# 状態推移確率の解析解を用いた 階層的隠れマルコフ劣化モデルの 効率的推定方法

## 上野 涉<sup>1</sup>·水谷 大二郎<sup>2</sup>

<sup>1</sup>学生会員 東北大学 工学研究科 (〒980-0845 宮城県仙台市青葉区荒巻字青葉6-6-04) E-mail: wataru.ueno.r4@dc.tohoku.ac.jp

<sup>2</sup>正会員 東北大学助教 災害科学国際研究所 (〒980-0845 仙台市青葉区荒巻字青葉468-1) E-mail: mizutani@irides.tohoku.ac.jp

社会基盤施設の中には、ある劣化事象(上層)の劣化速度(ハザード率)が他の劣化事象(下層)の劣 化度合い(健全度)に応じて変化するものがあり、上層の劣化過程は階層的隠れマルコフ劣化モデルで記 述、推定できる.当該モデルに関して、離散的な局所時間軸を導入し、局所単位期間で下層の健全度が一 定であると仮定して階層的隠れマルコフ劣化モデルの状態推移確率を計算する近似的推定方法が提案され ている.本研究では、局所時間軸を導入せずとも階層的隠れマルコフ劣化モデル状態推移確率を解析的に 導出可能であることを示す.これにより、階層的隠れマルコフ劣化モデルのパラメータ推定において、i) パラメータ推定精度が向上するとともに、ii) 完備化尤度関数と潜在変数を用いる必要が無くなりパラメ ータ推定の計算負荷が軽減される.これらの点を数値計算事例を通じて検証する.

# Key Words : hidden Markov deterioration hazard model, analytic solution, asset management statistical deterioration forecasting, Markov chain Monte Carlo

### 1. はじめに

近年,社会基盤施設(以下,施設)の統計的劣化予 測に関する研究の発展・蓄積が著しい<sup>1),2)</sup>.本研究では, その中で階層的隠れマルコフ劣化モデル3,4に着目する. 階層的隠れマルコフ劣化モデルでは、2種類の劣化事象 において、ある劣化事象のハザード率が他方の劣化事象 の健全度の時間的推移に応じて動学的に変動していく. ここで、着目する劣化事象を劣化事象A,劣化事象Bと し、劣化事象B(上層)のハザード率が他の劣化事象A (下層)の健全度に応じて変動すると考える. 既往研究 <sup>3</sup>では、劣化事象Bのハザード率の動学的な変化は局所 離散時間軸上でモデル化されており、その単位期間内で は、劣化事象Bのハザード率は当該期間の期首の劣化事 象Aの健全度に応じた一定の値を取ると近似されている. 局所時間軸上の単位期間長が十分に小さく設定できる場 合には、このようにハザード率を近似することに起因し たモデルのパラメータ推定バイアスは、施設の耐用年数 と比較して相対的に微小であるとみなせるため問題には ならない、しかし、サンプルサイズが大きい場合、モデ ルのパラメータ推定における単位期間長を長く設定せざ るを得ない場合もある.その場合には、(劣化事象Aの

健全度の変化による劣化事象Bのハザード率の変化の時 間遅れを議論しない限り、)局所離散時間軸の単位期間 内に劣化事象Aの健全度が変化しても、その変化は単位 期間終了後にのみ劣化事象Bのハザード率に影響を与え ると仮定しているため、劣化事象Bのハザード率が過小 評価されて,既往研究3のパラメータ推定手法では推定 結果にシステム的なバイアスが生じる可能性がある.ま た、局所離散時間軸を用いて階層的隠れマルコフ劣化モ デルの尤度関数を定式化した際には、局所時間軸の時点 ごとに不可観測な健全度の組み合わせを考える必要があ り、尤度関数(観測されたサンプルの生起確率)の項が 膨大になる、そのため、既往研究<sup>3</sup>では不可観測な健全 度を所与と考え、尤度関数の完備化操作を行い、完備化 尤度関数を用いてモデルのパラメータと潜在変数をマル コフ連鎖モンテカルロ法(以下, MCMC法)により同 時にサンプリングすることにより、モデルのパラメータ をベイズ推定するというアプローチを採用している。し かしながら、このようなアプローチでは、上述したよう にサンプルサイズが大きくなると計算負荷が問題となる. これらの点を解決した研究は著者らの知る限り過去には 存在しない.

