合成開ロレーダ画像の再生処理用ソフトウェアの開発

伊藤陽介*

個別の合成開口レーダ(SAR)には、高精度な観測時刻やSTCなどの固有のセンサ情報をアジ マスライン毎にもち、これらの情報をSARデータ処理に含めることによって画像情報の精度 をより高めることができる。本研究では、固有のセンサ情報を用いて SAR 画像を再生処理す るソフトウェアを新たに開発することを目的としている。ドップラ周波数をベクトル表記で 算出する方法と地上ターゲットの位置推定方法を述べた後、開発した SAR 画像の再生処理用 ソフトウェアの構成を示すとともに、日本の地球観測用人工衛星 JERS-1 と ALOS に搭載され た SAR によって取得された生データとそれに含まれる固有のセンサ情報を用いて再生処理し たスラントレンジ画像を示し、本ソフトウェアの有用性を明らかとする。

[キーワード: 合成開口レーダ,再生処理,生データ,スラントレンジ画像]

1. はじめに

深刻化する地球環境問題の現状をグローバルに把握す る手段として人工衛星による地球観測技術が利用されて いる。地球観測に用いられるセンサは、太陽から放射さ れたエネルギーを計測する受動型と、センサのアンテナ からマイクロ波を地球に向けて放射し対象物体で散乱し たマイクロ波を計測する能動型に大別される。受動型セ ンサは太陽光線を必要とするため夜間の観測ができない ことに加え、雲や霧などの気象条件に著しく影響を受け るという問題があった。

一方,能動型センサの場合,昼夜の区別なく常時観測 できるため限られた人工衛星の観測時間を有効活用でき るとともに、日照時間の短い高緯度地域の観測に有効で ある。さらに、大気中の粒子の大きさと比較して十分波 長の長いマイクロ波を用いることによって、雲や霧、小 雨に影響されにくく、降水量の多い熱帯雨林地域の観測 にも適している。

能動型センサの一種である合成開口レーダ (SAR: Synthetic Aperture Radar)では、センサが移動すること によって発生するドップラ効果によって変調されたマイ クロ波をパルス圧縮技術により分解能を向上させる合成 開口処理を用いて空間分解能を向上させている。また、 水平偏波と垂直偏波の組み合わせによる多偏波 SAR,同 一地域を複数観測して得られる干渉 SAR,及び、両者の 組み合わせなど、SAR データに含まれる情報の高度な利 用方法が研究されている¹。

このように高度化する SAR データの解析処理方法を用 いて各種情報を抽出する手法を研究開発する場合,観測 データの信号処理に関する理論的なアプローチに加えて, 検証実験に用いるソフトウェアも並行して開発する必要 がある。とくに,アンテナで受信され検波・ディジタル 化された生データから SAR 画像を再生処理する方法は, すべての高次処理結果の基礎となる重要なものである。

SAR 画像再生処理方法として,これまで様々な手法が 考案されている^{2,3)}。SAR 画像を再生処理するソフトウェ アには,ソースコードを含めて無償で公開されている ROI_PAC^{4,5)}や STP^{6,7)}などがある。

一方,個別の SAR には,高精度の観測時刻や STC (Sensitivity Time Control),AGC (Automatic Gain Control などの固有のセンサ情報をアジマスライン毎に もち,これらの情報をSARデータ処理に含めることによっ て画像情報の精度をより高めることが期待できる。 ROI_PAC や STP などのソフトウェアではこれらの固有の センサ情報は有効活用されていない。本研究では,日本 の地球観測用人工衛星 JERS-1^{8,9}と ALOS に搭載された SAR¹⁰⁻¹²に対応する固有のセンサ情報を用いて SAR 画像を 再生処理するソフトウェアを新たに開発することを目的 としている。本論文では,SAR 画像の再生処理に関連す る計算式を示した後,開発したソフトウェアの構成とそ の適用例について述べる。

2. SAR 画像の再生処理に関連する計算式

SAR 画像の再生処理に関する理論は、参考文献 2,3) などに詳述されている。本章では、これらの文献で示さ れていない地球の自転を考慮したドップラ周波数の推定 方法をベクトル表記で算出する方法と、地上ターゲット の位置推定時における楕円体高の高精度化の方法につい て述べる。

2.1 ドップラ周波数の推定

人工衛星の軌道情報として、観測した時間を含む離散 時刻における位置ベクトルと速度ベクトルが SAR リーダ ファイルに含まれる。各ベクトルは地球の重心を原点**O** とする ECR座標系(Earth Centered Rotating Coordinate) とする。特定のアジマスラインを観測した人工衛星の位 置ベクトル $\mathbf{P}_{s} = \begin{bmatrix} p_{sr} & p_{sr} \end{bmatrix}^{t}$ と速度ベクトル $\mathbf{V}_{s} = \begin{bmatrix} v_{s} & v_{s} \end{bmatrix}^{t}$ は、該当するアジマスラインに記録 されている時刻情報から, 軌道情報として与えられてい る位置ベクトルと速度ベクトルの集合を用いて内挿する。 ここで, t は転置を示す。内挿方法には, 各点における 加速度ベクトルA。が等しくなるように内挿できる3次ス プライン補間を用いる。

人工衛星と地上ターゲット $\mathbf{P}_{t} = \begin{bmatrix} p_{\alpha} & p_{\nu} & p_{\mu} \end{bmatrix}^{t}$ の相対 位置の変化からドップラ周波数の定数項(ドップラ中心周 波数)と変化率を求める。地上ターゲットの速度ベクトル と加速度ベクトルをそれぞれ V, A, とする (図1)。

いま、地上ターゲットの観測時刻をu=0とするとき、 この時刻近傍における人工衛星と地上ターゲットの位置 ベクトルをそれぞれ2次までテイラー展開近似すると,

$$\overline{\mathbf{P}}_{s}(u) \approx \mathbf{P}_{s} + \mathbf{V}_{s} u + \frac{1}{2} \mathbf{A}_{s} u^{2}$$
(1)

$$\overline{\mathbf{P}}_{t}(u) \approx \mathbf{P}_{t} + \mathbf{V}_{t} u + \frac{1}{2} \mathbf{A}_{t} u^{2}$$
(2)

となり、両ベクトル間の距離は、

$$\overline{r}(u) = \left|\overline{\mathbf{P}}_{t}(u) - \overline{\mathbf{P}}_{s}(u)\right| = \left|\mathbf{P}_{r} + \mathbf{V}_{r}u + \frac{1}{2}\mathbf{A}_{r}u^{2}\right|$$
(3)

