地震動位相差分の相関性に着目した位相の模擬

佐藤 忠信1・室野 剛隆2

¹正会員 京都大学名誉教授(〒606-8501京都市吉田本町)
 E-mail:satotdnbseu@yahoo.co.jp
 ²正会員 鉄道総合技術研究所・部長(〒185-8540東京都国分寺光町2-8-38)
 E-mail:muronoyodhiysks51@rti.or.jp

地震動位相を線形位相遅れとそこからの変動部に分解し、位相変動部の位相差分をその標準偏差で正規 化した変数の自己相関特性が、位相差分を求める離散角振動数間隔が小さいときには、ほぼ同一の関数で 表現されることを明かにした.さらに、位相差分の共分散行列の表現法を考察し、位相差分の確率密度関 数が正規分布と仮定できる場合には、非整数ブラウン運動を修正することにより、位相差分を模擬できる 可能性について言及した.さらに、正規化位相差分の確率特性が非ガウス性を示すことを明かにし、それ がレヴィフライト確率密度関数としてモデル化できることを明かにした.レヴィフライト確率密度関数に 従う確率変数の分散値は存在できないが、分散値が定義できる条件と自己相関係数の表現法を明確にし、 位相差分の模擬アルゴリズムを構築する.

Key Words : earthquke motion phase, covariace matrix, modified fractional Browinan motion, non-Gaussian, Levy-flight distribution, exsistence of variance

1. まえがき

地震動の位相特性に関しては、大崎による位相差分を 用いた先駆的な研究¹に端を発し, 群遅延時間の近似値 である位相平均勾配を利用した研究コータなどを列挙でき る. この結果, 位相差分や位相平均勾配が角振動数ωを 媒介変数とする確率過程としてモデル化できることが明 らかにされてきている. 観測記録として提供されている 加速度時刻歴は時間の可積分関数と考えて良いので、そ のフーリエ変換の実数部と虚数部を $R(\omega)$ と $I(\omega)$ とすれ ば、それらは角振動数の連続関数となる.いま、逆接位 相を $\tilde{\phi}(\omega)$ とすれば、 $\tilde{\phi}(\omega) = \tan^{-1}(I(\omega)/R(\omega))$ と定義 され, $R(\omega_i) \equiv 0 \ge I(\omega_i) \equiv 0$ を同時に満たす角振動数 囲で、 $\tilde{\phi}(\omega)$ を ω の区分連続関数と考えて良い.一方、 地震動加速度時刻歴のフーリエ変換をF(ω)とすれば、 地震動位相の主値は偏角計算で $\bar{\phi}(\omega) = Arg(F(\omega))$ と 求めることができる.この場合, $\bar{\phi}(\omega)$ の値は $[-\pi,\pi]$ の 範囲にあるので、 $[-\pi,\pi]$ の範囲で、 $\overline{\phi}(\omega)$ は ω の区分連 続関数と考えることができる.ただ,地震動位相 $\phi(\omega)$ を ω の全領域で区分連続関数とするためには、 $\overline{\phi}(\omega)$ の

値をアンラップする操作が必要である. これは, $F(\omega)$ が通過してきたリーマン面の枚数 n_* を正確に数えるこ とと同等であり, n_* 値が与えられれば, $\phi(\omega) = \bar{\phi}(\omega) + 2\pi n_*$ として, 地震動位相が ω の全領域で区分連 続関数として定義できることになる.

地震動位相をアンラップ操作をすることなしに、ωの 全領域で区分連続関数として、求める努力⁵⁰⁰は行われて いる.また、アンラップ操作後に求まる位相や位相差分 を対象として、位相差分や位相平均勾配の確率特性を抽 出するための研究⁷⁰⁹もおこなわれている.しかし、位 相差分や位相平均勾配の角振動数に関する相関性に関す る研究は、詳細に検討されているとは言い難い.位相を 模擬するためには、位相差分の共分散行列が合理的に設 定されなければならない.今、位相差分の確率特性が正 規分布で定義されるものとし、その共分散行列が、正値 行列として与えられれば、コレスキー分解を行うことに より、標準正規乱数列を用いて、位相差分の模擬が可能 になる⁹.この方法を用いて、位相差分を模擬するため には、位相差分の確率密度関数が正規分布で規定されて いても、その共分散行列の次元が重要な要因になる.も しこの次元が非常に大きいものであれば、共分散行列の コレスキ分解が困難になるからである。共分散行列の次 元が大きな場合は、長期記憶¹⁰過程とよばれ、長期記憶 を有する正規確率過程の模擬法はMandelbrot & Vanにより 確立され¹¹、非整数ブラウン運動¹²と名付けれれた。

本研究では、地震動位相差分の角振動数に対する相関 特性を考究することにより、それらが長期記憶特性を有 するものであることを明かにする. さらに、位相差分過 程の確率特性が角振動数に対して相関性を有しながら、 非正規確率特性に従う確率過程であることを明確にし、 その模擬法を考究する.

2. 地震動位相の計算法

本章では、既往成果⁸の一部を用い、アンラップ操作 を必要としない、地震動位相計算法を紹介する. 地震動 加速度時刻歴x(t)のフーリエ位相を $\phi(\omega)$ とすれば、そ の差分 $d\phi(\omega)$ は、x(t)のフーリエ変換の実数部 $R(\omega)$ と 虚数部 $I(\omega)$ が与えられれば、次式で定義される.

$$d\phi(\omega) = \frac{RdI - IdR}{R^2 + I^2} \tag{1}$$

ここに、ωは角振動数であり、dRとdIは実数部と虚数 部の角振動数ωにおける差分である.式(1)に基づいて位 相差分を計算すると、実数部と虚数部の角振動数に関す る差分が分子に現れるので、その計算精度が問題になる. ここでは中央差分を用いて、各離散角振動数点でdRと dIを計算するが、その精度は角振動数領域における離 散点の総数(離散角振動数間隔)に大きく依存している. 離散角振動数間隔は、記録の後半にゼロを足し込むこと により制御できる.位相差分を足し合わせて得られる位 相の精度は、計算した位相を用い、フーリエ振幅は既知 として、加速度時刻歴を再現し、観測された加速度時刻 歴にゼロを足し込んだ全ての離散時刻点で、観測と再現 加速度値の残差2乗和を求め、その平方根が1gal以下に なる離散角振動数間隔を設定することで、保証する.

解析に用いたのは、1993年北海道南西沖地震の際に寿都町新栄で観測した EW 成分の加速度記録¹³(離散時間間隔0.02秒)であり、離散点総数として 2^{25} 個以上あれば、上記の精度が保障されることを確認している.ここでの解析では、離散点総数が $M = 2^{28}$ 個の場合の離散角振動数間隔 $d_0\omega = 100\pi/2^{28}$ を用いる.この場合、式(1)は次式のように近似される.

$$d_0\phi_l = d_0\phi(\omega_l) = \frac{d_o I_l R_l - d_0 R_l I_l}{R_l^2 + I_l^2}$$
(2)

ここに, $R_l = R(\omega_l), I_l = I(\omega_l)$ であり, $d_o I_l \ge d_o R_l$ は 次式で定義される.

$$d_o I_l = \frac{1}{2} (I_{l+1} - I_{l-1}), d_o R_l = \frac{1}{2} (R_{l+1} - R_{l-1})$$
(3)



図-1 寿都記録の位相変動部とその拡大図. 位相変動部のラン ダム特性は相似性を有していることが目視できる.

位相 $\phi(\omega)$ の離散角振動数間隔 $d_0\omega$ 間隔での離散位相数 列{ ϕ_l }はこの位相差分 $d_0\phi_l$ を累積加算して求める. さらに、位相を線形遅れ部とそこからの変動部に分け、以 下のように表す.

$$(\omega) = -\omega t_0 + \psi(\omega) \tag{4}$$

ここに、 $-\omega t_0$ は線形位相遅れ部、 $\psi(\omega)$ はそこからの変動部である.本論文の解析では、特に断らない限り、この位相変動部を位相と呼ぶことにする.

式(4)に基づいて、 $\{\phi_l\}$ から求まる $\{\psi_l\}$ を位相変動部の 角振動数領域における離散確率過程と見なすことにする. なお、 $d_0 \omega$ 間隔での後退差分列 $\{d\psi_l\}$ を次式で求め、そ れを"微小位相差分過程"と名付ける.

 $d_0\psi_l = \psi(\omega_l) - \psi(\omega_{l-1}) = \psi_l - \psi_{l-1}$ (5) ここに、 ω_{l-1} は次式で定義される.

$$\omega_{l-1} = \omega_l - d_0 \omega \tag{6}$$

図-1に寿都記録に対して求めた,離散位相変動部列{ψ_l} を図示した.図中の拡大図に示したように,位相のラン ダム性は離散角振動数間隔を拡大しても確率的相似性を 保っているように見える.この現象を次章で明確にする.

