① コールドスタートに対応した ハイブリッド重量車燃費評価法に関する検討

環境研究領域

※小林 雅行 奥井 伸宜

1. はじめに

車両の動力源にエンジンとモータなどを組み合わ せたハイブリット技術が燃料消費率(以下、燃費)の 向上手法として注目を集めている。2015年度の重量車 燃費基準の達成のためにもトラックやバスなどの重 量車においてもハイブリッド技術の適用が期待され る。燃費向上が求められているのと同様に排出ガス規 制も強化されており、重量車の排出ガス評価について は、エンジン冷機時から計測を開始するコールドスタ ート時の評価も予定されている。

一方、ハイブリッド重量車における燃費評価手法に は HILS 法¹⁾ (HILS: Hardware-In-the-Loop Simulator) が用いられているが、本手法ではエンジン暖機時の燃 費マップを用いるなどの理由でコールドスタートの 計測に対応していない。このため、将来的にコールド スタートを適用する場合の燃費評価が課題となる。

本研究では、従来の HILS 法に用いられている HILS を最大限活用し、ハイブリッド重量車向けのコールド スタートを考慮した燃費評価を簡易かつ高精度に実 現可能な評価装置を検討した。

2. 評価手法と課題

現在の HILS 法や、燃費、排出ガス計測に利用され るシステムベンチ法およびシャシダイナモ試験手法 を用いる場合の対応方法および課題を整理した。

2. 1. HILS 法

現在の HILS 法によるハイブリッド重量車の燃費算 出手順は、始めにエンジンベンチにて定常運転(エン ジンや後処理装置などが暖機状態)により各種運転ポ イントの燃費を計測する。次に、この燃費値を燃費マ ップとして HILS モデルに書き込む。最後に、HILS モデル上の仮想車両を走行させ、この時にエンジン単 体の運転ポイントと燃費マップから燃費を算出する。 このように、現在の HILS 法では暖機条件の燃費マ ップを利用しているため、コールド状態の燃費を正し く反映できない。なお、温度毎の燃費マップを作成す ることは技術面、工数面で現実的ではないと考える。

2. 2. システムベンチ法

システムベンチ法²⁾とは、概略するとエンジン単体のベンチに実機のハイブリッドシステムを組み合わせた計測手法である。実機エンジンを用いるため、 コールドスタートに対応することが可能であるが、多種多様な車種毎のハイブリッドシステムをすべて実機で構築する必要があるなど評価手法としては対応が困難であると考えられる。

2.3.シャシダイナモ試験

乗用車の燃費、排出ガス評価に用いられている手法 である。実車両を用いてシャシダイナモメータ上を走 行するため、コールドスタートも含め最も実路走行に 近い形で試験が可能である。しかしながら、重量車に ついては、車型が多くこれらすべての車両を製作して 評価することとなり現実的ではない。

3. 対応手法の検討

上述のシステムベンチ法やシャシダイナモ試験で ハイブリッド重量車のコールドスタートの燃費評価 を行うには対応が困難である。そこで、本研究では従 来の HILS 法に用いられている HILS を活用する。

HILS では、エンジンモデル部分はトルクマップや 燃費マップを用いて再現される。このエンジンモデル 部分を実機に置き換えることで、課題としているコー ルドスタートの燃費評価が行えると考えた。

また、この手法ではトルクマップや燃費マップを取 得するための事前の試験が不要となるほか、実機エン ジンの運転に従来のエンジンベンチを利用できるた め新たな設備も不要である。さらに、エンジンベンチ



対応 方法	コールドスタート試験	試験精度	試験工数	設備	
従来 HILS	×	×	-	×	
	対応策なし (モデル改良で対応す る策もあるが難航中)	コールドスタート試験は 極めて困難	コールドスタート試験は極めて 困難	・HILSモデルの大幅な改良 が必要 ・個々の車両に対応させたモ デルが必要	
	0	0	0	٥	
拡張 HILS	実機エンジンの温度情 報をHILSに取り込むた め、実車制御則を反映 したコールドスタート試 験が可能	 ・実機エンジンを使用するため、実車制御則を るため、実車制御則を 反映した試験が可能で、 試験精度も良い 	・HILSを実行しながらエンジンテ ストを同時に行うため、複数台 におよぶ車両の評価が可能 ・エンジン介却水を強制的に循 環させれば、一日に複数回、 コールド試験が可能	現行HILSと保有エンジンベ ンチを使用するため、新たな 大型設備投資は不要 (インターフェースの信号調 整が必要)	
	0	0	Δ	Δ	
システム ヘンチ 法	ベンチ内に個々の実車 のハイブリッドシステム を構築するため、実車 相当でのコールドス タート試験が可能	ベンチ内に個々の実車 のハイブリッドシステム を構築するため、実車 相当の試験精度が確保 可能	個々の実車のハイブリッドシス テムによる試験に限られるため, 重量車の車種に応じたシステム 構築が必要	保有エンジンベンチを使用 するが、個々の実車のハイ ブリッドシステムをベンチ内 に構築する必要がある	
رتبدرت	0	٥	×	×	
ッ _{ヤン} ダイナモ 試験	実車を用いた試験を行	実車を用いた試験を行	・個々の実車の試験に限られる	高額な設備投資が必要	
	うため,最も実走行に 近い形での試験が可能	うため,最も実走行に近 い試験精度が確保可能	・実車と設備の確保が必要	(大型シャシダイナモメータ)	



