ボギー角をアクティブに操舵する 急曲線向け台車の研究開発(第2報)

交通システム研究領域 大野寛之 松本 陽 佐藤安弘 水間 毅 東京大学 須田義大 道辻洋平 住友金属テクノロジー 谷本益久

1.はじめに

近年、都市交通ネットワークの充実の観点から、近 郊線区を走る高速車両が、曲線部の多い都心部の地下 鉄路線へ乗り入れる例がますます増加しており、今後 も増えて行くことが予想されている。しかし、鉄道の 台車では高速安定性と曲線通過性能とは相反する関 係にあり、直線区間における高速安定性を重視した車 両を曲線の多い区間で使用すると、車輪やレールの摩 耗の増加と言った好ましくない現象を引き起こすだ けでなく、急曲線部では脱線の危険を増大させること になる。

高速安定性と曲線通過性能とを両立させるために、 車輪踏面形状を変更したり、輪軸の支持方式を工夫す るなどして、輪軸の操舵機能を向上させるなど様々な 提案がなされてきている⁽¹⁾。筆者らは曲線通過性能の 向上を目的として、より大胆に、台車自体を車体に対 してアクティブに操舵(ボギー)する台車システムの 提案を行っている⁽²⁾。

ここでは、この「ボギー角アクティブ操舵台車」に ついて第1報に続き、マルチボディ・ダイナミクス・ プログラムによるシミュレーション結果と台車試験 機を用いた台上試験結果とを比較し、本方式の有効性 を検証した結果について述べる。

2.ボギー角アクティブ操舵台車の原理 2.1.急曲線通過時の台車の挙動

曲線区間では内側と外側のレールの長さが異なる ため、鉄道の車輪は踏面をテーパー状に加工すること で、外軌側では半径の大きい部分、内軌側では半径の 小さい部分がレールと接触することでレールの長さ の違いを吸収している。しかし、曲線半径が小さい急 曲線部においては、内外軌に乗った車輪の半径の差 (輪径差)だけではレール長の違いを吸収できず、車 輪 / レール間にすべりが発生し、台車は操舵不足の状 態となる。

後輪軸では輪径差不足による前後方向のすべりが 発生し、これによる縦クリープ力が台車の旋回を妨げ る方向のモーメントを生み出す。

一方、前輪軸では操舵不足により車輪 / レール間の アタック角がつくため横方向のすべりが生じ、これに よる横クリープ力がやはり台車の旋回を妨げる方向 に働く。その結果、前輪外軌側には著大な横圧が発生 することになり、摩耗の増大や脱線の危険性をもたら すことになる(Fig.1)。



Fig.1 Attitude of truck running in sharp curve

2.2.ボギー角アクティブ操舵台車のコンセプト

ここで提案する「ボギー角アクティブ操舵台車 (Active Bogie-Steering Truck: ABS 台車)」は、車 体/台車間にアクチュエータを装備して、曲線に応じ て台車そのものをアクティブに操舵しようとするも のである(Fig.2)。車軸に操舵機能を持たせるのでは なく、台車そのものを旋回させることにより曲線通過 性能の向上を図ろうとするものである。輪軸操舵方式 と異なり、複雑なリンク機構等は必要とせず、車体/ 台車間にアクチュエータ(電動、油圧、空気圧等が考 えられる)を装着するだけの、極めて単純な構成で曲 線通過時の台車の旋回をアシストすることができる。



Fig.2 Mechanism of "Active-Bogie-Steering" truck

3.台車試験機による走行実験

3.1.台車試験の概要

ABS 台車の曲線通過試験は、当研究所に設置され ている台車試験設備を用いて行った。本試験設備は曲 線半径に応じ軌条輪の角度を設定し、内外軌の軌条輪 に速度差を付けることで曲線部の走行状態を再現す ることができる。

供試台車は営団地下鉄銀座線および丸の内線で使 用されているものをベースにアクチュエータを装着 したものである。車輪踏面形状も銀座線・丸の内線で 使われているものを使用した。

試験設備は1台車・半車体モデルであり、曲線通過 状態を正確に再現するためには車体に相当する荷重 枠支持点を中心からオフセットする必要がある。しか しそのためには設備の大幅な改造が必要となるため、 本試験では支持点のオフセットはない状態で実験を 行った。



Fig. 3. Test truck on truck rolling test stand

実験は直線走行状態から曲線状態に移行し、定常円 曲線走行状態となったところでアクチュエータを作 用させ、作用力を徐々に増加させながら台車の状態を 監視する方法で行った。実験を行った曲線半径は R400~180m 程度の半径である。

