

ランチョス法その後

筑波大 電子情報工学系 名取 亮
(Makoto Natori)

慶應義塾大 数理科学科 野寺 隆
(Takashi Nodera)

1. はじめに

高橋・名取 [12] の論文のものは、1970年11月に数理解析研究所の研究集会「数値計算のアルゴリズムの研究」で発表したもので、講究録は、翌1971年 4月に発行された。この研究は、1969年に東京大学大型センターで主催した「大次元行列の計算に関するシンポジウム」において、法政大学の瀬部先生がランチョス法による三重対角化を途中でやめても、最大・最小の固有値からいくつか（外側の固有値）は精度よく求まるという講演をされ、高橋先生がそれに興味を持たれたのがきっかけであった。この論文では、(1) 再直交化なしでも外側の固有値は正確に求まること、(2) 直交性の崩れがどう伝播するかを調べ、直交性の崩れと固有値の収束が対応することを述べた。1971年、Paige がPh.D論文 [5] でランチョス法の誤差解析を行い、その結果の一部が1972年と1976年に雑誌 (Paige [6, 7]) に発表された。その後、Parlett & Scott [8] は、選択的直交化を提案し、Parlett [15] で、直交性の崩れをどうして検出するかを述べた。一方、Cullum & Willoughby [4] は、中間の固有値および固有ベクトルを求める時にも再直交化をせずに三重対角化を続行する方法を提案した。その場合、“偽の固有値”をどう見分けるかが、重要なポイントとなる。この方法に対して、高橋 [14] は再直交化をおこなわないランチョス3重対角行列をどこで終了したらよいかという重要な問題点に対して、物理的な直感をもとにした重要なコメントを与えている。前者については、1980年のParlett [2] の本に、後者については、Cullum & Willoughby [3] の本に詳しい。近年、Parlett と彼のファミリーは、直交性の崩れに関する高橋・名取 [12] の論文を拡張した様々な理論の展開を発表している。特に、Simon [10, 11] は、高橋、名取 [12] の直交性の崩れに関する漸化式をモニターすることで、再直交化の時期を判断し、部分的に直交性が崩れていると思われるランチョス・ベクトルのみについて再直交化する部分的な再直交化を提案している。また、ランチョス法とCG法の直交性に関するデータフローを用いた物理的な解説

が高橋・野寺 [13] にある。

2. ランチョス法

固有値問題：

$$Ay = \lambda y, \quad (2.1)$$

に対するランチョス法は、 $n \times n$ の対称行列Aを直交変換により

$$AV = VT, \quad (2.2)$$

$$\begin{array}{c} \leftarrow n \rightarrow \\ \uparrow n \downarrow \end{array} \begin{array}{|c|} \hline A \\ \hline \end{array} \begin{array}{|c|} \hline V \\ \hline \end{array} = \begin{array}{|c|} \hline V \\ \hline \end{array} \begin{array}{|c|} \hline T \\ \hline \end{array}$$

のように変換して、3重対角行列Tを構成する方法である。即ち、適当な v_1 から出発し

$$\begin{cases} \alpha_j = v_j^T A v_j, \\ A v_j = \beta_{j-1} v_{j-1} + \alpha_j v_j + \beta_j v_{j+1}, \\ \|v_j\| = 1, V^T V = I, \end{cases} \quad (2.3)$$

を満たすように、 α_j, β_j を決定する方法である。

現在、最もよく用いられている対称な $n \times n$ 行列Aに対する固有値問題のランチョスの算法は、Paige [5.6] の論文の中で述べられているものである。

(ランチョスの算法 (Paige (1972)))

(1) 任意のベクトル v_1 ($\|v_1\| = 1$)を選び $u_1 = A v_1$ を計算する。

(2) 次の操作を繰り返し、 α_j と β_j を計算する。(j=1,2,3,...)

$$\alpha_j = u_j^T v_j, \quad (2.4a)$$

$$r_j = u_j - \alpha_j v_j, \quad (2.4b)$$

$$\beta_j = \|r_j\|, \quad (2.4c)$$

$$v_{j+1} = r_j / \beta_j, \quad (2.4d)$$

$$u_{j+1} = A v_{j+1} - \beta_j v_j. \quad (2.4e)$$

この(2)の操作をランチョス・ステップと呼び、これを1つの式で表すと

$$\beta_j v_{j+1} = A v_j - \alpha_j v_j - \beta_{j-1} v_{j-1} \quad (2.5)$$

となり、次のような行列形式で書くことができる。

$$\begin{array}{|c|} \hline A \\ \hline \end{array} \begin{array}{|c|} \hline v_j \\ \hline \end{array} = \begin{array}{|c|} \hline v \\ \hline \end{array} \begin{array}{|c|} \hline T_j \\ \hline \end{array} \leftarrow \beta_j$$

となり、Ritzベクトルの定義より、 $y_1 = V_j s_1$ を代入し、整理すると次の式が得られる。

$$\begin{aligned} A y_1 - V_j s_1 \theta_1 &= \beta_j \sigma_{j+1} v_{j+1} \\ A y_1 - y_1 \theta_1 &= \beta_j \sigma_{j+1} v_{j+1} \end{aligned} \quad (2.12)$$

ただし、 $\sigma_{j+1} (= e_j^T s_1)$ は、Ritz値 θ_1 に対する固有ベクトル s_1 の第 j 成分である。ここで、(2.12) 式のノルムをとれば、次のようになる。

$$\|A y_1 - y_1 \theta_1\| = \beta_j |\sigma_{j+1}| \equiv \boxed{\beta_{j+1}} \leftarrow \text{小なら } \theta_1 \text{ は収束} \quad (2.13)$$

ランチョス法は、通常、(2.9) 式を満足するが、幸いなことに、実際の計算では、 $\|F_j\|$ は常に小さい場合が多い。よって、 β_{j+1} は小さな 3 重対角行列を解くことによって計算することが可能で、その計算量も少なく、Ritzベクトルの残差ノルムを正確に予測できる。しかし、ランチョス法が生成するランチョス・ベクトル間の線形独立性の崩れが、 $\|y\| \ll 1$ となる Ritzベクトルを生成する。こんな場合に、固有値の正確な予測に β_{j+1} を利用できない恐れがある。Paige [7] の解析によれば、 $\|y\| \ll 1$ は、行列 A の同じ固有値を近似するすべての Ritz値が集積している場合にのみ起こる。しかし、その集積した Ritz値のなかで、少なくとも 1 つ $\|y\| = 1$ となる Ritzベクトルが存在するならば、そのような Ritz値の集積は、常に計算機の演算精度まで収束するのである。即ち、Paige [6] の最も重要な事柄は、次のような収束性と直交性の崩れの関係を見つけたことであった。

$$\left[\begin{array}{l} \text{Ritz値} \\ \text{Ritzベクトル} \end{array} \right] \text{の収束} \iff \left[\begin{array}{l} \text{ランチョス・ベクトルの} \\ \text{直交性の崩れ} \end{array} \right]$$

ここで、実際の計算で零となる $V_j^T v_{j+1}$ をモニターすることは、興味のあることである。 v_{j+1} に関して Ritzベクトルとの内積を考えると次のようになる。

$$S_j^T V_j^T v_{j+1} = Y_j^T v_{j+1} \quad (2.14)$$

Paige [5.7] によれば、

$$|y_1^T \beta_j v_{j+1}| \cdot |\sigma_{j+1}| = r_{j+1} \quad (2.15)$$

ただし、 $r_{j+1} = \varepsilon \|A\|$ である。また、(2.15) 式は、次式のように書き直すことができる。

$$y_1^T v_{j+1} = r_{j+1} / \beta_{j+1} \quad (2.16)$$

ただし、 β_{j+1} は演算の精度 ε に対する y_1 の残差ノルムであることは明らかである。よ

って、直交性は、Ritzベクトルの収束する方向でのみ崩れることになる。即ち、 $y_1^T v_{j+1}$ の値が大のとき、 v_{j+1} と v_1, v_2, \dots, v_j の直交性が崩れることになる。また、Ritzベクトルの線形独立性が崩れるのは、第2のRitzベクトルが最初のものに平行に現れた場合にのみ起こることになる。即ち、第2のRitzベクトルは、 $(\beta_{j+1}$ をほぼ $\sqrt{\varepsilon} \|A\|$ 程度に) 最初のRitzベクトルを固有ベクトルから摂動させるが、その後、この2つのベクトルは第3のRitzベクトルのコピーが出現するまでともに収束することになる ($\beta_{j+1} = \varepsilon \|A\|$)。よって、ランチョス法は、望ましい全ての固有値が収束するまで、即ち線形独立性の崩れを過ぎるまで反復を行うのが望ましいことになる。しかし、この方法で十分精度の良い固有値を計算することができるが、残念なことに偽の固有値が現れることになり、これを見分ける必要が生まれてくる。上記の結果をまとめると次のようになる。