そのために、大きな角振動数間隔 $\Delta \omega$ での位相差分 $\Delta \psi_l$ を次式で定義する.

$$\Delta \psi_l = \psi(\omega_l) - \psi(\omega_l - \Delta \omega)$$
(7)
ここに、 \Delta ω は次式で与えられる.

 $\Delta \omega = k \cdot d_0 \omega$ ($k = 2^n, n = 0, 1, 2, \cdots$) (8) 式(7)では、 $\Delta \psi_l$ の計算に、 $\psi(\omega)$ の重複使用を許してお り、離散点総数は $M = 2^{28} - k$ である、 $\Delta \psi_l$ の計算に、 $\psi(\omega)$ の重複使用を許さない場合には、次式の定義を用 いなければならない.

$$\Delta \psi_l = \psi(\omega_{k \cdot l}) - \psi(\omega_{k \cdot (l-1)+1}) \tag{9}$$

この場合の離散点総数は $M = 2^{28}/k$ となる.

なお、式(4)の t_0 を決定するために、エルゴード仮説 が成立するものとして、次式の関係を用いた.

$$E(d_0\phi_l) = -d_0\omega t_0 \tag{10}$$

したがって、 $E[d_0\psi_l] \equiv 0$ となっている. 一方、式(4)は 式(7)の関係を用いて、次式のように書き直せる.

$$\Delta \phi_l = k \cdot d_0 \omega t_0 + \sum_{i=1}^{k-1} d_0 \psi_{l-1+i-1}$$

$$= \Delta \omega t_0 + \Delta \psi_l$$
(11)

これから、 $E(\Delta \phi_l) = -\Delta \omega t_0$ であり、 $E[\Delta \psi_l] = \mu_l \equiv 0$ であることが分かる.

式(7)で定義された位相差分を用いて、数値的に求ま る分散値は次式で与えられる.アンサンブル計算に基づ く分散値は各離散角振動数点ごとに異なるはずであるが、 エルゴード仮説が成立するものとして、離散角振動数に よらない定数値とする.ただし、その値は $\Delta \omega$ の値によ って変化するものとし、 $\sigma_{\Delta \mu 0}^2 (\Delta \omega)$ と表す.

$$\sigma_{\Delta\psi_0}^2(\Delta\omega) = \frac{1}{M-k} \sum_{l=1}^{M-k} \Delta\psi_l^2$$
(12)

さらに、地震動位相を扱うときに、注意しておかなけ ればならないのは、位相が角振動数に関して原点逆対称 関数になっており、次式が成立することである.

$$\phi(-\omega_{-}) = -\phi(\omega_{+}) \tag{13}$$

ここに、 ω_{-} は ω の負側の値であり、 ω_{+} は正側の値で ある. 位相に対するこの性質は、地震動位変動部 $\psi(\omega)$ に対しても成立する. これは、地震動位相のみならず、 位相差分の角振動数領域での定義域が $[0,\infty]$ であること を意味している. したがって、離散化位相や離散化位相 差分の特性を取り扱うには、ナイキスト振動数範囲のデ ータを取り扱えばよいことになる.

3. 位相の角振動数に対する相関性

(1) 位相差分の相関性

まず,式(7)で定義される位相差分の角振動数に対する相関性を明確にする. $\{\Delta \psi_l\}$ は $\Delta \omega$ の値により,大きく変化するので,次式で定義される変数を考える.

$$X_l = \frac{\Delta \psi_l - \mu_l}{\Delta \sigma_{\Delta t l 0}} \tag{14}$$

 μ_l は $\Delta \psi_l$ の平均であるり、ゼロであることは前述した.

寿都記録を対象とし、 $\{X_l\}$ を計算した後、その自己相 関関数を計算して描画したのが図-2である。 $\{X_l\}$ は標準 偏差で正規化されているので、自己相関関数は自己相関 係数と全く同じものになる。横軸が離散角振動数値 $\omega_l = l \cdot \Delta \omega$ ではなく、離散点番号になっていることに 注意してほしい。図から明かなように、 $\Delta \omega = 2^n d_0 \omega$ の



図-2 正規化位相差分 $\Delta \psi_l / \Delta \sigma_{\Delta \psi}$ の自己相関関数. 縦軸は相関 係数と表示されている.標準偏差で正規化しているので, 相関関数は相関係数と全く同じものになる.横軸は離散 角振動数間隔 $\Delta \omega = 2^n d_0 \omega = 2^n \cdot 50\pi/2^{28}$ で計算した角 振動数値の $\omega_l = l \cdot \Delta \omega$ 値ではなく,離散角振動数番号*l* となっている. $\Delta \omega$ の値は, *n*値できまるが, その差異は 凡例に与えられている.

大きさを制御しているn値が大きくなると,相関特性は 次第に少なくなるがn = 3程度までは、 $\Delta \omega$ の値によら ず、ほぼ同一の相関特性を有していることが分かる.こ れから、位相差分の自己相関特性は $\Delta \omega$ が小さいときに は、 $\Delta \omega$ の大きさによらず自己相関係数がほぼ同一であ り、かつ、離散角振動数の離散点番号が15万を超えても、 相関係数値として0.01を超える値を有しており、地震動 位相が長期記憶¹⁰を有し、かつフラクタル¹⁴な確率過程 であるることが分かる.これが、位相差分の特異な確率 特性であり、**図-1**で位相過程に確率的相似性が見られた 理由である.*今*、{ X_l }の自己相関係数を角振動数間隔の 関数として $\rho(\omega_t - \omega_{t-l})$ とし、 $\omega_t - \omega_{t-l} = l \cdot \Delta \omega$ とお けば、自己相関係数値 ρ_l は次式のように定義できる.

$$\rho_l = \rho(l \cdot \Delta \omega) \tag{15}$$

l = 0のときには、 $\rho_0 = 1$ であることは明白なので、以下では、 ρ_0 の代わりに、1と表記することにする.

図-2は*p_iとiの*関係を*n*値をパラメータとして表示した ものと見ることもできる.図-2に示した自己相関係数を 次式で近似する.

$$\rho_l = \exp\left(-b_r \left(\frac{l}{k_\rho}\right)^b\right) \tag{16}$$

ここに、*l*は角振動数ステップで測った絶対相関距離、*b* は相関係数の減衰特性を規定する定数, br は相関性の 強度を表す定数, k_ρは角振動ステップを正規化する整 数である. 図-2に描画した褐色太曲線は,式(16)でbr = 4, b = 0.1, $k_{\rho} = 20000 \times 2^3$ とした場合である.

4. 正規化位相差分が標準正規分布となる場合

(1) コレスキー分解法による位相差分の模擬

X,の自己相関関数が図-2で表現され、その近似式が式 (16)で与えられ、離散角振動間隔Δωがほぼ一定値に保

$$\Sigma = \sigma_{\Delta\psi0}^{2} \begin{bmatrix} 1 & \rho_{1} & \cdots & \rho_{L} & 0 & \cdots & \cdots & \cdots & \cdots & 0 \\ \rho_{1} & 1 & \rho_{1} & \cdots & \rho_{L} & 0 & \cdots & \cdots & \cdots & 0 \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots & \vdots & \ddots & \cdots & \cdots & \cdots & \cdots & 0 \\ \rho_{L} & \cdots & \rho_{1} & 1 & \rho_{1} & \cdots & \rho_{L} & 0 & \cdots & \cdots & 0 \\ 0 & \rho_{L} & \cdots & \rho_{1} & 1 & \rho_{1} & \cdots & \rho_{L} & 0 & \cdots & 0 \\ \vdots & \vdots & \ddots & \ddots & \ddots & \ddots & \vdots & \vdots \\ 0 & \cdots & 0 & \rho_{L} & \cdots & \rho_{1} & 1 & \rho_{1} & \cdots & \rho_{L-1} \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots & \ddots & \ddots & \vdots & \ddots & \ddots & \vdots \\ 0 & \cdots & \cdots & \cdots & 0 & \rho_{L} & \cdots & \rho_{1} & 1 & \rho_{1} \\ 0 & \cdots & \cdots & \cdots & 0 & \rho_{L} & \cdots & \rho_{1} & 1 & \rho_{1} \\ p(X_{l}) = \frac{1}{2\pi} \exp(X_{l}^{2}) & (18) \\ \{x_{m}\} = \{x_{1}, \cdots, x_{L}, x_{L+1}, x_{L+2} \cdots, x_{L+2+2^{n_{0}}}, x_{L+3+2^{n_{0}}} \cdots x_{2L+3+2^{n_{0}}}\} \end{bmatrix}$$

 $\{x_m\} = \{x_1, \cdots, x_L, x_{L+1}, x_{L+2} \cdots, x_{L+2+2}n_0, x_{L+3+2}n_0 \cdots x_{2L+3+2}n_0\}$

たれているときには、その共分散行列Σは、式(17)で与 えられる. Σの対角要素は1である. この行列の次元は, $(2L+3+2^{n_0}) \times (2L+3+2^{n_0})$ である. Lは片側相関 係数数の次元であり、2ⁿoは位相差分の定常部分の次元 である.

