356 50 卷 11 号 (1998.11)

ウエーブレット解析を用いたレール波状摩耗検出手法に関する研究 Study on Detecting Method of Rail Corrugation by Using Wavelet Analysis

> 須 田 義 大^{*}·奥 村 幹 夫^{*}·銭 倍 麗^{**} 小 峰 久 直^{*}·岩 佐 崇 史^{*}·曄 道 佳 明^{*}

Yoshihiro SUDA, Mikio OKUMURA, Beili QIAN, Hisanao KOMINE, Yoshiaki TERUMICHI, Takashi IWASA

1.緒 言

鉄道レール頭頂面に発生するコルゲーション(以下波状 摩耗)は、列車の騒音・振動を発生させ、軌道破壊を引き 起こす原因となるため、問題となっている¹⁾(Fig.1 a).摩 耗が大きく進行しないうちに削正するなど迅速な処置がで きるように、これらの波状摩耗の発生状況を的確に把握す る方法が望まれている.しかし、従来は、保線係員の線路 巡回時における目視検査や添乗時の異音調査に依存してお り、効率的かつ客観的に波状摩耗を検出するシステムはま だ開発されていない.

本研究は、軸箱上下振動加速度データを利用した波状摩 耗の検出手法を開発することを目的とする.そのため、従 来の軌道管理に用いられる高速軌道検測車(Fig.1b)に装 備されている加速度計を用い、営業車両と同程度の速度で 走行しながら、軸箱上下振動加速度データを記録する試験 を行った.さらに、解析結果を地上側凹凸と検証し、軸箱 上下加速度振幅から波状摩耗の波高を推定するために、波 状摩耗の地上側凹凸測定を行った.測定した軸箱上下振動 加速度データから、波状摩耗の発生位置および周波数を検 出する手法と、波状摩耗の摩耗量を定量的に把握できる解 析ツールを開発した.解析の際、波状摩耗は一定の周波数 範囲で、長期にわたりレール長手方向に発生するものであ る事から、時間一周波数領域の非定常情報を同時に取り扱 えるウェーブレット解析を適用した.

2. 山手線測定試験

2.1 軌道検測車による軸箱上下加速度測定試験

現在軌道検測車に取り付けている軸箱加速度計を利用

*東京大学生産技術研究所 第2部 **東京大学大学院工学系研究科産業機械工学専攻





 Fig.1a)
 鉄道レールに発生した波状摩耗

 b)
 高速軌道検測車(マヤ車)

し, DAT レコーダに左右レールの軸箱上下振動加速度, 軌間,水準,車両走行速度,ATS 情報パルス,1Kmパル ス,100 mパルスの8チャネルのデータを収録した.

2.2 レール頭頂面凹凸測定試験

軌道検測車に記録された軸箱上下振動加速度データの解 析の際に,各種地上側条件を考慮したり,解析結果と地上 側凹凸の検証に使うことを目的に,デジタル式レール頭頂 面凹凸測定器を用いて,波状摩耗凹凸の測定を行った.測 定区間は新大久保~渋谷間の曲線内軌側5箇所である.そ のうちの3箇所には波状摩耗が発生した.

3. 波状摩耗を検出する方法の検討

軌道検測車軸箱加速度から波状摩耗を検出するアルゴリズムを検討した.今回は,品川一田端間 9010 m ~ 9050 m 区間の加速度データ(Fig.2)の解析を例とした.

3.1 ウエーブレット解析

ウエーブレット解析の基底関数は時間領域にも周波数領 域にも局在性を持つ小さな波である.ウエーブレット解析 は,信号を時間軸と周波数軸の張る2次元平面に写像し, 時間—周波数域の非定常情報を同時に表現することができ る.信号の強さはウエーブレット係数の値の大きさで表し,

50巻11号(1998.11)



グラフ上で色の濃さで示す.しかし,不確定性の原理から, 時間分解能を上げると,周波数分解能が悪くなる.それは 基底関数のマザーウエーブレットの性質によって決まる.

本研究において,時間分解能の良いメキシカン・ハット と,周波数分解能の良いガボールという2つのマザーウエ ーブレットを使い分けた.Fig.3a,Fig.3bはそれぞれ, その2つのマザーウエーブレットでの軸箱加速度の解析結 果である.



3.2 溶接継目と周波数範囲の検出

ウエーブレット解析の結果を見ると、ウエーブレット係 数に波状摩耗情報の他、レールの溶接継目等も現れている。 そこから波状摩耗の情報だけを取り出すには、溶接継目の 検出を考る必要がある。

溶接継目は、特定の位置で局所的に現れるものである.

ウエーブレット解析すれば,ある位置に周波数方向に広範 囲に広がる形になる.このような特徴から,位置毎に全周 波数のウエーブレット係数の値をの値を足し合わせれば, 溶接継目のあるところはその足し合わせた値の一番大きい 所になると考えられる (Fig.4 a).

一方,波状摩耗はある特定の周波数範囲でレール長手方 向に発生する現象である.したがって,波状摩耗はどの周 波数で顕著に発生したかを,周波数毎に全位置のウエーブ レット係数を足し合わせれば確認できる(Fig. 4 b).これ らの検出にはメキシカン・ハットを用いた.