- (i) 外側の固有値は、(経験的に言って) 小さな j ($\sim 2\sqrt{n}$) で収束する。
- (ii) 更に続けると、ランチョス・ベクトル v_j 間の直交性が崩れるため、収束した固有値が重複して現れる。
- (iii) 偽の固有値が現れる。

3. 直交性の崩れ

高橋、名取 [12] は、ランチョス法が生成するランチョス・ベクトルの直交性の崩れの伝播に関して、重要な漸化式を与えたが、近年、Simon [10] はそれについて次のような詳しい解析をおこなった。

$\omega_{1k} = v_1^T v_k$ とおけば、 ω_{1k} は、次の漸化式を満足する。

$$\begin{aligned} \omega_{kk} &= 1, \quad k=1, \dots, j \\ \omega_{kk-1} &= \phi_k, \quad k=2, \dots, j \end{aligned} \quad (3.1)$$

$$\omega_{j+1k} = 1/\beta_j \cdot [\beta_k \omega_{jk+1} + (\alpha_k - \alpha_j) \omega_{jk} + \beta_{k+1} \omega_{j k-1} - \beta_{j-1} \omega_{j-1 k}] + \phi_{jk}, \quad 1 \leq k \leq j$$

ただし、 $\omega_{jk+1} = \omega_{k+1j}$ 、 $\omega_{k0} = 0$ 。また、 ϕ_k 、 ϕ_{jk} は、ある適当な乱数である。Simon [10] の統計的な解析によれば、 ϕ_k 、 ϕ_{jk} は次式のようなになる。

$$\phi_k = \varepsilon n \frac{\beta_1}{\beta_j} \Psi, \quad \Psi \in N(0, 0.6) \quad (3.2)$$

$$\phi_{jk} = \varepsilon (\beta_k + \beta_j) \Phi, \quad \Phi \in N(0, 0.3)$$

ただし、 N は正規乱数である。

また、再直交化を行った後では、 $v_{j+1}^T v_j$ は、零にリセットされるので、これら上記の値は丸め誤差のレベルになると推測され、

$$\omega_{j+1, k} \in N(0, 1.5) \varepsilon$$

となる。

4. 再直交化

ランチョス法の算法を続けていくと、当然のことながらランチョス・ベクトル間の直交性が崩れてゆくことになる。そこで、以前から行われてきたのは、計算した全てのランチョス・ベクトルをグラム・シュミット法によって、再直交化し、各々のベクトルの間の直交性を保持することであった。しかし、この操作には、多大なる計算時間を必要とし、また、過去に計算したランチョス・ベクトルを全て記憶しなければならず、あまり良い方法とは言えない。近年の研究によれば、この操作を全てのベクトルについて行う必要はないことも明らかにされてきた。4.1 節では、再直交化法の中で、準直交化 (semiorthogonalization) といわれるものについて述べることにする (Simon [11])。

また一方では、ランチョス・ベクトルの間の直交性が崩れても、再直交化などを全然考えず、3重対角化をどんどん続行する方法もある。この操作で、行列Aの全固有値を計算することも可能であるが、3重対角行列 T_j の次数が大きくなればなる程、端の固有値が何重にも重複して現れたり、偽の固有値が多数現れることになる。よって、得られた固有値の中から、正しい固有値を見つけ出す操作を必要とする。この手法について4.2 節で述べることにする。

4.1 再直交化あり

再直交化法の目的は、ランチョス・ベクトルの間の直交関係を保つことになる。即ち、各々のベクトルの間の直交性の崩れをある程度までに抑えることにある。jステップでのランチョス・ベクトルの間の直交性のレベルを次のように定義する。

$$\kappa_j = \max_{1 \leq k \leq j-1} |v_j^T v_k|$$

もし生成されたランチョス・ベクトルに対して、 $\kappa_j = \varepsilon$ (演算の精度) を保つためには完全再直交化を行う以外に方法はない。

(1) 完全再直交化: FOR (Full Reorthogonalization)

$$r_j \equiv \beta_j v_{j+1} = A v_j - \alpha_j v_j - \beta_{j-1} v_{j-1} - f_j \quad (4.2a)$$

$$r_j \leftarrow r_j - \sum_{k=1}^j (r_j^T v_k) v_k$$

これは、各ランチョス・ステップにおいて以前の v_j 全てに対して新しい v_{j+1} を直交化させる方法である。明らかに、この方法によれば、ランチョス・ベクトル間の直交性の崩れを丸め誤差のレベルに抑えることができる。しかし、完全再直交化法の計算量はステップが進むに従って、膨大なものになるのであまりおすすめできる手法ではない。

Parlett and Scott [8] は、各々のランチョス・ベクトルに $\kappa_j = \varepsilon$ が成立していなくても、第2のRitzベクトルのコピーが現れる前に $\kappa_j = \sqrt{\varepsilon}$ の準直交性が成立していれば、正しい固有値が得られることを報告している。よって、次にあげる2つの算法が得られることになる。

(2) 部分的直交化: PRO (Partial Reorthogonalization — Simon (1984))

この方法は、Simon [10] により提案された方法で、言うなれば、(1)の手法のように再直交化を全てのランチョス・ベクトルについて行うのではなく、直交性が崩れていると思われるランチョス・ベクトルを(3.1)式の漸化式で $\omega_{j+1, k}$ をモニターすることで見つけ、それに対して次の手順で部分的に再直交化するものである。

(i) ランチョスの算法を実行する。

$$r_j \equiv \beta_j v_{j+1} = A v_j - \alpha_j v_j - \beta_{j-1} v_{j-1} - f_j \quad (4.3)$$

(ii) $v_{j+1}^T v_k$ ($k=1, 2, \dots, j$) に対して、 $\omega_{j+1, k}$ を(3.1)の漸化式を利用して計算する。

(iii) $\omega_{j+1, k}$ からの情報に基づいて、 $L(j) = \{k \mid 1 \leq k \leq j, \omega_{j+1, k} > \sqrt{\varepsilon}\}$ を決定し、再直交化する。

$$r_j \leftarrow r_j - \sum_{k \in L(j)} (r_j^T v_k) v_k \quad (4.4)$$

(3) 選択的直交化: SO (Selective Orthogonalization — Parlett & Scott (1979))

(i) ランチョスの算法を実行する。

$$r_j \equiv \beta_j v_{j+1} = A v_j - \alpha_j v_j - \beta_{j-1} v_{j-1} - f_j \quad (4.5)$$

(ii) $L(j) = \{k \mid 1 \leq k \leq j, \beta_{j, k} < \sqrt{\varepsilon}\}$ を決定する。

(iii) $L(j)$ に対して、 $y_k^{(j)} = V_j s_k$ を計算し、次のランチョス・ベクトルを計算する。ただし、 $L(j) = \emptyset$ のときは、この計算は行わない。

$$r_j \leftarrow r_j - \sum_{k \in L(j)} (r_j^T y_k^{(j)}) y_k^{(j)} \quad (4.6)$$