となる。ここで、 $\mathbf{P}_r = \mathbf{P}_t - \mathbf{P}_s$, $\mathbf{V}_r = \mathbf{V}_t - \mathbf{V}_s$, $\mathbf{A}_r = \mathbf{A}_t - \mathbf{A}_s$ であり、それぞれ人工衛星と地上ターゲット間の相対位 置ベクトル、相対速度ベクトル、相対加速度ベクトルを 示す。なお、レンジ長 $r \epsilon \bar{r}(0) = |\mathbf{P}_{r} - \mathbf{P}_{s}|$ とする。(3)は、

$$\begin{split} \bar{r}(u) &= \sqrt{\left|\mathbf{P}_{r} + \mathbf{V}_{r} u + \frac{1}{2}\mathbf{A}_{r} u^{2}\right|^{2}} \\ &= \sqrt{\left(\mathbf{P}_{r} + \mathbf{V}_{r} u + \frac{1}{2}\mathbf{A}_{r} u^{2}\right) \cdot \left(\mathbf{P}_{r} + \mathbf{V}_{r} u + \frac{1}{2}\mathbf{A}_{r} u^{2}\right)} \\ &= \left(\mathbf{P}_{r} \cdot \mathbf{P}_{r} + 2\mathbf{P}_{r} \cdot \mathbf{V}_{r} u + \left(\mathbf{V}_{r} \cdot \mathbf{V}_{r} + \mathbf{P}_{r} \cdot \mathbf{A}_{r}\right) u^{2} + \mathbf{V}_{r} \cdot \mathbf{A}_{r} u^{3} \\ &\qquad + \frac{1}{4}\mathbf{A}_{r} \cdot \mathbf{A}_{r} u^{4}\right)^{\frac{1}{2}} \end{split}$$

$$(4)$$

$$\geq \vec{\tau}_{s} \mathcal{V}, \quad \vec{r}(u) \geq \mathcal{W} \mathcal{D} \not= \mathcal{Z} \subset \mathcal{L} \subset \mathcal{L} \supset \mathcal{T}, \qquad (4)$$

$$\frac{d\vec{r}(u)}{du} = \frac{2\mathbf{P}_{r} \cdot \mathbf{V}_{r} + 2(\mathbf{V}_{r} \cdot \mathbf{V}_{r} + \mathbf{P}_{r} \cdot \mathbf{A}_{r}) u + 3\mathbf{V}_{r} \cdot \mathbf{A}_{r} u^{2} + \mathbf{A}_{r} \cdot \mathbf{A}_{r} u^{3}}{2\vec{r}(u)} \end{split}$$

(5)

$$\frac{d^{2}\bar{r}(u)}{du^{2}} = \frac{\left\{2(\mathbf{V}_{r}\cdot\mathbf{V}_{r}+\mathbf{P}_{r}\cdot\mathbf{A}_{r})+6\mathbf{V}_{r}\cdot\mathbf{A}_{r}u+3\mathbf{A}_{r}\cdot\mathbf{A}_{r}u^{2}\right\}-2\left\{\frac{d\bar{r}(u)}{du}\right\}^{2}}{2\bar{r}(u)}$$
(6)

が得られる。 ドップラ中心周波数 f_{pc} [Hz]は、レーダ波長を λ [m] と するとき(5)より

$$f_{DC} = -\frac{2}{\lambda} \left. \frac{d\bar{r}(u)}{du} \right|_{u=0} = -\frac{2}{\lambda r} \mathbf{P}_r \cdot \mathbf{V}_r \tag{7}$$

となり、ドップラ周波数の変化率 K_a [Hz/sec]は、(6)よ Ŋ

$$K_{a} = -\frac{2}{\lambda} \frac{d^{2} \overline{r}(u)}{d^{2} u} \bigg|_{u=0} = -\frac{2}{\lambda} \frac{\mathbf{V}_{r} \cdot \mathbf{V}_{r} + \mathbf{P}_{r} \cdot \mathbf{A}_{r} - \left(\frac{\mathbf{P}_{r} \cdot \mathbf{V}_{r}}{r}\right)^{2}}{r}$$
(8)

となる 15)。

SAR のスクイント角が θ_{sq} のとき f_{DC} を軌道情報から推 定する。まず、地上ターゲットの位置ベクトル $\mathbf{P}_{a} = \begin{bmatrix} p_{ax} & p_{ay} & p_{ay} \end{bmatrix}^{t}$ を求める。 \mathbf{P}_{a} のドップラ中心周波 数は、(7)より



$$f_{DC0} = \frac{2|\mathbf{V}_s|}{\lambda} \sin \theta_{sq} \tag{9}$$

となる。 \mathbf{P}_{o} は静止しているので速度ベクトルは $\mathbf{V}_{o} = \mathbf{0}$ となり、(7)より

$$f_{DC0} = -\frac{2}{\lambda r} \left(\mathbf{P}_o - \mathbf{P}_s \right) \cdot \left(-\mathbf{V}_s \right)$$
(10)

となる。レンジ長の関係式

$$r^{2} = \left(\mathbf{P}_{o} - \mathbf{P}_{s}\right) \cdot \left(\mathbf{P}_{o} - \mathbf{P}_{s}\right)$$
(11)

と、地球回転楕円体上の楕円体高*h*[m]に**P**_oが存在する と仮定すると

$$\frac{p_{ox}^2 + p_{oy}^2}{(a+h)^2} + \frac{p_{oz}^2}{\{(1-f)(a+h)\}^2} = 1$$
(12)

が成り立つ。ここで、 $a \ge f$ は地球回転楕円体の長半径 後者について述べる。 と扁平率を示す。(10) \sim (12)を連立させて \mathbf{P}_a を得る。 Newton-Raphson法者

つぎに、地上ターゲット \mathbf{P}_{a} が、地球の自転によって運動し、その角速度[rad/sec]が

$$\omega_{e} = \frac{2\pi}{24 \times 60 \times 60} + \frac{2\pi}{365.24219 \times 24 \times 60 \times 60}$$
(13)
\$\approx 7.29211 \times 10^{-5}\$

で与えられる場合、 $\tilde{\mathbf{V}}_{o} = \boldsymbol{\omega} \times \mathbf{P}_{o}$, $\tilde{\mathbf{A}}_{o} = \boldsymbol{\omega} \times \tilde{\mathbf{V}}_{o}$ となる。こ

