レール波状摩耗の光学的測定の試み

| 九州大学工学部 | 地球環境工学科 | 学生会員 | 井上 | 公洋 |
|---------|---------|------|----|----|
| 九州大学工学部 | 工学府 | 学生会員 | 河瀬 | 庸平 |
| 九州大学工学部 | 工学研究院 | 正会員 | 壇 | 和喜 |
| 九州大学工学部 | 工学研究院 | 正会員 | 角 | 知憲 |

1.はじめに

鉄道のレール劣化現象の一つに波状摩耗が挙げられる.波状摩耗は,波長数センチから数十センチまでの 正弦波状の摩耗がレール頭頂面に現れるものであり, これが生長すると騒音と振動を著しく増大させ,軌道 破壊を引き起こす可能性がある.このため,管理基準 が定められて,波状摩耗のある程度の進行でレールを 研削することが行われるようになってきた.

通常,波状摩耗の測定に用いられるのは,直線ゲージ上を,探触子を搭載したカーソルを移動させ,探触子の動きを機械的に拡大する装置である.この方法では装置がスムーズに作動するためには比較的大きな公差が必要となるため,信頼し得る測定精度は1/10mmのオーダーである.ルーチン的な管理ではなく摩耗の発生と生長のプロセスを定期的に現場で詳細に観測したり,研削後のレール表面の仕上がりを検証しようとする場合には,さらに高い精度,おそらく1/100mm程度の測定精度が必要となるであろう^{2).3)}.

そこで本研究では,現場において 1/100mm オーダー の精度で表面形状を測定するため光学的な測定方法を 検討してみる.

2.波状磨耗の測定原理¹⁾

微小なレール波状摩耗を測定するためには,高精度 のセンサーとその検知位置をレール長手方向に変化さ せる仕組みが必要である.提案する測定方法は,比較 的厳密な平行光源と高感度な光検出器が容易に利用可 能になったことを利用して,この肉眼での検知を機器 化しようとするものである.

図 - 1 に波状摩耗の測定原理を示す.レール上方にレ ールと平行にスクリーンが設置されている.レール頭頂 面に浅い角度で平行光線を照射すると,レール頭頂面で 反射し,上方のスクリーン上に投影される.レール頭頂 に波状摩耗が生じていれば、凹凸によって反射の方向が 乱れスクリーン上に光の濃淡が現れる.いま、レール長 手方向に x軸を取り、 y 軸を頭頂面に取る.頭頂面に一 定のエネルギー密度 $E(w/m^2)$ を持つ光が入射している ものとすれば、 x軸上の微小区間 dxに照射される光の パワーは、 $E \cdot dx$ である.もしレール頭頂面が平面であ れば、反射光も図の破線に示されるように平行で、その パワーは $E \cdot y \cdot dx$ となる.ここに は、レール頭頂面に おける吸収や側方への散乱の効果を考えた反射率であ る.もしレール頭頂面が平面でなく、位置によって傾き が異なれば、もはや反射光は平行光線ではない.頭頂面 での傾きを $\theta(x)$ とすると、

$$\theta(x) = \frac{dy}{dx}$$

である.図-1に示したように,反射面に立てた垂線も $\theta(x)$ だけ傾くので,この垂線に対して入射光と対称な 反射光の進路は 2θ だけ傾く.その結果,図のレール頭 頂面上の微小区間dxに入射した光のエネルギーは,ス クリーン上の微小区間 $d\ell$ に投影されることになる.

$$d\ell = dx + d\ell_1 + d\ell_2 \tag{1}$$

ここに $d\ell_i$ (i=1,2)は微小区間dxの両端に入射した光の反射光の,スクリーン上の偏奇量である.

ここで, L(x)をレールからスクリーンまでの反射光 の光路長とすると, $\theta(x)$ が微小であることから,以下 の関係式が成り立つ.

$$d\ell_i = 2L(x_i)\theta(x_i)$$

以上の式から dl は次式で表される.

$$d\ell = dx + 2 \cdot L(x) \cdot \{\theta(x) - \theta(x + dx)\}$$
(2)

もとより,今のところ*L*(*x*)は定数であり,以後*L*と表記する.



