

ゼロベースライン干渉計の相関関数から  
位相較正(PCAL)信号の影響を取り除く方法について

T. KONDO

規格化相関関数 (1 bit サンプリング損失 (2/π) を補正済) から次式の値をひけば良い。

$$1.938 \times C_{px} \cdot C_{py} \cdot \cos\left\{(\phi_{px} - \phi_{py}) + (\text{lag}-4)\frac{2\pi}{400}\right\}$$

- ここで、 $C_{px}$  . . . 相関器で検出したX局のPCAL信号強度  
 $C_{py}$  . . . " Y "
- $\phi_{px}$  . . . 相関器で検出したX局のPCAL信号位相  
 $\phi_{py}$  . . . " Y "
- lag . . . ビット単位で表わした遅延

— 以下証明 —

1. PCAL信号を含んだ雑音信号の相互相関関数について

X局の信号を $x(t)$ 、Y局の信号を $y(t)$ とし、それぞれ下式で表わす。

$$x(t) = A_{px} \cdot \cos(2\pi f_p t + \theta_{px}) + n_x(t) \tag{1}$$

$$y(t) = A_{py} \cdot \cos(2\pi f_p t + \theta_{py}) + n_y(t) \tag{2}$$

ここで、(1) (2) 式の右辺第1項はPCAL信号を表わし、 $n_x(t), n_y(t)$  は分散 $\sigma_x^2, \sigma_y^2$  の帯域0 ~ BHzのガウス分布雑音である。 $x(t), y(t)$ のフーリエ変換を $X(f), Y(f)$ とすると、

$$X(f) = \int_{-\infty}^{\infty} x(t) e^{-i2\pi ft} dt = P_x(f) + N_x(f) \tag{3}$$

$$Y(f) = \int_{-\infty}^{\infty} y(t) e^{-i2\pi ft} dt = P_y(f) + N_y(f) \tag{4}$$

ただし、 $P_x(f), P_y(f)$ はPCAL信号のフーリエ変換であり、

$$P_x(f) = \frac{A_{px}}{2} [\delta(f-f_p) e^{i\theta_{px}} + \delta(f+f_p) e^{-i\theta_{px}}] \tag{5}$$

$$P_y(f) = \frac{A_{py}}{2} [\delta(f-f_p) e^{i\theta_{py}} + \delta(f+f_p) e^{-i\theta_{py}}] \tag{6}$$

また、 $N_x(f), N_y(f)$ は $n_x(t), n_y(t)$ のフーリエ変換である。 $x(t), y(t)$ の相互相関関数を $C_{xy}(\tau)$ とすると、 $C_{xy}(\tau)$ は $X(f)Y^*(f)$ の逆フーリエ変換である。

$$\begin{aligned} X(f)Y^*(f) &= P_x(f)P_y^*(f) + P_x(f)N_y^*(f) + N_x(f)P_y^*(f) + N_x(f)N_y^*(f) \tag{7} \\ &= \frac{A_{px}A_{py}}{4} [\delta(f-f_p)^2 e^{i(\theta_{px} - \theta_{py})} + \delta(f+f_p)^2 e^{-i(\theta_{px} - \theta_{py})}] \\ &\quad + \frac{A_{px}}{2} [\delta(f-f_p) e^{i\theta_{px}} + \delta(f+f_p) e^{-i\theta_{px}}] N_y^*(f) \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
& + \frac{A_{py}}{2} [\delta(f-f_p) e^{-i\theta_{py}} + \delta(f+f_p) e^{i\theta_{py}}] N_x(f) \\
& + N_x(f) N_y^*(f)
\end{aligned}$$

ここで  $\delta(s)^2 = \delta(s)$  であるから、

$$\begin{aligned}
X(f)Y^*(f) &= \frac{A_{px}A_{py}}{4} [\delta(f-f_p) e^{i(\theta_{px} - \theta_{py})} + \delta(f+f_p) e^{-i(\theta_{px} - \theta_{py})}] \\
& + \frac{A_{px}}{2} [\delta(f-f_p) e^{i\theta_{px}} + \delta(f+f_p) e^{-i\theta_{px}}] N_y^*(f) \\
& + \frac{A_{py}}{2} [\delta(f-f_p) e^{-i\theta_{py}} + \delta(f+f_p) e^{i\theta_{py}}] N_x(f) \\
& + N_x(f)N_y^*(f)
\end{aligned} \tag{8}$$

