平台运动速度不变^[21]。改进的Omega-K成像 算法[22]考虑了平台加速度的影响,通过对信号二维 频谱进行补偿实现平台具有小加速度下的双基前视 SAR成像,但不适用于加速度较大的弹载SAR成 像。同时,精确的Omega-K算法依赖Stolt插值, 其较高的运算量不利于弹载SAR的实时成像^[21]。 CS算法利用Scaling原理^[17],通过引入变标函数对 信号进行频率调制,均衡双基前视SAR中RCM的 线性空变,均衡调频率的空变或非线性的空变则需 使用非线性变标^[23-25](Nonlinear Chirp Scaling, NCS)算法。NCS算法最早被运用于均衡双基SAR 的方位调频率,Wong等人^[26]通过引入3次变标函数 均衡方位调频率的线性空变。Qiu等人[27]提出多项 式拟合的变标函数可以使NCS算法适用于双基角较 大的情况,但无法补偿双基前视SAR中的高阶空变 项。Wu等人^[28]提出一种扩展的方位NCS算法,通 过多项式拟合多普勒中心和方位调频率随方位聚焦 位置的变化,引入变标函数均衡多普勒中心和方位 调频率的空变。Mei等人^[29]提出一种在频域引入变 标函数的方位NCS算法,通过分析方位调频率和方 位3次调频率随方位聚焦位置的变化,使用3次和 4次变标函数均衡空变相位。然而,这两种NCS算 法^[28,29]忽略了残余RCM的空变,并且未考虑接收平 台加速度引起信号方位带宽减小的问题。因此,目 前双基前视SAR成像的NCS算法主要局限于方位向 空变处理,距离向处理则使用Keystone变换,运算 量较大且不能处理空变的非线性RCM,不能直接 应用在星弹双基前视SAR成像中。

鉴于此,本文针对星弹双基前视SAR中较大且 空变的RCM和二维空变的方位调频率,提出一种 联合距离NCS和方位NCS,从距离向和方位向两个 维度消除空变的成像算法。所提算法的流程为:首 先,通过距离预处理缓解距离向与方位向的耦合并 恢复信号方位频谱。然后,在距离多普勒域引入变 标函数,利用几何关系得到距离向空变关系,以此 均衡RCM和距离调频率。其次,通过分离收发机 的方位调频率,引入变标函数均衡方位向空变后构 造二维方位聚焦函数,最终使回波信号能量聚焦。 相比已有的双基前视SAR成像算法^[15-18,24,28,29],所 提算法利用距离预处理和距离NCS,消除导弹加速 度对信号方位频谱的影响和校正空变的RCM和距 离调频率,有利于大距离幅宽场景的实时成像处 理,同时,所提算法利用方位NCS,能够对高阶空 变的方位调频率进行有效处理。本文所提算法创新 点在于联合距离向和方位向两个维度上利用NCS算 法对回波数据进行处理,是一种二维NCS算法,而 目前已有的双基前视SAR成像NCS算法^[24,28-31]是方 位单维度的NCS算法,处理距离空变的能力有限。 因此,在本文的点目标和场景仿真部分,不同算法 的成像结果验证了所提算法比参考算法^[26,29]更适用 于星弹双基前视SAR成像。

2 回波信号模型及其距离多普勒频谱

星弹双基前视SAR如图1所示,卫星和导弹分 别位于 $M(0, y_t, h_t)$ 和 $N(0, y_r, h_r)$ 。卫星对目标区域 进行大范围照射,导弹前视接收成像场景散射的雷 达回波。以导弹在地面的投影O为原点建立笛卡尔 右手坐标系。以地面为XOY平面,定义卫星发射 机速度为 v_t ,其方向为X轴正方向,接收机在Y方 向正向速度和沿Z方向下降速度的大小分别为 v_{ry} 和 v_{rz} ,其合速度为 v_r ,其方向指向地面上的C点,其 沿速度方向的加速度为 a_v ,其在YOZ平面垂直于 速度方向的加速度为 a_{\perp} 。以C点作为导弹接收回波 的成像场景中心。发射机和接收机波束的下视角分 别为 φ_{t0} 和 φ_{r0} 。P为场景中任意点目标,位于 $(x_p, y_p, 0)$ 。

使用低轨卫星作为发射机,其高度为h_t,其星 下点O'位于Y轴上y_t的位置。在合成孔径时间内, 可忽略低轨卫星的向心加速度,其飞行轨迹视为直 线^[23]。该构型下的距离历程R_B(t_m)可表示为



图 1 星弹双基前视SAR几何构型

Fig. 1 Geometry configuration of spaceborne-missile bistatic forward-looking SAR

 $R_{\rm B}(t_{\rm m}) = |\mathbf{R}_{\rm t}(x_p, y_p; t_{\rm m})| + |\mathbf{R}_{\rm r}(x_p, y_p; t_{\rm m})|$ (1) 其中, |·|表示取模值。 $t_{\rm m}$ 表示慢时间,其对应的频 域变量为 $f_{\rm a}$, $\mathbf{R}_{\rm t}$ 和 $\mathbf{R}_{\rm r}$ 分别表示每个慢时间时刻发 射机和接收机到点目标的斜距矢量。假设卫星发射 线性调频信号,其调频率为 γ ,则经过去载频后的 回波信号表达式可写为

$$s_{\text{echo}}(t, t_{\text{m}}) = w_{\text{r}}(t - t_{\text{b}}) w_{\text{a}}(t_{\text{m}}) \exp\left(j\pi\gamma(t - t_{\text{b}})^{2}\right)$$
$$\cdot \exp\left(-j\frac{2\pi}{\lambda}R_{\text{B}}(t_{\text{m}})\right)$$
(2)

其中, $t_{\rm b} = R_{\rm B}(t_{\rm m})/c_{\rm s}$, t表示快时间,其对应的频 域变量为 $f_{\rm r}$ 。c为光速, λ 是发射信号的载波波长, 对应的载频为 $f_{\rm c}$ 。 $w_{\rm r}(\cdot)$ 和 $w_{\rm a}(\cdot)$ 分别为回波信号的 包络窗函数和方位窗函数,第1个指数项表示线性 调频项,第2个指数项表示去载频后的方位调制 项。对回波信号进行距离向傅里叶变换,利用驻相 原理^[32]可求出对应的距离频谱如下

$$S_{1}(f_{\rm r}, t_{\rm m}) = W_{\rm r}(f_{\rm r}) w_{\rm a}(t_{\rm m}) \exp\left(-j\pi \frac{f_{\rm r}^{2}}{\gamma}\right)$$
$$\cdot \exp\left(-j\frac{2\pi}{c} \left(f_{\rm c} + f_{\rm r}\right) R_{\rm B}(t_{\rm m})\right) \qquad (3)$$

