# 論文 相互相関法を応用した高頻度 軌道検測データによる急進把握手法の開発

田中 博文1・山本 修平1・大島 崇史1・森 忠夫2・西藤 安隆3

<sup>1</sup>正会員 公益財団法人鉄道総合技術研究所(〒185-8540東京都国分寺市光町2-8-38) E-mail:tanaka.hirofumi.96@rtri.or.jp, yamamoto.shuhei.38@rtri.or.jp, oshima.takashi.54@rtri.or.jp

<sup>2</sup>非会員 株式会社ジェイアール総研情報システム (〒185-0034 東京都国分寺市光町1-7-23) E-mail:mori@jrsi.co.jp

<sup>3</sup>正会員 東日本旅客鉄道株式会社(〒331-8513 埼玉県さいたま市北区日進町2-479) E-mail:ya-saitou@jreast.co.jp

本論文では、営業車両に搭載した小型の軌道検測装置によって高頻度に取得された検測データから、軌 道変位の急進箇所を自動で抽出する手法について検討した.まず、2つの軌道変位波形間の相互相関係数 を算出して検測データの位相ずれを補正し、次に波形間のサンプリング間隔を一致させるデータ処理手法 を開発した.この位置補正手法の適用によって、従来は困難であった波形間の差分から自動的に軌道変位 進みを算定することが可能となった.次に、算定された軌道変位進みには、軌道の沈下等の劣化によるも のと、軌道整備による良化によるものが含まれるため、これを自動で判別する手法についても開発した. 最後に、開発した手法を実際の高頻度検測データに適用し、その実用性を検証した.

#### *Key Words :* high frequency measuremered data, track irreqularity, commercial train monitoring, track maintenance, cross correlation method, posision correction

#### 1. はじめに

鉄道の軌道では、列車からの繰返し荷重によって、軌 道変位が徐々に進行し、車両の走行安全性や乗り心地の 低下を引き起こす. このため,鉄道事業者は,定期的に 軌道変位を検測し、そのデータに基づいて軌道を本来の 形状に戻すように整備を行っている<sup>1)</sup>. この軌道検測に は、従来は専用の軌道検測車が用いられており、在来線 の場合、3ヶ月に1回程度の頻度で軌道変位データが取 得されていた. しかしながら, 例えば, 図-1 に示すよ うに、線路下の古い埋設物の破損により路盤が陥没する 等の理由により,軌道が局所的かつ急激に沈下すること が稀にある. その他にも、線路近接工事の影響や軌道整 備後の初期沈下等、または構造物境界等の軌道の弱点箇 所においても、局所的な軌道変位の急進が発生すること がある.このような軌道変位の急進は、従来の頻度で検 測された軌道変位データから捉えることは困難であるが, 鉄道の安全安定輸送に大きな影響を及ぼす恐れがあるた め、その予兆を把握して事前に適切な保守を行うことが 求められている.



図-1 軌道変位の急進の例 (線路下の埋設物の損傷による沈下)



図-2 営業車両に搭載された慣性正矢軌道検測装置の例

そこで、そのための一つの方策として、図-2 に示す ような営業車両に搭載可能な小型で低コストな軌道検測 装置の導入が進められている<sup>233</sup>.この装置は、慣性正 矢軌道検測装置<sup>4560</sup>と呼ばれており、加速度を 2 階積分 すると変位になる、という物理の基本法則を用いて、従 来の軌道検測車と同等の軌道変位データを取得できるも のである.装置が小型されたことに伴って営業車両への 搭載が容易となり、導入される路線によって異なるが、 1 日に数回程から週に 1 回程度と、従来と比較して、軌 道変位データを高頻度に取得できる.その一方で、取得 された大量の軌道変位データの処理、および軌道整備が 必要な箇所の把握を効率的に行う手法の開発が求められ ていた.

そこで、本論文では、営業車両に搭載された慣性正矢 軌道検測装置によって高頻度に取得された軌道検測デー タから、軌道変位の急進箇所を自動で抽出する手法につ いて検討した.その際、抽出された軌道変位進み箇所か ら、実際の軌道変位の急進に伴って軌道状態が悪化した 箇所と、軌道整備によって軌道状態が良化した箇所を自 動で判別する手法についても検討した.最後に、開発し た手法に対し、実際の高頻度の軌道検測データを用いて その有効性を検証した.