こで、 $\boldsymbol{\omega} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & \omega_e \end{bmatrix}^t$ である。ただし、SAR のヨー角を 調整し、地球の自転による地上ターゲットの運動をキャ ンセルするヨーステアリング・モードが正常に動作して いる場合、 $\tilde{\mathbf{V}}_o = \mathbf{0}$ 、 $\tilde{\mathbf{A}}_o = \mathbf{0}$ とする。したがって、 \mathbf{P}_o に対 するドップラ中心周波数の推定値 \hat{f}_{pc} として、(7)より

$$\hat{f}_{DC} = -\frac{2}{\lambda r} \left(\mathbf{P}_o - \mathbf{P}_s \right) \cdot \left(\tilde{\mathbf{V}}_o - \mathbf{V}_s \right)$$
(14)

が得られる。

最後に、ドップラ中心周波数が \hat{f}_{DC} であり、かつ、静止している地上ターゲット \mathbf{P}_{t} を求める。(7)に $\mathbf{V}_{t} = \mathbf{0}$ を代入して

$$\hat{f}_{DC} = -\frac{2}{\lambda r} (\mathbf{P}_t - \mathbf{P}_s) \cdot (-\mathbf{V}_s)$$
(15)

を得, (11)と(12)と同様の方程式

$$r^{2} = \left(\mathbf{P}_{t} - \mathbf{P}_{s}\right) \cdot \left(\mathbf{P}_{t} - \mathbf{P}_{s}\right)$$
(16)

$$\frac{p_{tx}^{2} + p_{ty}^{2}}{(a+h)^{2}} + \frac{p_{tz}^{2}}{\{(1-f)(a+h)\}^{2}} = 1$$
(17)

を(15)と連立させて \mathbf{P}_{t} を求める。 \mathbf{P}_{t} に対するドップラ周

波数の変化率は、 $\mathbf{A}_t = \mathbf{0} \ge \hat{f}_{DC}$ を用いて(7),(8)より No.5 (2008)

$$\hat{K}_{a} = -\frac{2}{\lambda} \frac{\mathbf{V}_{s} \cdot \mathbf{V}_{s} + \mathbf{P}_{r} \cdot \mathbf{A}_{s} - \left(-\frac{\lambda \hat{f}_{DC}}{2}\right)^{2}}{r}$$
(18)

と推定できる。

なお, 軌道情報の精度が低い場合やあらかじめ θ_{sq} を正確に推定することが困難な場合,生データを使って推定

2.2 地上ターゲットの位置推定

されたドップラ中心周波数を用いる^{3,15)}。

SAR の観測情報から地表ターゲットの位置を推定する ために、連立方程式(10)~(12)と(15)~(17)を解く必要 がある。両者は同様な方法が適用できるため、本節では 後者について述べる。

Newton-Raphson法を適用して(15)~(17)を満たす**P**,の 近似解を求める。(15)~(17)に対応する関数をそれぞれ

$$f_{1}(\mathbf{P}_{t}) = \begin{cases} \frac{2}{\hat{f}_{DC}\lambda r} (\mathbf{P}_{t} - \mathbf{P}_{s}) \cdot (-\mathbf{V}_{s}) + 1 & |\hat{f}_{DC}| \ge 1 \\ \frac{2}{\lambda r} (\mathbf{P}_{t} - \mathbf{P}_{s}) \cdot (-\mathbf{V}_{s}) + \hat{f}_{DC} & |\hat{f}_{DC}| < 1 \end{cases}$$
(19)

$$f_2(\mathbf{P}_t) = \frac{(\mathbf{P}_t - \mathbf{P}_s) \cdot (\mathbf{P}_t - \mathbf{P}_s)}{r^2} - 1$$
(20)

$$f_{3}(\mathbf{P}_{t}) = \frac{p_{tx}^{2} + p_{ty}^{2}}{(a+h)^{2}} + \frac{p_{tz}^{2}}{\{(1-f)(a+h)\}^{2}} - 1$$
(21)

とする。
$$\mathbf{P}_{t}^{(k)} = \begin{bmatrix} p_{tx}^{(k)} & p_{ty}^{(k)} & p_{tz}^{(k)} \end{bmatrix}^{t}$$
, $k = 0$ を初期値とし,

$$\begin{bmatrix} \frac{\partial f_{1}}{\partial p_{tx}} \Big|_{\mathbf{P}_{t}=\mathbf{P}_{t}^{(k)}} & \frac{\partial f_{1}}{\partial p_{ty}} \Big|_{\mathbf{P}_{t}=\mathbf{P}_{t}^{(k)}} & \frac{\partial f_{1}}{\partial p_{tz}} \Big|_{\mathbf{P}_{t}=\mathbf{P}_{t}^{(k)}} \\ \frac{\partial f_{2}}{\partial p_{tx}} \Big|_{\mathbf{P}_{t}=\mathbf{P}_{t}^{(k)}} & \frac{\partial f_{2}}{\partial p_{ty}} \Big|_{\mathbf{P}_{t}=\mathbf{P}_{t}^{(k)}} & \frac{\partial f_{2}}{\partial p_{tz}} \Big|_{\mathbf{P}_{t}=\mathbf{P}_{t}^{(k)}} \\ \frac{\partial f_{3}}{\partial p_{tx}} \Big|_{\mathbf{P}_{t}=\mathbf{P}_{t}^{(k)}} & \frac{\partial f_{3}}{\partial p_{ty}} \Big|_{\mathbf{P}_{t}=\mathbf{P}_{t}^{(k)}} & \frac{\partial f_{3}}{\partial p_{tz}} \Big|_{\mathbf{P}_{t}=\mathbf{P}_{t}^{(k)}} \end{bmatrix}$$

$$(22)$$

$$= -\begin{bmatrix} f_{1}(\mathbf{P}_{t}^{(k)}) \\ f_{2}(\mathbf{P}_{t}^{(k)}) \\ f_{3}(\mathbf{P}_{t}^{(k)}) \end{bmatrix}$$

を解き、 $\Delta \mathbf{P}_{\iota}^{(k)} = \begin{bmatrix} \Delta p_{\iota_x}^{(k)} & \Delta p_{\iota_y}^{(k)} & \Delta p_{\iota_z}^{(k)} \end{bmatrix}^t$ を得る。このベクトルを用いて、

$$\mathbf{P}_{t}^{(k+1)} = \mathbf{P}_{t}^{(k)} + \Delta \mathbf{P}_{t}^{(k)}$$
(23)