まず,式(14)で表現される正規化位相差分の確率特性 について考究する.一番単純な確率特性は、X1が式(18) で定義される標準正規分布に従うものである.式(18)か ら独立同分布で生成した, 乱数列を{x₁}とすれば, それ は式(19)で表現される.

共分散行列がΣと表現されるときには、式(14)は次式 のように置き換えられなければならない.

$$p(\{X_l\}) = \frac{1}{2\pi |\Sigma|^{\frac{1}{2}}} \exp(\{\Delta \psi_l\}^T \Sigma^{-1} \{\Delta \psi_l\})$$
(20)

式(20)では $\{\mu_l\} = E[\{\Delta \psi_l\}] \equiv \{0\}$ であることを考慮して いる. 共分散行列2はコレスキー分解により、下三角行 列Cと上三角行列 C^T に分解でき、 $\Sigma = CC^T$ と表現できる ので,正規分布に従う確率ベクトル{Δψ₁}は,次式で模 擬9できる.

$$[\Delta \psi_l] = C\{x_l\} \tag{21}$$

この方法では、共分散行列の次元が大きくなると、コ レスキー分解が不安定になり、式(21)では、位相差分の 模擬はできなくなる. そのため、コレスキー分解に基づ かない方法論が必要になるので、 $\{\Delta \psi_l\}$ が $\{x_l\}$ 結合とし て, 次式のように表現される場合を考える.

$$\{\Delta \psi_l\} = c_0 A\{x_l\} \tag{22}$$

coは左辺と右辺の次元を合わせるための係数である. な お,式(22)の表現が成立する場合には、ベクトル{Δψ,} の共分散行列Σは次式で与えられる.

$$\Sigma = E[A\{x_l\}(A\{x_l\})^T] = AE[\{x_l\}\{x_l\}^T]A^T = c_0^2 AA^T$$
(23)

したがって、式(23)の関係を満たすように、行列Aを決

める方法論が有ればよい. (3)節ではその方法を考究す る. そのために、まず非整数ブラウン運動の概念を概説 し、その後、位相差分の模擬に用いることができるよう に、非整数ブラウン運動を修正する.

(2) 非整数ブラウン運動の概説¹¹⁾

y(t)が媒介変数tの連続関数で、増分過程 $\Delta y(t) =$ y(t) - y(s)が, 共分散 $\gamma_{ts} = \sigma^2 |t - s|^{2H}$ を有する次式 の確率密度関数に従うときを考える.

$$p(\Delta y(t)) = \frac{1}{2\pi\sigma|t-s|^{H}} \exp\left(\frac{(\Delta y)^{2}}{\sigma^{2}|t-s|^{2H}}\right) \quad (24)$$

 $\Delta y(t)$ は非整数ブラウンノイズと呼ばれている。また, y(t)は非整数ブラウン運動と名付けられて、その定式化 はMandelbort & Van¹¹⁾によって行われ, y(t)が次式のよう に定義されれた.

$$y(t) - y(0) = c \int_{-\infty}^{t} K(t,\tau) \, d\zeta(\tau) \tag{25}$$

ここに, y(0)は初期値で, t = 0でのy(t)で, cは両辺 の等号を成立させるための定数である. K(t,τ)は積分 核で次式で定義される.

$$K(t,\tau) = \begin{cases} (t-\tau)^{\beta} - (-\tau)^{\beta} & (\tau < 0) \\ (t-\tau)^{\beta} & (0 \le \tau < t) \end{cases}$$
(26)

βは次式の定数である.

 $\beta = H - 1/2$ (27)

なお, dζ(τ)はブラウンノイズ過程¹⁹であり, 次式で近 似される.

$$d\zeta(\tau) \cong \sigma_B \sqrt{\Delta \tau} x(\tau) \tag{28}$$

ここに, σ_Bはブラウンノイズ過程の振幅を制御する定 数で、 $\Delta \tau$ は媒介変数の増分である. また、 $x(\tau)$ は、 τ に おいて、標準正規分布から独立同分布で生成されれる標 準正規乱数値である. $\Delta y = y(t + \Delta t) - y(t)$ とすれば, Δyの表現として、次式を得る.

$$\Delta y = c \int_{-\infty}^{t+\Delta t} K(t+\Delta t,\tau) \, d\zeta(\tau) - c \int_{-\infty}^{t} K(t,\tau) \, d\zeta(\tau)$$
⁽²⁹⁾

式(29)をリーマン積分の形式に書き変えるため、変数t が同じ離散間隔 Δt で離散化されているものとし、 $t_j = j \cdot \Delta t$, $\tau_l = l \cdot \Delta t$ と置き、 $y_j = y(t_j)$ と、 $\Delta y_j = y(t_j) - y(t_j - \Delta t) = y_j - y_{j-1}$ として、 $t = t_j$ において、式(29) を離散的表現に書き変えれば、式(27)と(28)を考慮して、 Δy_j として次式のような離散表現を得る.

$$\Delta y_j = c\sigma_B (\Delta t)^H \cdot \left\{ \sum_{l=-\infty}^{j+1} (j+1-l)^\beta - \sum_{l=-\infty}^{j} (j-l)^\beta \right\} x_l$$
(30)

式(30)の右辺の和をj-1までの和とそれ以上の項に分解 すると次式となる.

$$\Delta y_j = c\sigma_B (\Delta t)^H \cdot x_j$$
$$+ c\sigma_B (\Delta t)^H \sum_{l=1}^{j-1} \left\{ (j+1-l)^\beta - (j-l)^\beta \right\} x_l$$
(31)

ここで、 $B_{jl} = \{(j+1-l)^{\beta} - (j-l)^{\beta}\}$ と置けば、次式 を得る.

$$\Delta \mathbf{y}_j = c\sigma_B (\Delta t)^H x_j + c\sigma_B (\Delta t)^H \sum_{l=-\infty}^{j-1} B_{jl} x_l \qquad (32)$$

 x_l は標準正規分布から生成された独立同分布の乱数であるので、次式が成立する.

$$E[x_k x_l] = \begin{cases} 1 & k = l \\ 0 & k \neq l \end{cases}$$
(33)

したがって、 Δy_j の分散 $\sigma_{\Delta y}^2 = E\left[\left(\Delta y_j\right)^2\right]$ が、次式で計算できる。

$$\sigma_{\Delta y}^{2} = c^{2} \sigma_{B}^{2} (\Delta t)^{2H} \left\{ 1 + \sum_{l=-\infty}^{j-1} B_{jl}^{2} \right\}$$
(34)

式(34)の右辺第2項の和は、 $l \rightarrow -\infty$ で、収束するので、 それを s^2 とすれば、

$$\sigma_{\Delta y}^{2} = c^{2} \sigma_{B}^{2} (\Delta t)^{2H} \{1 + s^{2}\}$$
(35)
と表せ、 $\sigma_{0}^{2} = c^{2} \sigma_{B}^{2} \{1 + s^{2}\}$ と置けば、次式を得る
$$\sigma_{\Delta y}^{2} = \sigma_{0}^{2} (\Delta t)^{2H}$$
(36)

 $\sigma_{\Delta y}^2 = \sigma_0^2 (\Delta t)^{2H}$ (36) この関係は、非整数ブラウン運動の増分過程に対して、 その分散値が、媒介変数の増分間隔 Δt に対して、ベキ 乗則の成立することを要請している.

(3) 非整数ブラウン運動の修正

地震動位相の変動部 ψ を対象とし、その増分 $\Delta \psi$ の分 散値 $\sigma^2_{\Delta \psi 0}$ ($\Delta \omega$)が角振動数増分 $\Delta \omega$ のベキ乗関数で表現で きることは既に発表¹⁰しており、最小2乗近似を用いて、 次式で与えられていた.

$$\sigma^2_{\Delta\psi 0}(\Delta\omega) \cong \sigma^2_H(\Delta\omega)^{2H}$$
 (37)
したがって、地震動位相の変動部 ψ の模擬に、非整数
ブラウン運動をそのまま利用できそうである.しかし、

式(25)では、y(t)の媒介変数tに対する定義域として、 [$-\infty,t$]を必要としていたが、 ψ の角振動数に対する定 義域は、式(13)の拘束条件から、[$0,\infty$]でなければなら ない.このため、地震動位相の変動部の増分 $\Delta \psi$ が正規 分布に従う場合でも、 ψ の模擬に、非整数ブラウン運動 を直接用いることはできない、以下では、式(13)の条件 を満たすように非整数ブラウン運動を修正する.