# 従来の軌道検測データの位置補正手法および 軌道変位進み評価手法の概要

本章では、軌道検測車等によって、年に数回程度の頻 度で取得された軌道検測データに対して、従来、一般的 に適用されてきた位置補正手法、およびそのデータによ る軌道変位進み評価手法の概要について述べる.

#### (1) 従来の位置補正手法の概要

一般に、軌道検測データは、検測車両の車輪の空転や 滑走によって、同じ区間を複数回走行した場合であって も、検測データごとに検測延長、すなわちデータ個数に 微小な差が生じることがある.そのため、軌道検測車で は、位置補正のために、地上の既知の位置(キロ程)に 設置されたデータデポ等の検知信号を、軌道検測データ と同時に取得している.この位置補正に使用されるデー タデポは、1km程度の間隔で設置されていることが多い.

そして、図-3に示すように、その検知信号を用いて軌 道検測ごとに地上の位置との照合を行い、軌道検測デー タの位置を概略的に補正している<sup>7,89</sup>. この位置補正手法 は、軌道保守管理データベースシステム「LABOCS<sup>99</sup>」 において、「キロ程・データ番号対照表」という概念を 用いて実用化されている.本手法では、検測データ間の 位置補正は行っていないため、検測日や検測時間の異な



(キロ程・データ番号対照表によるキロ程補正)

る検測データ間には微小な位置ずれが存在することを許容していたと言える.また、地上との位置照合の際に、 検測データのサンプリング間隔をデータデポ等の検知信号の間で微修正していることから、異なる検測データ間では、同一区間であっても、データ個数およびサンプリング間隔が一致しないことがあった.

#### (2) 従来の軌道変位進み評価手法の概要

この位置補正手法は、通常の軌道保守の必要性の判断、 すなわち、管理値との照査によって保守が必要な箇所を 抽出するには、実用上十分な精度を有していた.一方で、 前述のような理由で軌道変位の波形間の差分から任意箇 所の軌道変位進みを算出することは困難であった.その ため、一定区間の軌道変位のP値や $\sigma$ 値(標準偏差)等 の区間統計量を算出し、その区間の軌道状態を評価する とともに、区間統計量の推移から軌道変位進みが評価さ れてきた.なお、この区間統計量は、MTT等の連続施 工を基本とする軌道整備の投入箇所の選定等に活用され てきた<sup>10,11)</sup>.その一方で、区間統計量の算定ロット長が 長くなるに従って局所的な軌道変位進み箇所の抽出に対 しては感度が鈍り、算定ロット長が短くなるに従って微 小な位置ずれによる区間統計量の算定誤差の影響が無視 できなくなることが指摘されていた.

#### 3. 相互相関法による高精度位置補正手法の概要

本章では、営業車両に搭載された軌道検測装置によっ て、高頻度に取得された軌道検測データから、波形レベ ルで軌道変位進み箇所を抽出するために開発した位置補 正手法の概要について述べる.

#### (1) 相互相関法による高精度位置補正手法の概念

新たに提案する位置補正手法では,波形間でデータ個 数およびサンプリング間隔を完全に一致させることを前 提とした.

図-4に、新たに提案する位置補正手法の概念図を示す. この位置補正手法は、位相合わせおよびリサンプリング の2つのステップで構成される.

まず、位置補正の基準となる軌道検測データ(以下、 「基準データ」という.)、およびそれに対して位置補 正がなされる軌道検測データ(以下、「修正対象デー タ」という.)を指定する.そして、図-4(a)に示すよう に、基準データに対して、一定区間ごとに修正対象デー タの位相を微小(データのサンプリング間隔ごと)かつ 連続的に変化させながら両データ間の相互相関係数が最 大となる位相ずれ量を算定し、修正対象データの位相ず れを補正する.

次に、図-4(b)に示すように、位相が合わされた一定区間中に含まれる基準データの個数と修正対象データの個数を完全に一致させるために、基準データのサンプリング点と対応する箇所において修正対象データのリサンプリングを行う.このリサンプリングのステップによって、後述する波形間の差分演算を可能としている.