とする。(22)と(23)を繰り返し適用し、収束条件 $|\Delta \mathbf{P}_{t}^{(k)}| < \varepsilon_{p}$ を満たす近似解を $\hat{\mathbf{P}}_{t}$ とする。ここで、 ε_{p} は近似精度を示す定数である。

(21)では緯度によって変化する卯酉線曲率半径*N*を考 慮していないため、この方法で得られた $\hat{\mathbf{P}}$,の楕円体高 \hat{h} に誤差を含む。そこで、(21)の右辺第1項と第2項の分 母をそれぞれ、 $(N+h)^2$ 、 $\{(1-f)^2N+h\}^2$ に置き換え、再 び近似解を求め、楕円体高の残差 $|\hat{h}-h|$ が規定値以下と なるまで繰り返す。ここで、 $\hat{\boldsymbol{\rho}}_i$ は $\hat{\mathbf{P}}_i$ の緯度であり、

$$N = \frac{a}{\sqrt{1 - 2f\left(1 - f\right)\sin^2\hat{\varphi}_t}} \tag{24}$$

である。

なお、レーダの放射方向を考慮した初期値 $\mathbf{P}_{t}^{(0)}$ は、つ ぎの手順により求める。まず、 \mathbf{P}_{s} から緯度 φ_{s} 、経度 λ_{s} を 求め、その位置において楕円体高が $0[\mathbf{m}]$ の点を \mathbf{P}_{nadia} と する。 $\angle OP_{s}P_{t}$ で示される地上ターゲットまでのオフナディ ア角 γ は、

$$\gamma = \cos^{-1} \frac{\left|\mathbf{P}_{s}\right|^{2} + r^{2} - \left|\mathbf{P}_{nadia}\right|^{2}}{2\left|\mathbf{P}_{s}\right|r}$$
(25)

である(図 1)。つぎに,速度ベクトル V_s を回転軸として、レーダの放射方向が進行方向に対して右手側のとき $\theta = -(\pi - \gamma)$,左手側のとき $\theta = \pi - \gamma$ だけ P_s を回転させたベクトルを

$$\mathbf{U} = \left(\mathbf{V}_{s}^{t} \mathbf{V}_{s} (1 - \cos\theta) + \begin{bmatrix} \cos\theta & v_{sz} \sin\theta & -v_{sy} \sin\theta \\ -v_{sz} \sin\theta & \cos\theta & v_{sx} \sin\theta \\ v_{sy} \sin\theta & -v_{sx} \sin\theta & \cos\theta \end{bmatrix} \right) \mathbf{P}_{s}$$

で求め,

$$\mathbf{P}_{t}^{(0)} = \mathbf{P}_{s} + r \frac{\mathbf{U}}{\left|\mathbf{U}\right|} \tag{27}$$

(26)

とする。

人工衛星	センサ	観測モード	提供機関
JERS-1 SAR	CAD		JAXA,
		ERSDAC	
ALOS	PALSAR	高分解能モード	
		単一偏波	
		(HH または W)	
		高分解能モード	JAXA,
		2偏波	ERSDAC
		(HH+HV または VH+VV)	
		ポラリメトリモード	
		(HH+HV+VH+VV)	

3. SAR 画像の再生処理ソフトウェアの構成

SAR のアンテナで受信されたマイクロ波は、中間周波 に変換された後、位相検波器によって振幅と位相成分が 検出される。直交検波により同相(I, In Phase)成分と 直交(Q, Quadrature Phase)成分に分けて検出されべー スバンド信号となり、前者を実数部、後者を虚数部とす る複素数データとして得られる。この複素数データを生 データと呼び、再生処理を施すことによって SAR 画像を 生成できる。

SAR 画像を再生処理するアルゴリズムは、参考文献2,3) に示されているように2次元データ上で相関処理を行う 方法と、レンジ方向とアジマス方向にわけて1次元デー タ上で相関処理を行う方法に大別される。大きなスクイ ント角を持たない SAR の場合、後者の相関処理を周波数 領域で行うレンジ・ドップラ法(RD法)が多用され、画像 精度を向上させるための補正処理手段も提案されている



^{13, 14)}。ここでは, RD 法に基づいて SAR 画像を再生処理するソフトウェアの構成を述べる。

本ソフトウェアで処理可能な SAR データの種類を表 1 に示す。図2は、RD 法による SAR 画像の再生処理の流れ をパラメータとファイルの関係で示している^{17,18)}。

3. 1 観測パラメータの抽出とデータ形式変換

表2に示す設定項目に従って、SAR データの提供元から配布される CEOS (Committee on Earth Observation Satellites)形式SAR リーダファイルからSARのパラメー タや軌道情報などの観測パラメータを抽出するとともに、 RD 法に必要なパラメータを算出する。CEOS 形式生データ ファイルの各レコードのヘッダ部分には、観測時の情報 が各 SAR 固有の形式で記録されている。開発したソフト ウェアでは、高精度な観測時刻、STC、AGC などの情報を 用いている。STC の設定値は、観測領域に応じて変更さ れており、それに応じてニアーレンジ長も変化する。CEOS 形式生データファイルを生データファイル(A)に変換する 場合、STC の変化に応じてレンジ方向にシフトすること によってニアーレンジ長を調整できる。生データファイ ル(A)に記録される観測データのI成分とQ成分のデータ 型は、それぞれ整数型1バイトである。

マイクロ秒オーダの高精度な観測時刻は、生データファ イルに記録されている固有のセンサ情報から抽出して生 データファイル(A)に記録する。JERS-1の SAR の場合, 記録されている時刻精度に離散的な誤差が含まれている ためシーンを通して時刻情報を収集し、最小二乗法を適 用して時刻の内挿を行っている。

SAR 画像の再生処理では、あらかじめ推定されたドッ プラ中心周波数の値を設定パラメータに含みパラメータ ファイル(A)に記録している。SAR リーダファイルは、バ イナリ形式であり可読性が低いため、階層的にパラメー タを記述可能なテキスト形式のパラメータファイル(A) に再構成する。本パラメータの記述方式は、米国 Vexcel 社製 SAR プロセッサのファイル形式に準拠し、その一部 を拡張している¹⁶⁾。

3. 2 データの切り出し処理

処理領域などを含む処理パラメータを表3に従って設定し、データの切り出し処理を行い、パラメータファイル(A)に処理パラメータを追加したパラメータファイル(C)を作成するとともに、生データファイル(A)の矩形領域を切り出し、観測データのデータ型を保持したまま生データファイル(C)を作成する。