この手法は、(2.16)式の情報を利用することなく、繰り返し現れるRitzベクトルのコピーを抑制する手法として、収束したRitzベクトルとのみ直交化する方法である。(2.16)

式が、この方法の必要とする考え方の理論的な正当性を与えている。

4.2 再直交化なし

再直交化を行わないで、求めたい固有値が全て求まれば最良なことなのであるが、ランチョス・ベクトルの直交性の崩れから、両端の固有値が重複したり、偽の固有値が現れたりしてなかなかうまく求まらないこともよく知られている。しかし、Cullum&Willoughby [4] は、再直交化を行わなくても全ての固有値と固有ベクトルが求まることをいくつかの実例で示した。その方法は、3重対角化を行列の次元よりもさらに続行し、より大きな T_j ($j \gg n$) を作り、QR法やQL法を用いて全部の固有値を計算し、正しい固有値を判別するというものである。しかし、この方法には、下記の問題点があることを高橋 [14] は指摘している。

- (i) j を十分に大きくすれば、必ず全ての固有値が求まるという保証がない。
 - (ii) j をどの程度にとればよいか事前に知ることができない。
 - (iii) 3重対角化した行列 T_j の固有値には、多くの偽の固有値が含まれているのでそれらを見分けて取り除く必要がある。
 - (iv) 見掛け上の重根と真の近接根との区別が難しい。
 - (v) 異なる固有値が全部で何個あるかを事前に知ることができないから、実際に3重対角化によって得られた行列 T_j の固有値がもとの行列 A の全ての固有値であるという保証が得られない。
- (iii) と (iv) の問題点に関して、Cullum&Willoughby [4] は、高精度計算を用いて繰り返し現れる固有値や、偽の固有値を見分ける方法を提案した。しかし、この方法の最大の難点は、ランチョス3重対角化をどこで終了させるかという点にある。経験的に、 $j = cn$ ($c = 2 \sim 5$) と言われているが、固有値が縮重しているような場合には、 $j \geq 10n$ という場合もあり、 n が十分大きい場合には、この時の3重対角行列の固有値の計算には、膨大な計算時間を必要とする。この点に関して、高橋 [14] は、適切な j を決定する算法と物理的な考察を与えている。また、Parlett & Reid [9] は、Tracking法 (T_j の次数を増やししながら、Ritz値の収束していく状況を追跡し、収束したRitz値を取り出す。) を採用し、このような問題解決の指針を与えている。また、高橋、名取 [12] も同様な計算方法を採用して、固有値および固有ベクトルを計算している。

4.2.1 偽の固有値の判別 (Cullum&Willoughby (1981))

偽の固有値の判別は、次のようにする。

(1) T_j : $j \times j$ の 3 重対角行列,

及び,

\bar{T}_2 : T_j から第 1 行, 第 1 列を除いた $(j-1) \times (j-1)$ の行列,

を作り, 高精度計算によって, 各々の固有値を計算する。

(2) 下記の表に従って, T_j と \bar{T}_2 を比較して, 偽の固有値を取り除き正しい固有値を見つける。

表3.1 偽の固有値の判定法

Case	判定	T_j の固有値の重複	\bar{T}_2 の固有値
(1)	Accept	Yes	Yes
(2)	<Reject>	No	Yes
(3)	Accept	No	No

(1) T_j の重複固有値は, 「本物」, \bar{T}_2 の固有値にもなっている。

(2) T_j の単純固有値で, \bar{T}_2 の固有値でもあるものは「偽物」。

(3) T_j の単純固有値で, \bar{T}_2 の固有値でないものは「本物」。

実際の数値例でこの操作を示すと下記のようになる。下線部の固有値が偽固有値として取り除かれることになる。

	判定	T_j	\bar{T}_2
k=65	<ACCEPT>	1.070513330620176	1.070513330620176
k=66	@REPEAT@	1.070513330620177	1.070513330620178
k=67	@REPEAT@	1.070513330620180	1.075799503043244
k=68	<ACCEPT>	1.081014052771011	1.081014052771011
k=69	@REPEAT@	1.081014052771012	1.081014052771015
k=70	@REPEAT@	1.081014052771015	1.085871332159758
k=71	<ACCEPT>	1.191508321545976	1.191508321545976
k=72	@REPEAT@	1.191508321545976	1.191508325318810
k=73	*REJECT*	1.191508325318809	1.192025261968861
K=74	<ACCEPT>	1.224174788449782	1.224174788449783
K=75	@REPEAT@	1.224174788449784	1.224174887505310
K=76	*REJECT*	1.224174887505309	1.232450808242045
K=77	<ACCEPT>	1.258024362423952	1.258024362423951
K=78	@REPEAT@	1.258024362423954	1.258026924223992
K=79	*REJECT*	1.258026924223993	1.260866993725309

5. 数値例

ランチョス法の有効性を示す為に、

- (1) 「再直交化を行うランチョス法」では、選択的直交化法、
- (2) 「再直交化を行わないランチョス法」については、Cullum&Willoughby [4] の偽の固有値を見分ける判定法、

を用いた数値例について述べる。

(例1) ランチョス法に選択的直交化法を利用した場合の数値例

次のような6次元 ($n=6$) の対角行列Aを考える。

$$A = \text{diag} (0, 0.0025, 0.0005, 0.00075, 0.001, 10) ;$$

$$v_1 = 6^{-1/2} (1, 1, 1, 1, 1, 1) : \text{初期値},$$

$$\varepsilon = 10E-16 \text{ (演算の精度)} .$$

表5.1 は、ランチョス法により3重対角化した行列 T_7 の各成分と $\|I - V_j^T V_j\|$ を計算したものである。また、表5.2 は各反復における T_j の固有値 (Ritz値) と、再直交化するための判定条件となる $\beta_{j,j}$ およびRitzベクトルのノルムを示したものである。この表から、 $\beta_{4,4}$ が $\beta_{4,4} < \sqrt{\varepsilon}$ の条件を満足するので、第4の固有値 θ_4 ($= 9.999999999999965$, この場合には T_j の最大固有値) に対するRitzベクトルを計算し、これと r_j を直交化し、次のランチョス・ステップを続行する。即ち、 $j=4$ で選択的な直交化を行い、更に2回のランチョス・ステップを続行し、 T_6 (Ritz値) を計算すると、次の結果が得られることになる。

表5.3 選択的直交化を $j=4$ で行った T_6 の固有値

j	θ	固有値
6	1	0.1978295315785178E-14
	2	0.2500000000019150E-03
	3	0.5000000000019653E-03
	4	0.7500000000018928E-03
	5	0.100000000001820E-02
	6	9.999999999999965

このように選択的直交化を行った場合と、そうでない場合のランチョス・ベクトルの間の直交性をみてみると、表5.4 と表5.5 のようになる。これらの事柄から、ランチョス・ベクトルの直交性の崩れは、固有値10に対する第2のRitzベクトルのコピーが現れたことによることが分る。また、 $j=4$ で選択的な直交化を行ない、ランチョス3重対角化を行ったものは、全てのランチョス・ベクトルに対してある程度の直交性が保持されているこ

表 5.1 3重対角行列 T_j の要素

A = diag(0, 0.00025, 0.0005, 0.00075, 0.001, 10.) $v_1 = 6^{-1/2} (1, 1, 1, 1, 1, 1)$			
j	α_j	β_j	$\ I - V_j^T V_j \ $
1	1.667083333333333	3.72659363747748	0.
2	8.333416579162292	0.8660253965848979E-03	0.69E-17
3	0.5000700034993815E-03	0.2958039902115344E-03	0.68E-13
4	0.5000046430893902E-03	0.2535462769028216E-03	0.20E-08 ←
5	0.5000398050625197E-03	0.6136791911709209E-03	0.77E-04
6	9.051718071527039	2.929693876937098	1.26
7	0.9487819015256840	0.2263664586082772E-15	0.41

