doi:10.3788/gzxb20134210.1238

自旋目标逆合成孔径激光雷达成像算法

阮航,吴彦鸿,贾鑫,叶伟

(装备学院,北京 101416)

摘 要:受激光调制技术的限制及大气湍流的影响,逆合成孔径激光雷达对自旋目标成像的过程中存在方位多普勒模糊和回波不相干的问题.同时,在成像中相邻回波脉冲间目标转角较大,回波相关性很差,现有的一些相位误差补偿算法难以补偿上述相位误差,传统方位相干积累法无法获取聚焦良好的二维图像.本文利用回波包络信息进行成像,建立了自旋目标逆合成孔径激光雷达成像的空间几何模型,分析了回波信号的特征,提出了一种基于广义 Radon 变换的自旋目标逆合成孔径激光雷达成像算法.首先采用自相关法在距离-慢时间域对距离压缩后的包络求取目标的自旋角速度,之后对距离-慢时间域的包络作广义 Radon 变换,实现对包络的非相干积累,并获得自旋目标的二维高分辨图像.由于没有利用回波相位信息,因此避免了相位误差的影响.仿真结果表明:传统距离-多普勒算法无法成像,而提出的方法在低信嗓比、多普勒模糊和回波不相干条件下仍能够获得聚焦良好的图像.

关键词:逆合成孔径激光雷达;自旋目标;广义 Radon 变换;非相干积累
 中图分类号:TN958
 文献标识码:A
 文章编号:1004-4213(2013)10-1238-6

Inverse Synthetic Aperture Ladar Imaging Algorithm for Spinning Targets

RUAN Hang, WU Yan-hong, JIA Xin, YE Wei (The Academy of Equipment, Beijing 101416, China)

Abstract: Due to the limitation of the laser modulation technique and the interference of the atmospheric turbulence, inverse synthetic aperture ladar (ISAL) has the problems of azimuth Doppler ambiguity and echo noncoherence when imaging a spinning target. Meanwhile, the large relative rotation angle of the spinning target results in a poor correlation between adjacent echoes that makes the present phase error compensation methods fail to work. Hence, the traditional coherent integration algorithms are incapable to obtain a well-focused 2-D image. In order to solve these problems, the envelope of the echo is considered for imaging. The ISAL imaging geometry of a spinning target is established, and the characteristic of the echo is analyzed. An ISAL imaging algorithm based on the generalized radon transform (GRT) is proposed for spinning targets. Firstly, the spinning velocity of the target is estimated by autocorrelation with the rangecompressed envelope in the range-slow-time domain. Then, noncoherent integration with the range-compressed envelope is realized by using the GRT, and hence the 2-D image of the spinning target with high resolution is obtained. Since the phase is not used in imaging, the phase errors are avoided. Simulation results show that, the traditional range-Doppler algorithm fails to work, while the proposed algorithm successfully obtained a well-focused ISAL image in the case of low signal-to-noise ratio, Doppler ambiguity, and echo noncoherence.

Key words: Inverse Synthetic Aperture Ladar (ISAL); Spinning target; Generalized Radon Transform(GRT); Noncoherent integration

基金项目:国家高技术研究发展计划(No. 2012AA7074001E)资助

第一作者:阮航(1987-),男,博士研究生,主要研究方向为逆合成孔径激光雷达成像算法. Email:dragonhang9@163.com

导 师:吴彦鸿(1971-),男,教授,博导,主要研究方向为信息获取与处理、信息对抗. Email:mail2wyh@163.com

收稿日期:2013-04-09;录用日期:2013-05-23

1239

0 引言

由于结合了相干激光技术和合成孔径技术,光 波段合成孔径成像雷达二维分辨率在距离上具有较 好的一致性,是理论上可以在数千公里距离上实现 厘米级分辨率的唯一光学手段^[1].与传统微波成像 雷达相比,光波波段合成孔径成像雷达的工作波长 更短,成像分辨率更高,也因此得到越来越广泛的关 注^[2-6].