本論文では、この相互相関係数を活用した一連の位置 補正手法を、「相互相関法<sup>12</sup>」と称することとする.

#### (2) 相互相関法による高精度位置アルゴリズム

相互相関法による位置補正手法の詳細なアルゴリズム は、以下の通りである.

まず, 基準データ *x*(*n*) と修正対象データ *y*(*n*) に対し, 式(1)によって,一定区間内における両データ間の相互 相関関数 *Ã*(*z*) を算定する.

$$\tilde{R}(\tau) = \frac{1}{N} \sum_{n=1}^{N-\tau} \left\{ \sharp(n) \ y(n+\tau) \right\}$$
(1)

 $\tilde{R}(\tau)$ :相互相関関数

*N*:一定区間内の基準データのデータ個数 *n*:データ番号

x(n):基準データ, y(n):修正対象データ

次に,式(2)を用いて,基準データに対して,修正 対象データの位相ずれ量 *t* を変化させながら,相互 相関係数 *ř*(*t*) を算定する.

$$\tilde{r}(\tau) = \frac{\tilde{R}(\tau)}{\sigma(x)\sigma(y)}$$
(2)

 $\tilde{r}(\tau)$ :相互相関係数

- σ(x):基準データについての相互相関関数
   を算出する区間の標準偏差
- σ(y): 修正対象データについての相互相関関数を算出する区間の標準偏差

この相互相関係数 $\tilde{r}(\tau)$ は、基準データと修正対象 データの一定区間における標準偏差の積 $\sigma(x)\sigma(y)$ で 相互相関関数 $\tilde{R}(\tau)$ を除することによって正規化さ



れ, (-1,1)の範囲内を取り得る値である. なお,相 互相関係数を算定する際,位相の探索は,式(1)におい て,基準データと修正対象データを入れ替えることによ り,位相遅れと位相進みの両方を考慮している. この手 順によって,相互相関係数が最大となる位相ずれ量  $\tau_{max}$ を求めることによって,相互相関係数の算出区 間の始点における両波形間の位相ずれ量 $\tau$ を確定で きる.

この位相ずれ量τを用いて,修正対象データの一 定区間内における位相ずれを補正する.この処理に よって,位相ずれ量を確定した後は,位相が合わさ れた一定区間中に含まれる基準データの個数と,修 正対象データの個数を一致させるために,修正対象 データのリサンプリングを行う.この処理によっ て,位置補正区間中に含まれる両波形のデータ個数 を一致させる.

#### (3) 相互相関法による高精度位置の成否判定

上述の一連の手順で,ある一定区間の位置補正が 実行された後に,同様の手順で次の区間の位置補正 を行い,軌道検測データの全ての区間の詳細な位置 補正を順次実行する.

その際,相互相関係数を算定する区間長については, 位置補正を行う波形の周波数特性等によって最適な延長 があると考えられる.この延長は試行錯誤的に検討した 結果,10~100m 程度の範囲内において位置補正の成功 率が高くなることがわかっている.

ここで、相互相関法による高精度な位置補正の成 否判定のために、2 つのパラメータを導入してい る.1 つ目は、一定区間内で算定する相互相関係数 の下限値である.この下限値を下回った場合、当該 の一定区間内では位置補正が失敗したと判断され る.2 つ目は、相互相関法による高精度な位置補正 の対象となる区間の数に対して、位置補正が失敗し た区間の数の割合の下限値である.この下限値を下 回った場合、当該の軌道検測データは、相互相関法 による高精度な位置補正が失敗したと判断される. これらの下限値をある一定以上低く設定すると位置 補正の成否を誤判定する可能性もあるので注意が必 要である.

なお、一定区間内での相互相関法による位置補正 が失敗した場合、その前後で位置補正が成功した区 間の情報を用いて失敗した区間の位置情報を補正す るアルゴリズムも実装している.

#### (4) 相互相関法適用のための事前処理

#### a) 従来の位置補正手法の適用

相互相関法では,前述しように,基準データと修正対 象データ間の相互相関係数が最大となる位相ずれ量を探 索する.したがって,その探索範囲を可能な限り狭くす ることは,計算時間の短縮には有効である.そのため, 図-5に示すように,相互相関法の適用の際には,その事 前処理として従来のデータデポによる概略的な位置補正 を行い,波形間の位置ずれを数m~数十m程度以内にま で補正しておくことが望ましい.その上で,後述するよ うに,波形間の差分から,軌道変位進みを算出する.