表5.2 Ritzベクトルからの情報

j	i	θ_{ji}	β_{ji}	$\ y_{ji} \ $
3	1	0.1464378593296902E-03	0.1792801E-03	1.000000000000147
	2	0.8535446398046466E-03	0.1792883E-03	0.999999999998148
	3	9.99999999999965	0.2004557E-07	1.000000000000002
4	1	0.3902013007893531E-04	0.1150416E-03	0.999999999996549
	2	0.4999924366006440E-03	0.1944611E-03	1.000000000000060
	3	0.9609745755441913E-03	0.1150478E-03	1.000000000000133
	4	9.99999999999965	0.5929862E-12 ←	1.000000000000002
5	1	0.6211135460530229E-05	0.798397	0.999999999991327
	2	0.3184727833117499E-03	1.911407	1.000000000000676
	3	0.6815501604137788E-03	1.911585	0.999999999996056
	4	0.9937928681004200E-03	0.798565	1.000000000000716
	5	9.99999999999965	0.173483E-12	1.000000000000002
6	1	0.6208045170576507E-05	0.418277E-20	0.999999999990801
	2	0.3184550714314634E-03	0.100137E-20	1.0000000000000626
	3	0.6815324460819470E-03	0.100141E-20	0.999999999995643
	4	0.9937897767053343E-03	0.418339E-20	1.000000000000693
	5	9.051718113134897	0.226366E-15	0.999999999999603
	6	9.99999999999965	0.302652E-20	1.000000000000002
7	1	0.1875214351600081E-14	0.328829	0.9999999999985274
	2	0.2500000000001565E-03	1.327053	1.000000000000837
	3	0.4999999999980795E-03	1.990683	0.999999999999537
	4	0.7500000000001318E-03	1.327188	0.9999999999994851
	5	0.1000000000001723E-02	0.331813	1.000000000001152
	6	9.99999999999965	0.898493	0.999999999999372
	7	9.99999999999965	0.446167	1.000000000000002

表5.4 $V_6^T V_6$ (再直交化なし)
$$\begin{bmatrix} 1.0 & -0.6E-17 & 0.1E-13 & -0.6E-09 & -0.2E-04 & -0.3 \\ -0.6E-17 & 1.0 & -0.5E-13 & -0.1E-08 & -0.5E-04 & -0.9 \\ 0.1E-13 & -0.5E-13 & 1.0 & 0.7E-14 & -0.4E-08 & -0.7E-04 \\ -0.6E-09 & -0.1E-08 & 0.7E-14 & 1.0 & 0.5E-14 & -0.2E-08 \\ -0.2E-04 & 0.5E-04 & -0.4E-08 & 0.5E-14 & 1.0 & -0.2E-14 \\ -0.3 & -0.9 & -0.7E-04 & -0.2E-08 & -0.2E-14 & 1.0 \end{bmatrix}$$
表5.5 $V_6^T V_6$ (選択的直交化 $j=4$)
$$\begin{bmatrix} 1.0 & -0.6E-17 & 0.1E-13 & -0.6E-09 & -0.2E-12 & 0.8E-09 \\ -0.6E-17 & 1.0 & -0.5E-13 & -0.1E-08 & 0.9E-13 & 0.2E-08 \\ 0.1E-13 & -0.5E-13 & 1.0 & 0.7E-14 & -0.3E-13 & 0.5E-12 \\ -0.6E-09 & -0.1E-08 & 0.7E-14 & 1.0 & 0.5E-13 & -0.6E-13 \\ -0.2E-12 & 0.9E-13 & -0.3E-13 & 0.5E-13 & 1.0 & -0.5E-14 \\ -0.8E-09 & 0.2E-08 & 0.5E-12 & -0.6E-13 & -0.5E-14 & 1.0 \end{bmatrix}$$

とがわかる。

(例2) 長方形領域上での2次元ラプラス方程式の境界値問題： $\nabla^2 u = 0$ を5点差分近似した行列の固有値問題を考える。ただし、離散化行列Aは、次のようになる。

$$A = \begin{bmatrix} B & -I & & & & \\ -I & B & -I & & & \\ & & -I & B & -I & \\ & & & \cdot & \cdot & \\ & & & -I & B & -I \\ & & & & -I & B \end{bmatrix} \quad \begin{array}{c} \uparrow \\ \text{nb} \\ \downarrow \end{array} \quad (5.1)$$

← nb →

$$B = \begin{bmatrix} 4 & -1 & & & \\ -1 & 4 & -1 & & \\ & -1 & 4 & -1 & \\ & & \cdot & \cdot & \\ & & & -1 & 4 & -1 \\ & & & & -1 & 4 \end{bmatrix} \begin{matrix} \uparrow \\ b \\ \downarrow \end{matrix} \quad (5.2)$$

|← b →|

この行列の正しい固有値は、次のようになる。

$$\lambda_{i,j} = 4 \left(\sin^2 \pi i / 2 (nb + 1) + \sin^2 \pi j / 2 (b + 1) \right) \quad (5.3)$$

$i = 1, 2, \dots, nb, j = 1, 2, \dots, b$

今、 $n=200$ ($nb=10$, $b=20$) の場合を考えることにする。3重対角化を $j=200$ で打ち切って T_j ($j=200$) の固有値を計算すると、その結果は次のようになる。

表5.6 T_j ($j=200$) の固有値

固有値の精度	個数
5桁～9桁	14個
10桁～15桁	75個

ここで、さらに3重対角化を続行して、 $j=2n$ ($=400$)、 $3n$ ($=600$) とランチョス法の反復を行い、前節の表3.1に従って、真の固有値（重複固有値も含む）と偽の固有値を判定すると、表5.7及び表5.8のような結果が得られることになる。また、表5.9は再直交化を全然行わず、3重対角化をマトリックスの次元の2倍行い、Cullum&Willoughby [4] の判定法により全ての固有値を計算したものである。重複固有値や偽の固有値がたくさん現れるが、真の固有値は全て含まれており、この方法の有効性をしめしている。

固有値問題に対するランチョス法について、歴史的な背景を踏まえて、最近の話題を取り上げた。現在までの解析で、ランチョス法の全ての問題点が解決されたわけではない。例えば、再直交化の時期、Ritzベクトルの計算の時期、即ちモニタリングの問題点、ランチョス・ベクトルの記憶容量など、いろいろ存在するのである。また、再直交化を全然行わないランチョス法でも、どこまで3重対角化すると求めたい固有値が本当に現れるという理論的な保証がないし、3重対角行列を大きくすればするほど、その固有値を計算する計算時間が膨大なものになってしまうのである。ようやく問題解決の緒の一手手前にたど

表5.7 $n=200$, T_j ($j=2n$) 固有値の数

6	6	5	5	4	0	4	0	4	4	4	3	0	3	0
3	3	3	3	3	3	3	2	0	2	0	2	0	2	2
0	2	0	2	0	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2
2	2	1	0	1	0	1	0	1	0	1	0	1	0	1
0	1	0	1	1	0	1	0	1	0	1	0	1	1	0
1	0	1	0	1	1	1	0	1	1	0	1	0	1	1
1	1	1	1	0	1	0	1	1	1	1	1	1	1	1
1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
0	1	1	1	1	1	1	0	1	0	1	0	1	1	1
1	0	1	0	1	0	1	0	1	0	1	1	0	1	0
1	1	0	1	0	1	0	1	0	1	0	1	0	1	0
1	0	1	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2
0	2	0	2	2	0	2	0	2	0	2	0	2	0	2
3	3	3	3	3	3	0	3	0	3	4	4	4	0	4
0	4	5	5	6	6									