まず、位相過程は角振動数 ω を中心にして、2つの関数の和から構成されるものと考える。それらは、角振動数ゼロから ω までの貢献関数 $\psi_1(\omega)$ と角振動数 ∞ から ω までの貢献関数 $\psi_2(\omega)$ であり、次式で表される。

$$\psi(\omega) = \psi_1(\omega) + \psi_2(\omega) \tag{38}$$

両関数は、次式のように、Lebesgue-Stieltjes積分で表現 されるものと仮定する.

$$\psi_1(\omega) = c \int_0^\omega K_1(\omega - \tau) \, d\zeta(\tau) \tag{39}$$

$$\psi_2(\omega) = c \int_{\omega}^{\infty} K_2(\tau - \omega) \, d\zeta(\tau) \tag{40}$$

ここに, cは次元を合わせるための定数, $d\zeta(\tau)$ はブラ ウンノイズ過程¹⁵である. $K_1(\omega - \tau) \ge K_2(\tau - \omega)$ は積 分核で次式で与えられる.

$$K_1(\omega - \tau) = (\omega - \tau)^{\beta}$$

$$K_2(\tau - \omega) = (\tau - \omega)^{\beta}$$
(41)

βは式(27)で定義された定数である.

式(38)に基づいて、位相差分を計算する.まず後退差 分の計算を行うが、 $\psi_1(\omega)$ に関しては、 $_b\Delta\psi_1(\omega) = \psi_1(\omega) - \psi_1(\omega - \Delta\omega)$ で計算できるが、 $\psi_2(\omega)$ に関して は、 $_b\Delta\psi_2(\omega) = \psi_2(\omega) - \psi_2(\omega + \Delta\omega)$ にならなければ ならない.これは、位相の計算基点が $\psi_1(\omega)$ では角振動 数ゼロであり、 $\psi_2(\omega)$ では∞になっているためである. したがって、後退差分は両者の和として次式となる.

$${}_{b}\Delta\psi(\omega) = \{\psi_{1}(\omega) - \psi_{1}(\omega - \Delta\omega)\} + \{\psi_{2}(\omega) - \psi_{2}(\omega + \Delta\omega)\}$$
(42)

式(42)の右辺の各項は次式のように表現される.

$$\psi_1(\omega) = c \int_0^{\omega} K_1(\omega - \tau) \, d\zeta(\tau)$$

$$\psi_1(\omega - \Delta \omega) = c \int_0^{\omega - \Delta \omega} K_1(\omega - \Delta \omega - \tau) \, d\zeta(\tau)$$

$$\psi_2(\omega) = c \int_{\omega}^{\infty} K_2(\tau - \omega) \, d\zeta(\tau)$$

$$\psi_2(\omega + \Delta \omega) = c \int_{\omega + \Delta \omega}^{\infty} K_2(\tau - \omega - \Delta \omega) \, d\zeta(\tau)$$

 $d\zeta(\tau)$ を式(28)で近似し、上式群の離散表現を誘導する ため、角振動数を離散角振動数間隔 $\Delta \omega$ で離散化し $\omega_j = j \cdot \Delta \omega$ 、 $\tau_l = l \cdot \Delta \omega$ と表し、 $\Delta \psi_j = \Delta \psi(\omega_j)$ と表した上 で、 $K_1(\omega_j - \tau_l) d\zeta_l \cong \sigma_B(j - l)^\beta (\Delta \omega)^H$ となることなど に着目すれば、式(42)は次式のように離散化される.

$$\frac{{}_{b}\Delta\psi_{j}}{c\sigma_{B}(\Delta\omega)^{H}} = \left\{ \sum_{l=0}^{j-1} {}_{b}P_{jl}x_{l} + 0x_{j} + \sum_{l=j+1}^{\infty} {}_{b}F_{jl}x_{l} \right\}$$
(43)

$${}_{b}F_{jl} = (l-j)^{\beta} - (l-j-1)^{\beta}$$

$${}_{b}F_{jl} = (l-j)^{\beta} - (l-j-1)^{\beta}$$
(44)

同様な考察に基づけば、前進差分は次式で与えられる.

$$f^{\Delta \psi(\omega)} = \{ \psi_1(\omega + \Delta \omega) - \psi_1(\omega) \} + \{ \psi_2(\omega - \Delta \omega) - \psi_2(\omega) \}$$

$$(45)$$

この式を,離散化すれば,次式となる.

$$\frac{{}_{f}\Delta\psi_{j}}{c\sigma_{B}(\Delta\omega)^{H}} = \left\{\sum_{l=0}^{J^{-1}} {}_{f}P_{jl}x_{l} + 2x_{j} + \sum_{l=j+1}^{\infty} {}_{f}F_{jl}x_{l}\right\}$$
(46)

ここに、
$$_{f}P_{jl} \ge _{f}F_{jl}$$
は次式で定義される.
 $_{f}P_{jl} = (j+1-l)^{\beta} - (j-l)^{\beta}$
 $_{f}F_{jl} = (l-j+1)^{\beta} - (l-j)^{\beta}$
(47)

式(43)と(46)の平均を取ることにより, 位相差分 ムψ(ω)の離散表現が, 次式で与えられることになる.

$$\Delta \psi_j = \frac{1}{2} \{ {}_{b} d\psi_j + {}_{f} d\psi_j \} = c (\Delta \omega)^H \sigma_B \sum_{l=0}^{\infty} W_{jl} x_l$$
(48)

ここに、 W_{jl} は次式で定義される.

$$W_{jl} = \begin{cases} \frac{1}{2} \left({}_{b}P_{jl} + {}_{f}P_{jl} \right) & l \le j - 1 \\ 1 & j = l \\ \frac{1}{2} \left({}_{b}F_{jl} + {}_{f}F_{jl} \right) & j + 1 \le l \end{cases}$$
(49)

$$P_{jl} = \left((j+1-l)^{\beta} - (j-1-l)^{\beta} \right)/2$$
(50)
$$E_{il} = \left((l+1-i)^{\beta} - (l-1-i)^{\beta} \right)/2$$
(51)

$$\Delta \psi_j = c \sigma_B (\Delta \omega)^H \left\{ \sum_{l=0}^{j-1} P_{jl} x_l + x_j + \sum_{l=j+1}^{\infty} F_{jl} x_l \right\}$$
(52)

式(52)で定義される $\Delta \psi_j$ のアルゴリズムを分かりやすく するため、整数であるjとlで定義される、新しい整数 m = |j - l| (l < j)を用いて,次式の重み係数を考える.

$$a_m = \frac{1}{2} \{ (m+1)^\beta - (m-1)^\beta \}$$
(53)

さらに、 $Y_j = \Delta \psi_j / (\Delta \omega)^H$ と置けば、確率過程 Y_j の模擬 アルゴリズムは次式のように表現できる.

$$Y_{j} = c\sigma_{B} \left\{ \sum_{m=1}^{j} a_{m} x_{j-m} + x_{j} + \sum_{m=1}^{\infty} a_{m} x_{j+m} \right\}$$
(54)

ここに、 x_l の共分散については式(33)の成立すること、 $\Delta \psi_j$ の分散値が $\sigma^2_{\Delta \psi_0}(\Delta \omega)$ であることに注意し、 $E[Y_j^2]$ を 計算すれば、中心極限定理を用いて、次式が成立する.

$$\frac{\sigma_{\Delta\psi0}^{2}(\Delta\omega)}{(\Delta\omega)^{2H}} = c^{2}\sigma_{B}^{2} \left\{ \sum_{m=1}^{j} a_{m}^{2} + 1 + \sum_{m=1}^{\infty} a_{m}^{2} \right\}$$
(55)

式(55)の等式が成立するためには、右辺第3項が有限値に 収束しなければならないが、その証明は付録Aに与えた.

一方, $\varepsilon_0 = 0.002$ となるような任意の微小値を設定 し,式(16)を用い, $\rho_i = \varepsilon_0$ となるようなiの値をLとすれ ば, $L \leq j$ となるjに関しては,式(55)は次式のように書 き変えられ, Y_j はj点に関して点対称で定常な過程とし て模擬できることになる.

$$Y_{j} = c\sigma_{B} \left\{ \sum_{m=1}^{L} a_{m} x_{j-m} + x_{j} + \sum_{m=1}^{L} a_{m} x_{j+m} \right\}$$
(56)

式(56)を用いた場合のco_Bは次式で与えられる.

$$c\sigma_B = \frac{\sigma_{\Delta\psi0}}{(\Delta\omega)^H} \bigg/ \left(\sqrt{\left\{ \sum_{m=1}^L a_m^2 + 1 + \sum_{m=1}^L a_m^2 \right\}} \right)$$
(57)

上式を誘導するには、中心極限定理と Y_j の分散値が、 $\sigma^2_{\Delta\psi0}/(\Delta\omega)^{2H}$ で与えられることを用いた.なお、式(56) の形式で与えられている Y_j を、非定常の部分を含めて、 式(23)の表現と一致させるためには、 c_0 を次式で与え、

 $c_0 = c\sigma_B(\Delta \omega)^H$ (58) 行列Aの要素は、次式のように、式(53)の重み係数 $a_n e$ 用いて、式(59)のように設定すれ良い.