図 - 1 波状摩耗測定原理

したがって,スクリーン上での光の強さを $P(\ell)$ とすると,これは次式で表される.

$$P(\ell) = E \cdot \gamma \cdot \frac{dx}{d\ell}$$

= $E \cdot \gamma \cdot \frac{dx}{dx + 2 \cdot L \cdot (\frac{dy}{dx}\Big|_{x} - \frac{dy}{dx}\Big|_{x+dx})}$
= $E \cdot \gamma \cdot \frac{1}{1 + 2 \cdot L \cdot \frac{d^{2}y}{dx^{2}}}$ (3)

式(3)より,
$$\frac{d^2 y}{dx^2}$$
は次式で表すことができる.
 $\frac{d^2 y}{dx^2} = \frac{1}{2 \cdot L} \cdot (\frac{E \cdot \gamma}{P(\ell)} - 1)$ (4)

以上より, P(ℓ)を測定して(4)式に代入し, 二回積分す ることにより波状磨耗の形状を算出することができる. ここで,測定装置のミスアライメントはL(x)に生じる が,どのみちLそのものの値比べてミスアライメントは 小さく,その影響は敏感ではない.これは,変位探知位 置をメカニカルに変化させようとする従来の装置が,測 定値そのものと同じオーダーのミスアライメントを強 いられることと比べて大きな利点である.

レールの変位 y(x)は,次式で表される.

$$y(x) = \iint \frac{1}{2 \cdot L} \cdot \left(\frac{E \cdot \gamma}{P(\ell)} - 1\right) dx \tag{5}$$

式(5)の数値積分は,普通に行えばドリフトの影響を 避けられないが,波状磨耗の測定は直流成分を興味の対 象としないことを利用すれば,フーリエ変換を利用して ドリフトを避ける積分が可能である.

3.昨年の波状磨耗測定実験と新しい取組 1)

波状摩耗の測定には、少なくとも数波長以上の測定範 囲を有することが望ましい.いま,波長10cm程度を対 象として,測定範囲を500mm程度とする.本研究で使 用するレーザーの投光幅は 42mm で,測定範囲を 500mm とすると, きわめて浅い角度で照射することに なる.これは,光パワーメータのセンサーにも,ほぼ同 じ浅い角度で光が照射されることを意味する.センサー 受光面の周囲には高さ 1mm の縁があり,浅い角度でセ ンサーに入射する光は測定できない.このため,昨年の 研究では、スクリーンをレールに対して平行ではなく斜 めに設置して測定を行った.その結果,スクリーンの端 部のレールにごく接近した部分で,スクリーンでいった ん反射した光がレールを照射し,再び反射してスクリー ンに達するという,いわゆる多重反射が観測された. そのため、この区間を除外することとなった、今回はセ ンサーの縁を削ることにより,スクリーンを斜めに設置 することなく測定できるようになり、多重反射の影響を 受けることなく測定することができるようになった.

また,昨年の研究において,提案した方法ではきわめ て精密な測定装置を作製する必要性に乏しいことから, 極力簡易な装置を試作・使用したために,結果的には装 置のミスアライメントの影響を被ることになった.波状 磨耗は波長が短いものと,比較的長いものとが重なって 現れる.しかし,測定結果が,長波長の波状磨耗である か,スクリーンのたわみのせいであるかが判定できなか った.それを防ぐために,より製作精度の高い装置を製 作した.さらに,測定時間や測定に費やす労力を極力少 なくするため,容易にしっかりと設置可能になるように 工夫した.

4.今後の展望

)

ただ今,この新しく製作した装置による測定実験の最 中である.詳細は当日発表する.参考に昨年の測定結果 を下に示す(図 - 2,3,4).



参考文献

- 1)河瀬 庸平・壇 和喜・角 知憲:「レール波状磨 耗の光学的測定の試み」 第8回鉄道力学シンポジ ウム講演論文集 Vol.8, 2004.7
- 2) 佐藤 吉彦:「新軌道力学」 株式会社鉄道現業者, 1997
- 3) 宮本 俊充・渡辺 偕年:「線路-軌道の設計・管 理-」 株式会社山海堂, pp363, 1982