从式(1)可知,双基SAR距离历程具有双根号的形 式,不能直接从傅里叶变换积分公式推出双基二维 频谱的解析表达式。级数反演法可以求解任意双基 SAR构型的二维频谱^[33]。然而,传统的级数反演法 无法求解双基SAR距离多普勒谱,而距离NCS的推 导需要双基SAR距离多普勒谱,而距离NCS的推 导需要双基SAR距离多普勒谱,首先对式(1) 中的双基SAR距离历程进行简化。假设成像场景距 离幅宽为10 km,使用表1所给参数进行计算,在场 景两端,接收机引起的距离徒动分别为*R*_{RCM1}和 *R*_{RCM2},两者之差为0.22 m,小于距离分辨单元的 一半。因此,忽略接收机引起的距离徙动的空变, 等效的双基地距离历程可以写为

$$R_{\rm E}(t_{\rm m}) = R_{\rm t0} + \frac{v_{\rm t}^2}{2R_{\rm t0}} t_{\rm m}^2 + \sqrt{\left(R_{\rm r0} - v_{\rm r} t_{\rm m} - \frac{a_{\rm v}}{2} t_{\rm m}^2\right)^2 + \left(\frac{a_{\perp}}{2} t_{\rm m}^2\right)^2}$$
(4)

其中, $v_{\rm r}$, $v_{\rm t}$, $a_{\rm v}$ 和 a_{\perp} 分别表示 $v_{\rm r}$, $v_{\rm t}$, $a_{\rm v}$ 和 a_{\perp} 的模 值, $R_{\rm t0}$ 为 $R_{\rm t}$ (x_p , y_p ;0)的模值, $R_{\rm r0}$ 为 $R_{\rm r}$ (x_p , y_p ;0) 的模值。 $R_{\rm E}$ ($t_{\rm m}$)可进一步近似为

$$\tilde{R}_{\rm E}(t_{\rm m}) = R_0 - \left(v_{\rm r}t_{\rm m} + \frac{1}{2}a_{\rm v}t_{\rm m}^2\right) + \frac{v_{\rm t}^2}{2R_{\rm t0}}t_{\rm m}^2 \qquad (5)$$

其中, $R_0 = R_{t0} + R_{r0}$ 。

图2给出了在表1所示仿真参数下,所提距离模

表 1 雷达系统仿真参数						
Tab. 1 Simulation parameters of radar system						
参数	数值					
载波波长(m)	0.05					
系统带宽(MHz)	180					
合成孔径时间(s)	3					
卫星高度(km)	755					
卫星速度(m/s)	6800					
导弹作用距离(km)	46					
导弹沿速度方向加速度(m/s²)	80					
导弹垂直速度方向加速度(m/s²)	10					
导弹速度(m/s)	1020					
场景中心点位置(km)	(0.45.0)					



型 $\hat{R}_{\rm E}$ 相比于真实距离历程 $R_{\rm B}$ 的误差,其中,误差 门限为波长的四分之一即0.0125 m。可知,在3 s 的合成孔径时间内,所提距离模型误差低于误差门 限。然而,随着星弹的运动,其几何构型发生变 化,所提距离模型误差逐渐加大,在慢时间采样时 刻为-2.49 s和2.55 s时超出误差门限。因此,图1和 表1所示构型和参数下,在5.04 s慢时间内的成像处 理,所提距离模型 $\hat{R}_{\rm E}$ 能够满足合成孔径相干积累 要求^[32]。

在3.1节中,回波信号的采集预处理将对接收 机的速度 v_r 和沿速度方向加速度 a_v 进行补偿。补偿 后的距离模型为 $R_0 + 0.5v_t^2 t_m^2/R_{t0}$,将其代入式(3) 并进行方位傅里叶变换得信号的二维频谱 S_2 ,其表 达式为

$$S_{2}(f_{\rm r}, f_{\rm a}) = W_{\rm r}(f_{\rm r}) W_{\rm a}(f_{\rm a}) \exp\left(-j\pi \frac{f_{\rm r}^{2}}{\gamma}\right)$$
$$\cdot \exp\left(-j\left(2\pi \frac{R_{0}(f_{\rm c}+f_{\rm r})}{\rm c}\right)\right)$$
$$\cdot \exp\left(j\pi \frac{R_{t0}({\rm c}f_{\rm a}-(f_{\rm c}+f_{\rm r}) v_{\rm r})^{2}}{{\rm c}v_{\rm t}^{2}(f_{\rm c}+f_{\rm r})}\right) (6)$$

为得到回波信号的距离多普勒解析式,将S₂关 于f_r的级数近似变换到距离时域,可得信号的距离 多普勒相位为

$$\begin{split} \Psi_{\rm RD}\left(t,f_{\rm a}\right) &= \pi \left(\frac{{\rm c}\gamma^2 R_{\rm t0} f_{\rm a}^2}{v_{\rm t}^2 f_{\rm c}^3} + \gamma\right) \left(t - t_0\right)^2 \\ &+ \pi \left(\left(\frac{\gamma^2 v_{\rm r}^2 R_{\rm t0}^2}{v_{\rm t}^4 f_{\rm c}^3} - \frac{{\rm c}\gamma R_{\rm t0}}{v_{\rm t}^2 f_{\rm c}^2}\right) f_{\rm a}^2 \\ &+ \frac{\gamma v_{\rm r}^2 R_{\rm t0}}{{\rm c} v_{\rm t}^2}\right) \left(t - t_0\right) \\ &+ \pi \left(\frac{\gamma^2 v_{\rm r}^4 R_{\rm t0}^3}{4{\rm c} v_{\rm t}^6 f_{\rm c}^3} - \frac{\gamma v_{\rm r}^2 R_{\rm t0}^2}{2v_{\rm t}^4 f_{\rm c}^2} + \frac{{\rm c} R_{\rm t0}}{v_{\rm t}^2 f_{\rm c}}\right) f_{\rm a}^2 \\ &- 2\pi \frac{v_{\rm r} R_{\rm t0}}{v_{\rm t}^2} f_{\rm a} - 2\pi \frac{R_0}{\lambda} + \pi \frac{v_{\rm r}^2 R_{\rm t0}}{\lambda v_{\rm t}^2} \\ &+ \pi \frac{\gamma v_{\rm r}^4 R_{\rm t0}^2}{4{\rm c}^2 v_{\rm t}^4} \end{split}$$
(7)