以上の問題意識のもと、本研究では、階層的隠れマル

コフ劣化モデルの状態推移確率(劣化事象A,劣化事象 Bの健全度ペア間の推移確率)が局所離散時間軸の単位 期間ごとに劣化事象Bのハザード率を近似することなく, 解析的に導出可能であることを明らかにする,その上で, MCMC法を用いて,モデルのパラメータをベイズ推定 する.これにより,階層的隠れマルコフ劣化モデルのパ ラメータ推定において,i)状態推移確率の解析解を用 いることができパラメータ推定精度が向上するとともに, ii)完備化尤度関数と潜在変数を用いる必要が無くなり パラメータ推定の計算負荷が軽減される.以下,2.で 階層的隠れマルコフ劣化モデルの状態推移確率の解析解 を導出し,3.で状態推移確率の解析解を用いた尤度関 数と事後確率密度を定式化する.

#### 2. 状態推移確率

#### (1) ハザード率

連続的なカレンダー時間軸上の任意の時刻 $\tau$ での劣化 事象A,劣化事象Bの劣化状態を表す関数をそれぞれ  $g(\tau), h(\tau)$ とする.劣化状態は健全度と呼ばれる,そ れぞれI個の離散的な状態変数i (i = 1, ..., I), J個の離散 的な状態変数j(j = 1, ..., J)で定義する.値が大きいほど 劣化が進展していることを表す.劣化事象Aの健全度iにおけるハザード率を $\eta_i$ と表す.なお, $g(\tau) \leq g(\tau + \alpha) \forall \alpha > 0, h(\tau) \leq h(\tau + \beta) \forall \beta > 0$ とする.また,時 刻 $\tau$ での劣化事象Bの健全度jにおけるハザード率は当該 時点の劣化事象Aの健全度に応じて連続的に変動すると して, $\theta_{j,g(\tau)}$ とする.

劣化事象Aに関しては、ハザード率 $\eta_i$ が時間に関して 一定のため、指数ハザードモデルとして健全度iからi + 1への推移過程をモデル化できる.具体的には、健全度iの寿命を $y(0 \leq y)$ とした場合にその確率密度は、

$$f_i(y) = \eta_i \exp(-\eta_i y) \tag{1}$$

となす. また, 健全度iが開始時刻 $\tau_i$ (i = 1であれば供用 開始時刻や直近の更新時刻, i > 1であれば, 健全度が i - 1からiに推移した時刻)の場合は, その健全度に達し てから $\zeta$ ( $0 \leq \zeta$ )以上継続する生存確率は, 生存関数とし て,

$$\tilde{F}_i(\zeta) = \exp(-\eta_i \zeta)$$
 (2)

と表現できる.

劣化事象Bに関しては、ハザード率 $\theta_{j,g(\tau)}$ が劣化事象 Aの健全度に応じて動的に変化する.劣化事象Bの健全 度jの開始時刻を $\tau_j$ とする.このとき、劣化事象Bの健全 度jが開始時刻から $\xi(0 \leq \xi)$ 以上継続する確率を表す生 存関数は、