したがって、

$$\begin{aligned}
C_{xy}(\tau) &= \int_{-\infty}^{\infty} X(f)Y^*(f) e^{i2\pi f\tau} df \\
&= \frac{A_{px}A_{py}}{2} \cos\{2\pi f_p\tau + (\theta_{px} - \theta_{py})\} \\
& + \frac{A_{px}}{2} [e^{i\theta_{px}} N_y^*(f_p) e^{i2\pi f_p\tau} + e^{-i\theta_{px}} N_y^*(-f_p) e^{-i2\pi f_p\tau}] \\
& + \frac{A_{py}}{2} [e^{-i\theta_{py}} N_x(f_p) e^{i2\pi f_p\tau} + e^{-i\theta_{py}} N_x(-f_p) e^{-i2\pi f_p\tau}] \\
& + \gamma_{xy}(\tau)
\end{aligned} \tag{9}$$

ただし、 $\gamma_{xy}(\tau)$  は  $n_x(t)$ 、 $n_y(t)$  の相互相関関数であり、

$$\gamma_{xy}(\tau) = \int_{-\infty}^{\infty} N_x(f)N_y^*(f) e^{i2\pi f\tau} df \tag{10}$$

ここで  $n_x(t)$ 、 $n_y(t)$  は実関数であるから、 $N_x(f)$ 、 $N_y(f)$  は実数部偶、虚数部奇関数である。したがって、 $N(-f)=N^*(f)$ 、 $N^*(-f)=N(f)$  である。よって、

$$\begin{aligned}
C_{xy}(\tau) &= \frac{A_{px}A_{py}}{2} \cos\{2\pi f_p\tau + (\theta_{px} - \theta_{py})\} \\
& + \frac{A_{px}}{2} [N_y^*(f_p) e^{i(2\pi f_p\tau + \theta_{px})} + N_y(f_p) e^{-i(2\pi f_p\tau + \theta_{px})}] \\
& + \frac{A_{py}}{2} [N_x(f_p) e^{i(2\pi f_p\tau - \theta_{py})} + N_x^*(f_p) e^{-i(2\pi f_p\tau - \theta_{py})}] \\
& + \gamma_{xy}(\tau)
\end{aligned} \tag{11}$$

ここで(11)式右辺第2項について考えてみる。

$$\text{右辺第2項} = A_{px} |N_y(f_p)| \cos(2\pi f_p\tau + \theta_{px} - \theta_{ny}) \tag{12}$$

ただし、 $\theta_{ny} = \arg\{N_y(f_p)\}$

$N_y(f_p)$  は帯域  $0 \sim B$  Hz のガウス分布雑音の周波数  $f_p$  におけるフーリエ成分である。したがって、 $|N_y(f_p)|$  はレーリー分布、 $\theta_{ny}$  は  $0 \sim 2\pi$  の一様分布となる。したがって(12)式は積分により 0 となる。同様の考察から(11)式右辺第3項も 0 となる。結局、

$$C_{xy}(\tau) = \frac{A_{px}A_{py}}{2} \cos\{2\pi f_p\tau + (\theta_{px} - \theta_{py})\} + \gamma_{xy}(\tau) \tag{13}$$

規格化相互相関関数を  $R_{xy}(\tau)$  とすると、

$$R_{xy}(\tau) = \frac{C_{xy}(\tau)}{\sqrt{C_{xx}(0)C_{yy}(0)}} = \frac{\frac{A_{px}A_{py}}{2} \cos\{2\pi f_p \tau + (\theta_{px} - \theta_{py})\} + \gamma_{xy}(\tau)}{\left(\frac{A_{px}^2}{2} + \sigma_x^2\right)^{1/2} \left(\frac{A_{py}^2}{2} + \sigma_y^2\right)^{1/2}} \quad (14)$$

VLBIで取り扱う信号では  $|A_{px}/\sigma_x| \ll 1$ 、 $|A_{py}/\sigma_y| \ll 1$  である。したがって、 $R_{xy}(\tau)$  は次式で近似できる。

$$R_{xy}(\tau) = \frac{A_{px}A_{py}}{2\sigma_x\sigma_y} \cos\{2\pi f_p \tau + (\theta_{px} - \theta_{py})\} + \frac{\gamma_{xy}(\tau)}{\sigma_x\sigma_y} \quad (15)$$