3.3 レンジ圧縮処理

生データファイル(C)のレコード毎に記録されているレ

ンジ方向の観測データを読み出し、表4に示す処理設定 に従うレンジ圧縮処理を行う。パラメータファイル(C) にレンジ圧縮処理に関連するパラメータを追加するとと もに,生データファイル(C)からレンジ圧縮したレンジ圧 縮データファイルを作成する。

まず,パラメータの指定に従って,I成分とQ成分の 直流成分の除去ならびにバランス調整を行う。地上から のノイズ波による影響を小さくするため,スパイク状の パワースペクトルをもつ特定周波数成分をフィルタリン グするとともに,ライン毎にAGCによる補正も行う。

レンジ方向の観測データ数が*n*_r,レンジ参照関数長が *m*_rのとき,畳み込み演算に伴う無効領域は,*n*_r-*m*_r+1だ け発生する。図3に示すように処理を高速化するため, レンジ圧縮処理では観測データに*n*_r以上の2のべき乗数 の最小値*n*₂となるようにゼロ・データを追加するととも に、レンジ参照関数長にも同じ長さとなるようにゼロ・ データを追加し、両者を高速フーリエ変換(FFT)する。そ の後、成分ごとに複素乗算した後、逆フーリエ変換(IFFT) することによって畳み込み演算を行う。図3中の[⊗]は、 成分ごとの複素乗算を示す。参照関数をファーレンジ側 に配置して畳み込み演算を行うと、図3のように無効領 域が発生し、ニアーレンジ側にレンジ圧縮データが生成 される。



本ソフトウェアでは、無効領域の処理方法として「取 り除く」、「ゼロで埋める」、「そのまま保持」の3種類か ら設定でき、レンジ圧縮処理時に発生する無効領域に関 する仕組みを理解する場合に有用である。

FFT を用いて畳み込み演算する場合,窓関数を適用す ることによってメインローブとサイドローブの幅を一定 の範囲で制御できる。本ソフトウェアでは表4に示す窓 関数を選択的に適用できる。図3に示すように時間領域 で発生されたレンジ参照関数には,窓関数が適用され周 波数領域に変換される。

また,ドップラ中心周波数が大きい場合,2次レンジ 圧縮補正を適用することによって,レンジ参照関数を発 生する際のチャープ率を補正し,位相精度を高めること ができる。レンジ圧縮データファイルに記録されるデー タ型は,浮動小数点型4バイトの実数部と虚数部を持つ 複素数型となる。

3. 4 アジマス圧縮処理

レンジ圧縮データファイルのレコード毎に記録されて いるレンジ圧縮された複素数型データを読み出し、表 5 に示す処理設定に従うアジマス圧縮処理を行う。パラメー タファイル(R)にアジマス圧縮処理に関連するパラメータ を追加するとともに、レンジ圧縮データファイルからア ジマス圧縮したスラントレンジ画像ファイルを作成する。

(18)に示したようにドップラ周波数の変化率 Â は, レ

ンジ長の関数である。どのレンジ長においてもアジマス 圧縮後に得られる解像度を等しくする場合、レンジ長が 長くなるとともにアジマス参照関数も長くする必要があ る。あらかじめ推定されているドップラ中心周波数と観 測時刻から内挿した人工衛星の位置ベクトルと速度ベク トル、及び、最も長いレンジ長を用いて、2.2節で述 べた方法に基づいて地上ターゲットの位置ベクトルを求 める。この地上ターゲットにおける Â。を求めアジマス参

照関数の長さを求める。この長さにアジマス圧縮後有効 となる長さを加えた値以上の2のべき乗数の最小値をn_a とする。

(3)に示したように、アジマス方向で人工衛星と地上 ターゲット間の距離が変化するため、地上ターゲットを 含む観測データは、レンジ方向で異なるレンジ長の位置 に記録される。RD 法ではアジマス方向の周波数空間上で レンジ方向の記録位置が揃うように、レンジ圧縮された 複素数データを内挿処理するレンジマイグレーション補 正を施す。そのため、アジマス圧縮はアジマス方向に*n*_a ライン毎にブロック分割して処理する(図4)。

分割した1ブロック分の処理に適用するドップラ周波 数は、該当するブロックのアジマス方向の中心ラインに 対して求める。レンジ毎のアジマス圧縮処理は、図4の 右図に示すとおりである。アジマス方向の観測データ数 in_a , アジマス参照関数長 im_a のとき、畳み込み演算 に伴う無効領域は、 $n_a - m_a + 1$ だけ発生する。アジマス 参照関数長には、 n_a と同じ長さとなるようにゼロ・デー タを追加し、高速フーリエ変換(FFT)する。その後、周波 数領域でレンジマイグレーション補正されたレンジ圧縮 データと成分ごとに複素乗算した後、逆フーリエ変換 (IFFT)することによって畳み込み演算を行う。

アジマス参照関数をアジマス方向の両端に配置して畳 み込み演算を行うと、図4のように無効領域が発生し、 ブロックの中央部分にアジマス圧縮データが生成される。 さらに、レンジマイグレーション補正の内挿処理に必要 とされるレンジ圧縮データがブロックの範囲外にある場 合も無効領域となる。本補正では、sinc 関数(sin(πx)/πx) を用いて実数部と虚数部を個別に内挿処理する。本ソフ トウェアでは、内挿に用いるsinc 関数の点数を指定でき るとともに、内挿処理を高速化するためにsinc 関数値の



鳴門教育大学情報教育ジャーナル

テーブルを作成する場合の精度をそれぞれ指定できる。

図5に示すようにブロック毎にアジマス圧縮処理され たデータは、中央に生成された有効領域から表5に示さ れたオーバーラップ率(%)に従ってスラントレンジ画像に 統合される。最初と最後のブロックにおいて発生するア ジマス方向の無効領域、及び、全ブロックにおいて発生 するレンジマイグレーション補正による無効領域の処理 方法に対して、それぞれ「取り除く」、「ゼロで埋める」、 「そのまま保持」の3種類から設定できる。両者とも「取 り除く」設定を行うと生成されるスラントレンジ画像は、 図5の(a)の領域となる。この機能は、アジマス圧縮処理 時に発生する複雑な無効領域に関する仕組みを理解する 場合に有用である。