$$\begin{split} \widetilde{\Phi}_{j}\left(\xi,g(\tau_{j}),g(\tau_{j}+\xi),u_{g(\tau_{j})},\ldots,u_{g(\tau_{j}+\xi_{j}-1)}\right) \\ &= \exp\left(-\int_{0}^{\xi}\theta_{j,g(\tau_{j}+u)}du\right) \\ &= \exp\left\{-\left(\int_{0}^{u_{g(\tau_{j})}}\theta_{j,g(\tau_{j})}du + \int_{u_{g(\tau_{j})}}^{u_{g(\tau_{j})+1}}\theta_{j,g(\tau_{j})+1}du + \cdots + \int_{u_{g(\tau_{j})}}^{\sum_{s=g(\tau_{j})}^{g(\tau_{j}+\xi)-1}u_{s}}\theta_{j,g(\tau_{j}+\xi)-1}du \\ &+ \int_{\sum_{s=g(\tau_{j})}^{g(\tau_{j}+\xi)-2}u_{s}}^{\xi}\theta_{j,g(\tau_{j}+\xi)-1}du \\ &+ \int_{\sum_{s=g(\tau_{j})}^{g(\tau_{j}+\xi)-1}u_{s}}^{g(\tau_{j}+\xi)-1}u_{s}}\theta_{j,g(\tau_{j}+\xi)}du \right) \bigg\} \\ &= \prod_{c=g(\tau_{j})}^{g(\tau_{j}+\xi)-1}\exp\left(-\theta_{j,c}u_{c}\right) \\ &\cdot \exp\left\{-\theta_{j,g(\tau_{j}+\xi)}\left(\xi - \sum_{s=g(\tau_{j})}^{g(\tau_{j}+\xi)-1}u_{s}\right)\right\} \end{split}$$
(3)

となる. なお、時刻 $\tau_j$ で劣化事象Aの健全度は $g(\tau_j)$ であ り、時刻 $\tau_j + \sum_{c=g(\tau_j)}^{s} u_c (s = g(\tau_j), ..., g(\tau_j + \omega) - 1)$ で劣化事象Aの健全度がsからs + 1に推移するとする. また、健全度jの寿命 $\omega$ ( $0 \le \omega$ )の確率密度

$$\phi_j(\omega, g(\tau_j), g(\tau_j + \omega), u_{g(\tau_j)}, \dots, u_{g(\tau_j + \omega - 1)})$$
に関して,

$$= \frac{\phi_{j,g(\tau_j+\omega)}}{\widetilde{\Phi}_j\left(\xi,g(\tau_j),g(\tau_j+\omega),u_{g(\tau_j)},\ldots,u_{g(\tau_j+\omega-1)}\right)} \qquad (4)$$

が成立するため,

$$\phi_{j}(\omega, g(\tau_{j}), g(\tau_{j} + \omega), u_{g(\tau_{j})}, \dots, u_{g(\tau_{j} + \omega - 1)})$$

$$= \theta_{j,g(\tau_{j} + \omega)} \cdot \prod_{c=g(\tau_{j})}^{g(\tau_{j} + \omega) - 1} \exp(-\theta_{j,g(\tau_{j} + \omega)})$$

$$\cdot \exp\left\{-\theta_{j,g(\tau_{j} + \omega)} \left(\omega - \sum_{s=g(\tau_{j})}^{g(\tau_{j} + \omega) - 1} u_{s}\right)\right\}$$
(5)

となる.なお、 $g(\tau_j + \omega) = g(\tau_j)$ のとき、劣化事象B の健全度jの生存関数を

$$\widetilde{\Phi}_{j}\left(\xi, g(\tau_{j})\right) = \exp(-\theta_{j,g(\tau_{j})}\xi)$$
(6)

と、 $g(\tau_j + \omega) = g(\tau_j)$ のとき、劣化事象Bの健全度jの 確率密度を

$$\phi_j\left(\omega, g(\tau_j)\right) = \theta_{j,g(\tau_j)} \exp(-\theta_{j,g(\tau_j+\omega)}) \tag{7}$$

とそれぞれ表す

#### (2) 状態推移確率

任意のカレンダー時刻 $\tau^*$ で劣化事象A, Bの健全度が それぞれ $i_1(i_1 = 1, ..., I), j_1(j_1 = 1, ..., J)$ であるという条 件のもとで、時刻 $\tau^{**} = \tau^* + z$ で劣化事象A, Bの健全度 がそれぞれ、 $i_2(i_2 = 1, ..., I), j_2(j_2 = 1, ..., J)$ となる確率 を状態推移確率とし、 $\pi_{i_1, j_1}^{i_2, j_2}(z)$ とする.劣化事象Aの健 全度 $i_1$ の開始時刻を $\tau^* \ge \tau_{i_1}^B$ 、劣化事象Bの健全度 $j_1$ の開 始時刻を $\tau^* \ge \tau_{j_1}^B$ とする.以下で状態推移確率 $\pi_{i_1, j_1}^{i_2, j_2}(z)$ を解析的に導出する.