#### b) アンチエイリアジング処理の適用

相互相関法では、前述したように、位相ずれ量確定後 に、修正対象データのリサンプリングを行っている.し たがって、リサンプリングに伴うエイリアジングによっ て修正対象データの周波数情報に誤差が生じないように する必要がある.そのため、相互相関法の適用の際には、 その事前処理として、基準データおよび修正対象データ のサンプリング間隔 $\Delta x$ に対して、 $1/2 \cdot \Delta x$ 以上の波長の ローパスフィルタ(以下、「LPF」という.)で処理し ておくことが望ましい.この処理は、一般的に、アンチ エイリアジング処理と呼ばれる.

なお、10m弦正矢法で検測された高低変位および通り 変位は、その検測特性から波長6m以下の波長成分は評 価対象外となるため、波長6mのLPFで処理されているこ とが多い.このような軌道検測データは、アンチエイリ アジング処理が施されていることになる.

#### (5) 検測データ間の位置補正情報の同期

軌道検測データには、図-6に示すように、一般的に、 左右レールの高低変位および通り変位、軌間変位、水準 変位、平面性変位の7項目が含まれている.相互相関法 による位置補正をこのような複数の項目からなる検測デ ータに適用する場合、全ての検測データに個別に位置補 正処理を行うことは計算時間の観点から合理的では無い. すなわち、同時に測定された複数の検測データは、位置 に関して同期されているため、どれか1項目に対して位 置補正処理を行い、その位置補正情報を同期するのが合 理的であると考えられる.なお、別途検証した結果、何



図-5 相互相関法の適用と差分データの算出フロー

<ul> <li>軌道検測データ①</li> </ul>	位置補正情報 の同期	<ul> <li>軌道検測データ②</li> </ul>
│ ・ 咼 悒 愛 位 ( 左 ) □		→ ・高低変位(左)
<ul> <li>高低変位(右)</li> </ul>	•	<ul> <li>高低変位(右)</li> </ul>
<ul> <li>通り変位(左)</li> </ul>	· ·	<ul> <li>通り変位(左)</li> </ul>
<ul> <li>通り変位(右)</li> </ul>		<ul> <li>通り変位(右)</li> </ul>
• 軌間変位		<ul> <li>軌間変位</li> </ul>
• 水準変位		<ul> <li>水準変位</li> </ul>
• 平面性変位		• 平面性変位

図-6 検測データ間の位置補正情報の同期の概念

れの検測項目に対して相互相関法を適用しても位置補正 精度は大きく変わらないことを確認している<sup>13</sup>.

#### 4. 軌道変位急進箇所の抽出手法

本章では、相互相関法によって高精度に位置補正され た軌道検測データを用いて、軌道変位進み箇所を自動抽 出する手法、およびその際に軌道の保守実績を用いずに、 軌道変位進み箇所と軌道整備箇所を判定する手法につい て述べる.

#### (1) 軌道変位進み箇所の抽出手法

図-5に示したように、従来の位置補正手法を適用した 上で相互相関法を適用することによって、軌道検測デー タ間の位置は高精度に補正され、サンプリング間隔も一 致させることが可能となる.したがって、ある検測間の 軌道変位進みは、式(3)に示すように、単純に、波形間 の差分 $\Delta y(x)$ (以下、「差分データ」という.)を求め ることによって算定可能となる.



#### (2) 軌道変位進み箇所の判別手法

前述のように、相互相関法の適用後に、差分データを 求めることによって、軌道変位進み箇所を抽出可能とな る.その一方で、このようにして抽出された軌道変位進 み箇所には、実際の軌道変位の急進に伴って軌道状態が 悪化した箇所と、軌道整備によって軌道状態が良化した 箇所が含まれいる.本来、軌道整備箇所は、その作業実 績等から特定し、軌道変位進み箇所から除外できること が望ましい.しかしながら、営業車検測では検測頻度が 高いため、軌道変位進みを算定する前に、軌道整備の作 業実績との関連付けを行うことは難しい.そこで、本論 文では、作業実績を用いずに、軌道変位進み箇所と軌道 整備箇所を自動で判定する手法を開発した.