(15)式を次式のように書いておくことにする。

$$R_{xy}(\tau) = \mu_{xy}(\tau) + \rho_{xy}(\tau) \quad (15)'$$

ここで、 $\mu_{xy}(\tau)$  は(15)式の第1項であり、PCAL信号の相互相関関数、 $\rho_{xy}(\tau)$  は(15)式の第2項で雑音信号の相互相関関数である。

## 2. 1bit サンプリング後の相互相関関数

1bit サンプリングにより相関係数が  $2/\pi$  小さくなることが知られているが、ここでは、PCAL信号同志の相関係数も1bit サンプリングによって、 $2/\pi$  劣化することを示す。

(1) (2) 式で定義される  $x(t)$ 、 $y(t)$  が時刻  $t$  に  $x \sim x + dx$ 、 $y \sim y + dy$  の範囲の値をとる確率をそれぞれ、 $p(x|t)dx$ 、 $p(y|t)dy$  とすると、

$$p(x|t) = \frac{1}{\sqrt{2\pi}\sigma_x} \exp\left\{-\frac{(x-\mu_x(t))^2}{2\sigma_x^2}\right\} \quad (16)$$

$$p(y|t) = \frac{1}{\sqrt{2\pi}\sigma_y} \exp\left\{-\frac{(y-\mu_y(t))^2}{2\sigma_y^2}\right\} \quad (17)$$

ただし、 $\mu_x(t)$ 、 $\mu_y(t)$  は次式で示されるPCAL信号である。

$$\left. \begin{aligned} \mu_x(t) &= a_{px} \cos(2\pi f_p t + \theta_{px}) \\ \mu_y(t) &= a_{py} \cos(2\pi f_p t + \theta_{py}) \end{aligned} \right\} \quad (18)$$

(18)において、 $a_{px}$ 、 $a_{py}$  を  $\sigma_x$ 、 $\sigma_y$  に対する比 ( $a_{px} = A_{px}/\sigma_x$ 、 $a_{py} = A_{py}/\sigma_y$ ) で定義し、(16)、(17)式において  $\sigma_x = \sigma_y = 1$  とおいて議論を進めて行くことにする。この定義を用いると、

$$p(x|t) = \frac{1}{\sqrt{2\pi}} \exp\left\{-\frac{(x-\mu_x(t))^2}{2}\right\} \quad (16)'$$

$$p(y|t) = \frac{1}{\sqrt{2\pi}} \exp\left\{-\frac{(y-\mu_y(t))^2}{2}\right\} \quad (17)'$$

と書ける。(16)'、(17)'の結合確率密度関数を  $p(x|t_1, y|t_2)$  とすると、平均値 ( $\mu_x(t_1)$ 、 $\mu_y(t_2)$ ) の正規分布の結合確率密度関数であるから、

$$p(x|t=t_1, y|t=t_2) = \frac{1}{2\pi(1-\rho^2)^{1/2}} \exp\left\{-\frac{1}{2(1-\rho^2)}\beta\right\} \quad (19)$$

ただし、

$$\beta = (x - \mu_x(t_1))^2 - 2\rho(x - \mu_x(t_1))(y - \mu_y(t_2)) + (y - \mu_y(t_2))^2$$

であり、 $\rho$ は $n_x(t_1)$ 、 $n_y(t_2)$ の相関係数である。

さて、1bit サンプリング後の時系列を、

$$g_x(t) = \begin{cases} 1 & : x(t) \geq 0 \\ -1 & : x(t) < 0 \end{cases} \quad (20)$$

$$g_y(t) = \begin{cases} 1 & : y(t) \geq 0 \\ -1 & : y(t) < 0 \end{cases} \quad (21)$$

とすると、 $g_x$ 、 $g_y$ の規格化相関係数 $r_{xy}(\tau)$ は、

$$\begin{aligned} r_{xy}(\tau) &= \langle g_x(t) g_y(t-\tau) \rangle \\ &= \int_{-\infty}^{\infty} \int_{-\infty}^{\infty} g_x(t) g_y(t-\tau) p(x|t=t, y|t=t-\tau) dx dy \end{aligned} \quad (22)$$