其中, $t_0 = R_0 / c_o$

3 距离预处理以及距离NCS处理

3.1 回波信号采集预处理

在星弹双基前视SAR中,导弹具有的较高前向 速度和加速度导致目标回波在整个合成孔径时间内 的距离跨度大,使得边缘目标的回波无法被完整记 录。因此,本文提出基于自动波门调整(Automatic Gate Adjustment, AGA)的距离预处理,通过控制 快时间采样的波门起始时刻来补偿接收机运动引起 的相位变化。设*t*start 为波门的起始时刻,则*t*start 和*t*m 的关系可表示为

$$t_{\text{start}} = \left(R_0 - \frac{W_{\text{R}}}{2} - v_{\text{r}} t_{\text{m}} - \frac{1}{2} a_{\text{v}} t_{\text{m}}^2 \right) / c \qquad (8)$$

其中, W_R为成像斜距幅宽。

为直观地体现AGA在距离向处理的优势,以 表1所示雷达系统参数进行仿真,结果如图3所示。 图3(a)表明,在距离采样点数固定为8192点时,未 经过距离预处理的成像斜距幅宽会随着导弹速度增 加而显著减少。经过距离预处理后,成像斜距幅宽 基本不受影响。图3(b)则从另一角度表明,距离预 处理可以降低成像斜距幅宽对距离采样点数的要求, 有利于提高处理效率。

在方位向上,将 $\tilde{R}_{\rm E}$ 代入式(3),可推得信号的方位 调频率为 $-(v_{\rm t}^2/R_{\rm t0}-a_{\rm v})/\lambda$ 。设合成孔径时间为 $T_{\rm a}$,则信号的方位带宽 $B_{\rm a}$ 可表示为

$$B_{\rm a} = \left| T_{\rm a} \cdot \left(v_{\rm t}^2 / R_{\rm t0} - a_{\rm v} \right) / \lambda \right| \tag{9}$$

可知沿速度方向加速度av会使信号方位带宽减小,导致方位分辨率的恶化。而经过基于AGA的距离预处理之后,沿速度方向加速度av被补偿,信号的方位带宽得到恢复。恢复后的方位带宽可表示为

$$B_{\rm a} = \frac{T_{\rm a} v_{\rm t}^2}{\lambda R_{\rm t0}} \tag{10}$$

3.2 基于NCS的距离聚焦处理

距离预处理使得距离向与方位向的耦合得到缓解, 但对于星弹双基前视SAR成像,剩余RCM和距离 调频率的空变仍需处理。为解决这一问题,提出利 用几何关系构造关于距离变量的变标函数来均衡剩 余RCM和等效距离调频率,即距离NCS处理,然 后经过一致滤波处理实现距离聚焦。NCS算法是通 过在线性调频信号中引入变标函数,使信号的调频 相位发生变化,可以调整变标函数的系数来均衡各 距离单元的调频相位,如图4所示。 在式(7)所示信号的距离多普勒域中引入变标 函数,其相位可表示为

$$\Psi'_{RD} = \Psi_{RD} + \pi A_2 (t - t_C)^2 + \pi A_3 (t - t_C)^3$$
 (11)
其中, t_C 表示在合成孔径中心时刻场景中心点的距
离时延。将 Ψ'_{RD} 在 $t = t_0$ 展开可得

$$\tilde{\Psi}_{\rm RD}' = \begin{bmatrix} \left(\frac{\gamma^2 v_{\rm r}^2 R_{\rm t0}^2}{v_{\rm t}^4 f_{\rm c}^3} - \frac{c\gamma R_{\rm t0}}{v_{\rm t}^2 f_{\rm c}^2}\right) f_{\rm a}^2 + \frac{\gamma v_{\rm r}^2 R_{\rm t0}}{c v_{\rm t}^2} \\ + 2A_2 \Delta t_0 + 3A_3 \Delta t_0^2 \\ \cdot (t - t_0) \\ + \left(\frac{c\gamma^2 R_{\rm t0}}{v_{\rm t}^2 f_{\rm c}^3} f_{\rm a}^2 + \gamma + A_2 + 3A_3 \Delta t_0\right) \cdot (t - t_0)^2 \\ + A_3 (t - t_0)^3 + \Psi_{\rm RD0} \tag{12}$$





Fig. 3 Comparison of range preprocessing effect



图 4 NCS原理示意图 Fig. 4 Principle diagram of NCS 其中, $\Delta t_0 = t_0 - t_C$, Ψ_{RD0} 是与快时间t无关的相位。 观察式(12)可知,空变的 R_{t0} 是RCM和等效距离调频率的空变来源。

在星弹双基前视SAR中,成像场景幅宽远小于 收发机到目标的距离,图1中的∠*PMC*和∠*PNC* 趋于0,存在

$$\frac{R_{\rm t0} - R_{\rm t,C}}{\cos(\varphi_{\rm t0})} = \frac{R_{\rm r0} - R_{\rm r,C}}{\cos(\varphi_{\rm r0})}$$
(13)

其中, $R_{t,C}$ 和 $R_{r,C}$ 分别为场景中心处的 R_{t0} 和 R_{r0} 。 Δt_0 与 $R_{t,C}$ 和 $R_{r,C}$ 的关系可写为

$$\Delta t_0 = \frac{R_{\rm t0} + R_{\rm r0}}{\rm c} - \frac{R_{\rm t,C} + R_{\rm r,C}}{\rm c}$$
(14)