a)  $i_2 = i_1, \ j_2 = j_1$   $\sigma > t$ 

 $i_2 = i_1$ かつ $j_2 = j_1$ のとき、劣化事象A, Bの健全度が期間[ $\tau^*, \tau^{**}$ ]に亘って $i_1, j_1$ であり続ける確率は、時刻  $\tau^*, \tau^{**}$ や時刻 $\tau^*$ 以前の健全度推移とは独立に、ハザード 率とzのみの関数として、

$$= \frac{\pi_{i_{1},j_{1}}^{i_{2},j_{2}}(z)}{\tilde{F}_{i_{1}}(\tau^{**} - \tau_{i_{1}}^{A})} \\ \cdot \frac{\tilde{\Phi}_{j_{1}}(\tau^{**} - \tau_{j_{1}}^{B}, g(\tau_{j_{1}}^{B}), i_{1}, u_{g(\tau_{j_{1}}^{B})}, \dots, u_{i_{1}-1})}{\tilde{\Phi}_{j_{1}}(\tau^{*} - \tau_{j_{1}}^{B}, g(\tau_{j_{1}}^{B}), i_{1}, u_{g(\tau_{j_{1}}^{B})}, \dots, u_{i_{1}-1})} \\ = \exp\{-(\eta_{i_{1}} + \theta_{j_{1},i_{1}})z\}$$
(8)

となる. なお,表記の都合上, $g(\tau_{j_1}^B) = i_1 o$ ときの,  $\tilde{\phi}_{j_1}(\tau^* - \tau_{j_1}^B, i_1)$ も $\tilde{\phi}_{j_1}(\tau^* - \tau_{j_1}^B, g(\tau_{j_1}^B), i_1, u_{g(\tau_{j_1}^B)}, ..., u_{i_{i-1}})$ と表す.

b)  $i_2 - i_1 + j_2 - j_1 > 0$ のとき

ある時刻 $t, t^*(t^* = t + l; 0 < l)$ で定義された期間 $(t, t^*]$ において、劣化事象Aの健全度がg(t)、劣化事象Bの健 全度がh(t)のまま継続し、期間 $(t, t^*]$ の期末 $t^*$ で、劣化 事象Aの健全度のみがg(t) + 1に推移する確率を  $\kappa_{g(t),h(t)}(l)$ 、劣化事象Bの健全度のみがh(t) + 1に推移 する確率を $\lambda_{g(t),h(t)}(l)$ とする. $\kappa_{g(t),h(t)}(l)$ 、 $\lambda_{g(t),h(t)}(l)$ はそれぞれ、時刻 $t, t^*$ や時刻t以前の健全度推移とは独 立に、ハザード率とlのみの関数として、

$$\begin{aligned} &\kappa_{g(t),h(t)}(l) \\ &= \frac{f_{g(t)}(t^* - \tau_{g(t)}^A)}{\tilde{F}_{g(t)}(t - \tau_{g(t)}^A)} \\ &\cdot \frac{\tilde{\Phi}_{h(t)}(t^* - \tau_{h(t)}^B, g(\tau_{h(t)}^B), i_1, u_{g(\tau_{h(t)}^B)}, \dots, u_{g(t)-1})}{\tilde{\Phi}_{h(t)}(t - \tau_{h(t)}^B, g(\tau_{h(t)}^B), i_1, u_{g(\tau_{h(t)}^B)}, \dots, u_{g(t)-1})} \\ &= \eta_{g(t)} \exp\{-(\eta_{g(t)} + \theta_{h(t),g(t)})l\} \end{aligned}$$
(9)