この場合には、式(23)、(57)と(58)の関係を用いれば、 Δψ_jの分散値は次式となる.

$$E\left[\left(\Delta\psi_j\right)^2\right] = \sigma_{\Delta\psi_0}^2 \tag{60}$$

これは、数値的に求められる位相差分の2乗平均値とな

っている.なお、 σ_H を次式のように設定すると、

$$\sigma_{H} = c\sigma_{B} \left\{ \sum_{m=1}^{L} a_{m}^{2} + 1 + \sum_{m=1}^{L} a_{m}^{2} \right\}$$
(61)

式(57)より,次式の関係が得られ,修正非整数ブラウン 運動で位相差分を模擬した場合でも,位相差分の分散値 に対して離散各振動数に関するベキ乗則が成立する.

 $\sigma^2_{\Delta\psi 0}(\Delta\omega) = \sigma^2_H(\Delta\omega)^{2H}$ (62) 寿都記録に対しては, H = 0.8085が得られている¹⁶.

5. 正規化位相差分の非正規性

(1) レヴィフライト確率密度関数による表現

式(14)で定義された正規化位相差分X1の数列{X1}を寿 都記録に基づいて計算し、その相関性を、第3章で考究 した後、第4章ではその確率特性が標準正規分布で規定 される場合についての考察を行った.しかし、{X1}の確 率特性を詳細に検討したものではなかった. X,を定義す るために用いた,標準偏差 $\Delta \sigma_{\Delta \psi 0}$ は離散角振動数 $\Delta \omega =$ $2^n \cdot 50\pi/2^{28}$ の関数であった. そこで, $n = 0, \dots, 11$ と 変化させたときの確率密度関数を最適階級幅を用いてヒ ストグラムの形式で推定した¹⁰ものを,図-3に示した. 図から明かになるように、Δωのかなり広範囲に亘り、 {X₁}の確率密度関数は重なっており、ほぼ同じであるこ とが分かる. 図中には, 青点線で標準正規分布N(0,1) が示されている.これから、{X₁}の確率特性は裾野が厚 く,正規分布には従わないことが分かる.,その非正規 特性を表現するために、左右対称のレヴィフライト確率 率密度関数s(α, γ, X)を用いる¹⁸⁾. 図-3に示した{X_l}の確 率特性は、 $d_0\omega = 50\pi/2^{28}$ とした場合に対して、 $\Delta\omega =$ $2^n d_0 \omega$ としたときに、nが大きくなると、次第に裾野が 厚くなる. そこで、レヴィフライト確率密度関数を $s(\alpha_n, \gamma_n, X)$ と表現し、nごとに、 $\alpha_n \ge \gamma_n$ を同定¹⁹したと ころ, n = 0,…,11に対して, 次式のような結果を得た.

 $\begin{aligned} \alpha_n &\equiv 1.5 = \alpha \\ \gamma_n &= (0.135, 0.14, 0.145, 0.15, 0.155, 0.16, \\ 0.165, 0.17, 0.175, 0.185, 0.2, 0.24) \end{aligned} (63)$

一方, 付録Bに述べるように, レヴィフライト分布に 従う確率変数の分散値は定義できないので,式(14)に基 ずく,標準偏差を用いた確率変数の正規化はできないこ とになる.しかし,観測記録から求められる位相差分は 有限の数値データであるので,数値的な分散値を求める ことは可能である.また,レヴィフライト確率密度関数 の裾野を少しでも切り落とせば,分散値が定義できるこ とが明らかになっている²⁰⁾.そこで,確率密度関数 $s(\alpha_n, \gamma_n, X)$ を用いて,次式で定義されるXの分散値 $\sigma_{x_s}^2$ を考えて見る.



図-3 正規化位相差分の確率密度関数. $d_0\omega = 50\pi/2^{28}$ の場合に対し、 $\Delta \omega = 2^n d_0 \omega$ としたときの $n = 0, \cdots, 11$ に対する $\{X_l\}$ の確率密度関数を描画した.



図4 数値的に求まる位相差分(縦軸)の分散値とレヴィフライ ト確率密度関数の裾を切り取ったときに解析的に求まる 位相差分の分散値(横軸)の比較.両者はよく一致してい ることが分かる.

$$\begin{split} X_{sn} &= (284.20,254.50,229.00.206.88,187.50,\\ & 180.50,155.40,142.10,130.30,110.30,\\ & 87.30,50.60,39.80) \end{split} \tag{66}$$

 $X = \Delta \psi_l / \sigma_{\Delta \psi_l} (\Delta \omega)$ と書き換え、それを式(65)に代入し、 式(65)の $X_s \epsilon X_{sn}$ とし、 $\sigma_{X_s}^2 \equiv 1 \epsilon$ 考慮すると次式を得る.

$$\sigma_{\Delta\psi n}^{2}(\Delta\omega) = \int_{-X_{sn}}^{X_{sn}} (\Delta\psi_{l})^{2} \ s(1.5, 0.2, X) dX \tag{67}$$

図-4は式(12)で求めた数値位相差分の数値的分散値と式 (67)に基づいて求めた解析的分散値の比較である.これ から、かなり広範囲のΔωに対して、次式の成立するこ とが明らかになる.

 $\sigma^2_{\Delta\psi 0}(\Delta\omega) \cong \sigma^2_{\Delta\psi n}(\Delta\omega)$ (68) したがって、計算された地震動位相差分データを用いて、 式(12)に基づいて、位相差分の分散値を数値的に求める ことの妥当性が保障できる.

6. 標準化位相差分の非正規性

第4章(3)節では、式(14)を用いて位相差分をその標準 偏差で正規化したうえで、その確率密度関数が標準正規 分布に従う場合を想定し、その模擬法について考察を加 えてきた.しかし、前章で明らかになったように、正規 化位相差分の確率密度関数は非正規性を示していた.非 正規性を有する確率変数では、中心極限定理を満たさな い事象が発生し、分散値の定義できないのが一般的であ る.したがって、正規化の概念は使用できないので、確 率変数の定義を改めなければならない.

(1) 標準化位相差分の自己相関関数と確率密度関数

地震動位相差分の数値的分散値では、式(37)で与えた ように、離散角振動数間隔との間にはべき乗則が成立す るので、ここでは、位相差分 $\Delta \psi_l \epsilon (\Delta \omega)^H$ で標準化した、 次式のような確率変数を考える.

$$Y_l = \frac{\Delta \psi_l}{(\Delta \omega)^H} \tag{69}$$

図-5に $d_0\omega = 50\pi/2^{28}$ の場合に対し、 $\Delta\omega = 2^n d_0\omega$ としたときのn = 0, ..., 12に対する{ Y_l }の自己相関係数を描画した.その特性は図-2の場合とあまり変わらない. 図-6に $d_0\omega = 50\pi/2^{28}$ の場合に対し、 $\Delta\omega = 2^n d_0\omega$ としたときのn = 0, ..., 12に対する{ Y_l }の確率密度関数を描画した.褐色太線はN(0,1)の確率密度関数である.図-3と比較するとら明かになるように、式(14)で定義された正規化位相差分の確率密度関数に比べ、標準化位相差分の確率密度関数の方が、n値に基づく確率密度関数の違いが鮮明になっており、n値が大きくなるにつれて、分布の裾野が厚くなり、いずれのn値に対する確率密度関数である。ろ.そこで、各n値に対して、レヴィフライト確率密度



図-5 標準化位相差分の自己相関関数. $\Delta \omega$ を規定するn値が大 きくなるにつれて,自己相関係数値は小さくなるが,n値が3程度まではほぼ同一の自己相関係数になっている. 褐色実線は式(16)で与えられる自己相関係数の近似関数で ある. パラメータは $b_r = 4$, b = 0.1, $k_\rho = 20000 \times 2^3$ である. この値は図-2の場合と同じ値である.



図-6 標準化位相差分の確率密度関数. $d_0\omega = 50\pi/2^{28}$ の場合に対し、 $\Delta \omega = 2^n d_0 \omega$ としたときの $n = 0, \cdots, 12$ に対する $\{Z_l\}$ の確率密度関数を描画した. 確率密度関数は、最適な階級幅を設定した上で、ヒストグラムの形式で推定したものである. 褐色太線は標準積確率密度関数である

関数 $s(\alpha_n, \gamma_n, Z)$ を仮定し、 $n = 0, \dots, 12$ に対して、パラ メータを同定する¹⁹と次式となる.

$$\alpha_n \equiv 1.5 = \alpha \tag{70}$$

$$\gamma_n = (0.70, 0.80, 0.90, 1.10, 1.25, 1.45, 1.70, 2.00, 2.20, 2.40, 2.55, 2.90, 3.65) \tag{71}$$

これらの値を用いて、各n値に対する解析解の確率密度 関数を描画したのが図-7である.図から明かなように、 解析解の確率密度関数は観測記録から求められる確率密 度関数を良く表現していると言える.