逆合成孔径激光雷达(Inverse Synthetic Aperture Ladar, ISAL)可获得非合作目标的高分辨 二维图像,在军事和民用上具有广泛的应用前景.由 于 ISAL 成像分辨率极高,利用 ISAL 对小尺寸空 间目标成像成为可能,但会遇到以下技术问题:首 先,受激光调制技术的限制,ISAL发射脉冲信号初 始相位存在一定的随机误差,信号之间的相干性较 差^[7];其次,在大气湍流的影响下,ISAL 信号脉冲 间相干性也将恶化,这严重限制了 ISAL 在大气环 境中的应用;最后,ISAL 通过发射超大带宽线性调 频(Linear Frequency Modulation, LFM)信号获取 距离高分辨率,但由于空间目标通常围绕主轴自 旋[8-9],成像中其方位多普勒带宽较大,受激光调制 技术的限制, ISAL 在发射超大带宽 LFM 信号的同 时难以实现方位无模糊脉冲重复频率(Pulse Repetition Frequency, PRF), 且高 PRF 也会带来高 数据量的问题.值得说明的是,在对高速自旋目标成 像时,ISAL 相邻回波脉冲间的目标转角较大,回波 相关性很差,现有的一些自聚焦算法也很难补偿上 述相位误差[10-11].

目前,在微波逆合成孔径雷达中有研究人员提 出了基于广义 Radon 变换(Generalized Radon Transform,GRT)的高速自旋目标成像算法,获得 了较好的效果^[12].针对上述空间自旋目标 ISAL 成 像中的问题,本文采用 GRT 实现在低信噪比、非相 干、方位多普勒模糊条件下的 ISAL 成像.文中对成 像算法进行了理论推导,并对低信噪比条件下存在 相位误差和方位多普勒模糊的情况进行了仿真分 析.结果表明本文提出的方法能有效获取空间自旋 目标的二维 ISAL 图像.

1 自旋目标 ISAL 回波信号模型

ISAL 成像空间几何模型如图 1. 其中, XYZ 为 空间目标本体坐标系, 且空间目标绕 Z 轴以角速度 ω_s 进行自旋; ζ 为雷达视线(Line Of Sight, LOS)单 位矢量, 且位于 YZ 平面, E 与 ζ 正交; α 为雷达视线 与目标自旋轴 Z 的夹角, ν 为目标速度矢量. 空间目 标轨道运动产生的相对雷达视线的转动角速度为 ω_t ,且假设其转动中心与自旋中心 O 点重合. t 时刻 雷达到目标自旋中心 O 的瞬时距离为 $R_0(t)$.



图 1 ISAL 成像空间几何 Fig. 1 Imaging geometry of ISAL 假设 ISAL 发射信号为线性调频信号,即

$$s_t(t_k, t_m) = \operatorname{rect}\left(\frac{t_k}{T_p}\right) \exp\left(j2\pi f_c t + j\pi k_r t_k^2\right) \quad (1)$$

式中,rect $(t_k/T_p) = \begin{cases} 1, & |t_k| \leq T_p/2 \\ 0, & |t_k| > T_p/2 \end{cases}$, T_p 为脉冲

宽度, f_c为发射信号载频, k_r为调频斜率, t_k为快时 间, t_m为慢时间, 全时间 t 满足 t = t_k+t_m.