 $\lambda_{g(t)h(t)}(l)$ 

$$= \frac{\tilde{F}_{g(t)}(t^{*} - \tau_{g(t)}^{A})}{\tilde{F}_{g(t)}(t - \tau_{g(t)}^{A})}$$

$$\cdot \frac{\phi_{h(t)}(t^{*} - \tau_{h(t)}^{B}, g(\tau_{h(t)}^{B}), i_{1}, u_{g(\tau_{h(t)}^{B})}, \dots, u_{g(t)-1})}{\widetilde{\phi}_{h(t)}(t - \tau_{h(t)}^{B}, g(\tau_{h(t)}^{B}), i_{1}, u_{g(\tau_{h(t)}^{B})}, \dots, u_{g(t)-1})} (10)$$

$$= \theta_{h(t),g(t)} \exp\{-(\eta_{g(t)} + \theta_{h(t),g(t)})l\}$$

と定義できる.ここに、 $\tau_{g(t)}^{A}$ は劣化事象Aにおける健全 度g(t)の開始時刻、 $\tau_{h(t)}^{B}$ は劣化事象Bにおける健全度 h(t)の開始時刻である.

ここで,  $K = i_2 - i_1 + j_2 - j_1$ ,  $K_A = i_2 - i_1$ ,  $K_B = j_2 - j_1$ とする. 期間[ $\tau^*$ ,  $\tau^{**}$ ]の時刻 $t_k$ (k = 1, ..., K)で劣 化事象A, 劣化事象Bのいずれかの健全度が推移し,時 刻 $\tau^{**}$ におけるそれぞれの劣化事象の健全度が $i_2$ ,  $j_2$ にな ったとする.

$$z_{k} = \begin{cases} t_{k} - \tau^{*} & (k = 1 \mathcal{O} \succeq \aleph) \\ t_{k} - t_{k-1} & (k > 1 \mathcal{O} \succeq \aleph) \end{cases}$$
(11)

とする.時刻 $t_k$ では、劣化事象Aまたは劣化事象Bのいずれかの健全度が推移する.この点を表すダミー変数を、

$$\delta_{k} = \begin{cases} 0 & (時刻t_{k} で劣化事象Aの健全度が \\ i_{1} + u_{k} からi_{1} + u_{k} + 1に推移) \\ 1 & (時刻t_{k} で劣化事象Bの健全度が \\ j_{1} + v_{k} からj_{1} + v_{k} + 1に推移) \end{cases}$$
(12)

と定義する. ここに,

$$v_{k} = \begin{cases} 0 & (k = 1 \mathcal{O} \geq \tilde{z}) \\ \sum_{s=1}^{k-1} \delta_{s} & (k > 1 \mathcal{O} \geq \tilde{z}) \end{cases}$$
(13)

$$u_k = k - v_k - 1 \tag{14}$$

である. ダミー変数ベクトルを $\delta = (\delta_1, ..., \delta_K)$ と表す.  $\sum_{k=1}^{K} \delta_k = K_B を満足する \delta の集合を \Omega_{K,K_B} とする.$   $\Omega_{K,K_B}$ の要素数は,  $|\Omega_{K,K_B}| = K!/(K_A! \cdot K_B!)$ となる. こ のとき,  $\pi_{i_1,j_1}^{i_2,j_2}(z)$ は,

$$\pi_{i_{1},j_{1}}^{i_{2},j_{2}}(z) = \sum_{\delta \in \mathcal{A}_{K,K_{B}}} \int_{0}^{z} \int_{0}^{z-z_{1}} \int_{0}^{z-z_{1}-z_{2}} \dots \int_{0}^{z-\sum_{k=1}^{K-1} z_{k}} \\ \cdot \prod_{k=1}^{K} [\eta_{i_{1}+u_{k}} \exp\{-(\eta_{i_{1}+u_{k}} + \theta_{j_{1}+v_{k},i_{1}+u_{k}})z_{k}\}]^{1-\delta_{k}} \\ \cdot [\theta_{i_{1}+u_{k},j_{1}+v_{k}} \exp\{-(\eta_{i_{1}+u_{k}} + \theta_{j_{1}+v_{k},i_{1}+u_{k}})z_{k}\}]^{\delta_{k}} \\ \cdot \exp\left\{-(\eta_{i_{1}+u_{k}} + \theta_{j_{1}+v_{k},i_{1}+u_{k}})\left(z-\sum_{k=1}^{K} z_{k}\right)\right\} \\ dz_{K} dz_{K-1} \dots dz_{3} dz_{2} dz_{1}$$