(2) 標準化位相差分の模擬アルゴリズム

式(69)で定義された確率変数 Y_l はレヴィフライト確率 密度関数 $s(\alpha_n \equiv \alpha, \gamma_n, Y)$ に従うので、位相差分 $\Delta \psi_l$ もレ ヴィフライト確率密度関数に従わなければならない、そ こで、位相 ψ を角振動数 ω の関数として模擬するための アルゴリズムを構築する、それを非整数レヴィフライト 運動と名付ける、基本的なアルゴリズムの展開は、4 章(3)で誘導した方法と同じであり、位相変動部の位相 $\psi(\omega)$ が、式(38)のように、2つの関数の和から構成され るものと考える、それら2つの関数が、式(39)と(40)のよ うに、Lebesgue-Stieltjes積分で表現され、積分核の表現 も式(41)と一致する、ただし、 β の値が次式で定義され ている点が異なっている。

 $\beta = H - 1/\alpha$ (72) また, $d\zeta(\tau)$ はブラウンノイズ過程ではなくレヴィフラ イトノイズ過程であり,次式で近似される確率過程であ り,確率密度関数の再現性を有している過程である²¹⁾.

 $d\zeta(\tau) \cong \gamma_L(\Delta \tau)^{\frac{1}{\alpha}} Z(\tau)$ (73) ここに、γ_Lはレヴィフライトノイズ過程の振幅を決定 する値である. なお, z(r)は角振動数rにおいて, 標準 レヴィフライト確率密度関数 $s(\alpha = 1.5, \gamma = 1, Z)$ から, 独立同分布で生成される乱数である.一方,式(28)で与 えられたブラウンノイズの場合には、 γ_L 値は σ_B であっ たので、非整数レヴィフライト運動を取り扱うときは、 式(43), (46), (48), (52), (54), (56)における $\sigma_B \epsilon \gamma_L$ に置 き換える必要がある.また、これらの式に現れる{x₁}は 標準正規確率密度関数に従う独立同分布の乱数列であっ たが、非整数レヴィフライト運動では標準レヴィフライ ト確率密度関数 $s(\alpha = 1.5, \gamma = 1, Z)$ に従う独立同分布の 乱数列{z_l}に置き換えられなければならない. したがっ て、式(54)に基づく模擬アルゴリズムは次式の形式に書 き変えておかねばならない.

$$Y_{j} = c\gamma_{L} \left\{ \sum_{m=1}^{j} a_{m} z_{j-m} + z_{j} + \sum_{m=1}^{\infty} a_{m} z_{j+m} \right\}$$
(74)

なお, *cγ*_L値の決定には, {*z*_l}が標準正規乱数列ではな く,標準レヴィフライト確率密度関数からの乱数列であ るので,分散値が定義できず,中心極限定理が使えない



図-7 各n値に対して,解析的に求まる確率密度関数を描画した.解析的に求まる確率密度関数は,数値的に求まった 図-6の確率密度関数をよく近似していることが分かる.

ので、一般化中心極限定理²⁹を利用しなければならない. この場合、 $Y_j(\Delta \omega)$ が従う確率密度関数 $s(\alpha_n \equiv \alpha, \gamma_n, Y)$ の形式が与えられていなければならない.このために、 $\Delta \omega = 2^n d_0 \omega = 2^n \cdot (50\pi/2^{28})$ と定義されていたので、 $n = 3 \varepsilon$ 指定し、 $\Delta \omega$ 値を固定する.これは、位相を模 擬するための離散角振動数間隔を決定することと同等で ある.模擬する位相差分の個数は、ナイキスト角振動数 内の離散点個数で良かったので、 $\Delta \omega$ の値が決定される と、式(59)の n_0 の値も自動的に決定されることになる. ここでは $n = 3 \varepsilon$ 選定し、式(71)から $\gamma_3 = 1.10$ とし、 $n_0 = 24$ とした.この γ_3 と、一般化中心極限定理²⁹を用 いて、**付録B**の式(b5)を用いて、 $c\gamma_L$ 値が次式で決定でき る.

$$\gamma_3^{\alpha} = (c\gamma_L)^{\alpha} \left\{ \sum_{m=1}^j a_m^{\alpha} + 1 + \sum_{m=1}^{\infty} a_m^{\alpha} \right\}$$
(75)

式(75)の等式が成立するためには、右辺第3項が有限値に 収束しなければならないが、その証明は付録Aに与えた. 一方、式(55)の下に定義した、L ≤ *j*となる*j*に関して は、式(74)は次式のように書き変えられ、*Yj*は*j*点に関し て点対称で定常な過程として模擬できることになる.

$$Y_{j} = c \gamma_{L} \left\{ \sum_{m=1}^{L} a_{m} x_{j-m} + x_{j} + \sum_{m=1}^{L} a_{m} x_{j+m} \right\}$$
(76)

(3) 模擬アルゴリズに基づく位相差分の自己相関特性

式(76)に基づけば,離散点 $j \ge j + 1$ における位相差分 $\Delta \psi_j(\Delta \omega) \ge \Delta \psi_{j+k}(\Delta \omega)$ は次式に示すように,式(77)と (78)で与えられる.

$$\frac{\Delta \psi_j}{(\Delta \omega)^H} = c \gamma_L \left\{ \sum_{m=1}^L a_m z_{j-m} + z_j + \sum_{m=1}^L a_m z_{j+m} \right\}$$
(77)
$$\frac{\Delta \psi_{j+k}}{(\Delta \omega)^H} =$$
(78)

$$c\gamma_L \left\{ \sum_{m=1}^{m} a_m z_{j+k-m} + z_{j+k} + \sum_{m=1}^{m} a_m z_{j+k+m} \right\}$$

したがって,離散角振動数 $\Delta \omega$ でのkステップ差の位相 差分の自己相関関数R(k)は次式で与えられる.

 $R(k) = E[\Delta \psi_j(\Delta \omega) \Delta \psi_{j+k}(\Delta \omega)]$ (79) 式(77)と(78)の $\{z_l\}$ が標準レヴィフライト確率密度関数から独立同分布で生成された乱数列であったことを思い越 せば、次式が成立する.

 $E[z_l z_{l+k}] \equiv 0$ (80) 問題は、レヴィフライト確率密度関数に従う確率変数の 分散値 $E[z_l z_l]$ が∞に発散し、定義できないことである. しかし、確率密度関数の裾野を少しでも切り落とすと分 散値が存在³⁰し、それを σ_l^2 とすれば、次式で定義される.

$$\sigma_l^2 = E_c[z_l z_l] = \int_{-Z_{cl}}^{Z_{cl}} Z^2 \, s(\alpha, 1, Z) dZ \qquad (81)$$

ここにE_c[]は確率密度関数の裾野をZ_{cl}で切り取った 期待値計算を意味する記号である.式(79)に式(77)と(78) を代入し、式(80)と(81)を考慮すれば、次式を得る

R(k)

$$\frac{c^{2}\gamma_{L}^{2}(\Delta\omega)^{2H}}{(a_{L-k}a_{L}\sigma_{j+k-L}^{2} + \dots + a_{2}a_{k+2}\sigma_{j-2}^{2} + \dots + a_{1}a_{k+1}\sigma_{j-1}^{2} + 1 \cdot a_{k}\sigma_{j}^{2} + a_{1}a_{k-1}\sigma_{j-1}^{2} + \dots + a_{k-1}a_{1}\sigma_{j+k-1}^{2} + a_{k} \cdot 1\sigma_{j+k}^{2} + a_{k+1}a_{1}\sigma_{j+k+1}^{2} + a_{k+2}a_{2}\sigma_{j+k+2}^{2} + \dots + a_{L}a_{L-k}\sigma_{j+L}^{2})$$
(82)

 σ_l^2 がlによらない一定値 σ_c^2 であるとすれば、次式を得る. R(k)

$$\frac{\overline{\sigma_c^2 c^2 \gamma_L^2 (\Delta \omega)^{2H}}}{\left(2\sum_{l=1}^{L-k} a_l a_{k+l} + \sum_{l=1}^{k-1} a_l a_{k-l} + 2 \cdot a_k\right)}$$
(83)

$$k = 0$$
のときは、次式で表現される.

$$\frac{R(0)}{\sigma_c^2 c^2 \gamma_L^2 (\Delta \omega)^{2H}} = \left(2\sum_{l=1}^{\infty} a_l^2 + 1\right)$$
(84)

$$\rho(k) = R(k)/R(0) と定義されるので、次式を得る.$$
 $\rho(0) = 1$
(85)

$$\rho(k) = \frac{\left(2\sum_{l=1}^{L-k} a_l a_{k+l} + \sum_{l=1}^{k-1} a_l a_{k-l} + 2 \cdot a_k\right)}{(2a_L^2 + \dots + 2a_1^2 + 1)}$$
(86)

係数列 $\{a_m\}$ と,式(85)と(86)を用いて,k値の大きな離散 点数までの相関係数を求めるのには時間がかかるので, 次元が2L + 1より十分大きく,式(76)の係数列 $\{a_m\}$ から 構成される,次式のような重み係数ベクトルを考える.