表5.8 $n=200$, T_j ($j=3n$) の固有値の数

9	0	9	8	7	6	0	6	0	6	0	6	5	0	5		
0	5	5	5	5	4	0	4	4	4	4	4	4	0	3	0	
3	0	3	4	0	3	0	3	0	3	3	3	3	3	3	3	
0	2	0	2	0	2	3	3	0	2	0	2	0	2	0	0	
2	0	2	2	0	2	0	2	0	2	2	2	2	0	2	0	
0	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	
2	2	2	2	0	1	1	0	1	0	1	0	1	0	1	0	
0	1	2	0	1	1	0	1	0	1	1	0	1	1	0	0	
1	0	1	0	1	0	1	0	1	0	1	0	1	1	1	1	
1	1	1	0	1	1	1	0	1	1	1	0	1	1	1	1	
0	1	1	1	1	1	1	0	1	1	0	1	0	1	0	0	
1	0	1	0	1	0	1	0	1	0	1	1	1	0	1	0	
0	1	0	1	0	1	0	1	0	1	0	1	1	0	1	0	
0	1	0	1	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	
2	2	2	2	2	0	2	0	2	0	2	2	2	2	2	0	
2	0	2	2	0	2	0	2	0	2	0	2	0	2	0	2	3
3	0	2	0	2	3	3	3	3	3	3	3	3	0	3	0	
3	0	3	0	3	0	3	4	4	4	4	4	4	0	4	4	
0	5	5	5	5	5	0	5	0	6	6	0	6	0	6	6	
0	7	0	8	8	0	9										

表の中の数字は、固有値の重複を表しており、0 は偽の固有値の存在をしめしている。

りついたと言えるのかもしれない。しかし、ランチョス法は、現実の大型行列計算で重要な役割をはたしていることも事実である。

(参考文献)

- [1] C.Lanczos, An iteration method for the solution of the eigenvalue problem of linear differential and integral operators, J. Res. Nat. Bur. Standards 45: 255-282 (1950) .
- [2] B.N.Parlett, The Symmetric Eigenvalue Problem, Prentice-Hall (1980) .
- [3] J.K.Cullum&R.A.Willoughby, Lanczos Algorithm for Large Symmetric Eigenvalue Computations, I, II, Birkhauser (1985) .
- [4] J.K.Cullum&R.A.Willoughby, Computing Eigenvalues of Very Large Symmetric Matrices-An Implementation of a Lanczos Algorithm with No Reorthogonalization, J.Comp. Phys. 44, pp.329-358 (1981) .
- [5] C.C.Paige, The computation of eigenvalues and eigenvectors of very large sparse matrices, Ph.D. Thesis, Univ. of London (1971) .
- [6] C.C.Paige, Computational Variants of the Lanczos Method for the Eigenproblem, J. Inst. Math. Appl. 10, p.373-381 (1972) .
- [7] C.C.Paige, Error analysis of the Lanczos method for eigenproblem, J. Inst. Maths. Applics. 18, pp.341-349 (1976) .
- [8] B.N.Parlett &D.S.Scott, The Lanczos Algorithm with Selective Orthogonalization, Math. Comp. 33, pp.217-238 (1979) .
- [9] B.N.Parlett &J.K.Reid, Tracking the Progress of the Lanczos Algorithm for Large Symmetric Eigenproblems, IMA J. Num. Anal. 1, pp.135-155 (1981) .
- [10] H.D.Simon, The Lanczos Algorithm with Partial Reorthogonalization, Math. Comp. 42, pp.115-142 (1984) .
- [11] H.D.Simon, Analysis of the Symmetric Lanczos Algorithm with Reorthogonalization Methods, Linear Alg. and its Applications 61, pp.101-131 (1984) .
- [12] H.Takahasi&M.Natori, Eigenvalue Problem of Large Sparse Matrices, Rep. Comp. Center, University of Tokyo, 4, pp.129-148 (1972) .
- [13] 高橋, 野寺, 行列問題に対するLanczos 法と共役勾配法, 京都大学数理解析研究所講究録 373, pp.117-132 (1979) .
- [14] 高橋, 固有値問題のLanczos 法について, 京都大学数理解析研究所講究録422, pp.119-139 (1981) .
- [15] B.N.Parlett, Two Monitoring Schemes for the Lanczos Algorithm, Computing Methods in Applied Sciences and Engineering V, North-Holland, pp.27-34 (1982) .

表5.9 (その1) n = 200, Tj (j = 2 n) の全ての固有値の真偽の判定

K=	1	<ACCEPT>	0.1033524003207552	0.1033524003207559	1	K=	51	REPEAT*	0.7791329205371569	0.7810110804020544	11
K=	2	REPEAT*	0.1033524003207552	0.1033524003207553	1	K=	52	REJECT*	0.8301916504791453	0.8301916504791448	0
K=	3	REPEAT*	0.1033524003207557	0.1033524003207558	1	K=	53	<ACCEPT>	0.8340344490535444	0.8340344490535437	12
K=	4	REPEAT*	0.1033524003207566	0.1033524003207564	1	K=	54	REPEAT*	0.8340344490535478	0.8340344490535474	12
K=	5	REPEAT*	0.1033524003207578	0.1033524003207588	1	K=	55	REPEAT*	0.8513891906779903	0.8513891906779903	13
K=	6	REPEAT*	0.1033524003207592	0.1034485470822909	1	K=	56	<ACCEPT>	0.8513891906779915	0.8513891906779943	13
K=	7	<ACCEPT>	0.1698684411987306	0.1698684411987306	2	K=	57	REPEAT*	0.8513891906779944	0.8566958323803929	13
K=	8	REPEAT*	0.1698684411987307	0.1698684411987307	2	K=	58	REPEAT*	0.8883407963045975	0.8883407963045967	14
K=	9	REPEAT*	0.1698684411987314	0.1698684411987314	2	K=	59	<ACCEPT>	0.8883407963045996	0.8883407963046007	14
K=	10	REPEAT*	0.1698684411987321	0.1698684411987321	2	K=	60	REPEAT*	0.8883407963046009	0.8933063703982597	14
K=	11	REPEAT*	0.1698684411987325	0.1698684411987325	2	K=	61	REPEAT*	1.0378009983477447	1.0378009983477444	15
K=	12	REPEAT*	0.1698684411987330	0.1702340294018201	2	K=	62	<ACCEPT>	1.0378009983477447	1.0378009983477447	15
K=	13	<ACCEPT>	0.2790763169661725	0.2790763169661725	3	K=	63	REPEAT*	1.0378009983477448	1.0378009983477448	15
K=	14	REPEAT*	0.2790763169661741	0.2790763169661738	3	K=	64	REPEAT*	1.070513330620177	1.043170768107312	16
K=	15	REPEAT*	0.2790763169661743	0.2790763169661748	3	K=	65	<ACCEPT>	1.070513330620176	1.070513330620176	16
K=	16	REPEAT*	0.2790763169661760	0.2790763169661780	3	K=	66	REPEAT*	1.070513330620201	1.070513330620201	16
K=	17	REPEAT*	0.2790763169661772	0.2798247093939899	3	K=	67	REPEAT*	1.075799503045245	1.075799503045245	16
K=	18	<ACCEPT>	0.3398312818873862	0.3398312818873845	4	K=	68	<ACCEPT>	1.081014052771011	1.081014052771010	17
K=	19	REPEAT*	0.3398312818873871	0.3398312818873882	4	K=	69	REPEAT*	1.081014052771013	1.081014052771105	17
K=	20	REPEAT*	0.3398312818873884	0.3398312818873901	4	K=	70	REPEAT*	1.081014052771105	1.0858713321597978	17
K=	21	REPEAT*	0.3398312818873902	0.3401458131820150	4	K=	71	<ACCEPT>	1.191508321545977	1.191508321545978	18
K=	22	REPEAT*	0.4063473227653630	0.4063473227653630	5	K=	72	REPEAT*	1.191508321545977	1.191508321545977	18
K=	23	<ACCEPT>	0.4063473227653632	0.4063473227653632	5	K=	73	REPEAT*	1.191508321545977	1.191508321545977	18
K=	24	REPEAT*	0.4063473227653636	0.4063473227653636	5	K=	74	REPEAT*	1.191508321545977	1.191508321545977	18
K=	25	REPEAT*	0.4063473227653647	0.4063473227653647	5	K=	75	REPEAT*	1.224174788449782	1.224174788449784	19
K=	26	REPEAT*	0.4063473227653647	0.4074900409166083	5	K=	76	REJECT*	1.224174788449784	1.224174788449784	19
K=	27	REJECT*	0.4078118955840938	0.4078118955840938	5	K=	77	<ACCEPT>	1.224174788449784	1.224174788449784	19
K=	28	<ACCEPT>	0.4285365041390211	0.4285365041390205	6	K=	78	REPEAT*	1.224174788449784	1.224174788449784	19
K=	29	REPEAT*	0.4285365041390216	0.4285365041390223	6	K=	79	REJECT*	1.224174788449784	1.224174788449784	19
K=	30	REPEAT*	0.4285365041390230	0.4285365041390230	6	K=	80	<ACCEPT>	1.224174788449784	1.224174788449784	19
K=	31	REPEAT*	0.4450524788258219	0.4450524788258220	6	K=	81	REPEAT*	1.258024362423952	1.258024362423950	20
K=	32	REJECT*	0.5155551985328048	0.5155551985328048	7	K=	82	REPEAT*	1.258024362423953	1.258024362423950	20
K=	33	<ACCEPT>	0.5155551985328072	0.5155551985328072	7	K=	83	<ACCEPT>	1.258024362423953	1.258024362423953	20
K=	34	REPEAT*	0.5155551985328075	0.5155551985328075	7	K=	84	REPEAT*	1.258024362423953	1.258024362423953	20
K=	35	REPEAT*	0.5155551985328075	0.5155551985328075	7	K=	85	<ACCEPT>	1.258024362423953	1.258024362423953	20
K=	36	REPEAT*	0.5155551985328075	0.5155551985328075	7	K=	86	REPEAT*	1.258024362423953	1.258024362423953	20
K=	37	<ACCEPT>	0.6149103091113588	0.6149103091113588	8	K=	87	REPEAT*	1.258024362423953	1.258024362423953	20
K=	38	REPEAT*	0.6149103091113588	0.6149103091113588	8	K=	88	<ACCEPT>	1.258024362423953	1.258024362423953	20
K=	39	REPEAT*	0.6149103091113588	0.6149103091113588	8	K=	89	REPEAT*	1.258024362423953	1.258024362423953	20
K=	40	REPEAT*	0.6149103091113588	0.6149103091113588	8	K=	90	REPEAT*	1.258024362423953	1.258024362423953	20
K=	41	<ACCEPT>	0.6650153857055442	0.6650153857055442	9	K=	91	<ACCEPT>	1.258024362423953	1.258024362423953	20
K=	42	REPEAT*	0.6650153857055444	0.6650153857055444	9	K=	92	REPEAT*	1.258024362423953	1.258024362423953	20
K=	43	REPEAT*	0.6650153857055444	0.6650153857055444	9	K=	93	REPEAT*	1.258024362423953	1.258024362423953	20
K=	44	REPEAT*	0.6650153857055444	0.6650153857055444	9	K=	94	<ACCEPT>	1.258024362423953	1.258024362423953	20
K=	45	<ACCEPT>	0.7126168796591790	0.7126168796591790	10	K=	95	REPEAT*	1.258024362423953	1.258024362423953	20
K=	46	REPEAT*	0.7126168796591790	0.7126168796591790	10	K=	96	<ACCEPT>	1.258024362423953	1.258024362423953	20
K=	47	REPEAT*	0.7126168796591790	0.7126168796591790	10	K=	97	REPEAT*	1.258024362423953	1.258024362423953	20
K=	48	REJECT*	0.7126168796591790	0.7126168796591790	10	K=	98	<ACCEPT>	1.258024362423953	1.258024362423953	20
K=	49	<ACCEPT>	0.7791329205371543	0.7791329205371543	11	K=	99	REPEAT*	1.258024362423953	1.258024362423953	20
K=	50	REPEAT*	0.7791329205371553	0.7791329205371553	11	K=	100	<ACCEPT>	1.258024362423953	1.258024362423953	20