$$= \sum_{\delta \in \Omega_{K,K_B}} \prod_{h=1}^{K} \frac{n_{i_1,j_1,h}}{m_{i_1,j_1,h+1} - m_{i_1,j_1,1}} exp(-m_{i_1,j_1,1}z) + \sum_{k=2}^{K} \prod_{h=1}^{K} \frac{n_{i_1,j_1,h}}{m_{i_1,j_1,h} - m_{i_1,j_1,k}} \prod_{h=k}^{K} \frac{n_{i_1,j_1,h}}{m_{i_1,j_1,h+1} - m_{i_1,j_1,k}} \cdot exp(-m_{i_1,j_1,k}z) + \prod_{h=1}^{K} \frac{n_{i_1,j_1,h}}{m_{i_1,j_1,h} - (\eta_{i_2} + \theta_{j_2,i_2})} \cdot exp\{-(\eta_{i_2} + \theta_{j_2,i_2})z\}$$
(15)

と,時刻 $\tau^*, \tau^{**}$ や時刻 $\tau^*$ 以前の健全度推移とは独立に, ハザード率とzのみの関数として求めることができる. ここに,

$$m_{i_1,j_1,k} = \eta_{i_1+u_k} + \theta_{j_1+v_k,i_1+u_k}$$
(16)

$$n_{i_1,j_1,k} = \left(\eta_{i_1+u_k}\right)^{1-\delta_k} \left(\theta_{j_1+v_k,i_1+u_k}\right)^{\delta_k} \tag{17}$$

である. ただし, K = 1のとき,

$$\sum_{k=2}^{K} \prod_{h=1}^{K} \frac{n_{i_{1},j_{1},h}}{m_{i_{1},j_{1},h} - m_{i_{1},j_{1},k}} \prod_{h=k}^{K} \frac{n_{i_{1},j_{1},h}}{m_{i_{1},j_{1},h+1} - m_{i_{1},j_{1},k}}$$

$$\cdot \exp(-m_{i_{1},j_{1},k}z)$$

$$= 0$$
(18)

とし,

$$m_{i_1,j_1,K+1} = \eta_{i_2} + \theta_{j_2,i_2} \tag{19}$$

とする.

#### 3. 尤度関数と事後確率密度

施設e(e = 1, ..., E)に対して、時刻 $\bar{\tau}_{e,r}(r = 1, ..., R_e)$ で劣化事象Aの健全度が観測されているとする、なお、  $\bar{\tau}_{e,r} < \bar{\tau}_{e,r+1}$ とする.記号「」は観測値を表す.また、 時刻 $\bar{\tau}_{e,1}$ 及び $\bar{\tau}_{e,R_e}$ で施設eの劣化事象Bの健全度が観測さ れているとする.時刻 $\bar{\tau}_{e,r}$ における施設eの劣化事象Aの 健全度を $\bar{\iota}_{e,1}$ とする.時刻 $\bar{\tau}_{e,1}$ 、 $\bar{\tau}_{e,R_e}$ における施設eの劣 化事象Bの健全度をそれぞれ、 $\bar{J}_{e,1}$ 、 $\bar{J}_{e,R_e}$ とする.施設eに対する観測情報を $\bar{\mathbf{z}}_e = (\bar{\tau}_e, \bar{\iota}_e, \bar{J}_e)$ と整理する.ここに、  $\bar{\tau}_e = (\bar{\tau}_{e,1}, ..., \bar{\tau}_{e,R_e})$ 、 $\bar{J}_e = (\bar{J}_{e,1}, ..., \bar{J}_{e,R_e})$ である.全観測値の集合を $\bar{\mathbf{z}} = (\bar{\mathbf{z}}_1, ..., \bar{\mathbf{z}}_E)$ と する.ここで劣化事象Bのハザード率 $\theta_{j,i}$ を