联立式(13)和式(14)可得

$$R_{\rm t0} = R_{\rm t,C} + \frac{c\eta}{\eta+1}\Delta t_0 \tag{15}$$

其中, $\eta = \cos(\varphi_{t0}) / \cos(\varphi_{r0})$ 。将式(15)代入式(12) 并令 Δt_0 的系数为0可得

$$\begin{cases} A_2 = \frac{\gamma \eta v_{\rm r}^2 v_{\rm t}^2 f_{\rm c}^3 + \left(2 c \gamma^2 \eta v_{\rm r}^2 R_{\rm t,C} - c^2 \gamma \eta v_{\rm t}^2 f_{\rm c}\right) f_{\rm a}^2}{2 \left(\eta + 1\right) v_{\rm t}^4 f_{\rm c}^3} \\ A_3 = \frac{c^2 \gamma^2 \eta v_{\rm r}^2 f_{\rm a}^2}{3 \left(\eta + 1\right)^2 v_{\rm t}^4 f_{\rm c}^3} \end{cases} \tag{16}$$

经过距离NCS处理,距离向的空变得到均衡,可以将信号变换到二维频域进行统一滤波。 $\tilde{\psi}'_{RD}$ 变换到二维频域的相位可表示为

 $\Psi_{2F} = \Psi_{2F1} f_{\rm r} + \Psi_{2F2} f_{\rm r}^2 + \pi \xi_1^3 A_3 f_{\rm r}^3 + \Psi_{2F0} \qquad (17)$ 其中

$$\Psi_{2F1} = \pi\xi_1 \left(\frac{\gamma v_{\rm r}^2 R_{\rm t,C}}{c v_{\rm t}^2} + \left(\frac{\gamma^2 R_{\rm t,C}^3 v_{\rm r}^2}{v_{\rm t}^4 f_{\rm c}^3} - \frac{c \gamma R_{\rm t,C}}{v_{\rm t}^2 f_{\rm c}^2} \right) f_{\rm a}^2 \right) + 2\pi\xi_1 \left(\gamma + A_2 + \frac{c \gamma^2 R_{\rm t,C} f_{\rm a}^2}{v_{\rm t}^2 f_{\rm c}^3} \right) \left(\xi_3 + \xi_2 f_{\rm a}^2 \right) + 3\pi A_3 \xi_1 \left(\xi_3 + \xi_2 f_{\rm a}^2 \right)^2 - 2\pi \left(t_0 + \xi_3 + \xi_2 f_{\rm a}^2 \right)$$
(18)

$$\Psi_{2F2} = -2\pi\xi_1 + \pi\xi_1^2 \left(\gamma + A_2 + \frac{c\gamma^2 R_{t,C} f_a^2}{v_t^2 f_c^3}\right) + 3\pi A_3 \xi_1^2 \left(\xi_3 + \xi_2 f_a^2\right)$$
(19)

$$\xi_1 = \frac{1}{(\gamma + A_2)} - \frac{cR_{t,C}\gamma^2 f_a^2}{v_t^2(\gamma + A_2)^2 f_c^3}$$
(20)

$$\xi_{2} = \frac{c\gamma^{3}R_{t,C}^{2}v_{r}^{2} + \left(c^{2}\gamma f_{c}R_{t,C}v_{t}^{2} - c\gamma^{2}R_{t,C}^{2}v_{r}^{2}\right)(\gamma + A_{2})}{2cf_{c}^{3}v_{t}^{4}(\gamma + A_{2})^{2}}$$
(21)

$$\xi_{3} = -\frac{\gamma R_{t,C} v_{r}^{2}}{2c v_{t}^{2} \left(\gamma + A_{2}\right)}$$
(22)

 Ψ_{2F0} 为 f_{r} 的无关项。因此,距离处理滤波器可表示为

$$H_{\rm RP} = \exp\left(-j\left(\left(\zeta_2 f_{\rm a}^2 + \zeta_4 f_{\rm a}^4\right) f_{\rm r} + \Psi_{2F2} f_{\rm r}^2 + \pi A_3 \xi_1^3 f_{\rm r}^3\right)\right)$$
(23)

其中

$$\zeta_4 = \frac{2c\gamma^2 R_{t,C}\xi_1\xi_2}{v_t^2 f_c^3} + 3A_3\xi_1\xi_2^2 \tag{24}$$

$$\zeta_{2} = \frac{\gamma^{2} v_{r}^{2} \xi_{1} R_{t,C}^{2}}{v_{t}^{4} f_{c}^{3}} - \frac{c \gamma R_{t,C}}{v_{t}^{2} f_{c}^{2}} + 2 (\gamma + A_{2}) \xi_{1} \xi_{2} + \frac{2 c \gamma^{2} \xi_{3} R_{t,C}}{v_{t}^{2} f_{c}^{3}} + 6 A_{3} \xi_{1} \xi_{2} \xi_{3} - 2 \xi_{2}$$
(25)

4 基于NCS的方位聚焦处理

4.1 方位调频率分析

由SAR成像原理可知,信号的方位向也表现为 调频相位,设方位调频率为γ_a。在星弹双基前视SAR 中,γ_a存在二维空变,对于距离维的空变可以距离 分块处理,而对于γ_a的方位维空变则需要利用NCS 来补偿。由双基SAR成像机理,导弹由于前视成 像,其运动引入的方位调频率主要沿方位向分布, 由卫星运动引起的方位调频率主要沿距离向分布。 对于单一平台来说,方位调频率由速度和斜距以及 两者的夹角确定^[32],考虑到收发平台雷达信号的单 程传播,发射机和接收机引起的方位调频率分别可 表示为

$$\begin{cases} \gamma_{\rm at} = -\frac{v_{\rm t}^2}{\lambda R_{\rm t0}} \\ \gamma_{\rm ar} = -\frac{v_{\rm r}^2 v_{\rm t}^2 t_{\rm a}^2}{\lambda \left(R_{\rm r0}^2 + (v_{\rm t} t_{\rm a})^2\right)^{\frac{3}{2}}} \end{cases}$$
(26)