で計算される。 $g_x$ 、 $g_y$ の取り得る値(1または-1)に応じて積分領域を分けると、

$$r_{xy}(\tau) = Q_{++} + Q_{--} - Q_{+-} - Q_{-+} \quad (23)$$

ただし、

$$Q_{++} = \int_0^{\infty} \int_0^{\infty} p(x|t=t, y|t=t-\tau) dx dy$$

$$Q_{--} = \int_{-\infty}^0 \int_{-\infty}^0 p(x|t=t, y|t=t-\tau) dx dy$$

$$Q_{+-} = \int_0^{\infty} \int_{-\infty}^0 p(x|t=t, y|t=t-\tau) dx dy$$

$$Q_{-+} = \int_{-\infty}^0 \int_0^{\infty} p(x|t=t, y|t=t-\tau) dx dy$$

(23)式の各項毎に積分を実行していく。

$$Q_{++} = \int_0^{\infty} \int_0^{\infty} \frac{1}{2\pi(1-\rho^2)^{1/2}} \exp\left\{-\frac{1}{2(1-\rho^2)}\beta\right\} dx dy \quad (24)$$

ただし、

$$\beta = (x - \mu_x(t))^2 - 2\rho(x - \mu_x(t))(y - \mu_y(t-\tau)) + (y - \mu_y(t-\tau))^2$$

以下、ここでは $\mu_x(t) = \mu_x$ 、 $\mu_y(t-\tau) = \mu_y$ と書くことにする。

ここで、

$$\zeta = x - \mu_x, \quad \eta = y - \mu_y$$

と変数変換を行う。

$$\begin{aligned}
Q_{++} &= \frac{1}{2\pi(1-\rho^2)^{1/2}} \int_{-\mu_x}^{\infty} \int_{-\mu_y}^{\infty} \exp\left\{-\frac{1}{2(1-\rho^2)}(\zeta^2 - 2\rho\zeta\eta + \eta^2)\right\} d\zeta d\eta \\
&= \frac{1}{2\pi(1-\rho^2)^{1/2}} \int_{-\mu_x}^{\infty} \exp\left(-\frac{\zeta^2}{2}\right) \left[ \int_{-\mu_y}^{\infty} \exp\left\{-\frac{(\eta - \rho\zeta)^2}{2(1-\rho^2)}\right\} d\eta \right] d\zeta \quad (26)
\end{aligned}$$

ここで  $\frac{(\eta - \rho\zeta)}{(2(1-\rho^2))^{1/2}} = s$  とおくと、 $d\eta = \{2(1-\rho^2)\}^{1/2} ds$ 、 $\eta$ に関する積分領域は、

$$\frac{(\mu_y + \rho\zeta)}{(2(1-\rho^2))^{1/2}} \leq s < \infty \quad \text{と変換される。したがって、}$$

$$Q_{++} = \frac{1}{\sqrt{2}\pi} \int_{-\mu_x}^{\infty} \exp\left(-\frac{\zeta^2}{2}\right) \left[ \int_{-s_0}^{\infty} \exp(-s^2) ds \right] d\zeta \quad (27)$$

$$\text{ただし、} \quad s_0 = \frac{(\mu_y + \rho\zeta)}{(2(1-\rho^2))^{1/2}}$$

ここで、

$$\text{erf}(z) = \frac{2}{\sqrt{\pi}} \int_0^z \exp(-s^2) ds$$

で定義される誤差関数を用いると、

$$\begin{aligned}
Q_{++} &= \frac{1}{\sqrt{2}\pi} \int_{-\mu_x}^{\infty} \exp\left(-\frac{\zeta^2}{2}\right) \frac{\sqrt{\pi}}{2} (1 + \text{erf}(s_0)) d\zeta \\
&= \frac{1}{2\sqrt{2}\pi} \int_{-\mu_x}^{\infty} \left(1 + \text{erf}\left(\frac{(\mu_y + \rho\zeta)}{(2(1-\rho^2))^{1/2}}\right)\right) e^{-\zeta^2/2} d\zeta \quad (28)
\end{aligned}$$

$$\left( \because \int_{-x}^{\infty} \exp(-s^2) ds = \frac{\sqrt{\pi}}{2} (1 + \text{erf}(x)) \right)$$

