

## テイラー級数推定法を用いた TSOA と TDOA 測位の関連

## Relationship between TSOA and TDOA Location System by Taylor-Series Estimation

小菅 義夫<sup>†, ††</sup>, 古賀 禎<sup>†</sup>, 宮崎 裕己<sup>†</sup>, 秋田 学<sup>††</sup>, 稲葉 敬之<sup>††</sup>Yoshio KOSUGE<sup>†, ††</sup>, Tadashi KOGA<sup>†</sup>, Hiromi MIYAZAKI<sup>†</sup>, Manabu Akita<sup>††</sup>, and Takayuki Inaba<sup>††</sup>

† 電子航法研究所, †† 電気通信大

† Electronic Navigation Research Institute, †† University of Electro-Communications

## 1. はじめに

本稿は、送信局よりパルスを送信して得た目標からの反射電波を、異なる位置にある複数の受信局で受信して、目標の位置を推定する方法について述べる。

## 2. 距離観測モデル

目標とは異なる位置にある送信局 ( $i=0$ ) 及び ( $i=1, \dots, n$ ) 番目の受信局の位置 (位置は既知) を、三次元直交座標により次式で表す。

$$\underline{B}_i = (x_i, y_i, z_i)^T \quad (1)$$

目標位置の真値を次式で表す。

$$\underline{L} = (x_l, y_l, z_l)^T \quad (2)$$

目標と  $i$  番目の局の距離の真値  $R_i$  は次式となる。

$$R_i = f_i(x_l, y_l, z_l) \quad (3)$$

ここで、次式を定義する。

$$f_i(x, y, z) = \sqrt{(x_i - x)^2 + (y_i - y)^2 + (z_i - z)^2} \quad (4)$$

送信時刻の真値を  $t_0$ 、受信時刻の真値を  $t_i$  ( $i=1, \dots, n$ )、時刻検出誤差を  $\varepsilon_i$  として、次式を仮定する。ここで、 $E[\cdot]$  は平均を表す記号とする。

$$E[\varepsilon_i] = 0 \quad (5)$$

$$E[\varepsilon_i \varepsilon_j] = \rho_i^2 (i=j), 0 (i \neq j) \quad (6)$$

## 3. TSOA 測位

## 3.1 距離和観測モデル

目標位置推定のための初期値を  $x_i^0, y_i^0, z_i^0$ 、光の速さ (電波の伝搬速度) を  $c$  とし、

$$v_i = c\varepsilon_i \quad (7)$$

$$r_{i0} = c\{(t_i + \varepsilon_i) - (t_0 + \varepsilon_0)\} = R_i + R_0 + v_i - v_0 \quad (8)$$

$$\Delta r_{i0} = r_{i0} - \{f_i(x_i^0, y_i^0, z_i^0) + f_0(x_i^0, y_i^0, z_i^0)\} \quad (9)$$

$$\underline{a} = (x - x_i^0, y - y_i^0, z - z_i^0)^T \quad (10)$$

$$\alpha_i = -\frac{x_i - x_i^0}{f_i(x_i^0, y_i^0, z_i^0)}, \beta_i = -\frac{y_i - y_i^0}{f_i(x_i^0, y_i^0, z_i^0)}, \gamma_i = -\frac{z_i - z_i^0}{f_i(x_i^0, y_i^0, z_i^0)} \quad (11)$$

$$\underline{\omega}(i) = \begin{pmatrix} \alpha_i & \beta_i & \gamma_i \end{pmatrix} \quad (12)$$

$$\underline{b}_s = (\Delta r_{10}, \dots, \Delta r_{n0})^T \quad (13)$$

$$A_s = \begin{pmatrix} [\underline{\omega}(1) + \underline{\omega}(0)]^T & \dots & [\underline{\omega}(n) + \underline{\omega}(0)]^T \end{pmatrix}^T \quad (14)$$

$$\underline{v}_s = (v_1 - v_0, \dots, v_n - v_0)^T \quad (15)$$

とすると、次の線形観測モデルを得る。

$$\underline{b}_s = A_s \underline{a} + \underline{v}_s \quad (16)$$

なお、次式を得る。

$$E[\underline{v}_s] = \underline{0} \quad (17)$$

$$V_s = E[\underline{v}_s \underline{v}_s^T]$$

$$= c^2 \begin{pmatrix} \rho_1^2 + \rho_0^2 & \rho_0^2 & \dots & \rho_0^2 \\ \rho_0^2 & \rho_2^2 + \rho_0^2 & \ddots & \vdots \\ \vdots & \ddots & \ddots & \rho_0^2 \\ \rho_0^2 & \dots & \rho_0^2 & \rho_n^2 + \rho_0^2 \end{pmatrix} \quad (18)$$

