

1. まえがき 地震動波形などをモデル化する際に確率過程理論を適用することが多い。地震動波形 $x(t)$ を定常過程として取扱うときには波形特性はパワースペクトル $S_x(\omega)$ によって記述される。また非定常過程とすれば、たとえば物理スペクトル $S_x(\omega, t; W)$ などが重要な役割をする。ところで、パワースペクトルは $x(t)$ をフーリエ変換した後の絶対値であるフーリエ振幅 $A(\omega)$ を用いると $S_x(\omega) = \lim_{T \rightarrow \infty} \frac{1}{2\pi T} E[A^2(\omega)]$ で与えられる。非定常過程の物理スペクトルは重み関数 $W(t)$ を用いて時刻 t 固定でとりだした $x(t)$ に対してフーリエ変換を行い、その絶対値である $A(\omega, t; W)$ を用いて $S_x(\omega, t; W) = \frac{1}{2\pi} E[A^2(\omega, t; W)]$ で与えられる。したがって定常・非定常のいずれの場合においてもフーリエ振幅に結びつけた波形特性の解析といえる。フーリエ変換からはフーリエ振幅だけではなくフーリエ位相角 $\theta(\omega)$ も得られるが、多くの研究では $\theta(\omega)$ は単にある基準からのずれであるとして工学的には十分な検討のなされないままに地震動波形の確率モデル化とシミュレーション法が開発されてきたと言えよう。シミュレーションにおいても定常・非定常を問わず位相角は 0 から 2π の一様乱数として与えている。しかし、フーリエ変換を行えば定常・非定常に問わなく原波形が再現できるのであるから、フーリエ振幅と同じ座みでフーリエ位相角が重要な意味を持っていると考えるのが当然と思われる。大崎らはフーリエ位相角の役割を検討するためによく実地盤動記録のフーリエ解析を行い位相特性に関する興味ある幾つかの定性的な観察結果を得たが理論的には十分な解明を今後の問題としている。そこで本研究は確率過程 $x(t)$ のフーリエ振幅 $A(\omega)$ とフーリエ位相角 $\theta(\omega)$ を理論的に検討して、それらの特性がどのようにになっているのかを明らかにしようと試みたものである。たとえば位相角は $x(t)$ が定常のときに何せ一様乱数としているのか。また非定常のときには一様乱数となるのであろうか等を明らかにしたいと考えたわけである。同時にシミュレーション法における数学モデルとフーリエ変換における $A(\omega)$ と $\theta(\omega)$ との関連性を考察した。なお工学上にあらわれる多くの現象がガウス型分布にしたがうことから $x(t)$ を平均値 R のガウス型確率過程として検討した。

2. $x(t)$ のフーリエ変換 理論的な考察を行なう上で必要なフーリエ変換等の関連式をまとめておく。

$$X(\omega) = \int_{-\infty}^{\infty} x(t) e^{-i\omega t} dt ; \quad -\infty < t < \infty \quad (1) \quad \theta(\omega) = \tan^{-1} B(\omega) = \tan^{-1} \{ I(\omega) / R(\omega) \} \quad (6)$$

$$R(\omega) = \int_{-\infty}^{\infty} x(t) \cos \omega t dt \quad (2) \quad (1) \text{ 式を逆変換すれば} \\ I(\omega) = \int_{-\infty}^{\infty} x(t) \sin \omega t dt \quad (3) \quad X(t) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} X(\omega) e^{i\omega t} d\omega. \quad (7)$$

$$(2), (3) \text{ 式を用ひれば}, (1) \text{ 式は} \quad (4) \quad (4) \text{ 式を上式に代入して整理すれば} \\ X(\omega) = R(\omega) - i I(\omega) = A(\omega) e^{-i\theta(\omega)} \quad (4) \quad X(t) = \frac{1}{\pi} \int_0^\infty A(\omega) \cos \{ \omega t - \theta(\omega) \} d\omega \quad (8)$$

$$E[R(\omega_1) R(\omega_2)] = \iint_{-\infty}^{\infty} E[x(t_1) x(t_2)] \cos \omega_1 t_1 \cos \omega_2 t_2 dt_1 dt_2 \quad (9)$$