FFT を用いて畳み込み演算する場合,窓関数を適用す ることによってメインローブとサイドローブの幅を一定 の範囲で制御できる。本ソフトウェアでは表5に示す窓 関数を選択的に適用できる。図4に示すように時間領域 で発生されたアジマス参照関数には,窓関数が適用され 周波数領域に変換される。

スペックルノイズを低減するためのマルチルック処理 では、アジマス参照関数を分割し、それぞれのアジマス 参照関数を用いて作成したアジマス圧縮データを加算す る。本ソフトウェアでは、マルチルック数の少数部分に 応じて、分割したアジマス参照関数にオーバーラップ部 分を設けることができる。

本ソフトウェアにおけるアジマス圧縮処理に必要なメ モリ量は、最小64メガバイトである。メモリ量を指定し た場合、その大きさに応じて出力データ用バッファを割 り当て処理速度を向上させることができる。スラントレ ンジ画像ファイルに記録されるデータ型は,浮動小数点型4バイトの実数部と虚数部を持つ複素数型となる。

4. SAR 画像の再生処理例

本章では,提供機関から配布された JERS-1・SAR と ALOS・PALSAR の生データを開発したソフトウェアにより 再生処理したスラントレンジ画像を示す。

4. 1 JERS-1・SAR データの再生処理例

JERS-1・SAR の下降軌道において観測モードを単一偏 波(HH)として 1995 年 2 月 6 日に観測したパスNo.72-ロウ No.243 のうち鳴門海峡付近の生データ(5000 アジマスラ イン×5000 レンジビン)を再生処理したスラントレンジ 画像を図 6 に示す。ここで、レンジ圧縮とアジマス圧縮 に用いた窓関数は、それぞれカイザー窓(α =2.5)であり、 アジマス方向のルック数は 1(シングルルック)である。

JERS-1・SAR はヨーステアリングモードを備えていな いため地球の自転を考慮してドップラ中心周波数を推定 した。スクイント角を 0°とした場合,ニアーレンジに おいて 1886[Hz]となった。生データから推定されたドッ プラ中心周波数は 1678[Hz]であり,その誤差は 208[Hz] であった。レンジ方向の無効領域を「切り取り」,アジマ ス方向の無効領域を「ゼロで埋める」という設定で,本 再生処理を行った。図4に示したようにレンジ長が長く なるとともにアジマス圧縮用参照関数長も長くなり無効 領域が増加している。後方散乱が明確な水域と陸域との 境界領域を中心としてフォーカスを目視により判読した 結果,ほぼ満足できる画像が再生された。



4. 2 ALOS・PALSAR データの再生処理例

ALOS・PALSAR の上昇軌道において観測モードを高分解 能モード,単一偏波(田)として 2007 年 11 月 14 日に観測 したパスNo.416-フレームNo.670 のうち鳴門海峡付近の生 データ (10000 アジマスライン×10000 レンジビン)を再 生処理したスラントレンジ画像を図 7 に示す。ここで, レンジ圧縮,アジマス圧縮に用いた窓関数は,それぞれ カイザー窓(α =2.5)であり,アジマス方向のルック数は 1 (シングルルック)である。

PALSAR はヨーステアリングモードを備え、この観測で は正常に動作していたためドップラ中心周波数は 0[Hz] に近く、提供機関で推定された値はニアーレンジにおい て 19[Hz]であった。レンジ方向とアジマス方向の無効領 域の設定は、4.1 節と同じとし、同様な画像が得られて いる。

JERS-1・SAR と同様な領域においてフォーカスを目視 により判読した結果,ほぼ満足できる画像が再生された。 本観測モードでは、JERS-1・SAR と比較してアジマス方 向,レンジ方向とも約2倍の解像度が得られるとともに、 S/N比も改善されているため、地上物体をより明確に判 読できる。

4. まとめ

本論文では、ドップラ周波数をベクトル表記で算出す る方法と地上ターゲットの位置推定方法を導出した後、 開発した SAR 画像の再生処理用ソフトウェアの構成を示 すとともに、表1に示す SAR データとそれに含まれる固 有のセンサ情報を用いて再生処理したスラントレンジ画 像を示し、その有用性を明らかとした。

今後,再生処理された SAR 画像の定量的な評価を行う ための SAR データのシミュレータを開発し,再生された 点像の評価を行う必要がある。

謝 辞

本研究は科学研究費(基盤研究(C)18500668)の助成を 受けたものである。宇宙航空研究開発機構による ALOS データ利用公募型共同研究「地球観測技術を題材とする 中学校・技術教育の開発」の一環として提供された SAR データを利用させていただいた。

参考文献

- F. M. Henderson and A. J. Lewis: Principles & Applications of Imaging Radar, Manual of Remote Sensing, American Society for Photogrammetry and Remote Sensing, John Wily & Sons, USA (1998)
- 2) G. Franceschetti and R. Lanari: Synthetic

Aperture Radar Processing, CRC Press, USA (1999)

- I. G. Cumming and F. H. Wong: Digital Processing of Synthetic Aperture Radar Data, Artech House, USA (2005)
- P. A. Rosen, S. Henley, G. Peltzer and M. Simons: Updated repeat orbit interferometry package released, EOS, Trans. American Geophysical Union, Vol. 85, No. 5, p. 47 (2004)



 (下降軌道,単-幅波田,パス№72-ロウ№243, 1995年2月6日,鳴門海峡付近)
 図 6 JERS-1・SAR データ (5000 アジマスライン× 5000 レンジビン)のスラントレンジ画像(シ ングルルック)

レンジ方向



 (上昇軌道、高分解能モード、単一偏波田、バス№416-フレーム№670, 2007年11月14日観測、鳴門海峡付近)
 図 7 ALOS PALSAR データ (10000 アジマスライン × 10000 レンジビン)のスラントレンジ画 像 (シングルルック)

- 5) Repeat Orbit Interferometry PACkage (ROI_PAC), http://roipac.org/
- 6) J. Nicoll and R. Gens: Development and application of a SAR training processor, Proceedings of IGARSS 2003, Vol. II, pp. 4593-4595 (2003)
- SAR Training Processor (STP), http://www.asf. alaska.edu/softwaretools/
- 8) 宇宙開発事業団 地球観測センター:地球観測デー タ利用ハンドブックーJERS-1 編ー,(財)リモート・ センシング技術センター(1994)
- 9) M. Shimada: User's guide to NASDA's SAR products ver. 3, NDX-000291, National Space Development Agency of Japan, Earth Observation Research Center,

http://www.eorc.jaxa.jp/JERS-1/user_handbook/ User_handbook_sar_ver3.pdf (2002)