表5.9 (その2) n = 200, Tj (j = 2 n) の全ての固有値の真偽の判定

K= 101	REPEAT	1.7030663303367584	29	N= 151	<ACCEPT>	2.8185255932886921	56
K= 102	<ACCEPT>	1.737708671003177	30	K= 152	<ACCEPT>	2.8397378719282781	57
K= 103	REPEAT	1.737708671003182	30	N= 153	*REJECT*	2.8425386829938221	0
K= 104	<ACCEPT>	1.804224711881151	31	N= 154	<ACCEPT>	2.853168373553521	58
K= 105	REPEAT	1.804224711881155	31	N= 155	<ACCEPT>	2.919484414431495	59
K= 106	<ACCEPT>	1.872451066625012	32	N= 156	*REJECT*	2.919745618960958	0
K= 107	REPEAT	1.8724510666425016	32	N= 157	<ACCEPT>	2.921812549810270	60
K= 108	<ACCEPT>	1.913433587648595	33	N= 158	*REJECT*	2.9874770633252054	0
K= 109	REPEAT	1.913433587648606	33	K= 159	<ACCEPT>	2.995807212574642	0
K= 110	<ACCEPT>	1.922190370278763	34	K= 160	<ACCEPT>	3.0288922790189941	61
K= 111	REPEAT	1.922190370278825	34	N= 161	<ACCEPT>	3.037550072829108	62
K= 112	<ACCEPT>	1.931533865598161	35	K= 162	<ACCEPT>	3.048174983070433	63
K= 113	REPEAT	1.931533865598161	35	N= 163	<ACCEPT>	3.07679910812303	64
K= 114	<ACCEPT>	1.959596483376643	36	N= 164	<ACCEPT>	3.081014053771010	65
K= 115	REPEAT	1.959596483376648	36	N= 165	*REJECT*	3.1137449454413345	66
K= 116	<ACCEPT>	2.042892774821442	37	N= 166	<ACCEPT>	3.117835247751786	67
K= 117	REPEAT	2.042892774821448	37	N= 167	*REJECT*	3.178415407473560	0
K= 118	<ACCEPT>	2.16803274764793	38	N= 168	<ACCEPT>	3.270328455540804	0
K= 119	*REJECT*	2.168032747901346	38	N= 169	<ACCEPT>	3.277048245823885	68
K= 120	<ACCEPT>	2.168384410404985	0	N= 170	<ACCEPT>	3.29983213989934	69
K= 121	REPEAT	2.169169973992330	39	N= 171	<ACCEPT>	3.31773350911694	70
K= 122	*REJECT*	2.169169974873136	39	N= 172	<ACCEPT>	3.318630161169079	71
K= 123	<ACCEPT>	2.230474239943857	40	N= 173	<ACCEPT>	3.32799356488479	72
K= 124	REPEAT	2.230474239943857	40	N= 174	<ACCEPT>	3.332059815440320	73
K= 125	*REJECT*	2.245236664196804	41	N= 175	<ACCEPT>	3.3364726282344124	74
K= 126	<ACCEPT>	2.245236664196804	41	N= 176	<ACCEPT>	3.351426453360526	75
K= 127	REPEAT	2.249273913106153	42	N= 177	<ACCEPT>	3.40142797074620	76
K= 128	*REJECT*	2.249273913106153	42	N= 178	<ACCEPT>	3.448416240189999	77
K= 129	<ACCEPT>	2.249273913106152	43	N= 179	<ACCEPT>	3.50981098754608	78
K= 130	REPEAT	2.306968024096317	43	N= 180	<ACCEPT>	3.547285091700465	79
K= 131	*REJECT*	2.306968024096317	43	N= 181	<ACCEPT>	3.553947627813784	80
K= 132	<ACCEPT>	2.373484066673525	44	N= 182	<ACCEPT>	3.564472538055113	81
K= 133	REPEAT	2.373484066673525	44	N= 183	<ACCEPT>	3.56910136280586	82
K= 134	*REJECT*	2.438497925263440	45	N= 184	<ACCEPT>	3.583950422286310	83
K= 135	<ACCEPT>	2.438497925263440	45	N= 185	<ACCEPT>	3.614211841908859	84
K= 136	REPEAT	2.439542296389807	46	N= 186	<ACCEPT>	3.627243919258585	85
K= 137	*REJECT*	2.439542296389807	46	N= 187	<ACCEPT>	3.69027832109433	86
K= 138	<ACCEPT>	2.469953121510491	47	N= 188	<ACCEPT>	3.704845413212113	87
K= 139	REPEAT	2.469953121510491	47	N= 189	<ACCEPT>	3.733031143558196	88
K= 140	*REJECT*	2.479857667840452	48	N= 190	<ACCEPT>	3.736218158164792	89
K= 141	<ACCEPT>	2.479857667840452	48	N= 191	<ACCEPT>	3.771946802653274	90
K= 142	REPEAT	2.482691940741735	49	N= 192	<ACCEPT>	3.783594518763758	91
K= 143	*REJECT*	2.482691940741735	49	N= 193	<ACCEPT>	3.78599647838875	92
K= 144	<ACCEPT>	2.518127564969465	50	N= 194	<ACCEPT>	3.833599647838875	93
K= 145	REPEAT	2.518127564969465	50	N= 195	<ACCEPT>	3.843617724230925	94
K= 146	*REJECT*	2.526059206836638	51	N= 196	<ACCEPT>	3.84830510626282	95
K= 147	<ACCEPT>	2.526059206836638	51	N= 197	<ACCEPT>	3.854263708731337	96
K= 148	REPEAT	2.540768481659698	52	N= 198	<ACCEPT>	3.8796196057653	97
K= 149	*REJECT*	2.540768481659698	52	N= 199	<ACCEPT>	3.8796196057653	98
K= 150	<ACCEPT>	2.56714324390363	53	N= 200	<ACCEPT>	3.889407103394010	99
K= 151	REPEAT	2.56714324390363	53			3.889407103394010	100
K= 152	*REJECT*	2.632152111695508	54			3.899852022739020	
K= 153	<ACCEPT>	2.632152111695508	54			3.92935440539181	
K= 154	REPEAT	2.71537032545343	55			3.941308938927230	
K= 155	*REJECT*	2.71537032545343	55			3.96615453180591	
K= 156	<ACCEPT>	2.724128106083601	56			3.991234418615942	
K= 157	REPEAT	2.724128106083601	56			4.000000000000004	
K= 158	*REJECT*	2.746529798584300	57				
K= 159	<ACCEPT>	2.746529798584300	57				
K= 160	REPEAT	2.765232643764027	58				
K= 161	*REJECT*	2.765232643764027	58				
K= 162	<ACCEPT>	2.765232643764025	59				
K= 163	REPEAT	2.811696101503801	59				
K= 164	*REJECT*	2.811696101503801	59				
K= 165	<ACCEPT>						
K= 166	REPEAT						
K= 167	*REJECT*						
K= 168	<ACCEPT>						
K= 169	REPEAT						
K= 170	*REJECT*						
K= 171	<ACCEPT>						