図-7に、開発した軌道変位進み箇所の判別フローを示 す.判別は2段階に分けて行っている.まず、一定期間 内に軌道変位進みがあったとしても、その変化が微小で あった場合には、直ちに鉄道車両の走行安全性に影響を 及ぼさないと考えられる.したがって、式(4)に示すよ うに、1段階目においては、軌道変位進み量があるしき い値(しきい値A)以下の箇所は、有意な軌道変位の変 化はないと判断する.

 $\Delta y > \alpha$ : 軌道変位急進可能性箇所  $\Delta y \le \alpha$ : 急進ではない箇所  $\left. \right\}$  (4)

Ay:ある箇所での軌道変位進み

 $\alpha$ :しきい値A

次に、しきい値Aを超過した箇所について、その箇所 を中心とする一定区間の波形の標準偏差を算定する.そ の標準偏差が、式(5)に示すように、あるしきい値(し きい値B)以上悪化した箇所は実際に軌道変位進みがあ った箇所と判断する.一方で、それ以外の箇所は軌道整 備がなされた、あるいは顕著な軌道変位進みはなかった 箇所と判断する.なお、このしきい値Bは、理論的には 0でよいが、実際の検測データでは、検測誤差等も含ま れるので、実態に合わせて0以上の数値を設定すべきで あると考えられる.また、前述した通り、標準偏差の算 定ロット長が長くなるに従って局所的な軌道変位に対す る感度が鈍るため、算出ロット長を適切に設定する必要 があると考えられる.

$$\sigma_{after} - \sigma_{before} > \beta$$
:軌道変位急進箇所  
 $\sigma_{after} - \sigma_{before} \leq \beta$ :急進ではない箇所  $\left. \right\}$  (5)  
 $\sigma_{before}, \sigma_{after}$ :比較する前後の波形の一定区間の  
標準偏差  
 $\beta$ :しきい値B

#### 5. 実際の高頻度検測データへの適用例

本章では、開発した位置補正手法および軌道変位進み 急進箇所抽出手法を、営業線で高頻度に取得された軌道 検測データに適用し、その有効性について検証した.な お、前述の相互相関法による位置補正アルゴリズムを、 鉄道総研で開発している軌道保守管理データベーシステ ムの最新版「LABOCS Ver.4.0<sup>14</sup>」上で実現するために、 新規にコマンドを開発した.

表-1に、今回の検証に用いた相互相関法を適用する際のパラメーター覧を示す.また、表-2に、分析に用いた 線区の概要を示す.分析対象とした線区では、営業車に



四7 轨道及应延迟外面所约刊的7 6

表-1 検証に用いた相互相関法のパラメーター覧

項目	パラメータ
相互相関係数の下限値	0.8
位置補正失敗ロットの下限値	75%
相互相関係数の算出ロット長	40m
位置補正区間の始点の間隔	10m
検測データのサンプリング間隔	0.25m

表-2 分析に用いた線区の概要

年間通トン	約3000万トン
最高速度	95km/h
営業車による測定本数	平均7.8本/日

<b>軌道構造</b> 連接軌道	砕石	無	道床		砕石
平面線形 R=500				C=85	C=85
C=85				R=500	R=403
10m <b>弦高低変位</b> 検測① いイル <sup>ー</sup> ヘーヘーヘ <sup>レ</sup> /ル <sup>iー</sup> ヘーン*	20mm	mylym	mann	ymmmmyyle,	www
	•				<mark>∢ 250m</mark> ►
10m弦高低变位 検測② <sup>\/\}</sup> / <sup>/-</sup> \/ <sup>/-</sup> \// <sup>//</sup> \// <sup>/-</sup> \// <sup>//</sup> // <sup>/-</sup> \// <sup>//</sup> /// <sup>//</sup> /// <sup>//</sup> //// <sup>//</sup> //////////	20mm **************	nypm	www	hondrenanth	ann an the second

(a) 測定日の異なる2つの高低変位

高低変位差	20mm				
~h/w~~~~w~hh	and the second	Mp	y Ari	annon all and a state	warmen wardy
		Ŷ			<b>4</b> 250m ►

(b) 従来の位置補正手法による高低変位差

							-
					4	250m	-
						050	
		· (***					
		سألم		لي منه معد معد معد معد معد م			
	2011111						
高佑安位差	20mm						
	•		i –				

(c) 相互相関法による高低変位差

図-8 高低変位と高低変位差の例 (軌道変位の急進を捉えた例)

よって、一日当たり平均7.8本の軌道検測データが取得 されていたが、位置補正成功率が最も高いものをその日 の代表データとして選定した.