- 10) (独)宇宙航空研究開発機構 地球観測利用推進セン ター:陸域観測技術衛星(Advanced Land Observing Satellite) ALOS ユーザハンドブック, NDX-04003 6A, http://www.eorc.jaxa.jp/ALOS/doc/alos_use rhb_ja_a.pdf (2007)
- 11) (財)資源・環境観測解析センター: PALSAR データ
 利用ガイド, http://www.palsar.ersdac.or.jp/gu
 ide/pdf/Ref_guide_V3_j.pdf (2006)
- 12) (財)資源・環境観測解析センター: PALSAR ユーザー

ズガイド, http://www.palsar.ersdac.or.jp/guid e/pdf/U_Guide_j.pdf (2006)

- M. Y. Jin and C. Wu: A SAR correlation algorit hm which accommodates large-range migration, IEEE Trans. Geosci. and Remote Sensing, Vol.2 2, No. 6, pp. 592-597 (1984)
- J. C. Curlander and R. N. McDonough: Syntheti c Aperture Radar Systems and Signal Processin g, John Wiley & Sons, USA (1991)
- 15) (財)資源・環境観測解析センター: ERSDAC PALSAR プロダクツ SAR 処理アルゴリズム解説書, pp. 65-9
 0, http://www.palsar.ersdac.or.jp/guide/pdf/s ar_algorithm.pdf (2005)
- 16) Vexcel Corporation: APEX 2005 SAR Processors Vexcel File Format, VX-SAR-002, http://www.pa lsar.ersdac.or.jp/e/guide/pdf/VX-SAR-002_62.p df (2005)
- Y. Ito, Y. Teramoto and K. Abe: Development of web-based SAR processor for education, 2007 IEEE International Geoscience and Remote Sensing Symposium Proceedings, pp. 2185-2187 (2007)
- 18) 伊藤 陽介, 寺本 雄平, 阿部 健治: Ajax 技術を用いた SAR プロセッサの開発, 日本リモートセンシング学会第43回学術講演会論文集, pp. 237-238 (2007)

設定項目	キーワード		データ 型	設定値	処 理 内 容
人工衛星の夕我	Satellite			ALOS	「陸域観測技術衛星(ALOS)」を指定する。
八工闱星の石杯			又于列	JERS-1	「地球資源衛星1号(JERS-1)」を指定する。
データ提供機関	Creator	rootor	文字列	JAXA	「宇宙航空研究開発機構(JAXA)」を指定する。
/ / JERIQEJ	Creator			ERSDAC	「資源・環境観測解析センター(ERSDAC)」を指定する。
SARの夕称	Soncor	オウテカル	PALSAR	ALOSに搭載されたSARを指定する。	
2011(022/24)	Sensor		大子列	JSAR	JERS-1に搭載されたSARを指定する。
データレベル	Level		文字列	L1.0	PALSARのデータレベル(生データ)を指定する。
)) = 4				LO	JSARのデータレベル(生データ)を指定する。
CEOS形式リーダファイル	LeaderFileName		文字列	パスを含むファイル名	CEOS形式リーダファイルのパスと名称を指定し、読み込む。
CEOS形式SARデータファイル	SARdataFileName		文字列	パスを含むファイル名	CEOS形式SARデータファイルのパスと名称を指定し、読み込む。
パラメータファイル(A)	OutputParmFileName		文字列	パスを含むファイル名	パラメータファイル(A)のパスと名称を指定し、書き出す。
生データファイル(A)	OutputPlainDataFileName		文字列	パスを含むファイル名	生データファイル(A)のパスと名称を指定し,書き出す。
データ形式変換のログファイル	LogFileName		文字列	パスを今キャファイルタ	データ形式変換のログファイルのパスと名称を指定し、書き出す。省略した場合、
				· ····································	標準出力にログを出力する。
			文字列	NONE	STCによるエコー遅延時間によるレンジ方向の補正をしない。
	AdjustEchoDelay	MINIMIZE_RANGE		STCによるエコー遅延時間によるレンジ方向の補正をレンジ長が最小となるように	
STCによるエコー遅延時間 の補正				行う。	
		MAXIMIZE_RANGE_PADDING_B		STCによるエコー遅延時間によるレンジ方向の補正をレンジ長が最大となるように	
		Y_ZERO		行い,観測データのないところは,ゼロとする。	
		MAXIMIZE_RANGE_PADDING_B		STCによるエコー遅延時間によるレンジ方向の補正をレンジ長が最大となるように	
				Y_ZERO	行い、観測データのないところは、該当レンジの平均値とする。
観測領域の楕円体高	AverageTerrainHeight		数値	楕円体高	観測領域の楕円体高を指定する。
ドップラ中心周波数	DopplarCentroid **	粉楣	TX3	fd0 fd1 fd9	ドップラ中心周波数[Hz]をfd0 + fd1×r + fd2×r²に設定する。ここで, rはレン
hoppiercentroid		<u></u> 秋世	7.10	140 141 142	ジビン番号を示す。

表2 観測パラメータの抽出とデータ形式変換における設定項目

表3 データの切り出し処理における設定項目

設定項目	キーワード	データ 型	設定値	処 理 內 容
パラメータファイル(A)	InputParmFileName	文字列	パスを含むファイル名	パラメータファイル(A)のパスと名称を指定し、読み出す。
生データファイル(A)	InputPlainDataFileName	文字列	パスを含むファイル名	生データファイル(A)のパスと名称を指定し、読み出す。
パラメータファイル(C)	OutputParmFileName	文字列	パスを含むファイル名	パラメータファイル(C)のパスと名称を指定し、書き出す。
生データファイル(C)	OutputPlainDataFileName	文字列	パスを含むファイル名	生データファイル(C)のパスと名称を指定し、書き出す。
切り出し処理のログファイル	LogFileName	文字列	パスを含むファイル名	切り出し処理のログファイルのパスと名称を指定し,書き出す。省略した場合, 標準出力にログを出力する。
切り出し位置	StartAzimuthLineNumber	・数値	アジマスライン番号	アジマス方向の切り出し開始位置を示すアジマスライン番号を指定する。
	NrAzimuthLines		アジマスライン数	アジマス方向で切り出すアジマスライン数を指定。省略した場合,最大アジマス ライン数となる。
	StartRangeBinNumber		レンジビン番号	レンジ方向の切り出し開始位置を示すレンジビン番号を指定する。
	NrRangeBins		レンジビン数	レンジ方向で切り出すレンジビン数を指定。省略した場合,最大レンジビン数と なる。