K= 172	REPEAT						
K= 173	*REJECT*						
K= 174	<ACCEPT>						
K= 175	REPEAT						
K= 176	*REJECT*						
K= 177	<ACCEPT>						
K= 178	REPEAT						
K= 179	*REJECT*						
K= 180	<ACCEPT>						
K= 181	REPEAT						
K= 182	*REJECT*						
K= 183	<ACCEPT>						
K= 184	REPEAT						
K= 185	*REJECT*						
K= 186	<ACCEPT>						
K= 187	REPEAT						
K= 188	*REJECT*						
K= 189	<ACCEPT>						
K= 190	REPEAT						
K= 191	*REJECT*						
K= 192	<ACCEPT>						
K= 193	REPEAT						
K= 194	*REJECT*						
K= 195	<ACCEPT>						
K= 196	REPEAT						
K= 197	*REJECT*						
K= 198	<ACCEPT>						
K= 199	REPEAT						
K= 200	*REJECT*						

表5.9 (その3) n = 200, Tj (j = 2 n) の全ての固有値の真偽の判定

K= 201	<ACCEPT>	4.007840335656720	101	K= 251	<ACCEPT>	5.188303898492207	156
K= 202	<ACCEPT>	4.030029517030377	102	K= 252	*REJECT*	5.2064574747158807	166
K= 203	<ACCEPT>	4.058675705211770	103	K= 253	<ACCEPT>	5.2224339728217	0
K= 204	<ACCEPT>	4.062741864173107	104	K= 254	*REJECT*	5.238178175449491	147
K= 205	<ACCEPT>	4.062741864173107	105	K= 255	*REJECT*	5.251384584406230	0
K= 206	<ACCEPT>	4.110392896603997	106	K= 256	*REJECT*	5.278423948886548	148
K= 207	<ACCEPT>	4.117274344323971	107	K= 257	<ACCEPT>	5.28080560708288	0
K= 208	<ACCEPT>	4.120380390423091	108	K= 258	*REJECT*	5.359122820731020	149
K= 209	<ACCEPT>	4.145737291268751	109	K= 259	<ACCEPT>	5.367847861408315	0
K= 210	<ACCEPT>	4.157290442144989	110	K= 260	*REJECT*	5.452956757096037	150
K= 211	<ACCEPT>	4.166400323611378	111	K= 261	*REJECT*	5.459180567474562	0
K= 212	<ACCEPT>	4.213405481233250	112	K= 262	<ACCEPT>	5.472400710416613	151
K= 213	<ACCEPT>	4.228053197346739	113	K= 263	*REJECT*	5.47396277737389	152
K= 214	<ACCEPT>	4.263781841835217	114	K= 264	*REJECT*	5.47396277737389	152
K= 215	<ACCEPT>	4.27696856441809	115	K= 265	*REJECT*	5.498074284576758	0
K= 216	<ACCEPT>	4.295362207119228	116	K= 266	<ACCEPT>	5.519884943828759	153
K= 217	<ACCEPT>	4.32074366591293	117	K= 267	<ACCEPT>	5.520520318767102	0
K= 218	<ACCEPT>	4.350503639554569	118	K= 268	*REJECT*	5.52587830446559	154
K= 219	<ACCEPT>	4.399561624374471	119	K= 269	<ACCEPT>	5.53378190512284	155
K= 220	<ACCEPT>	4.421598599274174	120	K= 270	*REJECT*	5.561502887454569	0
K= 221	<ACCEPT>	4.45297387771796	121	K= 271	<ACCEPT>	5.624436749487523	156
K= 222	<ACCEPT>	4.4414689406899574	122	K= 272	*REJECT*	5.625159248422883	0
K= 223	<ACCEPT>	4.452714908299547	123	K= 273	<ACCEPT>	5.693031975518133	157
K= 224	<ACCEPT>	4.490189012245399	124	K= 274	*REJECT*	5.693031975518133	158
K= 225	<ACCEPT>	4.5513683799810003	125	K= 275	<ACCEPT>	5.716268080865241	0
K= 226	<ACCEPT>	4.598972039225388	126	K= 276	*REJECT*	5.750730776563395	159
K= 227	<ACCEPT>	4.611422674683582	127	K= 277	*REJECT*	5.752629074543835	0
K= 228	<ACCEPT>	4.648573546639479	128	K= 278	*REJECT*	5.75460762387539	160
K= 229	<ACCEPT>	4.668088178057283	129	K= 279	<ACCEPT>	5.769525705244525	0
K= 230	<ACCEPT>	4.67438051296731	130	K= 280	*REJECT*	5.769525705244525	0
K= 231	<ACCEPT>	4.682266049083220	131	K= 281	<ACCEPT>	5.810578108083733	161
K= 232	<ACCEPT>	4.70816781510072	132	K= 282	*REJECT*	5.830830023437294	0
K= 233	<ACCEPT>	4.723951754176144	133	K= 283	*REJECT*	5.831967211730810	162
K= 234	*REJECT*	4.810325501345684	0	K= 284	<ACCEPT>	5.831967211730810	0
K= 235	<ACCEPT>	4.8192344713215428	134	K= 285	*REPEAT*	5.831967211730810	163
K= 236	*REJECT*	4.845789901804075	0	K= 286	<ACCEPT>	5.937107225178560	164
K= 237	<ACCEPT>	4.856222792262290	135	K= 287	*REPEAT*	6.016337605397366	164
K= 238	<ACCEPT>	4.90872984996887	136	K= 288	<ACCEPT>	6.040403516623364	165
K= 239	<ACCEPT>	4.923020089187703	137	K= 289	*REPEAT*	6.040403516623364	166
K= 240	<ACCEPT>	4.954545038246188	138	K= 290	<ACCEPT>	6.068446134401841	167
K= 241	<ACCEPT>	4.96829092331177	139	K= 291	*REPEAT*	6.068446134401841	168
K= 242	<ACCEPT>	4.973771017211020	140	K= 292	<ACCEPT>	6.07455454815498	169
K= 243	*REJECT*	5.004192287425362	0	K= 293	*REPEAT*	6.077809629721223	167
K= 244	<ACCEPT>	5.007712290472534	141	K= 294	<ACCEPT>	6.085667412351408	168
K= 245	*REJECT*	5.015311725279363	0	K= 295	*REPEAT*	6.085667412351408	169
K= 246	<ACCEPT>	5.074799807463591	142	K= 296	<ACCEPT>	6.127548933574996	169
K= 247	*REJECT*	5.107704735481298	0	K= 297	*REPEAT*	6.127548933574996	170
K= 248	<ACCEPT>	5.128360239557806	143	K= 298	<ACCEPT>	6.195775288118951	171
K= 249	<ACCEPT>	5.146831624464686	144	K= 299	*REPEAT*	6.195775288118951	172
K= 250	<ACCEPT>	5.173074390471130	145	K= 300	<ACCEPT>	6.260606318060999	171
		5.1876232052244591	145			6.262291328996826	171
						6.276533972946446	171
						6.276533972946446	172