$$\theta_{j,i} = \psi_j \alpha_i \tag{20}$$

と特定化する.ただし、 $\alpha_1 = 1$ と基準化する.また、  $\psi_J = 0$ とする.階層的隠れマルコフ劣化モデルを推定 する問題は、パラメータセット $\Theta = (\eta, \psi, \alpha)$ を推定す る問題となる.ここに、 $\eta = (\eta_1, ..., \eta_{I-1}), \psi =$   $(\psi_1, ..., \psi_{J-1}), \alpha = (\alpha_2, ..., \alpha_I)$ である.  $\Theta$ に関する尤度 関数 $\mathcal{L}(\Theta | \overline{\mathbf{z}})$ は、 $\Theta$ を所与としたときの $\overline{\mathbf{z}}$ の生起確率とし て、

$$\mathcal{L}(\boldsymbol{\Theta}|\overline{\boldsymbol{z}}) = \prod_{e=1}^{E} \sum_{j_{2}=\overline{j}_{e,1}}^{\overline{j}_{e,R_{e}}} \sum_{j_{3}=j_{2}}^{\overline{j}_{e,R_{e}}} \dots \sum_{j_{R_{e}-1}=j_{R_{e}-2}}^{\overline{j}_{e,R_{e}}} \pi_{\overline{\iota}_{e,1},\overline{j}_{e,1}}^{\overline{\iota}_{e,2},\overline{j}_{2}} (\overline{\tau}_{e,2} - \overline{\tau}_{e,1}) \\ \cdot \prod_{r=3}^{R_{e}-1} \pi_{\overline{\iota}_{e,r-1},\overline{j}_{e,r-1}}^{\overline{\iota}_{e,r-1},\overline{j}_{r}} (\overline{\tau}_{e,r} - \overline{\tau}_{e,r-1}) \\ \cdot \pi_{\overline{\iota}_{e,R_{e}-1},\overline{j}_{e,R_{e}-1}}^{\overline{\iota}_{e,R_{e}-1},\overline{j}_{e,R_{e}-1}} (\overline{\tau}_{e,R_{e}} - \overline{\tau}_{e,R_{e}-1})$$

$$(21)$$

と定式化できる.なお、 $\bar{\iota}_{e,1}$ 及び $\bar{j}_{e,1}$ は、健全度1,…,I及び $\bar{j}_{e,1}$ た、 が1,…,Jからランダムに生起すると考え、 $\bar{\iota}_{e,1}$ 及び $\bar{j}_{e,1}$ を 所与とした条件付確率を式(21)の尤度関数として用いる.

また、 $0 < \alpha_i$ とし、 $1 \leq j < J$ のとき $0 < \psi_j$ とする. 推定するパラメータ $\eta_i$ 、 $\psi_j$ 、 $\alpha_i$ の事前確率密度 $q_{\eta_i}(\eta_i)$ 、 $q_{\psi_j}(\psi_j)$ 、 $q_{\alpha_i}(\alpha_i)$ はガンマ分布に従うとして、

$$q_{\eta_{i}}(\eta_{i}) = \frac{1}{\Gamma(\iota_{\eta_{i}})(x_{\eta_{i}})^{\iota_{\eta_{i}}}} (\eta_{i})^{\iota_{\eta_{i}}-1} \exp(-\frac{\eta_{i}}{x_{\eta_{i}}})$$
(22)

$$q_{\psi_j}(\psi_j) = \frac{1}{\Gamma\left(\iota_{\psi_j}\right) \left(x_{\psi_j}\right)^{\iota_{\psi_j}}} (\eta_i)^{\iota_{\psi_j}-1} \exp\left(-\frac{\psi_j}{x_{\psi_j}}\right)$$
(23)

$$q_{\alpha_i}(\alpha_i) = \frac{1}{\Gamma(\iota_{\alpha_i})(x_{\alpha_i})^{\iota_{\alpha_i}}} (\alpha_i)^{\iota_{\alpha_i}-1} \exp(-\frac{\alpha_i}{x_{\alpha_i}}) \quad (24)$$