其中, $t_{a} = x_{P}/v_{t}$ 表示方位聚焦位置。

4.2 基于NCS的方位调频率均衡与方位聚焦

式(15)给出*R*_{t0}与距离变量的关系,因此γ_{at}也 可以表示为距离变量的函数。由于距离处理中已实 现距离方位的解耦,可以直接构造二维滤波器进行 滤波处理,因此在方位处理中将γ_{at}视为非空变 的。而对于需要考虑空变的γ_{ar},提出方位NCS处 理,使用变标函数均衡γ_{ar}。通过将γ_{ar}中的空变来 源*R*_{r0}并进行级数近似,方位信号方位调频率γ_a可 写为

$$\gamma_{\rm a} = \gamma_{\rm at} + \gamma_{\rm ar} \\ \approx \gamma_{\rm at} - \frac{v_{\rm r}^2 v_{\rm t}^2}{\lambda R_{\rm r,C}^3} t_{\rm a}^2 + \frac{3 v_{\rm r}^2 v_{\rm t}^4}{2 \lambda R_{\rm r,C}^5} t_{\rm a}^4 - \frac{15 v_{\rm r}^2 v_{\rm t}^6}{8 \lambda R_{\rm r,C}^7} t_{\rm a}^6 \quad (27)$$

可知, γ_{a} 中存在关于方位位置 t_{a} 的二阶、四阶和六阶空变。因此,在信号的方位时域引入方位变标函数,可表示为

 $\Psi'_{a} = \pi \gamma_{a} t_{m}^{2} + \pi B_{4} t_{m}^{4} + \pi B_{6} t_{m}^{6} + \pi B_{8} t_{m}^{8}$ (28) 其中, $\pi \gamma_{a} t_{m}^{2}$ 为信号的方位调频相位。

将 Ψ_{a}' 在 $t_{m} = t_{a}$ 展开得

 $\tilde{\Psi}'_{a}(t_{a}) = 2\pi\varsigma_{1}(t_{m} - t_{a}) + \pi\varsigma_{2}(t_{m} - t_{a})^{2} + \Psi_{A0}$ (29) 其中, Ψ_{A0} 为 t_{m} 的无关相位, ς_{1} 和 ς_{2} 分别为 t_{m} 的一 次项系数和二次项系数,可分别写为

$$\varsigma_{1} = \gamma_{\rm at} t_{\rm a} - \frac{v_{\rm r}^{2} v_{\rm t}^{2}}{\lambda R_{\rm r0}^{3}} t_{\rm a}^{3} + \frac{3 v_{\rm r}^{2} v_{\rm t}^{4}}{2 R_{\rm r0}^{5} \lambda} t_{\rm a}^{5} - \frac{15 v_{\rm r}^{2} v_{\rm t}^{6}}{8 \lambda R_{\rm r,C}^{7}} t_{\rm a}^{7} + 2 B_{4} t_{\rm a}^{3} + 3 B_{6} t_{\rm a}^{5} + 4 B_{8} t_{\rm a}^{7}$$
(30)

$$\varsigma_{2} = \gamma_{\rm at} - \frac{v_{\rm r}^{2} v_{\rm t}^{2}}{R_{\rm r,C}^{3} \lambda} t_{\rm a}^{2} + \frac{3 v_{\rm r}^{2} v_{\rm t}^{4}}{2 R_{\rm r,C}^{5} \lambda} t_{\rm a}^{4} - \frac{15 v_{\rm r}^{2} v_{\rm t}^{6}}{8 \lambda R_{\rm r,C}^{7}} t_{\rm a}^{6} + 6 B_{4} t_{\rm a}^{2} + 15 B_{6} t_{\rm a}^{4} + 28 B_{8} t_{\rm a}^{6}$$
(31)

令s2中关于方位聚焦位置ta的项为0可得

$$\begin{cases}
B_4 = \frac{v_r^2 v_t^2}{6R_{r,C}^3 \lambda} \\
B_6 = -\frac{v_r^2 v_t^4}{10R_{r,C}^5 \lambda} \\
B_8 = \frac{15v_r^2 v_t^6}{224\lambda R_{r,C}^7}
\end{cases}$$
(32)

经过方位NCS处理后,方位空变的γ_{ar}得到均 衡,可利用式(15)可构造二维滤波器来对方位信号 进行聚焦处理。方位聚焦滤波器可写为

$$H_{\rm af} = \exp\left(-j\pi \frac{\lambda R_{\rm t,C} (\eta + 1) + c\lambda \eta (t - t_C)}{v_{\rm t}^2 (\eta + 1)} f_{\rm a}^2\right) (33)$$

经过方位傅里叶逆变换后可得到星弹双基前视 SAR在二维时域的聚焦结果。

4.3 所提算法运算量分析

对于实时性要求高且算力有限的弹载平台,其 搭载的成像算法复杂度不容过高。本文所提算法处 理流程如图5所示,可见所提算法主要由快速傅里 叶变换和相位滤波实现。设回波信号距离采样点数为 *N*_r,方位采样点数为*N*_a,则一次距离FFT和方位FFT 的浮点操作数分别为5*N*_r*N*_alog₂*N*_r和5*N*_r*N*_alog₂*N*_a, 一次相位滤波相乘的浮点操作数为6*N*_r*N*_a^[34]。因 此,所提算法总的浮点操作数为

 $N_{\rm FLOPs} = 10N_{\rm r}N_{\rm a}{\rm log}_2N_{\rm r} + 20N_{\rm r}N_{\rm a}{\rm log}_2N_{\rm a} + 24N_{\rm r}N_{\rm a}$ (34)

5 仿真成像结果与分析

本节基于表1所给雷达系统参数,通过点仿真

和场景仿真,对比了所提算法与传统NCS (Traditional NCS, TNCS)算法^[26]和频域NCS (Frequency NCS, FNCS)算法^[29]的成像结果,验证所提算法 在聚焦星弹双基前视SAR回波信号的有效性。

5.1 点仿真成像结果

相比于机载和固定式发射站,星载发射源照射 面积大,导弹可以接收到大场景的回波信号。因 此,本节点仿真中设置了25个点目标,覆盖导弹前 方16 km²的区域,如图6所示。

若导弹接收的回波信号,不进行基于AGA的 距离预处理,其二维频谱如图7(a)所示。图7(a) 中,回波信号的二维频谱的距离向和方位向耦合严 重,且由于导弹加速度的存在,回波信号的方位带 宽减小,使方位向分辨率降低。图7(b)为利用AGA 进行信号接收得到回波信号的二维频谱。可以看 出,其距离向和方位向的耦合程度显著降低,且方