## (1) 相互相関法による位置補正と軌道変位進みの算定例 a) 軌道整備実績の無い区間

図-8に、高頻度に検測された軌道変位データの一例として、検測日の異なる2つの高低変位データおよびその 差分データ(以下、「高低変位差」という.)の例を示 す.何れも、営業車が駅間を走行している区間の検測デ ータであり、両データの検測間隔は7日間である.なお、 高低変位差には、従来の位置補正手法、および図-5に示

したように、従来の位置補正手法を適用した上でさらに 相互相関法を適用した2通りの結果を示している.

図-8(a)より、両波形間には、全体としては顕著な 変化は見られない.しかしながら、図-8(b)のよう に,従来の位置補正手法を適用た場合における高低 変位差は、ほぼ全区間にわたって比較的大きな値と なっていることがわかる.これは、前述した微小な 位置ずれに起因して軌道変位進みが算出された結果 である.一方で、図-8(c)のように、相互相関法によ る位置補正手法を適用した場合における高低変位差 は、ほとんどの区間においてほぼゼロである一方,

無道床区間(橋りょう)との境界部等において 3mm 程度となっており、この箇所における軌道変 位進みを的確に捉えていることがわかる. このこと から,相互相関法を適用して,波形間の微小な位置 ずれを補正することによって, 波形レベルでの軌道 変位進みの算出が可能となったことを確認できた.

#### b) 軌道整備実績のある区間

図-9 および図-10 に、2 回の検測間に軌道整備が 実施された区間の高低変位データおよび高低変位差 の例を示す.何れも、営業車が駅間を等速で走行し ている区間のデータであり,両データの検測間隔は 7日間である. 図-9 は MTT による連続的な軌道整 備が、図-10 は TT による局所的な軌道整備が、図 中の点線の範囲内において行われていた.

図-9(a)より, MTT が施工された区間において は、波形レベルで軌道変位が良化していることがわ かる.しかしながら、図-9(b)に示すように、MTT 施工による波形の良化の影響についても、高低変位 差として算出されている.

同じく,図-10(a)より,TTが施工された箇所にお いては、波形レベルでは軌道変位が良化しているこ とがわかる.しかしながら、図-10(b)に示すよう に、当該箇所において TT 施工による軌道変位の良 化に伴って局所的に大きな高低変位差が算出されて いる.

したがって,前述したように,高低変位差のみか らでは, 軌道変位進みか軌道整備かを自動判別する ことは困難であることがわかった.

#### (2) 軌道変位進みと軌道整備箇所の判定例

#### a) 軌道変位進み箇所の抽出方法の検証

図-11 に、図-8 から図-10 に示したそれぞれ 1km 間の高低変位差において、軌道変位進みが絶対値で 3mm(7日あたり)が超過した箇所数を示す.な お、この段階で、高低変位差の波形は 0.25m サン プリングから 1m サンプリングに間引き処理を行っ ているため、データ個数の分母は 1000 個となって









 200000					
2011111	1				
 	Jame				
 	ΨY	14			
			1		
				250m	
					-

(b) 高低変位差

図-10 軌道整備区間の高低変位と高低変位差の例 (TTによる局所的な整備箇所の例)



いる. 同図には、1m 値において±3mm/7 日を超過 した箇所数,および連続する±3mm/7 日超過箇所 を1つのまとまり(クラスタ)とした場合の箇所数 を示している.