3.2.実験結果の概要

本実験に用いた車輪踏面の輪径差獲得可能範囲は 理論計算によれば R350~400m 程度であり、これよ り小さい半径の曲線では操舵不足となる。

Fig.4 にアクチュエータの作用力と前軸外軌に発生 した横圧との関係を示す。両者の間はほぼ直線の関係 にあり、アクチュエータの作用力を増大させるに従い 前軸外軌の横圧は低下し、横圧0からひいてはマイナ スの範囲にまで到達可能である。曲線半径が小さくな る(カーブがきつくなる)に従い横圧0を実現させる ために必要なアクチュエータの作用力は増大してい くことが分かる。これを曲線半径と前軸外軌の横圧と の関係でみるとFig.5 のようになる。曲線半径が小さ くなると横圧は急激に増大して行くことが読みとれ る。いずれの曲線半径においても、アクチュエータの 動作により横圧をほぼ0にすることが可能である。横 圧を0とするための作用力はR300mで3kN、R180m で9kN 程度である。



Fig.4 Reduction of lateral contact force by steering



Fig.5 Lateral contact force of leading axle

Fig.6 にボギー角操舵による前輪アタック角の変化 を示す。ボギー角操舵によりアタック角は僅かに減少 してはいるが、横圧の低下ほど顕著なものとはなって いない。このことから輪径差が確保できないような急 曲線では、ボギー角操舵により横圧を低下させること ができてもアタック角自体は残ってしまっているこ とが分かる。



Fig.6 Reduction of attack angle by steering

4.シミュレーションとの比較 4.1.シミュレーションの概要

数値シミュレーションには、マルチボディーダイナ ミクス解析ソフト A'GEM を使用した。台上試験と同 様、車体と台車の間にアクチュエータを備えた半車体 モデルを用い、車輪踏面形状や軸箱支持剛性等の条件 を一致させた。台上試験においては超過遠心力を負荷 していないため、シミュレーションにおける曲線区間 についても超過遠心力の影響が出ないように、走行条 件に応じた均衡カントを設定している。

アクチュエータの制御則は、緩和曲線部では軌道曲 率半径に比例し、定常曲線部では一定入力となるよう に力を加えている。

4.2.シミュレーション結果と実験との比較

Fig.7 にアクチュエータの作用力と前軸外軌に発生 した横圧との関係を示す。アクチュエータの作用力が 増大するに従い、前軸外軌の横圧が直線的に低下して いることが分かる。このシミュレーション結果は Fig.4 に示した実験結果と、いずれの曲線半径におい ても良く一致している。

Fig8 にはシミュレーション結果から得られた曲線 半径と前軸外軌横圧との関係を示す。これについても Fig.5 に示した実験結果と良く一致していることが見 て取れる。

Fig9 には曲線半径とアタック角についてのシミュ

レーション結果を示す。アクチュエータ作用力の増大 とともにアタック角が減少する傾向にある点は実験 結果と良く一致しているが、その減少の度合いは実験 結果よりシミュレーション結果の方が大きくなって いる。このような違いが生じた原因については現在考 察中である。



Fig.7 Reduction of lateral contact force by steering (Simulation)



Fig.8 Lateral contact force of leading axle (Simulation)



Fig.9 Reduction of attack angle by steering
(Simulation)

5.まとめ

台上実験およびシミュレーションの結果から以下 のことが明らかになった。

- 1)アクチュエータにより台車ボギー角を強制的に操 舵することにより、台車はラジアル操舵状態に近 付き、前軸外軌横圧を0にまですることが可能と なる。
- 2)アクチュエータ作用力と横圧の減少は、ほぼ直線上 の関係にあり、また、曲線が急になるに従い横圧 を0にするために必要な力は増大する。
- 3)ボギー角操舵によりアタック角は減少するが、十分 な輪径差が確保できないような急曲線では、横圧 の減少ほど顕著な形では減少しない。
- 4)アクチュエータ作用力と横圧との関係は、実験結果 とシミュレーション結果は良く一致したが、アタ ック角の変化については完全には一致しなかっ た。シミュレーション条件を見直し、実態に近付 けることが必要である。

6.おわりに

本システムにより台車の曲線通過性能が向上する ことが明らかになった。今後の実用化に向けて以下の ようなステップで開発を進めていく予定である。 1)アクチュエータの選定

現在電動アクチュエータで実験を進めているが、 今後は油圧や空気圧等を用いた実験を行い、応答 性やダンピングに与える影響等を考慮し、最適な ものを選定する。

2)制御則の確立

実路線での曲線進入から通過まで、曲率に応じて 動的に制御するコントロールシステムの実現を目 指す。車両の位置情報の検出方式と、それを基に して曲率に応じた作用力を制御するシステムを開 発する。

3)台車の最適設計

ボギー角アクティブ操舵システムに合わせた、踏 面形状、支持剛性その他諸条件の最適化を図る。

参考文献

- (1)松本陽,「"ビューティフル・カーヴィング"を目指して 鉄道の曲線通過に関わる研究課題とその成果-」,日本機械学会大9回交通物流部門大会講演論文集,2000
- (2)松本陽 他,「ボギー角をアクティブに操舵する急 曲線向け台車の研究開発(第1報)」,第二回交通安 全環境研究所研究発表会講演概要,2002