図-8 各種自己相関係数.赤太実線は式(87)のパワースペクト ルのフーリエ逆変換で求められる自己相関係数.赤太実 線上に乗っている紫●印は式(82)と(83)に基づく結果であ る.褐色点線は観測記録から求められた自己相関係数の 近似式(式(16)を参照)である.赤太実線と褐色点線の差 が大きいので,赤太実線を計算した係数列{a_n}に倍率を 乗ずる補正を3回繰り返し,そのパワースペクトルから 自己相関係数を求めたた結果が緑一点鎖線で表示されて いる.褐色太点線を精度よく近似していることが分かる.



図-9 式(74)に基づいて、初期乱数を変えて模擬した8種類の位相変動部. 褐色太曲線は寿都記録から決定した位相変動部.

 $\{w\} = \{a_L, \cdots, a_1, 1, a_1, \cdots, a_L, 0, \cdots, 0\}$ (87) この重み係数ベクトルのパワースペクトルを計算し、そ の逆変換で自己相関関数Rw(k)が求まるので、それから $\rho(k) = R_w(k)/R_w(0)$ として、自己相関係数を求めた. その結果が赤太実線で図-8に示されている.赤太実線上 に乗っている紫●印は式(85)と(86)に基づいた結果である. 褐色太点線は図-5に示した褐色太実線と同じものである. 赤太実線と褐色点線との各離散点における倍率の平方根 が係数値amの倍率r1mになっているとして、赤太実線の 自己相関係数を補正したのが赤細実線である. 同様に, 赤細実線と褐色点線の倍率に基づいてr_{2m}を計算し、赤 細実線を補正したのが青細点線である. さらに青細点線 と褐色点線の倍率に基づきr3nを計算し、青細点線を補 正したのが緑一点鎖線である.緑一点鎖線は、係数列 {r_{1m}·r_{2m}·r_{3m}·a_m}を用いて,式(87)で定義された重み 係数ベクトルを作成し、そのパワースペクトルのフーリ エ逆変換で求めた自己相関係数になっている.緑一点鎖 線が褐色太点線をよく近似できていることが分かる.

図-9は、 $\{a_m\} = \{r_{1m} \cdot r_{2m} \cdot r_3 \cdot a_m\}$ と置き直し、式 (76)に定義したアルゴリズムを用いて、模擬した位相変 動部である.標準レヴィフライト確率密度関数からの乱 数列 $\{z_l\}$ を生成するための初期乱数として、任意の8個 を設定して、 $\Delta \omega = (50\pi/2^{25})$ に対し、 $\{Y_j(\Delta \omega)\}$ を 2^{n_0} 個模擬し、それから、 $\{\Delta \psi_j\} = (\Delta \omega)^H \{Y_j(\Delta \omega)\}$ として、 位相変動部の位相差分 $\Delta \psi$ を求め、その累積和として $\psi(\omega)$ を求めた.観測記録の離散時間間隔 Δt は0.02秒で なので、図示した角振動数範囲は、 50π ラジアンまでで ある

8. むすび

以上,地震動位相の角振動数に関する相関性を主な課 題とし,地震動位相差分の非正規性についても議論し, 地震動位相の相関性に着目した,新しい地震動位相の模 擬アルゴリズムを考究してきた.得られた内容を要約す れば以下のようである.

- (1) 地震動位相を線形位相遅れ部とそこからの変動 部に分解し、変動部の位相差分を考察の対象と した.
- (2) 位相差分の分散値が存在できるものとし、数値的に 求められる標準偏差で正規化した位相差分の角振動 数に対する自己相関関数の特性を精査した.
- (3) その結果,正規化位相差分の自己相関係数が, 位相差分を計算する離散角振動数間隔によらず, ほぼ同一の相関特性を示すことが判明した.
- (4) 位相差分の確率密度関数が正規分布に従うと仮定した上で、その共分散行列の表現法について

考察した.その場合を対象とし,非整数ブラウン運動の模擬アルゴリズムを修正し,位相差分の模擬に利用できるかどうかを議論した.

- (5) 正規化位相差分の確率密度関数が非正規性を示 すことを明かにし、それの確率密度関数が、再 現性を有する、レヴィフライト確率密度関数で 表現できることを明かにした.
- (6) レヴィフライト確率密度関数に従う確率変数の 分散値は定義できないので、正規化位相差分を 非正規系の確率変数として取り扱うことはでき な.そこで、レヴィフライト分布関数に従う確 率変数の分散値を解析的に求めるための条件を 明確にした。
- (7) 数値的に求まる分散値が離散角振動数間隔に対してベキ乗則に従う場合を対象として、位相差分に標準化の概念を導入し、標準化された位相差分の確率密度関数がレヴィフライト分布で定義できることを明かにした.
- (8) その結果を用いて、非整数レヴィフライト運動 と名付けた、新しい確率過程の模擬アルゴリズ ムを構築し、それを用いて、地震動位相の変動 部が、非正規過程として模擬可能であることを 示した。

以上が主な結論であるが、位相差分の標準化は離散角振 動数数間隔 $\Delta \omega$ とハースト指数Hを用い、 $\Delta \psi_j / (\Delta \omega)^H$ と していた. 位相平均勾配は $\Delta \psi_j / \Delta \omega$ となるので、図-5に 示した自己相関特性は、位相平均勾配についても、全く 同じになることは明白である. これから、 $\Delta \omega \rightarrow 0$ の極 限として定義される群遅延時間の自己相関特性も明白に なることを付記する.

謝辞:本研究を推進するに当たり、気象庁が提供している地震動加速度時刻歴のデータベース¹³⁾を利用した.また、日本学術振興会から科学研究助成基金助成金 #18K04334の援助を得た.併せて謝意を表す.

付録A 式(55)と式(75)の収束性の証明

式(75)の右辺第3項は次式のように表現されていた.

$$\sum_{m=1}^{\infty} a_m^{\alpha}$$
 (a1)

一方,式(55)と式(75)で用いている a_m は,同じ形をしており,次式のように定義されていた.

$$=\frac{1}{2}\left\{(m+1)^{\beta}-(m-1)^{\beta}\right\}$$
(a2)

また,式(75)のβ値は次式で与えられていた.

 a_m

$$\beta = H - 1/\alpha \tag{a3}$$

今, $\alpha = 2$ とすれば、式(al)は式(55)に一致する.この場合の β 値は、式(27)で定義した非整数ブラウン運動のと

きの,β値に一致する.したがって,式(55)の収束性は,式(75)の収束性を証明すれば,自動的に満たされることになる.そこで,ここでは式(al)の収束性のみを証明する.

まず, mの値を十分に大きなMとすれば, 式(a3)を考慮して, a_M は次式のように近似できる.

 $a_M^{\alpha} \cong \beta^{\alpha} M^{\alpha(\beta-1)} = \beta^{\alpha} M^{\alpha(H-1)-1}$ (a4) ここで,式(al)をM - 1までの和とそれ以上の和に分解 すると,次式となる.

$$\sum_{m=1}^{\infty} a_m^{\alpha} = \sum_{m=1}^{M-1} a_m^{\alpha} + \sum_{m=M}^{\infty} a_m^{\alpha}$$
(a5)

式(a4)の近似式を用いると、式(a5)の右辺第2項は次式の ように評価できる.

$$\sum_{m=M}^{\infty} a_m^{\alpha} \cong \int_M^{\infty} \beta^{\alpha} x^{\alpha(H-1)-1} dx = \frac{\beta^{\alpha} M^{\alpha(H-1)}}{\alpha(1-H)} \quad (a6)$$

H値の範囲は[0.5, 1)であったから²³,式(a6)は十分大き なMについてはゼロに収束する.したがって,式(a1)の 無限和の収束性が証明され,式(75)の収束することが保 障される.この証明過程は α 値によらず成立するので, $\alpha = 2$ の場合にも,式(a1)の収束することが保障され, 式(55)の収束性が保証できる.