ここでフーリエ振幅とフーリエ位相角はそれぞれ次式で与えられる。

$$A(\omega) = \{ R^2(\omega) + I^2(\omega) \}^{1/2} \quad (5) \quad E[I(\omega_1) I(\omega_2)] = \iint_{-\infty}^{\infty} E[x(t_1) x(t_2)] \sin \omega_1 t_1 \sin \omega_2 t_2 dt_1 dt_2 \quad (10)$$

$$E[R(\omega_1) I(\omega_2)] = \iint_{-\infty}^{\infty} E[x(t_1) x(t_2)] \cos \omega_1 t_1 \sin \omega_2 t_2 dt_1 dt_2 \quad (11)$$

3. $X(t)$ が平均値 0 の非定常確率ガウス過程の場合 (9)～(11) 式は $R(\omega), I(\omega)$ に関する自己相関、相互相関関数であるが、右辺の被積分項に現われる $X(t)$ の自己相関関数 $E[X(t_1)X(t_2)]$ は $X(t)$ が非定常確率過程であるから、 ω_1, ω_2 の関数である。これらの積分は $E[X(t_1)X(t_2)]$ が具体的な関数形で与えられないかぎり、理論式として実行は不可能であるが一般には (9)～(11) 式は ω_1, ω_2 の関数となる。したがって $R(\omega)$ と $I(\omega)$ は非定常確率ガウス過程であり、(11) 式が 0 となりないかぎりそれらは互に相関している。このとき、(5), (6) 式よりフーリエ振幅 $A(\omega)$ とフーリエ位相角 $\theta(\omega)$ もまた非定常確率過程となることは明らかである。今、(9)～(11) 式の積分が実行できたとして $\omega_1 = \omega_2 = \omega$ とおき、 ω に於ける $R(\omega)$ と $I(\omega)$ の分散及び共分散をそれぞれ $\sigma_R^2(\omega)$, $\sigma_I^2(\omega)$, $\sigma_{RI}^2(\omega)$ とおけば、 $R(\omega)$ と $I(\omega)$ が平均値 0 のガウス分布にしたがうことから ω に於ける両者の同時確率密度関数は変数 ω を省略して次式で与えられる。

$$f_{RI}(R, I) = \frac{1}{2\pi\sigma_R\sigma_I\sqrt{1-\sigma_{RI}^2}} e^{-\frac{1}{2(1-\sigma_{RI}^2)} \left\{ \frac{R^2}{\sigma_R^2} - \frac{2\sigma_{RI}RI}{\sigma_R\sigma_I} + \frac{I^2}{\sigma_I^2} \right\}} \quad (12)$$

このとき (5), (6) 式の関係を利用して $A(\omega)$ と $B(\omega)$ の同時確率密度関数は ω を省略して

$$f_{AB}(A, B) = \frac{1}{\pi\sigma_R\sigma_I\sqrt{1-\sigma_{RI}^2}} \cdot \frac{A}{1+B^2} e^{-\frac{1}{2(1-\sigma_{RI}^2)} \left(\frac{A^2}{\sigma_R^2} - \frac{2\sigma_{RI}B}{\sigma_R\sigma_I} + \frac{1}{\sigma_I^2} B^2 \right)} \quad (13)$$

これより上式が A と B の関数の積に分解されないかぎり A と B は互に相関していることがわかる。このことは (16) 式より $\theta(\omega) = \tan^{-1} B(\omega)$ であるから ω に於いて $A(\omega)$ と $\theta(\omega)$ は互に相関していることになる。フーリエ振幅 $A(\omega)$ とフーリエ位相角 $\theta(\omega)$ の確率密度関数は (13) 式の間隔確率密度を求めることにより次のようく算定される。

$$f_A(A) = \int_{-\frac{\pi}{2}}^{\frac{\pi}{2}} f_{AB}(A, B) dB \quad (14) \quad f_\theta(\theta) = \int_0^\infty f_{AB}(A, B) dA / |dA/dB| = \frac{1 - \sigma_{RI}^2 \sin^2 \theta}{\sigma_I^2 \cos^2 \theta + \sigma_R^2 \sin^2 \theta - \sigma_{RI}^2 \sigma_R \sigma_I \sin 2\theta} \quad (15)$$