表4 レンジ圧縮処理における設定項目

設定項目	キーワード		データ 型	設定値	処 理 内 容
パラメータファイル(C)	InputParmFileName		文字列	パスを含むファイル名	パラメータファイル(C)のパスと名称を指定し、読み出す。
生データファイル(C)	InputPlainDataFile	lame	文字列	パスを含むファイル名	生データファイル(C)のパスと名称を指定し、読み出す。
パラメータファイル(R)	OutputParmFileName		文字列	パスを含むファイル名	パラメータファイル(R)のパスと名称を指定し、書き出す。
レンジ圧縮データファイル	OutputPlainDataFile	Name	文字列	パスを含むファイル名	レンジ圧縮データファイルのパスと名称を指定し、書き出す。
レンジ圧縮処理のログファイル	LogFileName		文字列	パスを含むファイル名	レンジ圧縮処理のログファイルのパスと名称を指定し,書き出す。省略した場合, 標準出力にログを出力する。
· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			1	ZERO	無効領域をゼロで埋める。
レンジ生緒による無効領域の処	RangeThrowawayRegio	n	文字列	CUT	レンジ圧縮データから無効領域を除く。
埋				KEEP	無効領域をそのままレンジ圧縮データに含める。
	IQ_DC_Bias		Ludwice)	LINEBYLINE	アジマスライン毎にI及びQの平均値を求め、DC成分を除去する。
IQのDUAX分の調整			又子列	SCENE	1シーンのI及びQの平均値から、DC成分を除去する。
IQのバランス調整	IQ_ImbalanceCompensation		文字列	LINEBYELINE	IQのバランスをアジマスライン毎に調整する。
				SCENE	IQのバランスを1シーン毎に調整する。
				NO	IQのバランスを調整しない。
レンジ圧縮に使うFFT長	LenRangeFFT		数値	2のべき乗数	レンジ圧縮に使うFFT長を指定する。必要に応じて長さは自動調整される。
レンジ方向のルック数(*1)	NrRangeLooks		数値	ルック数	レンジ方向のルック数を指定する。
	RangeWindowFunc			RECT	窓関数に矩形窓を使う。
		-+++	幸玉山	HANNING	窓関数にハニング窓を使う。
レンジ圧縮に使う窓関数		又于列		HAMMING	窓関数にハミング窓を使う。
				BLACKMAN	窓関数にブラックマン窓を使う。
		文字列	しと数値	KAISER α值	窓関数にα値で指定されたカイザー窓を使う。
ノイズ除去	NoiseCut 数値		数値	係数	指定された係数を使って異常なパワースペクトルをもつノイズを除去する。
400神正	AGC		文字列	YES	AGC補正を適用する。
AGCAMILE				NO	AGC補正を適用しない。
一次に設備工	SecondaryRangeCompression		文字列	YES	二次レンジ圧縮補正を適用する。
(アレンン)土稲補止				NO	二次レンジ圧縮補正を適用しない。

(*1) ルック数1のみ対応

設定項目	キーワード	データ 型	設定値	処 理 内 容
パラメータファイル(R)	InputParmFileName	文字列	パスを含むファイル名	パラメータファイル(C)のパスと名称を指定し、読み出す。
レンジ圧縮データファイル	InputPlainDataFileN	ame 文字列	パスを含むファイル名	レンジ圧縮データファイルのパスと名称を指定し、読み出す。
パラメータファイル(S)	OutputParmFileName	文字列	パスを含むファイル名	パラメータファイル(R)のパスと名称を指定し、書き出す。
スラントレンジ画像ファイル	OutputPlainDataFile	Name 文字列	パスを含むファイル名	スラントレンジ画像ファイルのパスと名称を指定し、書き出す。
アジマス圧縮処理のログファイ ル	LogFileName	文字列	パスを含むファイル名	アジマス圧縮処理のログファイルのパスと名称を指定し、書き出す。省略した場合、標準出力にログを出力する。
マジーマ圧燃ストブレンジナウ			ZERO	レンジ方向の無効領域をゼロで埋める。
ノンマス圧縮によるレンン方向	RangeThrowawayRegio	n 文字列	CUT	スラントレンジ画像からレンジ方向の無効領域を除く。
無知順吸の及び生			KEEP	レンジ方向の無効領域をそのままスラントレンジ画像に含める。
マンシュア的とレイマンシュナ			ZERO	アジマス方向の無効領域をゼロで埋める。
ノンマス圧縮によるノンマス方	AzimuthThrowawayRegion	ion 文字列	CUT	スラントレンジ画像からアジマス方向の無効領域を除く。
问無知與或の及び生			KEEP	アジマス方向の無効領域をそのままスラントレンジ画像に含める。
有効領域のオーバーラップ率	EffectivePatchRate	数値	オーバーラップ率	アジマス圧縮処理の有効領域のオーバーラップ率[%]を指定する。
アジマス圧縮処理に使うメモリ	SAR_DataBufSize	数値	メモリサイズ	アジマス圧縮処理に使うメモリサイズをメガバイトの単位で指定する。
観測領域の楕円体高	AverageTerrainHeigh	t 数值	楕円体高	アジマス圧縮時に算出するパラメータの楕円体高を指定する。
アジマス方向の解像度	AzimuthResolution	数値	解像度	アジマス方向の解像度を[m]で指定する。
アジマス圧縮に使うFFT長	LenAzimuthFFT	数値	2のべき乗数	アジマス圧縮に使うFFT長を指定する。必要に応じて長さは自動調整される。
アジマス方向のルック数	NrAzimuthLooks	数値	ルック数	アジマス方向のルック数を指定する。
アジマス圧縮に使う窓関数	AzimuthWindowFunc		RECT	窓関数に矩形窓を使う。
		大学方向	HANNING	窓関数にハニング窓を使う。
		人士力	HAMMING	窓関数にハミング窓を使う。
			BLACKMAN	窓関数にブラックマン窓を使う。
		文字列と数値	KAISER α值	窓関数にα値で指定されたカイザー窓を使う。
内挿処理用sinc関数の点数	NrInterpolationPoin	ts 数值	点数	レンジマイグレーション補正に必要な内挿処理に使うsinc関数の点数を指定する。
内挿処理の精度	InterpolationPrecision		精度を示す値	レンジマイグレーション補正に必要な内挿処理に使うsinc関数の精度を指定する。

表5 アジマス圧縮処理における設定項目