付録B レヴィフライト分布関数の概説¹⁵⁾

平均値ゼロのレヴィフライト分布¹⁹は、2つのパラメ ータ α と γ を用いて、定義できるので、その確率密度関 数を $S(\alpha, \gamma, X)$ と表す. α は確率密度関数の裾野の厚さを 制御するパラメータで、特性指数と呼ばれ、 $0 < \alpha \leq 2$ の範囲で定義される. $\gamma > 0$ は確率密度関数の広がりを 制御するパラメータであり、規模母数と呼ばれる. Xは 確率変数を表す. この確率密度関数は陽な形では定義さ れないが、その特性関数は次式で与えられる.

$$\varphi(2\pi t, \alpha, \gamma) = E[exp(-i2\pi tX)]$$

= $exp(-\gamma^{\alpha}|2\pi t|^{\alpha})$ (b1)

E[]は期待値計算を表現する関数であり, S(α,γ,X)は この特性関数のフーリエ逆変換として,次式のように定 義される.

$$S(\alpha, \gamma, X) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} \varphi(2\pi t, \alpha, \gamma) e^{i2\pi t X} d(2\pi t)$$
 (b2)

なお、 $\gamma = 1$ である、 $S(\alpha, 1, Z)$ は標準レヴィフライト確 率密度関数と名付けられる. $S(\alpha, 1, Z)$ からの確率変数 をZとすると、 $S(\alpha, \gamma, X)$ からの確率変数Xとの間には、 次式の変換関係が成立する.

$$= \gamma Z$$

さらに、 $S(\alpha, \gamma_i, X)$ からの確率変数を X_i としたときに、 $X_i \ge X_j (i \neq j)$ が互いに独立であるとして、次式のよう な重み付き和からなる確率変数 X_w を考える.

Χ

$$X_w = \sum_{l=1}^n w_l X_l \tag{b4}$$

この場合、 X_w は同じパラメータ α を有する安定分布族 に属し、その確率密度関数は $S(\alpha, \gamma_w, X)$ と表現され、 γ_w は次式で規定される.

$$\gamma_w^{\alpha} = \sum_{l=1}^n w_l^{\alpha} \gamma_l^{\alpha} \tag{b5}$$

式(b4)と(b5)はレヴィフライト分布から独立同分布で生成 された確率変数の和を取り扱うときの中心極限定理に相 当する役割を果たす式に成っている.分散が存在しない レヴィフライト確率密度関数から生成された乱数列の和 を取り扱うときに重要な役割を果たすので,拡張型中心 極限定理²¹と位置づけられる.

レヴィフライト分布関数に分散値が存在しないことは 以下のように証明される. レヴィフライト分布関数の分 散は式(bl)で与えられる特性関数を $(2\pi t)$ で2階微分し, -1を乗じた上で $2\pi t \rightarrow 0$ とすれば求められる. いま, 分散値を σ_x^2 と表せば, そのオーダーは次式で評価でき る.

$$O(\sigma_Z^2) = O\left(\lim_{t \to 0} (|2\pi t|^{\alpha - 2})\right)$$
 (b6)

 α の値は2未満なので、 $2\pi t \rightarrow 0$ の極限で σ_X^2 は ∞ に発散 する.

参考文献

- Ohsaki, Y. : On the significance of phase content in earthquake ground motions, *Earthquake Engineering and Structural Dynamics*, Vol.7, pp.427-439, 1979.
- 2) 和泉正哲,勝倉裕:地震動の位相情報に関する基礎的研究, 日本建築学会構造系論文集,第327号,20-26,1983.
- 3) 石井 透,渡辺孝英:地震動の位相特性と地震のマグニチュード・震源距離・深さの関係,日本建築学会学術講演会 梗概集,385-386,1987.
- 4) 佐藤智美,植竹富一,菅原良次:群遅延時間を用いた長周 期地震動の経験的経時特性モデルに関する研究,日本建築 学会構造系論文集,第493号,31-39,1997.
- Katukura, H., Ohno, S. and Izumi, M. : Symmetric FFt techinique and its applications to earthquake engineering, Eathquake Enigineering and Structural Dynamics, Vol.18, pp.717-725, 1989.
- 佐藤忠信:確率過程として見た地震動位相の不可解性, 土木学会論文集 A1(構造・地震工学), Vo.72, No.4(地震工 学論文集第 35巻), pp.I_831-I_841, 2016.
- 佐藤忠信:自己相似仮説から導出される地震動位相の確率特性と地震動振幅の減衰、土木学会論文集 A1(構造・地 震工学)、Vol.70, No.3, pp.463-473, 2014.
- 佐藤忠信・室野剛隆:地震動観測記録に見る位相平 均勾配の特異な確率特性とそのモデル化,土木学会 論文集 A1(構造・地震工学), Vol. 74, No.2, pp.229-240, 2018.

(b3)

- 伏見正則: 乱数, UP 応用数学選書, 東京大学出版会, 1989.
- 10) 松葉育雄:長期記憶過程の統計―事故筋な時系列の理論 と方法-,共立出版株式会社,2007.
- Mandelbrot, B. B. and Van, J. W. : Fractional Brownian motions, fractional noises and applications, *SIAM Review*, Vol.10 (4), pp.422-437, 1968.
- 12) Biagini, F., Hu, Y., Oksendal, B. and Zhang, T. : Stochastic Calculus for Fractional Brownian Motion and Applications, Probability and Its Applications, Springer-Verlag, London, 2008.
- 13) 国土交通省気象庁,主な地震の強震観測データ, http://www.data.jma.go.jp/svd/eqev/data/kyoshin/jishin/index.html, 2017年8月12日閲覧.
- 14) Falconer, K.: Fractal Geometry; Mathematical Foundation and Application, 2nd ed. John Wiley & Sons, Ltd, The Atrium, Southern Gate, Chichester, 2003.
- 15) Karatzas, I. and Shreve S.E. : *Brownian Motion and Stochastic Calculus*, Springer-Verlag, New York, 1991.
- 佐藤忠信:地震動加速度時刻歴のフーリエ変換に内在する微分不可能性の本質を探る,土木学会論文集 A1(構造・地震工学), Vol.74, No.4(地震工学論文集第 37 巻), I_452-I_463,2018.
- 17) Scott, D. W. : *Multivariate Density Estimation: Theory, Practice and Visualization*, Wiley, 1992.
- Nolan, J. P. : Stable Distribution: Models for Heavy Tailed Data, (<u>http://academic2.american.edu/~jpnolan/stable/chap</u>

<u>1.pdf</u>) 2015年11月13日閲覧.

- R Core Team (2015): A language and environment for statistical computing. R Foundation for Statistical Computing, Vienna, Austria, URL <u>https://www.R-project.org/</u>, Package "libstableR" by Royula-del-Val, et.al. Ver.1.0.2, 2018-08-26.
- 20) Mantegna, R. N. and Stanley : An Introduction to Econophysics, Correlations and Complexty in Finace, Cambridge University Prrss, Cambridge, 2000.
- 21) 佐藤忠信:地震動位相差分の特異な確率特性と確率 過程 - 分散の定義できない群遅延時間のモデル化 - , 土木学会論文集 A1(構造・地震工学), Vol.73, No.2, pp.344-363, 2017.
- 22) Gnedenko, B.V. and Kolmogorov, A.N. : Limit Distribution for Sums of Independent Random Variables, English translation by K.L. Chung, revised 1968, Addison-Wesley, 1968.
- 23) Tanaka, K. and Sato, T.: Evaluation of inhomogeneous structures in seismic propagation path in Japan based on the fractal characteristic of observed earthquake motion phase, *Proceedings of 16th World Conference on Earthquake Engineering*, Paper No.1420, 2018.

(2020.9.7 受付)

AUTO-CORRELATION CHARACTERISTIC OF THE EARTHQUAKE MOTION PHASE DIFFERENCEE

Tadanobu SATO and Yoshitaka MURONO

We decomposed the earthquake motion phase into linear delay and fluctuation parts. In this paper, we discuss the peculiar auto-correlation characteristics of the fluctuation part of the phase. First, we normalized the phase difference of the fluctuation part by its standard deviation then investigate the auto-correlation characteristic of the normalized phase difference. The auto-correlation characteristic of the phase difference is expressed by a unique equation and is independent of the circular frequency interval to calculate the phase difference, which means that the phase difference possesses the fractal characteristics. Then we develop a method to define the covariance matrix of normalized phase difference form the identified autocorrelation function. If the probability density function is assumed to be expressed by the normal distribution function, we discussed a possibility to simulate the earthquake motion phase by modifying the fractional Brownian motion. Moreover, we discuss the non-Gaussian feature of the phase difference and derive a formula that expresses the phase difference as a Levy-flight probability density function. Because the variance of the stochastic value obeying the Levy-flight distribution cannot be defined we discuss the existence condition of the variance even if the stochastic value obeying the Levy-flight distribution. Then we develop a new stochastic process, namely, the fractional Levy-flight motion, using the Levy-flight noise process and the kernel with the fractional characteristic for the simulation of a stochastically rigorous sample earthquake motion phase.