(15) 式では $\sigma_R = \sigma_I = \sigma$ のときには $f_\theta(\theta) = \frac{\sqrt{1-\sigma_{RI}^2}}{\pi} \cdot \frac{1}{1 - \sigma_{RI}^2 \sin 2\theta}$ (16) となる。主値 $-\frac{\pi}{2} \leq \theta \leq \frac{\pi}{2}$ をフーリエ位相角 $-\pi \leq \theta \leq \pi$ の範囲に拡張して示せば図 1 となる。この図からも明白であるが、非定常 $X(t)$ の場合には一様分布とはならない。もし $\sigma_{RI} \approx 1$ (正の完全相関に近い) のときは図 2 となる。 $\sigma_{RI} = 0$ のときには一様分布となるか、これは次節で検討する。

4. $X(t)$ が平均値 0 の定常確率ガウス過程の場合 $X(t)$ が定常過程のときには自己相関関数を $E[X(t_1)X(t_2)] = R_x(t_1-t_2)$ とおりから (9) 式は積分され、パワースペクトル $S_x(\omega)$ と $R_x(\tau)$ の関係を利用して整理すれば次のようになる。

$$E[R(\omega_1)R(\omega_2)] = 0; \omega_1 \neq \omega_2 \\ = 2\pi T S_x(\omega) \left\{ 1 + \frac{\sin 2\omega T}{2\omega T} \right\}; \omega_1 = \omega_2 = \omega \quad (16)$$

以上より $R(\omega)$ は平均値 0 の確率過程であり、自己相関関数が 0 (ホワイト / ノイズ型)、且つ分散が $\sigma_R^2 \approx 2\pi T S_x(\omega)$ の非定常ガウス型過程となる。 $I(\omega)$ も $R(\omega)$ と同じの非定常ガウス型ホワイトノイズとなる。(11) 式は積分すると 0 となり $R(\omega)$ と $I(\omega)$ は互に独立の確率過程であることがわかる。さて、 $\sigma_{RI} = 0$ 、 $\sigma_R = \sigma_I = \sigma$ (同上) とおけば (12) 式は $f_{AB}(A, B) = \frac{A}{\sigma^2} e^{-\frac{A^2}{2\sigma^2}} \cdot \frac{1}{\pi(1+B^2)}$ (17) となる。これは変数分離形であり A と B が互に独立であることを示している。したがって A と $\theta = \tan^{-1} B$ も互に独立となる。(14), (15) 式はそれを次のようになる。 $f_A(A) = \frac{A}{\sigma^2} e^{-\frac{A^2}{2\sigma^2}}$ (18) $f_\theta(\theta) = \frac{1}{2\pi}; -\pi \leq \theta \leq \pi$ (19)

以上より $X(t)$ が定常のときには $A(\omega)$ は非定常レーレイ型ホワイトノイズであり、 $\theta(\omega)$ は定常一様分布型ホワイトノイズとなる。なお、 $A(\omega)$ と $\theta(\omega)$ は互に独立である。以上の結果と (7) 式の離散型表示式を利用すれば、定常 $X(t)$ のシミュレーションは $X(t) = \sum_{k=1}^N a_k \cos(\omega_k t - \theta_k)$; $a_k = \frac{\Delta\omega}{\pi} A(\omega_k)$, $\theta_k = \theta(\omega_k)$ で可能となることが納得できる。非定常 $X(t)$ のときには (9) ～ (15) 式の解析が困難であり、シミュレーション法では a_k の代りに $A(\omega_k, t)$ を書き加えることにより非定常性を表現し、位相角 θ_k は一様乱数としているのが現状である。

参考(1) 大橋他：地震波の位相特性とその応用に関する研究、その 1～その 4、建築学会学術講演；昭 53 年 9 月