假设 P 点位于 XY 平面内,其极坐标可表示为 (r_ρ,θ_ρ),因此其回波信号可表示为

$$s_{r}(t_{k},t_{m}) = A_{p} \operatorname{rect} \left(\frac{t_{k}-\tau}{T_{p}}\right) \exp\left[j2\pi f_{c}(t-\tau) + j\pi k_{r}(t_{k}-\tau)^{2}\right]$$
(2)

式中, A_p 为散射点强度,传输时延 $\tau = 2R_p(t)/c$.在 满足平面波近似条件,即 $R_0(t) \ge r_p$ 时,P点至雷达 瞬时距离 $R_p(t)$ 可近似为

 $R_{p}(t) \approx R_{0}(t) + r_{p} \sin \left(\theta_{p} + \omega_{s} t_{m} \right) \sin \left(\alpha + \omega_{t} t_{m} \right)$ (3) 参与光外差探测的参考信号为

$$s_{\text{ref}}(t_{\text{k}}, t_{\text{m}}) = A_{p} \operatorname{rect} \left(\frac{t_{\text{k}} - \tau_{\text{ref}}}{T_{p}}\right) \exp\left[j2\pi f_{c}(t - \tau_{\text{ref}}) + j\pi k_{r}(t_{\text{k}} - \tau_{\text{ref}})^{2}\right]$$

$$(4)$$

式中, $\tau_{ref} = 2R_{ref}/c$, R_{ref} 为参考距离.

经过光外差接收后(等效于雷达中的 Dechirp 接收方式),信号可表示为

$$\widetilde{s}(t_{k}, t_{m}) = s_{r}(t_{k}, t_{m}) s_{\text{ref}}^{*}(t_{k}, t_{m}) = A_{p} \operatorname{rect}\left(\frac{t_{k} - \tau}{T_{p}}\right) \exp\left(-j\frac{4\pi}{c}k_{r}(t_{k} - \frac{2R_{\text{ref}}}{c})R_{\Delta}\right) \bullet \exp\left(-j\frac{4\pi}{c}k_{p}R_{p}\right) \exp\left(-j\frac{4\pi}{c}k_{p}R_{p}\right)$$

$$(5)$$

$$\exp\left(-\int \frac{\lambda}{\lambda} K_{\Delta}\right) \exp\left(\int \frac{\lambda}{c^2} k_r K_{\Delta}^2\right)$$
(5)

式中, $R_{\Delta} = R_{p}(t) - R_{ref}$, λ 为发射信号中心波长.

由于空间目标相对雷达运动速度较大,且 ISAL距离分辨率很高,在ISAL成像中需要考虑脉 冲持续时间内目标运动的影响,此时"一步一停"的 信号模型不再成立,需要对回波信号进行速度补偿 后才能进行后续处理.在此可以用文献[13]中方法 进行速度补偿,并完成光外差接收后的去斜处理及 对剩余视频相位(Residual Video Phase,RVP)项的 补偿^[14],在平动补偿后,可得距离压缩后的信号为

$$\widetilde{s}(f_{i}, t_{m}) = A_{p} \operatorname{sinc} \left[T_{p} \left(f_{i} + 2 \frac{k_{r}}{c} r_{p} \sin \left(\theta_{p} + \omega_{s} t_{m} \right) \right) \right]$$

$$\operatorname{sin} \left(\alpha + \omega_{t} t_{m} \right) \left[\exp \left[-j \frac{4\pi}{\lambda} r_{p} \sin \left(\theta_{p} + \omega_{s} t_{m} \right) \sin \left(\alpha + \omega_{t} t_{m} \right) \right]$$

$$(6)$$

一般情况下,目标在没有自旋时可满足小角度 近似条件,即

$$\begin{cases} \cos \omega_t t_{\rm m} \approx 1\\ \sin \omega_t t_{\rm m} \approx \omega_t t \end{cases}$$
(7)

因此,式(6)可近似为

$$\widetilde{s}(f_{i},t_{m}) = A_{p} \operatorname{sinc} \left[T_{p} \left(f_{i} + 2 \frac{k_{r}}{c} (x_{p}^{'} \omega_{i} t_{m} + y_{p}^{'}) \right) \right] \cdot \exp \left(-j \frac{4\pi}{\lambda} (x_{p}^{'} \omega_{i} t_{m} + y_{p}^{'}) \right)$$
(8)