Fig. 5 Flowchart of the proposed imaging algorithm



Fig. 6 Distribution of simulation point targets



图 7 距离预处理前后信号的二维频谱对比

Fig. 7 Comparison of the signal in two-dimensional spectrum before and after range preprocessing

位带宽得到恢复。使用所提算法对点目标回波信号进行处理,成像结果如图8所示。为对比所提算法与另外两种算法的成像性能,对图8中位于不同距离和方位聚焦位置的边缘点P1和P2进行分析。

图9—图14展现了不同算法在点目标P₁和P₂的 成像结果。可以看出,TNCS算法^[26]的成像结果仍 存在一定的残余RCM,这是由于该算法使用参考 点的成像参数进行RCM校正,未考虑RCM的空 变。在方位向上,该方法也仅能处理方位调频率的 方位线性空变。而在星弹双基前视SAR中,方位调 频率是沿方位向二次、四次和六次变化的。因此,该 方法的成像结果在距离向和方位向上存在一定程度 的散焦。FNCS算法^[29]使用一阶Keystone变换校正 线性RCM,在方位频域上引入变标函数的同时, 在方位时域均衡方位调频率和方位三次调频率的一 阶和二阶空变。然而,在距离向上,该算法未考虑 成余RCM的空变;在方位向上,该算法没有考虑 方位向的高阶空变而影响了聚焦深度。并且,TNCS 算法^[26]和FNCS算法^[29]均未考虑接收平台加速度的 影响,导致成像结果的方位散焦。3种算法在点 P_1 和 P_2 的分辨率、峰值旁瓣比(Peak Side Lobe Ratio, PSLR)和积分旁瓣比(Integrated Side Lobe Ratio, ISLR)如表2所示,其中,在表1仿真参数下的理论 方位分辨率和距离分辨率分别为1.8 m和1.0 m^[35]。



图 8 所提算法的点仿真成像结果 Fig. 8 The point simulation imaging results of the proposed algorithm



Fig. 9 Two-dimensional contour maps of the point P_1 using different algorithms



(b) The FNCS agorthin (c) The pr 图 12 不同算法的P₂点二维等高线图



可见,所提算法的成像结果在成像指标的对比上是 最优的,且成像分辨率达到了理论分辨率,证明所 提算法能很好地聚焦边缘点目标的回波信号能量。

5.2 场景仿真成像结果

为进一步证明所提算法在复杂成像场景下的有效性,使用基准SAR图像模拟成像场景。在场景仿真中,基准SAR图像的每个像素都被视为场景目标

的一个散射点。成像场景在X轴和Y轴的长度分别 为7.7 km和6.6 km,成像区域面积为50.8 km²。图15 所示为本文所提算法处理后的场景目标成像结果。 图16为图15中红框所选区域放大图,对比了不同算 法在远离场景中心的边缘区域的成像结果。可以看 出,通过所提算法的处理,基准SAR图像的散射特 性得到了很好的展现,最接近BP算法的成像结 果,而其他两种算法分别存在不同程度的散焦现



(c) 所旋鼻法 (c) The proposed algorithm

图 14 不同算法的P2点距离剖面图

(b) The FNCS algorithm

Fig. 14 Range profile of the point P_2 using different algorithms

表 2 点目标成像性能评估							
Tab. 2	Point target imaging perform	ance evaluation					

点目标	成像算法 -	方位向		距离向			
		分辨率(m)	PSLR (dB)	ISLR (dB)	分辨率(m)	PSLR (dB)	ISLR (dB)
P_1	TNCS算法	2.17	N/A	N/A	1.63	N/A	N/A
	FNCS算法	1.85	-10.54	-8.06	1.13	-11.69	-9.39
	所提算法	1.82	-13.28	-10.06	1.08	-13.27	-10.14
P_2	TNCS算法	2.23	N/A	N/A	1.78	N/A	N/A
	FNCS算法	1.88	-10.47	-7.81	1.19	-10.23	-8.52
	所提算法	1.83	-13.26	-10.02	1.09	-13.26	-10.12

象。图17为图15中所选红色圆内孤立散射点P_s,通 过不同成像算法处理得到的方位向剖面图和距离向 剖面图。由5.1节分析可知,TNCS算法^[26]和FNCS 算法^[29]分别忽略了RCM和残余RCM的空变,因此 距离剖面图中存在主瓣展宽和旁瓣升高。在星弹双 基前视SAR中,方位向空变严重,TNCS算法^[26]只 考虑方位调频率沿方位向线性变化,无法满足聚焦 需求。FNCS算法^[29]虽然一定程度上均衡了方位调 频率沿方位向二次变化,但忽略了方位调频率的高 次空变。并且这两种NCS算法都没有考虑接收平台 加速度对方位调频率的影响,导致这两种算法成像

(a) The TNCS algorithm



图 15 所提算法的场景仿真成像结果 Fig. 15 Scene simulation imaging results of the proposed algorithm



Fig. 17 Isolated point analysis in scene simulation of different algorithms

结果的方位聚焦深度不如所提算法。在与BP算法 的对比上,所提算法的成像结果无论是聚焦效果和 剖面图都与BP算法的成像结果极为接近。因此, 实验结果验证所提算法能够处理复杂场景下的星弹 双基前视SAR数据,并良好地展现成像区域的散射 特性。

6 结语

本文提出了一种适用于星弹双基前视SAR的成 像算法,通过距离预处理和联合距离方位的二维NCS 算法,得到全局聚焦良好的雷达散射图像。所提算 法相较于其他双基前视SAR成像算法的区别在于给 出了距离预处理和距离NCS处理方法,在距离预处 理中补偿导弹加速度引起的方位频谱压缩并减小距 离采样点数,利用距离NCS处理空变的RCM和距 离调频率。其次,所提算法方位NCS处理中考虑了 方位调频率的四阶和六阶空变,在较大场景的成像中 具有更优的方位聚焦效果。仿真结果表明,所提算 法能有效处理星弹双基前视SAR数据。然而,所提 算法对几何构型存在一定限制,下一步工作是改进 所提算法用于复杂构型下的星弹双基前视SAR成像。

利益冲突 所有作者均声明不存在利益冲突

Conflict of Interests The authors declare that there is no conflict of interests

参 考 文 献

- CHEN Hongmeng, LI Yachao, GAO Wenquan, et al. Bayesian forward-looking superresolution imaging using Doppler deconvolution in expanded beam space for highspeed platform[J]. *IEEE Transactions on Geoscience and Remote Sensing*, 2022, 60: 5105113. doi: 10.1109/TGRS. 2021.3107717.
- [2] 李亚超, 王家东, 张廷豪, 等. 弹载雷达成像技术发展现状与趋势[J]. 雷达学报, 2022, 11(6): 943-973. doi: 10.12000/ JR22119.