とそれぞれ定義する. ここに $\iota_{\eta_i}$ ,  $\iota_{\psi_j}$ ,  $\iota_{\alpha_i}$ は形状パラメ ータ,  $x_{\eta_i}$ ,  $x_{\psi_j}$ ,  $x_{\alpha_i}$ は尺度パラメータである, また,  $\Gamma(\cdot)$ はガンマ関数である. このとき,  $\boldsymbol{\Theta}$ の事後確率密度  $\chi(\boldsymbol{\Theta}|\boldsymbol{\overline{S}})$ は,

$$\chi(\boldsymbol{\Theta}|\overline{\boldsymbol{\Xi}}) \propto \mathcal{L}(\boldsymbol{\Theta}|\overline{\boldsymbol{\Xi}}) \prod_{i_1=1}^{I-1} q_{\eta_i}(\eta_{i_1}) \prod_{j=1}^{J-1} q_{\psi_j}(\psi_j) \prod_{i_2=2}^{I-1} q_{\alpha_i}(\alpha_{i_2})$$
(25)

と定式化できる. 階層的隠れマルコフ劣化モデルでは, この事後確率密度関数 $\chi(\boldsymbol{\Theta}|\boldsymbol{z})$ を直接解析的に求めるこ とはできない. そこで,代表的なMCMC法であるメト ロポリス・ヘイスティングス (Metropolis-Hastings) 法<sup>9</sup>を 用いる. これにより,パラメータ $\eta, \psi, \alpha$ の標本サンプ ルを事後確率密度関数 $\chi(\boldsymbol{\Theta}|\boldsymbol{z})$ から抽出することができ, 抽出したサンプル列からパラメータを推定できる.

#### 4. おわりに

本研究では、階層的隠れマルコフ劣化モデルの状態推 移確率が解析的に導出可能であることを示した.具体的 には、離散的な局所時間軸を定義せず、下層の劣化事象 の健全度が任意の時点で変化するものとして状態推移確 率を導出し、尤度関数や事後確率密度を示した.本研究 で提案した状態推移確率の解析解を用いる手法と、既往 研究<sup>3</sup>の手法で、それぞれ仮想データに対する実証分析 を行い、パラメータの推定値や計算時間を比較すること で、本研究での提案手法の有用性について考察すること ができる.実証分析結果・及び考察に関しては研究発表 会にて発表する.

#### 参考文献

 貝戸清之、小林潔司:ビックデータによるインフラ マネジメント:アセットメトリクスにむけて、土木 学会論文集 D3(土木計画学), Vol.70, No.5, pp.I\_21-I\_30, 2014.

- 2) 貝戸清之,小林潔司,水谷大二郎:インフラ管理の 最適化:アセットメトリクスにむけて,第26回 RAMP シンボジウム論文集,日本オペレーション ズ・リサーチ学会, pp.1-11, 2014.
- 小林潔司,貝戸清之,江口利幸,大井明,起塚亮 輔:舗装構造の階層的隠れマルコフ劣化モデル,土 木学会論文集 D3, Vol.67, No.4, pp.422-440, 2011.
- Le Thanh NAM, 小林潔司, 貝戸清之, 起塚亮輔:ポ アソン隠れマルコフ劣化モデルによる舗装劣化過程 のモデル化, 土木学会論文集 F4(建設マネジメン ト), Vol.68, No.2, pp.6279, 2012.
- 5) 伊庭幸人:計算統計学のフロンティア─計算統計Ⅱ, マルコフ連鎖モンテカルロ法とその周辺,岩波書店, 2005.

(????.?.?受付)

## AN EFFECTIVE ESTIMATION METHOD OF A HIERARCHICAL HIDDEN MARKOV DETERIORATION HAZARD MODEL WITH ANALYTIC SOLUTION OF TRANSITION PROBABILITIES

### Wataru UENO and Daijiro MIZUTANI

In some infrastructure, deterioration speed (hazard rate) of a deterioration phenomenon (upper layer) is depended on other deterioration phenomenon (lower layer). We can express the deterioration process of upper layer with hidden Markov deterioration hazard model. On the model, an approximate method is suggested that calculate transition probabilities with assumption that deteriorate condition of lower layer is constant among local unit period. In this research, we suggest the analytic method that calculate transition probabilities without the assumption. This analytic method is superior to approximate one in two point about estimation of parameters of hidden Markov deterioration hazard model. First, estimation accuracy of parameters improves. Second, calculation load is small because completed likelihood function and potential variables are not appeared. We indicate these points through empirical analysis.