式中, $x_{p} = y_{p}\cos \alpha$, $y_{p} = y_{p}\sin \alpha$, (x_{p}, y_{p}) 为 P 点在 XY 平面的直角坐标.可见,此时回波信号在方位向 为一单频信号,利用 Fourier 变换便可直接实现方 位成像.而对于空间自旋目标,其在观测时间内可能 已转过若干个周期,小角度近似的条件不再满足,同 时距离压缩后的回波信号存在严重的越距离单元徙 动和越多普勒单元徙动,利用传统的距离-多普勒 (Range-Doppler, RD)算法无法成像.对此,在微波 成像雷达中,有研究人员提出了一种基于广义 Radon 变换的高速自旋目标成像算法,获得了较好 的效果^[12].上述方法忽略了相对转动角速度 ω_i 的 影响,认为雷达视线与目标自旋轴夹角α是恒定的. 实际上,由于 ISAL 距离分辨率很高,在一定条件 下,式(6)包络中的调制项 sin $(\alpha + \omega_t t_m)$ 会对包络产 生一定的影响.取式(6)中包络项并将 sin ($\alpha + \omega_t t_m$) 展开,将式(7)代入(6)中可得

$$\left|\tilde{s}(f_{i},t_{m})\right| = \left|A_{p}\operatorname{sinc}\left(T_{p}(f_{i}+\frac{2k_{r}r_{p}}{c}\sin\left(\theta_{p}+\omega_{s}t_{m}\right)\cdot\sin\alpha\right)\right| + \left|A_{p}\operatorname{sinc}\left(T_{p}(f_{i}+\frac{2k_{r}r_{p}}{c}\sin\left(\theta_{p}+\omega_{s}t_{m}\right)\cdot\omega_{t}t_{m}\cos\alpha\right)\right)\right|$$
(9)

从式(9)中可见,相对转动运动的存在将使得 ISAL 距离压缩后的回波包络振幅随慢时间展宽,而最大 展宽量为

$$\Delta r = r_{p} \omega_{t} T_{sa} \cos \alpha \tag{10}$$

当目标尺寸较大时,式(10)中的最大展宽量会 超过一个距离分辨单元,此时若用文献[12]中方法 会影响成像分辨率.当满足以下条件时,相对转动引 起的包络振幅展宽可忽略

$$r_{p} < \frac{c}{2B} \frac{1}{\omega_{t} T_{\rm sa} \cos \alpha} \tag{11}$$

式中,c为光速,B为发射信号带宽.

若目标尺寸满足式(11),则式(6)可重写为

$$\tilde{s}(f_i, t_m) = A_p \operatorname{sinc} \left[T_p \left(f_i + 2 \frac{k_r}{c} r_p \sin \left(\theta_p + \omega_s t_m \right) \cdot \sin \alpha \right) \right] \exp \left[-j \frac{4\pi}{\lambda} r_p \sin \left(\theta_p + \omega_s t_m \right) \cdot \sin \left(\alpha + \omega_i t_m \right) \right]$$
(12)

可见,此时回波包络是变化频率为ω,的正弦曲线,如图 2.为此,可采用文献[15]中基于自相关的 方法估计自旋角速度.利用自相关对距离压缩后的 回波包络求相关系数,则第一个峰值点的位置对应 的就是目标的自旋周期.上述方法的具体过程可参 考文献[15].