(性質 1)  $\rho_i^2 > 0$  ( $i=0, \dots, n$ ) とすれば、 $V_s > 0$

## 3.2 重み付き最小自乗解

(性質 2) 次式を最小とする  $\hat{\underline{a}}_s$  を推定する。

$$J_s = (\underline{b}_s - A_s \hat{\underline{a}}_s)^T V_s^{-1} (\underline{b}_s - A_s \hat{\underline{a}}_s) \quad (19)$$

解は、 $A_s^T V_s^{-1} A_s$  が正則ならば、次式である。

$$\hat{\underline{a}}_s = (A_s^T V_s^{-1} A_s)^{-1} A_s^T V_s^{-1} \underline{b}_s \quad (20)$$

(性質 3) 式 (20) は、次の性質を有する。

$$E[\hat{\underline{a}}_s] = \underline{a} \quad (21)$$

$$E[(\hat{\underline{a}}_s - \underline{a})(\hat{\underline{a}}_s - \underline{a})^T] = (A_s^T V_s^{-1} A_s)^{-1} \quad (22)$$

(前提条件 1)  $\underline{\omega}(i) + \underline{\omega}(0)$  ( $i=1, \dots, n$ ) のうち、いずれか 3 個が 1 次独立とする。

(性質 4) 前提条件 1 が成立するときのみ、 $A_s^T V_s^{-1} A_s > 0$

## 4. TDOA 測位

## 4.1 距離差観測モデル

$$\Delta r_{d10} = R_i - R_1 + v_i - v_1 - \{f_i(x_i^0, y_i^0, z_i^0) - f_1(x_1^0, y_1^0, z_1^0)\} \quad (23)$$

$$\underline{b}_d = (\Delta r_{d210}, \dots, \Delta r_{dn10})^T \quad (24)$$

$$A_d = \begin{pmatrix} [\underline{\omega}(2) - \underline{\omega}(1)]^T & \dots & [\underline{\omega}(n) - \underline{\omega}(1)]^T \end{pmatrix}^T \quad (25)$$

$$\underline{v}_d = (v_2 - v_1, \dots, v_n - v_1)^T \quad (26)$$

とすると、次の線形観測モデルを得る。

$$\underline{b}_d = A_d \underline{a} + \underline{v}_d \quad (27)$$

なお、次式を得る。

$$E[\underline{v}_d] = \underline{0} \quad (28)$$

$$V_d = E[\underline{v}_d \underline{v}_d^T]$$

$$= c^2 \begin{pmatrix} \rho_2^2 + \rho_1^2 & \rho_1^2 & \dots & \rho_1^2 \\ \rho_1^2 & \rho_3^2 + \rho_1^2 & \ddots & \vdots \\ \vdots & \ddots & \ddots & \rho_1^2 \\ \rho_1^2 & \dots & \rho_1^2 & \rho_n^2 + \rho_1^2 \end{pmatrix} \quad (29)$$

(性質 5)  $\rho_i^2 > 0$  ( $i=1, \dots, n$ ) とすれば、 $V_d > 0$

## 4.2 重み付き最小自乗解

(性質 6) 次式を最小とする  $\hat{\underline{a}}_d$  を推定する。

$$J_d = (\underline{b}_d - A_d \hat{\underline{a}}_d)^T V_d^{-1} (\underline{b}_d - A_d \hat{\underline{a}}_d) \quad (30)$$

解は、 $A_d^T V_d^{-1} A_d$  が正則ならば、次式である。

$$\hat{\underline{a}}_d = (A_d^T V_d^{-1} A_d)^{-1} A_d^T V_d^{-1} \underline{b}_d \quad (31)$$

(性質 7) 式 (31) は、次の性質を有する。

$$E[\hat{\underline{a}}_d] = \underline{a} \quad (32)$$

$$E[(\hat{\underline{a}}_d - \underline{a})(\hat{\underline{a}}_d - \underline{a})^T] = (A_d^T V_d^{-1} A_d)^{-1} \quad (33)$$

## 5. 性能比較

つぎの性質は、式 (22) および (33) より、TSOA と TDOA の推定誤差共分散行列の比較結果を示す。

$$(性質 8) \quad A_s^T V_s^{-1} A_s > 0 \quad (34)$$

とすれば、次式を得る。

$$[A_s^T V_s^{-1} A_s]^{-1} \leq [A_d^T V_d^{-1} A_d]^{-1} \quad (35)$$

## 6. まとめ

TSOA は TDOA 以上の推定精度となることを示した。