同図より、この例の場合、クラスタ化によって 3mm/7 日超過箇所数は半数以下になることがわか った.これは、軌道変位は線路長手方向に連続的に 変化するためであり、実際の急進箇所数を把握する ためには、しきい値超過箇所のクラスタ化が有効で

#### あることもわかった.

次に, 図-12 に, 図-11 に示した軌道変位進みが ±3mm/7 日を超過したクラスタにおける,急進箇 所,あるいは軌道整備箇所の比較前後の標準偏差を 示す. その際, 最適な標準偏差のロット長を検証す るために、ロット長を 11m, 25m, 51m, 101m と 変更してパラメータスタディを行った. 同図には, 各クラスタの平均値および誤差範囲を示している. 同図より,軌道変位の急進箇所では,波形の比較前 後で標準偏差が増加しているのに対し, MTT 施工 箇所および TT 施工箇所では標準偏差が減少してい るため,標準偏差の増減の判定ロジックによって軌 道変位急進箇所と軌道整備箇所を判定できることが わかる.またその際、ロット長が長くなるに従って 比較前後の標準偏差の差が小さくなっており、判定 の感度が低下することがわかる.ここで,誤差範囲 による誤判定の可能性も考慮すると、最適なロット 長は25m程度であると考えられる.

#### (3) 軌道変位進み箇所の軌道変位の推移例

ここまでの検討によって,波形レベルでの軌道変 位進の算定が可能となった.この手法を活用し,複 数世代の軌道検測データの位置補正を行うことによ り,局所的な軌道変位の推移の把握も可能となる.

図-13 に、軌道変位データの推移の一例として、 図-10 の右の破線内に示した箇所の高低変位の推移 を示す. 図中には、営業車によって高頻度に取得さ れた高低変位に加えて、従来頻度の軌道検測車によ る高低変位も示している. 同図より、営業車による 高頻度データからは、当該箇所は、複数回の軌道整 備が短期間に行われていること、また軌道整備後の 初期沈下が大きいこと等が確認できる. 一方で、軌 道検測車による従来頻度データからは、このような 詳細な軌道変位の推移は確認することはできない.

したがって、営業車による高頻度データを用い て、任意の地点の軌道変位進みを確認することによ って、当該箇所の軌道変位が過去にどのような挙動 を示していたのか、あるいはどのような保守履歴が あったのか等を把握することができる.これらの情 報を有効活用することによって、軌道保守を検討す る上で適切な工種を選定するのにも、本手法は活用 できると考えている.

### 7. まとめ

本論文では、営業車両に搭載された慣性正矢軌道検測 装置によって高頻度に取得された軌道検測データから,



図-12 軌道変位進み±3mm 超過箇所の標準偏差の例



軌道変位の急進箇所を自動で抽出する手法について検討 した.その際,抽出された軌道変位進み箇所から,実際 の軌道変位の急進に伴って軌道状態が悪化した箇所と, 軌道整備によって軌道状態が良化した箇所を自動で判別 する手法についても検討した.最後に,開発した手法に 対し,実際の高頻度の軌道検測データを用いてその有効 性を検証した.以下に,得られた主な知見を示す.

(1) 従来の位置補正手法では困難であった軌道変位の波 形レベルでの軌道変位進みを算出するために,総 合相関法という新たな位置補正手法を開発した. 本手法は、2つの波形間の類似性を相互相関係数を 算出して検測データの位相を補正し、さらに波形 間のサンプリング間隔を一致させるデータ処理手 法である.この位置補正手法の適用によって,軌 道変位の波形間の差分から自動的に軌道変位進み を算定することが可能となった.

- (2)相互相関法を適用した軌道変位波形の差分によって 軌道変位急進箇所を自動抽出する手法,およびその際に軌道の保守実績を用いずに,軌道変位急進 箇所と軌道整備箇所を判定する手法を開発した. 本手法は,軌道変位の差分データに急進を判定す るためのしきい値を設定して軌道変位急進箇所を 抽出する手順と,比較前後の波形の標準偏差の増 減から軌道整備箇所を判定する手順から構成され る.
- (3) 開発した位置補正手法および軌道変位急進箇所抽出 手法を、営業線で高頻度に取得された軌道検測デ ータに適用し、その有効性について検証した.その結果、上記の手法は、営業車両によって高頻度 に取得された軌道検測データから、軌道変位の急 進箇所を自動で抽出する手法として実用的なもの であることを確認した.

なお、今後、営業車による高頻度軌道検測が多数の路 線で実施される予定となっている.それらは、取得され るデータの頻度も、線路の管理状況も大きくなることが わかっている.これらの多様な高頻度および線路の管理 状況における本手法の実用性について、さらなる検証を 行う予定である.