2 基于 GRT 的自旋目标成像算法

ISAL 成像时,方位相干积累过程中多普勒无 模糊需满足的条件为

$$PRF \geqslant 4\omega r / \lambda \tag{13}$$

式中, ω 为目标转动角速度,r为目标转动半径, λ 为 发射信号波长.对于 ISAL 而言,假设其发射信号中 心波长为 $\lambda=1.55 \mu$ m,目标转动半径r=0.01 m,自 旋角速度 $\omega_s = 2\pi \text{ rad/s}(即每秒转一圈),通过式$ (13)可算出无模糊 PRF 为 162.15 kHz.实际上,受激光调制技术的限制,ISAL 在发射超大带宽 LFM信号的同时,无法实现如此高的 PRF,这必然会产生方位多普勒模糊的情况,采用相干积累的方位成像方法将会造成图像方位向散焦. 其次,受激光调制技术的限制,ISAL 发射脉冲 的初始相位存在一定的随机误差.同时,在大气环境 中,ISAL 信号受大气湍流的影响较为严重,回波脉 冲间的相干性也会恶化.

此外,由于发射信号波长极短,在成像过程中即 使微小的运动误差也将造成极大的相位误差.同时 对于自旋运动目标,由于其自旋角速度较大,在 PRF较低的情况下,相邻回波脉冲间相关性很差. 现有的相位误差校正算法(如相位梯度自聚焦算法) 不能准确估计相邻回波脉冲间的相位误差^[10-11],回 波脉冲间是非相干的.

综合上述分析可见,在对空间自旋目标成像过 程中,必须克服方位多普勒模糊和相位误差的双重 影响.为此,本文提出一种基于 GRT 的空间自旋目 标 ISAL 成像算法.该算法只利用距离压缩后的回 波包络进行方位成像,同时,在低 PRF、低信噪比情 况下仍然具有良好的性能.

GRT 具备对任意形状曲线的检测能力,可将图像中的曲线转换为多维离散参量域,参量域中的峰值位置对应于一条曲线,且即使存在曲线轨迹交叉、断裂等现象,GRT 仍具有较好的检测性能.

在估计得到目标自旋角速度后,式(12)中包络 表征的正弦曲线由 P 点直角坐标 (x_p, y_p) 唯一决定 其在距离-慢时间域中的形状及位置.因此,利用 GRT 对距离-慢时间域中的正弦曲线进行检测后, 在参量平面 x-y中的峰值点位置就是目标点的位 置,由此便可完成对自旋目标的二维成像.

对式(12)取实包络并写为直角坐标系下形式

$$\left|\tilde{s}(f_{i},t_{m})\right| = \left|A_{p}\operatorname{sinc}\left[T_{p}\left(f_{i}+2\frac{k_{r}}{c}(\hat{x}_{p}\sin\omega_{s}t_{m}+\frac{\lambda_{p}}{c}\cos\omega_{s}t_{m})\right)\right]\right|$$
(14)

式中, $\hat{x}_{p} = x_{p} \sin \alpha$, $\hat{y}_{p} = y_{p} \sin \alpha$. 为便于分析,将式 (14)改写为

$$\left|\tilde{s}(s,t_{\rm m})\right| = \left|A_{\rho}\operatorname{sinc}\left[\frac{2B}{c}(s+\hat{x}_{\rho}\sin\omega_{\rm s}t_{\rm m}+\frac{\delta}{y_{\rho}\cos\omega_{\rm s}t_{\rm m}}\right]\right|$$
(15)

式中, $s = cf_i/2k_r = x \sin \omega_s t_m + y \cos \omega_s t_m$. 对式(15)作 GRT,这一过程可以表示为

$$I(x,y) = \sum_{t_{\rm m}} \left| A_p \operatorname{sinc} \left[\frac{2B}{c} (s + \hat{x}_p \sin \omega_s t_{\rm m} + \hat{y}_p \cos \omega_s t_{\rm m}) \right] \right|$$
(16)

式(16)中,当 $s = -\hat{x}_p \sin \omega_s t_m - \hat{y}_p \cos \omega_s t_m$,也即在 参量平面x - y中当 $x = \hat{x}_p$, $y = \hat{y}_p$ 时存在峰值点, 该点对应的坐标(\hat{x}_{p}, \hat{y}_{p})即为 P 点坐标在二维成像 平面的投影.由于目标回波信号为所有散射点回波 信号的线性叠加,因此,上述方法适用于多散射点目 标的情况.