ここで、 $\text{erf}\left(\frac{(\mu_y + \rho\zeta)}{(2(1-\rho^2))^{1/2}}\right)$  についての積分領域  $-\mu_x$  から  $\infty$  において、どのような関数になるか考えてみる。一般に、誤差関数は、

$$\text{erf}(z) = \begin{cases} \frac{2}{\sqrt{\pi}} z & : |z| \ll 1 \\ 1 & : z \gg 1 \\ -1 & : z \ll -1 \end{cases}$$

である。さて、 $|s_0| \ll 1$  と近似できる、すなわち  $s_0$  が十分に 0 に近い範囲を求めることにする。

$$-1 \ll s_0 \ll 1$$

$$\text{すなわち、} \quad -1 \ll \frac{(\mu_y + \rho\zeta)}{(2(1-\rho^2))^{1/2}} \ll 1 \quad \text{を}$$

$\zeta$  について解くと、

$$-\frac{1}{|\rho|} \{ (2(1-\rho^2))^{1/2} \mu_y \} \ll \zeta \ll \frac{1}{|\rho|} \{ (2(1-\rho^2))^{1/2} \mu_y \} \quad (29)$$

ここで、 $\zeta_0 = \frac{1}{|\rho|} \{ (2(1-\rho^2))^{1/2} \mu_y \}$  とおき、 $\zeta_0$  を評価する。

今、取り扱っている信号では、 $|\rho| \ll 1$ 、 $|\mu_x| \ll 1$ 、 $|\mu_y| \ll 1$  である。したがって、 $\zeta_0 \gg 1$  である。また、 $e^{-\zeta^2/2}$  という関数は、 $\zeta \gg 1$  では 0 と近似できる。したがって、(28)式の積分範囲では、

$$\operatorname{erf}\left(\frac{(\mu_y + \rho \zeta)}{(2(1-\rho^2))^{1/2}}\right) = \frac{2}{\sqrt{\pi}} \left(\frac{(\mu_y + \rho \zeta)}{(2(1-\rho^2))^{1/2}}\right)$$

と近似しても差し支えない。したがって、

$$\begin{aligned} Q_{++} &= \frac{1}{2\sqrt{2\pi}} \int_{-\mu_x}^{\infty} \left(1 + \frac{2}{\sqrt{\pi}} \left(\frac{(\mu_y + \rho \zeta)}{(2(1-\rho^2))^{1/2}}\right)\right) e^{-\zeta^2/2} d\zeta \\ &= \frac{1}{2\sqrt{2\pi}} \left(1 + \frac{2}{\sqrt{\pi}} \left(\frac{\mu_y}{(2(1-\rho^2))^{1/2}}\right) \int_{-\mu_x}^{\infty} e^{-\zeta^2/2} d\zeta\right) \\ &\quad + \frac{2}{2\sqrt{2\pi}\sqrt{\pi}} \cdot \frac{\rho}{(2(1-\rho^2))^{1/2}} \int_{-\mu_x}^{\infty} \zeta e^{-\zeta^2/2} d\zeta \end{aligned} \quad (30)$$

積分を実行して、

$$\begin{aligned} &= \frac{1}{2\sqrt{2\pi}} \left(1 + \frac{2}{\sqrt{\pi}} \left(\frac{\mu_y}{(2(1-\rho^2))^{1/2}}\right) \frac{\sqrt{2\pi}}{2} (1 + \operatorname{erf}\left(\frac{\mu_x}{\sqrt{2}}\right))\right) \\ &\quad + \frac{\rho}{2\pi(1-\rho^2)^{1/2}} e^{-\mu_x^2/2} \end{aligned}$$

ここで、 $|\rho| \ll 1$ 、 $|\mu_x| \ll 1$  の条件で近似をすると、

$$\begin{aligned} &= \frac{1}{4} \left(1 + \frac{2\mu_y}{\sqrt{2\pi}}\right) \left(1 + \frac{2\mu_x}{\sqrt{2\pi}}\right) + \frac{1}{2\pi} \rho \\ &= \frac{1}{4} \{ 1 + (2/\pi)^{1/2} (\mu_x + \mu_y) + \frac{2}{\pi} (\mu_x \mu_y + \rho) \} \end{aligned} \quad (31)$$