LI Yachao, WANG Jiadong, ZHANG Tinghao, *et al.* Present situation and prospect of missile-borne radar imaging

technology[J]. Journal of Radars, 2022, 11(6): 943–973. doi: 10.12000/JR22119.

- [3] 林春辉. 单基/双基SAR成像若干关键问题研究[D]. [博士论 文], 西安电子科技大学, 2019.
 LIN Chunhui. Study on some imaging issues of monostatic and bistatic SAR[D]. [Ph.D. dissertation], Xidian University, 2019.
- [4] NEO Y L, WONG F H, and CUMMING I G. Processing of azimuth-invariant bistatic SAR data using the range Doppler algorithm[J]. *IEEE Transactions on Geoscience and Remote Sensing*, 2008, 46(1): 14–21. doi: 10.1109/TGRS. 2007.909090.
- [5] 刘婵. 双基地前视SAR频域成像算法研究[D]. [硕士论文], 电 子科技大学, 2015.
 LIU Chan. Study on frequency-domain imaging algorithms

for bistatic forward-looking SAR[D]. [Master dissertation], University of Electronic Science and Technology of China, 2015.

- [6] CHEN Si, YUAN Yue, ZHANG Shuning, et al. A new imaging algorithm for forward-looking missile-borne bistatic SAR[J]. IEEE Journal of Selected Topics in Applied Earth Observations and Remote Sensing, 2016, 9(4): 1543–1552. doi: 10.1109/JSTARS.2015.2507260.
- [7] ZHANG Qianghui, WU Junjie, SONG Yue, et al. Bistaticrange-Doppler-aperture wavenumber algorithm for forwardlooking spotlight SAR with stationary transmitter and maneuvering receiver[J]. *IEEE Transactions on Geoscience* and Remote Sensing, 2021, 59(3): 2080–2094. doi: 10.1109/ TGRS.2020.3004726.
- [8] PU Wei, LI Wenchao, LV Youxin, et al. An extended omega-K algorithm with integrated motion compensation for bistatic forward-looking SAR[C]. 2015 IEEE Radar Conference, Arlington, USA, 2015: 1291–1295. doi: 10.1109/ RADAR.2015.7131194.
- [9] FENG Dong, AN Daoxiang, and HUANG Xiaotao. An extended fast factorized back projection algorithm for missile-borne bistatic forward-looking SAR imaging[J]. *IEEE Transactions on Aerospace and Electronic Systems*, 2018, 54(6): 2724–2734. doi: 10.1109/TAES.2018.2828238.
- [10] LI Yachao, XU Gaotian, ZHOU Song, et al. A novel CFFBP algorithm with noninterpolation image merging for bistatic forward-looking SAR focusing[J]. *IEEE Transactions on Geoscience and Remote Sensing*, 2022, 60: 1–16. doi: 10. 1109/TGRS.2022.3162230.
- [11] DESAI M D and JENKINS W K. Convolution backprojection image reconstruction for spotlight mode synthetic aperture radar[J]. *IEEE Transactions on Image Processing*, 1992, 1(4): 505-517. doi: 10.1109/83.199920.
- [12] XU Gaotian, ZHOU Song, YANG Lei, et al. Efficient fast time-domain processing framework for airborne bistatic SAR continuous imaging integrated with data-driven motion compensation[J]. IEEE Transactions on Geoscience and Remote Sensing, 2022, 60: 5208915. doi: 10.1109/TGRS.

2021.3099204.

- [13] AN Hongyang, WU Junjie, HE Zhiwei, et al. Geosynchronous spaceborne-airborne multichannel bistatic SAR imaging using weighted fast factorized backprojection method[J]. *IEEE Geoscience and Remote Sensing Letters*, 2019, 16(10): 1590–1594. doi: 10.1109/LGRS.2019.2902036.
- [14] 蒲巍. 机载双基地前视SAR运动补偿方法研究[D]. [博士论文], 电子科技大学, 2018.
 PU Wei. Research on airborne bistatic forward-looking SAR motion compensation[D]. [Ph.D. dissertation], University of Electronic Science and Technology of China, 2018.
- [15] QIU Xiaolan, HU Donghui, and DING Chibiao. Some reflections on bistatic SAR of forward-looking configuration[J]. *IEEE Geoscience and Remote Sensing Letters*, 2008, 5(4): 735–739. doi: 10.1109/LGRS.2008.2004506.
- [16] WU Junjie, YANG Jianyu, HUANG Yulin, et al. A frequency-domain imaging algorithm for translational invariant bistatic forward-looking SAR[J]. *IEICE Transactions* on Communications, 2013, E96.B(2): 605–612. doi: 10.1587/ transcom.E96.B.605.
- [17] WU Junjie, YANG Jianyu, HUANG Yulin, et al. Focusing bistatic forward-looking SAR using Chirp Scaling algorithm[C]. 2011 IEEE RadarCon, Kansas City, USA, 2011: 1036–1039. doi: 10.1109/RADAR.2011.5960693.
- [18] QI C D, SHI X M, BIAN M M, et al. Focusing forwardlooking bistatic SAR data with chirp scaling[J]. Electronics Letters, 2014, 50(3): 206–207. doi: 10.1049/el.2013.3978.
- [19] WU Junjie, PU Wei, HUANG Yulin, et al. Bistatic forwardlooking SAR focusing using ω-k based on spectrum modeling and optimization[J]. IEEE Journal of Selected Topics in Applied Earth Observations and Remote Sensing, 2018, 11(11): 4500-4512. doi: 10.1109/JSTARS.2018.287 3645.
- [20] ZHANG Xiaohu, GU Hong, and SU Weimin. Focusing bistatic forward-looking SAR images use omega-k algorithm based on modified hyperbolic approximating[C]. 2019 International Conference on Control, Automation and Information Sciences, Chengdu, China, 2019: 1–5. doi: 10.1109/ICCAIS46528.2019.9074596.
- [21] 张强辉. 高速机动平台双基前视SAR成像方法研究[D]. [博士 论文], 电子科技大学, 2019.
 ZHANG Qianghui. Imaging method research for bistatic forward-looking SAR mounted on high-speed maneuvering platform[D]. [Ph.D. dissertation], University of Electronic Science and Technology of China, 2019.
- [22] LI Yachao, ZHANG Tinghao, MEI Haiwen, et al. Focusing translational-variant bistatic forward-looking SAR data using the modified omega-K algorithm[J]. *IEEE Transactions* on Geoscience and Remote Sensing, 2022, 60: 5203916. doi: 10.1109/TGRS.2021.3063780.
- [23] ZENG Tao, WANG Rui, LI Feng, et al. A modified nonlinear chirp scaling algorithm for spaceborne/stationary bistatic SAR based on series reversion[J]. IEEE Transactions