从上述过程可见,该算法利用距离-慢时间域包 络进行非相干积累实现方位成像,只要在 Dechirp 接收后的距离向采样率满足无模糊要求(ISAL 成 像中比较容易满足),回波脉冲间的相位误差和方位 多普勒模糊并不会影响上述算法的性能.

3 仿真实验

通过仿真实验来验证本文方法在低信噪比、低 PRF 和回波不相干情况下的性能. 参量设置为:激 光啁啾范围 1 549~1 553 nm,波长扫描速率 100 nm/s, 啁啾速率 1.267 4×10¹³ Hz/s^[6], 激光脉 冲宽度为4ms,则调频带宽约为50.7GHz,理论距 离分辨率为 0.003 m;目标自旋频率为 2 Hz,相对 转动角速度 $\omega_t = 0.01$ rad/s. 目标在二维成像平面 的散射点模型如图 3 所示,其中散射点"1"、"2"横向 坐标相同,径向相差 0.01 m,散射点"3"、"4"径向坐 标相同,横向坐标相差 0.01 m. 目标的最大旋转半 径为 0.1 m, 由式(13) 计算可得其无模糊 PRF 为 3.245 MHz. 为验证本文方法在低 PRF 时的性能, 在仿真中实际所用 PRF 取为 200 Hz. 仿真中截取 了时长为 0.995 s 的回波脉冲串,且将输入信噪比 设置为 SNR=0 dB. 将上述仿真参量代入式(10)可 求出包络振幅最大展宽量为 0.31 mm,远小于距离 分辨率,因此可忽略相对转动对回波包络的影响.



为模拟成像过程中存在的目标运动误差、发射脉冲信号初始相位误差,以及大气湍流产生的相位 误差,仿真中加入了高斯分布的随机相位误差,设置 其均方根为 π. 图 4 所示为该相位误差随慢时间的 变化情况.



Fig. 4 Random phase errors

图 5 为对目标回波进行距离压缩和速度补偿后的距离慢时间图像.由于目标上散射点自旋角速度 相同,因此,采用文献[15]中方法对回波包络慢时间 序列做自相关以获得其自旋角速度,其结果如图 6. 图 6 中右侧第一峰值点位置为 100,二者的时间间 隔即为目标自旋周期 $T_s=0.5s$,而自旋角速度 $\omega_s=2\pi/T_s=4\pi$,这与实际值一致.





图 7 为成像结果,其中,图 7(a)为传统 RD 算法 的成像结果,且采用了文献[10]中的 PGA 算法进 行相位误差校正.从图 7(a)可见,图像在方位向严 重散焦,目标已无法识别.图 7(b)为本文方法的成 像结果,可见,即使在低重频、低信噪比,并且回波信 号不相干的情况下,本文中方法也能够获取聚焦良 好的图像.同时,图像中散射点"1"、"2"能够清晰分辨,说明本文算法具有较好的距离分辨率保持特性; 图像中散射点"3"、"4"同样可以清晰分辨,说明本文 算法也具有较好的方位分辨能力.



4 结论

逆合成孔径激光雷达相比微波逆合成孔径雷达 具有更高的空间分辨率,因此在对空间目标监视与 识别中有巨大的应用前景.利用逆合成孔径激光雷 达对空间自旋目标进行成像过程中,存在方位多普 勒模糊和多种相位误差等不利因素的影响,传统的 相干积累算法不能适用.针对上述问题,本文提出一 种基于广义 Radon 变换的成像算法,在距离压缩和 速度补偿后,在距离-慢时间域只利用包络信息进行 方位成像,因此可不受回波相位误差的影响.此外, 该算法在低信嗓比和低重频下仍然具有很好的性 能,适用于对空间自旋目标的二维成像.

