

国鉄鉄道技術研究所 正員 地守 昌幸

会員 正員 青木 正彦

## 1. 目的

軌道狂いが車両の走行に与える影響については、これまで力学的解析、軌道に特殊形状を与えた車両走行試験等いろいろの検討が試みられていい。これらに対し、車両を長距離にわたって走行させ種々の軌道形状に対する走行特性値を測定し、軌道形状と車両走行特性値間の関係を統計的に検討するもの一つの有効な方法であろう。本報告は上記の趣旨に基いて、昨年9月山陽本線岡山一下関間にわたり行われた貨車走行試験の中間報告である。

## 2. 試験方法

試験対象として、軌道は岡山一下関間に下線における半径400, 600, 800Mの曲線524ヶ所、車両11両1型式(2段リンク), ワム23000型式(1段リンク), ワム3500型式(レバ式)の各1両ずつを選びだ。各試験車は積荷状態とし、軌道試験車等とともに運営列車の後部に連結して前記区間に密接速度で走行せしめた。

## 3. 解析方法

この試験結果の解析にはハウスの方法が考えられるが、全体の見通しを得るために、ヨーフラ1型式供試車の諸特性値と軌道狂いの対応の分散分析から始めることとした。以下述べるとはこの解析にかぎられる。試験区間524ヶ所より100m(R400, 600)または70m(R800)づつに分割したサンプリングヒットを設定し、各ヒットについて、供試車の曲線外軌側横歪の最大値、輪重の最小値および上下、左右振動加速度の最大値、横歪最大値の位置における脱線係数を求めた。次によつて得られた諸特性値の位置附近15mの範囲内にわけて通り、高低、平面性の各軌道狂いの最小値を求め、各車両特性値と対応させた。ここで平面性とは供試車の軸距4m間にわける水平狂いの差である。分散分析の因子としては、曲線左右別、列車速度別および通り、高低、平面性の各狂いの因子をとり上げ、擇られた記録から水準数、繰返これを右表のように定めた。この試験では左右別を除く因子の水準はあらかじめ決定しておきながら、擇られたデータを水準数

特性値	半径	左右別	速度	通り	高低	平面性	繰返	データ数
横歪	400	2	3	3	3	3	2	324
輪重	600	2	4	3	3	3	1	216
脱線係数	800	2	4	3	3	3	1	216
振動	400	—	4	3	3	3	3	324
加速度	600	2	4	3	3	3	1	216
	800	—	3	3	3	3	2	162

に応じて分類した逐次分類法を採用し、各車両特性値に対して曲線半径別に多点配置の場合に同じくの分散分析を行つた。せん交作用は因子までとした。

## 4. 結果

4-1. 逐次分類法によつた場合ある因子の水準の中に他の因子の値が平均して含まれがいといふのである。このことは因子相互間の分散分析によつて調べることができ、この検査の結果高低狂いと平面性との間にあらかじめの相関があることを認められたが、他の因子についてはバランスしてあることを確認された。

4-2. 分散分析の結果を次頁の表に、また通り狂いが有意として横歪について各因子の各水準に對

+3平均値を、各因子の分類内平均値に対する積点したものと同様に示した。

#### 4-3. 分散分析の結果から次のことがえる。

(1) 全車両特性値、全曲線半径を通じて速度の有意性が検出されない。これはすでに指摘されたところである。

(2) 曲線左右別の有意性をみると、最近の別の試験でも指摘されたところでは、同様にここでも検出される。これは横圧、脱線係数に対する著しい。

(3) 横圧に対する通り抜けの有意である。これはこれまで不明確であったものである。ただし図に見られるように往復量の増加に対する横圧の増加率は大きめである。

(4) R400, R600 に対する高低または平面性の有意性が検出されない。その度合は横圧に対する通り抜けと同程度である。

(5) 脱線係数に対する軌道狂いの有意ではないが、横圧と同じく左のようすを圖に示せば、必ずしも若干の寄与はあるようと思われる。

(6) 振動加速度に対する、軌道狂いの有意性が認められる場合とそうでない場合があるが、脱線係数の場合と同じようすことがえる。

(7) 以上のように各車両特性値に対してそれだけではなく2つの軌道狂いが寄与をもつことが見られるが、いずれの場合もその度合は速度や曲線左右別に比べて相当少さい。

(8) 表の最下欄に示すように、この解析では誤差が輪重、脱線係数で 80%~90%，それ以外で 60%~70% あり、ここに上り上げた因子は車両特性値に寄与するものの一部に過ぎない。

4-4. この解析で通り抜け、高低狂いは通常用い方より 10m 水平法に用ひるものであるが、上の結果によると軌道狂いの供試車の走行特性値に対する寄与は微弱である。このことは軌道形状や貨車の走行に影響が少ないと断ずるより、むしろ現段階では軌道狂いの表現法の妥当性を一応疑うべき必要があろう。右上の解析では波長あるいは波形についての考察は行なれなかったが、さうした因子を追加して検討する必要があろう。これらに関する今後引続きワゴン車以外の供試車を含めて行う予定である。

因子 子	特性値			輪重			脱線係数			加速度			振動		
	横圧	輪重	脱線係数	輪重	脱線係数	加速度	速度	高低	平面性	速度	高低	平面性	速度	高低	平面性
1. 左右別	4	6	8	4	6	8	4	6	8	4	6	8	4	6	8
2. 速度	13	15	13	1	1	1	19	13	11	2	2	1	4	4	1
3. 通り	24	25	24	4	4	4	5	8	4	26	24	30	35	35	13
4. 高低	2	2	2	2	2	2	5	4	4	8	8	8	8	8	8
5. 平面性															
交互作用	3	5													
誤差比率	61	70	71	90	83	95	77	79	85	81	70	81	64	61	84

1 \* は 1% 有意、2 \* は 5% 有意、△印の下の数字は  
寄与率、4. 交互作用は 横圧 R400 で R600 \*、同じく R800  
で R400, 2×5 で \* がつづかる。