K = 301	6.296933769663426	6.304312122756477	172	N = 351	<ACCEPT>	7.220867079423851	190
K = 302	6.309721467890560	6.309721467890572	173	K = 352	<ACCEPT>	7.220867079423852	190
K = 303	6.308721467890571	6.361082105173581	173	K = 353	*REJECT*	7.287383119848310	0
K = 304	6.364027815141622	6.364027815141626	174	K = 354	<ACCEPT>	7.287383120340824	191
K = 305	6.364027815141624	6.405239702689762	174	K = 355	<ACCEPT>	7.287383120340825	191
K = 306	6.413189114395150	6.413189114395155	175	K = 356	<ACCEPT>	7.331002334354361	191
K = 307	6.413189114395155	6.47455231833522	175	K = 357	<ACCEPT>	7.334984614294232	192
K = 308	6.475606533761817	6.475606533761822	0	K = 358	<ACCEPT>	7.334984614294346	192
K = 309	6.483307574835759	6.483307574835764	176	K = 359	<ACCEPT>	7.334984614294350	192
K = 310	6.483307574835763	6.545149768370354	176	K = 360	<ACCEPT>	7.33957596819793	192
K = 311	*REJECT*	6.556696712682805	0	K = 361	<ACCEPT>	7.33957596819793	192
K = 312	<ACCEPT>	6.556701071608037	177	K = 362	<ACCEPT>	7.33957596819793	192
K = 313	<ACCEPT>	6.622593772914332	177	K = 363	<ACCEPT>	7.33957596819793	192
K = 314	<ACCEPT>	6.632767781808612	178	K = 364	<ACCEPT>	7.33957596819793	192
K = 315	<ACCEPT>	6.638625184735983	178	K = 365	<ACCEPT>	7.33957596819793	192
K = 316	*REJECT*	6.647624645273958	179	K = 366	<ACCEPT>	7.33957596819793	192
K = 317	<ACCEPT>	6.649667995961782	179	K = 367	<ACCEPT>	7.33957596819793	192
K = 318	<ACCEPT>	6.67578633349940	179	K = 368	<ACCEPT>	7.33957596819793	192
K = 319	*REJECT*	6.682090402758383	0	K = 369	*REJECT*	7.33957596819793	192
K = 320	<ACCEPT>	6.682507065662361	180	K = 370	<ACCEPT>	7.33957596819793	192
K = 321	<ACCEPT>	6.682507065662361	180	K = 371	<ACCEPT>	7.33957596819793	192
K = 322	*REJECT*	6.741973073601514	0	K = 372	<ACCEPT>	7.33957596819793	192
K = 323	<ACCEPT>	6.741973073601514	181	K = 373	<ACCEPT>	7.33957596819793	192
K = 324	<ACCEPT>	6.741973073601514	181	K = 374	*REJECT*	7.33957596819793	192
K = 325	*REJECT*	6.77580592757058	0	K = 375	<ACCEPT>	7.33957596819793	192
K = 326	<ACCEPT>	6.775825211550219	182	K = 376	<ACCEPT>	7.33957596819793	192
K = 327	<ACCEPT>	6.775825211550222	182	K = 377	<ACCEPT>	7.33957596819793	192
K = 328	*REJECT*	6.808491608481261	184	K = 378	<ACCEPT>	7.33957596819793	192
K = 329	<ACCEPT>	6.808491678454026	183	K = 379	<ACCEPT>	7.33957596819793	192
K = 330	<ACCEPT>	6.808491678454029	183	K = 380	<ACCEPT>	7.33957596819793	192
K = 331	<ACCEPT>	6.91898594727594	184	K = 381	<ACCEPT>	7.33957596819793	192
K = 332	<ACCEPT>	6.91898594727594	184	K = 382	<ACCEPT>	7.33957596819793	192
K = 333	<ACCEPT>	6.91898594727594	184	K = 383	<ACCEPT>	7.33957596819793	192
K = 334	<ACCEPT>	6.924200495858754	185	K = 384	<ACCEPT>	7.33957596819793	192
K = 335	<ACCEPT>	6.924200495858754	185	K = 385	<ACCEPT>	7.33957596819793	192
K = 336	<ACCEPT>	6.924200495858754	185	K = 386	<ACCEPT>	7.33957596819793	192
K = 337	<ACCEPT>	6.924200495858754	185	K = 387	<ACCEPT>	7.33957596819793	192
K = 338	<ACCEPT>	6.924200495858754	185	K = 388	<ACCEPT>	7.33957596819793	192
K = 339	<ACCEPT>	6.924200495858754	185	K = 389	<ACCEPT>	7.33957596819793	192
K = 340	<ACCEPT>	6.924200495858754	185	K = 390	<ACCEPT>	7.33957596819793	192
K = 341	<ACCEPT>	6.924200495858754	185	K = 391	<ACCEPT>	7.33957596819793	192
K = 342	<ACCEPT>	6.924200495858754	185	K = 392	<ACCEPT>	7.33957596819793	192
K = 343	<ACCEPT>	6.924200495858754	185	K = 393	<ACCEPT>	7.33957596819793	192
K = 344	<ACCEPT>	6.924200495858754	185	K = 394	<ACCEPT>	7.33957596819793	192
K = 345	<ACCEPT>	6.924200495858754	185	K = 395	<ACCEPT>	7.33957596819793	192
K = 346	<ACCEPT>	6.924200495858754	185	K = 396	<ACCEPT>	7.33957596819793	192
K = 347	<ACCEPT>	6.924200495858754	185	K = 397	<ACCEPT>	7.33957596819793	192
K = 348	<ACCEPT>	6.924200495858754	185	K = 398	<ACCEPT>	7.33957596819793	192
K = 349	*REJECT*	6.924200495858754	0	K = 399	<ACCEPT>	7.33957596819793	192
K = 350	<ACCEPT>	6.924200495858754	190	K = 400	<ACCEPT>	7.33957596819793	192