参考文献

- [1] LIU Li-ren. Synthetic aperture Laser imaging radar (I): defocused and phase-biased telescope for reception antenna[J]. Acta Optica Sinica, 2008, 28(5): 997-1000.
 刘立人. 合成孔径激光成像雷达(I):离焦和相位偏置望远镜 接收天线[J]. 光学学报, 2008, 28(5): 997-1000.
- [2] BASHKANSKY M, LUCKE R L, FUNK E, et al. Twodimensional synthetic aperture imaging in the optical domain [J]. Optics Letters, 2002, 27(22): 1983-1985.

- [3] KRAUSE B W, BUCK J, RYAN C, et al. Synthetic aperture ladar flight demonstration[C]. 2011 Conference on Laser and Electro-Optics, 2011, 1-2.
- [4] GUO Liang, XING Meng-dao, ZENG Xiao-dong, et al. Inverse synthetic aperture lidar imaging of indoor real data[J]. Infrared and Laser Engineering, 2011, 40(4): 637-642.
 郭亮,邢孟道,曾晓东,等.室内实测数据的逆合成孔径激光 雷达成像[J]. 红外与激光工程, 2011, 40(4): 637-642.
- [5] LIU L. Coherent and incoherent synthetic-aperture imaging ladars and laboratory-space experimental demonstrations [J]. *Applied Optics*, 2013, 52(4): 579-599.
- [6] LIU Li-ren, ZHOU Yu, ZHI Ya-nan et al. A large-aperture synthetic aperture imaging ladar demonstrator and its verification in laboratory space[J]. Acta Optica Sinica, 2011, 31(9): 0900112.
 刘立人,周煜,职亚楠,等.大口径合成孔径激光成像雷达演

示样机及其实验室验证[J]. 光学学报, 2011, **31**(9): 0900112.

- [7] ZANG Bo, GUO Rui, TANG Yu, et al. Real envelope imaging algorithm for inverse synthetic aperture imaging Lidar
 [J]. Acta Photonica Sinica, 2010, 39(12): 2152-2157.
 臧博,郭睿,唐禹,等. 逆合成孔径成像激光雷达实包络成像
 算法[J]. 光子学报, 2010, 39(12): 2152-2157.
- [8] WANG Q, XING M D, LU G Y, et al. Single range matching filtering for space debris radar imaging[J]. IEEE Geoscience and Remote Sensing Letters, 2007, 4(4): 576-580.

- [9] LI J, QIU C W, ZHANG L, et al. Time-frequency imaging algorithm for high-speed spinning targets in two dimensions [J]. IET Radar Sonar Navigation, 2010, 4(6): 806-817.
- [10] WAHL D E, EICHEL P H, GHIGLIA D C, et al. Phase gradient autofocus-a robust tool for high resolution SAR phase correction[J]. IEEE Transactions on Aerospace and Electronic System, 1994, 30(3): 827-835.
- [11] ATTIA E H. Data-adaptive motion compensation for synthetic aperture LADAR [C]. 2004 IEEE Aerospace Conference Proceedings, 2004, 3: 1782-1787.
- WANG Q, XING M D, LU G Y, et al. High-resolution three- dimensional radar imaging for rapidly spinning targets
 IEEE Transactions on Geoscience and Remote Sensing, 2008, 46(1): 22-30.
- [13] HE Jin, ZHANG Qun, YANG Xiao-you, et al. Imaging algorithm for inverse synthetic aperture imaging LADAR
 [J]. Infrared and Laser Engineering, 2012, 41(4):1094-1100.

何劲,张群,杨小优,等. 逆合成孔径成像激光雷达成像算 法[J]. 红外与激光工程,2012,41(4):1094-1100.

- [14] 保铮,邢孟道,王彤.雷达成像技术[M].北京:电子工业出版社,2008:24-30.
- [15] SATO T. Shape estimation of space debris using single-range Doppler interferometry[J]. IEEE Transactions on Geoscience and Remote Sensing, 1999, 37(2): 1000-1005.