Fig. 4 a) 溶接継目の検出(メキシカン・ハット)b) 周波数の検出(メキシカン・ハット)

3.3 波状摩耗の検出

ウエーブレット解析結果から,検出した周波数範囲をピックアップする(Fig.5 a).また,ウエーブレット係数の 値で,適当な閾値を決めて,グラフを描き直した(Fig.5 b). 黒くなっている個所のうちに,溶接継目を除いた部分が波 状摩耗の発生位置であると考えられる.この検出にはガボ ールを用いた.



3.4 レール頭頂面凹凸測定データを用いた検証

Fig. 5bで検出できた6個所の加速度データと、同じ位置のレール頭頂面凹凸測定データの比較をFig. 6に示す. 3.2節から、3と6は溶接継目であることが分かった.それはレール頭頂面データから見ても明らかである.また、 研



Fig.6 レール頭頂面凹凸データとの検証

1, 2, 4, 5は波状摩耗の発生したところであることが確認でき,以上の方法でレール波状摩耗を検出できることが検証された.

加速度振幅から波状摩耗の波高を推知するシステムの 検討

4.1 試験結果

試験で得られた加速度振幅と波状摩耗波高の関係結果を Table.1に示す.

加速度振幅は高速軌道検測車で測定した軸箱加速度から 計算し,波状摩耗の波高はレール頭頂面凹凸データから計 算した.測定時の走行速度が違うと,測定した周波数も上 下加速度の値も異なり,加速度振幅と波状摩耗波高の比も 違ってくる.それらの関係を調べるため,簡単なモデルで 周波数応答を計算した.

Table.1 試験結果				
軌道	平均走行	平均周	加速度振幅/波	
	速 度	波 数	状摩耗波高	
-	(km/h)	(Hz)	(/s ²)	
省力	34	60	1.5×10^{5}	
化				
一般	39	90	3.8×10^{5}	
	$\begin{array}{c} \begin{pmatrix} m_w \\ & &$			

Fig.7 解析モデル

4.2 モデル

今回の計算で用いたモデルは、車輪、レールと枕木が一体になっている軌框から構成される上下系のものである. モデルの緒元値は輪重落下試験²⁾から与えられる.輪重落 下試験は一般軌道についてしか行われなかったので、今回 の計算は一般軌道についてのみ行った.Fig.7は解析モデ ルを示している.

4.3 計算結果

周波数応答の計算結果は Fig. 8 に示す. 点線は試験結果の周波数 90 Hz,加速度振幅と波状摩耗波高の比の 3.8 × 10⁵/s²を示している.

計算結果を見ると、軌道ばね係数を輪重落下試験値の 1.1×10⁸N/mにすると、周波数90 Hzの時に、加速度振幅 と波状摩耗波高の比は $1.8 \times 10^{5}/s^{2}$ となり、試験結果から 若干ずれた. 試験結果に合わせるように、軌道ばね係数を 変えると、軌道ばね係数が 1.4×10^{8} N/mの時に、90 Hzの 加速度振幅と波状摩耗波高の比が $3.8 \times 10^{5}/s^{2}$ となり、試 験結果と一致した.

軌道ばね係数をもう2通りを計算した結果,応答曲線は 軌道ばね係数によって変化し,加速度振幅と波状摩耗波高 の比が推定しにくくなることがわかった.ところが,共振 点より低い周波数部分の結果を見ると,軌道ばね係数に依 存せず,加速度振幅と波状摩耗波高の比がほぼ等しい関係 になっている.このことから,共振点以下の低速域を用い

50巻11号(1998.11)

REFERENCES FOR FOR THE FOR TH



Fig.8 周波数応答の計算結果

れば、加速度振幅から、波状摩耗波高を精度よく推定する ことができると考えられる.

5.考察

検証のため、本検出手法での検出した結果と実際の波状 摩耗発生状況とを比較し、非常に良好な結果を得た.よっ て、本検出手法は非常に有効であることが検証された.

一方,4節のシステムで,共振点以下の低速域での加速 度振幅から波状摩耗波高を精度よく推定できることが分か った.しかし,測定時の走行速度が遅くなると,測定した 加速度の精度が悪くなる.加速度振幅から波状摩耗波高を より精度よく推定するには,適当な走行速度条件を決めれ ばよい.それは,異なる走行速度での加速度測定データが 必要だと考えられる.また,簡単な上下系モデルではなく, 詳細な弾性梁モデルとして検討する必要もあると考えられ る.

6. 結 言

以下に本研究の結論を記す.

- ・鉄道レールに発生する波状摩耗の検出に,軸箱加速度の ウエーブレット解析等を適用し,波状摩耗の発生位置・ 波長を詳細に捉えた.
- ・高速軌道検測車で測定した軸箱上下振動加速度の値から、波状摩耗の発生位置を検出する方法を開発した。

 ・車輪・レール系の上下振動モデルを用いることにより、 測定時の走行速度が低いときに、軸箱上下振動加速度の 振幅から、波状摩耗の波高を推定するシステムを開発した。

計測や実験にご協力を賜った東日本旅客鉄道株式会社・ 鉄道総合技術研究所に感謝の意を表する.

(1998年9月30日受理)

参考文 献

- 須田・井口・今泉・谷口, "コルゲーションの成長・減衰 機構の研究", 日本機会学会論文集 C 編, Vol. 54, No. 499, P. 537-560.
- 佐藤吉彦, "落重試験による軌道各部特性係数の算出", 鉄 道技術研究所速報, No. 74-153 (1974).