同様にして  $Q_{--}$ 、 $Q_{+-}$  および  $Q_{-+}$  を求めると以下ようになる。

$$Q_{--} = \frac{1}{4} \{ 1 - (2/\pi)^{1/2} (\mu_x + \mu_y) + \frac{2}{\pi} (\mu_x \mu_y + \rho) \} \quad (32)$$

$$Q_{+-} = \frac{1}{4} \{ 1 + (2/\pi)^{1/2} (\mu_x - \mu_y) - \frac{2}{\pi} (\mu_x \mu_y + \rho) \} \quad (33)$$

$$Q_{-+} = \frac{1}{4} \{ 1 - (2/\pi)^{1/2} (\mu_x - \mu_y) - \frac{2}{\pi} (\mu_x \mu_y + \rho) \} \quad (34)$$

したがって、

$$\begin{aligned} r_{xy}(\tau) &= Q_{++} + Q_{--} - Q_{+-} - Q_{-+} \\ &= \frac{2}{\pi} (\mu_x \mu_y + \rho) \end{aligned} \quad (35)$$

ここで、 $\mu_{xy}(\tau) = \mu_x \mu_y$  とおくと、

$$r_{xy}(\tau) = \frac{2}{\pi} (\mu_{xy}(\tau) + \rho)$$

さらに(15)'式を代入すると、

$$r_{xy}(\tau) = \frac{2}{\pi} R_{xy}(\tau) \quad (35)'$$

$\mu_{xy}(\tau)$  はPCAL信号の相互相関関数であるから、1bit サンプリング後のデータでは、雑音信号同志の相互相関係数の他にPCAL信号の相関係数も  $(2/\pi)$  劣化することが示された。また、

$$\mu_{xy}(\tau) = \frac{a_{px} a_{py}}{2} \cos\{2\pi f_p \tau + (\theta_{px} - \theta_{py})\} \quad (36)$$

したがって、1bit サンプリング後  $(2/\pi)$  の補正済の相関係数から  $\rho$  を得るには(36)式で  $\mu_{xy}(\tau)$  を計算し、差し引けばよい。

(36)式で  $a_{px} = \frac{A_{px}}{\sigma_x}$ 、 $a_{py} = \frac{A_{py}}{\sigma_y}$  である。また、相関器で検出されるX局、Y局のPCAL信号強度を

$C_{px}$ 、 $C_{py}$ とすると、

$$C_{px} = \frac{4}{2^{1/2} \pi^{3/2}} \cdot \frac{A_{px}}{\sigma_x}, \quad C_{py} = \frac{4}{2^{1/2} \pi^{3/2}} \cdot \frac{A_{py}}{\sigma_y}$$

である(K-3 VLBI Tech. Rep. 1986.2.21 参照)。さらに相関器で検出されたPCAL信号の位相を  $\phi_{px}$ 、 $\phi_{py}$  とすると、

$$\begin{aligned} \mu_{xy}(\tau) &= \frac{1}{2} \cdot \frac{A_{px} A_{py}}{\sigma_x \sigma_y} \cos\{2\pi f_p \tau + (\phi_{px} - \phi_{py})\} \\ &= \frac{\pi^3}{16} C_{px} C_{py} \cos\{2\pi f_p \tau + (\phi_{px} - \phi_{py})\} \end{aligned} \quad (37)$$

ここで相関器で検出されるPCAL位相はX局のフレームデータの先頭を基準とした位相である。通常の相関処理では8bit ラグの相関関数のうち、5bit 目を予測遅延と取り扱う。その補正を行い、また  $\tau$  をbit ラグ単位 (lag) で表わすと、PCAL信号の周期は10kHz の場合400bitであるから、(37)式は次式のように書ける。

$$\begin{aligned} \mu_{xy}(\text{lag}) &= \frac{\pi^3}{16} C_{px} C_{py} \cos\{(\phi_{px} - \phi_{py}) + (\text{lag} - 4) \frac{2\pi}{400}\} \\ &= 1.938 \times C_{px} C_{py} \cos\{(\phi_{px} - \phi_{py}) + (\text{lag} - 4) \frac{2\pi}{400}\} \end{aligned} \quad (38)$$

— 証明終 —