#### 参考文献

- 鉄道総合技術研究所:鉄道構造物等維持管理標準 (軌道編)の手引き, pp.9-110, 2007.
- キ島令,瀧川光伸,堀山功:営業列車搭載用線路設備モニタリング装置の開発,第19回鉄道技術連合シンポジウム (J-Rail2012[)講演論文集, pp.163-164, 2012.
- 3) 葛西亮平,西藤安隆,小松佳弘,小木曽清高,矢作 秀之,小西俊之:線路設備モニタリング装置の概況 と今後の方向性,JR EAST Technical Review, No.55,

pp.21-24, 2016.

- 竹下邦夫:営業車による軌道狂い検測手法,鉄道総研報告, Vol.9, No.2, pp.29-34, 1995.
- 5) 竹下邦夫, 矢澤英治: 慣性正矢法による軌道狂い検 測装置の開発, 鉄道総研報告, Vol.14, No.4, pp.25-30, 2000.
- 「坪川洋友,矢澤英治,小木曽清高,南木聡明:車体装架 型慣性正矢軌道検測装置の開発,鉄道総研報告, Vol.26, No.2, pp.7-12, 2012.
- 吉村彰芳,吉田康夫,細川岳洋,菊地勝浩:軌道保 守管理データベースシステム:マイクロ LABOCS-II +の開発,鉄道総研報告, Vol.6, No.11, pp.69-78, 1992.
- 8) 田中博文,猿木雄三,芳賀昭弘,福山幹康:可搬型 軌道状態モニタリング装置のための車上測定データ 距離化手法,第17回鉄道技術連合シンポジウム (J-Rail2010) 講演論文集, pp.337-340, 2010.
- 鉄道総合技術研究所:軌道保守管理データベースシ ステム LABOCS Ver.3.0 コマンドリファレンス, 2002.
- 三和雅史,木村寛淳,山中雅司:レールおよび道床 状態を考慮した軌道保守方法の最適選択モデルの構 築,鉄道総研報告, Vol.26, No.2, pp.13-18, 2012.
- 11) 佐野弘典,三和雅史,山口剛志,吉田尚史,矢坂健太, 坂口和弘:高頻度軌道検測データの軌道状態診断および 保守計画策定への活用方法,鉄道総研報告, Vol.29, No.8, pp.47-52, 2015.
- 12) 田中博文,山本修平,森忠夫,西藤安隆:相互相関法を 用いた波形レベルでの軌道変位進み算定手法の開発,第 23 回鉄道技術連合シンポジウム (J-Rail2016[) 講演論文集, pp.95-98, 2016.
- 13) 田中博文,山本修平,葛西亮平:相互相関法による軌道 検測データの高精度位置補正処理の効率化の検証,第72 回土木学会年次学術講演会,2017(現在投稿中).
- 14) 田中博文:軌道保守管理データベースステム LABOCS (ラボックス)の機能紹介と新バージョンのリリース, 新線路, Vol.69, No.7, pp.24-26, 2015.

(2017.4.7 受付)

# DEVELOPMENT OF DETECTION METHOD OF TRCK IRREGULARITY OF QUICK GROWTH USING HIGH FREQUENCY TRACK MEASUREMENT DATA THAT APPLIES THE CROSS CORRELATION METHOD

# Hirofumi TANAKA, Shuhei YAMAMOTO, Takashi OSHIMA, Tadao MORI and Yasutaka SAITO

In this paper, we examined the automatically extracting technique for the track irregularity of quick growth using high frequency track measurement data obtained by the measurement device aboard the commercial train. First of all, we developed a highly accurate positional correction technique. This positional correction technique calculates the cross correlation coefficient between two waveforms, corrects the phases of the waveforms, and then makes the sampling intervals of two waveforms agree with each data. By applying this positional correction technique, it has become possible to calculate the track irregularity growth automatically from the difference between two waveforms of track irregularities. Next, we developed an automatically classifying technique for two kinds of growth rate of track irregularity, the one corresponding to the track settlement section, and the other corresponding to the rectified section. Finally, we applied the developed technique to the high frequency data, and verified its practicality.