on Geoscience and Remote Sensing, 2013, 51(5): 3108–3118. doi: 10.1109/TGRS.2012.2219057.

- [24] SONG Xuan, LI Yachao, ZHANG Tinghao, et al. Focusing high-maneuverability bistatic forward-looking SAR using extended azimuth nonlinear chirp scaling algorithm[J]. *IEEE Transactions on Geoscience and Remote Sensing*, 2022, 60: 5240814. doi: 10.1109/TGRS.2022.3228803.
- [25] 陈溅来, 熊毅, 徐刚, 等. 基于子图像变标的非线性轨迹SAR成像及其自聚焦方法[J]. 雷达学报, 2022, 11(6): 1098–1109. doi: 10.12000/JR22171.

CHEN Jianlai, XIONG Yi, XU Gang, *et al.* Nonlinear trajectory synthetic aperture radar imaging and autofocus algorithm based on sub-image nonlinear chirp scaling[J]. *Journal of Radars*, 2022, 11(6): 1098–1109. doi: 10.12000/JR22171.

- [26] WONG F H, CUMMING I G, and LAM NEO Y. Focusing bistatic SAR data using the nonlinear chirp scaling algorithm[J]. *IEEE Transactions on Geoscience and Remote Sensing*, 2008, 46(9): 2493–2505. doi: 10.1109/TGRS.2008. 917599.
- [27] QIU Xiaolan, HU Donghui, and DING Chibiao. An improved NLCS algorithm with capability analysis for onestationary BiSAR[J]. *IEEE Transactions on Geoscience and Remote Sensing*, 2008, 46(10): 3179–3186. doi: 10.1109/ TGRS.2008.921569.
- [28] WU Junjie, SUN Zhichao, LI Zhongyu, et al. Focusing translational variant bistatic forward-looking SAR using keystone transform and extended nonlinear chirp scaling[J]. *Remote Sensing*, 2016, 8(10): 840. doi: 10.3390/rs8100840.
- [29] MEI Haiwen, LI Yachao, XING Mengdao, et al. A frequency-domain imaging algorithm for translational variant bistatic forward-looking SAR[J]. *IEEE Transactions* on Geoscience and Remote Sensing, 2020, 58(3): 1502–1515. doi: 10.1109/TGRS.2019.2943743.
- [30] LIANG Mu, SU Weimin, and GU Hong. Focusing high-

作者简介

刘裕洲,博士生,研究方向为双基地合成孔径雷达 (BiSAR)前视成像和地面动目标成像(GMTI)技术。

蔡天倚,硕士,研究方向为软件工程、雷达信号处理等。

李亚超,教授,博士生导师,研究方向为合成孔径雷达 (SAR)/逆SAR (ISAR)成像、弹载SAR成像、地面运动目 标检测(GMTI)、SAR图像的匹配和定向、基于现场可编程 门阵列(FPGA)和数字信号处理(DSP)技术的实时信号处理 以及分布式雷达。 resolution high forward-looking bistatic SAR with nonequal platform velocities based on keystone transform and modified nonlinear chirp scaling algorithm[J]. *IEEE Sensors Journal*, 2019, 19(3): 901–908. doi: 10.1109/JSEN.2018. 2877387.

- [31] DING Jiabiao, LI Yachao, LI Ming, et al. Focusing high maneuvering bistatic forward-looking SAR with stationary transmitter using extended keystone transform and modified frequency nonlinear chirp scaling[J]. IEEE Journal of Selected Topics in Applied Earth Observations and Remote Sensing, 2022, 15: 2476–2492. doi: 10.1109/JSTARS.2022. 3153824.
- [32] CUMMING I G and WONG F H. Digital Processing of Synthetic Aperture Radar Data: Algorithms and ImpleMentation[M]. Boston, MA, USA: Artech House, 2005: 225-362.
- [33] 李燕平,张振华,邢孟道,等. 基于级数反演和数值计算的广义 双基SAR距离徙动成像算法[J]. 电子与信息学报, 2008, 30 (12): 2800-2804. doi: 10.3724/SP.J.1146.2007.00810.
 LI Yanping, ZHANG Zhenhua, XING Mengdao, et al. A novel range migration algorithm for general bistatic SAR imaging based on series reversion and numerical computation[J]. Journal of Electronics & Information Technology, 2008, 30(12): 2800-2804. doi: 10.3724/SP.J.1146.2007.00810.
- [34] 王谋, 韦顺军, 沈蓉, 等. 基于自学习稀疏先验的三维SAR成 像方法[J]. 雷达学报, 2023, 12(1): 36-52. doi: 10.12000/ JR22101.
 WANG Mou, WEI Shunjun, SHEN Rong, et al. 3D SAR imaging method based on learned sparse prior[J]. Journal of
- [35] CARDILLO G P. On the use of the gradient to determine bistatic SAR resolution[C]. International Symposium on Antennas and Propagation Society, Merging Technologies for the 90's, Dallas, USA, 1990: 1032–1035. doi: 10.1109/APS. 1990.115286.

Radars, 2023, 12(1): 36-52. doi: 10.12000/JR22101.

宋 炫,博士,研究方向为双基地合成孔径雷达(SAR)前视成像技术。

王选琪,博士生,研究方向为双基地合成孔径雷达前视成 像与协同探测技术。

安培赟,硕士生,研究方向为双基地合成孔径雷达前视成 像与运动补偿技术。

(责任编辑:于青)