では後処理装置も設置されることから、排出ガスの評価も同時に行え、評価工数が削減できる。

ここで、2章および本章で検討したそれぞれの手法 とコールドスタートへの対応および各種要件に対す る適用度を表1に示す。このように、HILSと実機エ ンジンを組み合わせる手法は、その他の手法に対して 比較的簡易に製作が行え、コールドスタート評価への 対応のみならず試験精度も高まると考えられる。

4. 拡張 HILS の構築

この、HILSと実機エンジンを組み合わせた手法を、 従来の HILS に対してエンジン部分を拡張させること から、拡張 HILS とした。以下に、システム構築内容 を述べる。

4.1.システム構成

拡張 HILS のシステム構成を図1に示す。本手法で は、従来 HILS のハイブリッド車両モデル内にあるエ ンジンモデル部と実機エンジンとの情報を相互に入 出力することで従来 HILS と同等の構成にすることが 可能と考えシステムを構築した。HILS とエンジンダ イナモメータ制御盤との間において CAN 通信を用い て各種信号を送受信させる。この他、フライホイール リングギアから取得される回転信号をパルス用のボ ードへ入力し、エンジン回転として認識させた。

本手法で用いた HILS とエンジンベンチの仕様を表 2 に示す。本 HILS は、HILS 法で使用されている装置 である。エンジンベンチは、トラックメーカーで用い られている一般的な仕様である。実機エンジンは日野 自動車製 N04C を用いた。これらに係る改造箇所は、 制御盤側は CAN 通信用ボードの増設と次項で説明す 図1 拡張 HILS のシステム構成

表2 拡張 HILS の各種仕様

	仕様								
	CPU		GHz	2					
	ADIOボード		枚	2					
DSP 1 (I/OŦデル)	COREボード(パルス用)		枚	2					
(CAN末 [*] 一ト [*] (2ch)	枚	1					
		シェアート゛メモリホ゛ート゛	枚	1					
DSP 2		CPU	GHz	2					
(車両モテル)		シェアート゛メモリホ゛ート゛	枚	1					
OS		Linux PRO							
ソフトウェア		CRAMAS, Simulink							
擬似負荷ボード		小野測器製							
通信仕様 (①HILS⇒制御盤、 ②制御盤⇒HILS)		CAN 2.0A/B, J1939, 10msec周期							
		 エンジン負荷トルク、① アクセル開度、 ② エンジン回転数、② エンジントルク 							
制御盤		FAMS-8000							
車両モテル		JARIモデルのT/M仕様と ENG仕様を変更(Hino Dutro相当)							
実機エンジン		Hino N04C-TM 4.0L ディーゼルエンシ`ン							

る HILS から入力されるエンジン負荷トルクを目標ト ルクとしてエンジンダイナモメータ(以下、ダイナモ) を制御する簡易なプログラム修正、HILS 側はパルス 入力用配線の接続やモデルの簡易変更である。

4.2.モデル構成

HILS モデルの構成概要を図 2 に示す。図では、エ ンジンをコントロールするドライバモデルからのア クセル信号と、エンジン回転が車速へ変換される信号 の流れを示している。なお、本 HILS では、ドライバ モデルに JE05 モードの目標車速が与えられ、この車 速に追従するようにアクセル操作が行われて仮想車 両が走行する仕様となっている。

仮想車両の走行に必要なエンジン回転は、従来 HILS ではエンジンモデル(トルクマップ)から得ら れるエンジントルクと、車両側からエンジンに掛るエ ンジン負荷トルクを用いて算出される。拡張 HILS に おけるエンジン回転は、図中の破線で 囲まれたエンジン回転を算出するモデ ル部を実機で再現する。具体的には、 ダイナモ上において実エンジントルク とダイナモに発生させたエンジン負荷 トルクを用い、これらのトルク差で生 じる変位がエンジン回転となる。演算 に使用する実際のエンジントルクの制 御は、モデル内のアクセル開度情報を エンジンコントロールユニット(ECU) に入力して行い、エンジン負荷トルク の制御は、モデル内で算出された値を 制御盤へ入力してダイナモを制御する。

【従来HILS】 _{実機} モデル エンジン回転 ENG 負荷トルク 回転 エンジン エンジン用 复出 ENG アクセル開度 モデル 演算 負荷 アクセル開度 実HCU ドライバ 重両 モデル モデル 車速 モータ回転 モデル 日標重谏 重谏F/E 【拡張HILS】 _____{実機} ___ モデル 実ENG エンジン用 制御盤 実ECL ENG アクセル開度 ダイナモ 車速 実HCU 負荷 ドライバ アクセル開度 重両 モデル モデル ロールユニット タ制御 車速 モータ回転 モータ 日標重谏 モデル 車速F/B 図2 HILS モデルの構成概要

5. 拡張 HILS の検証

拡張 HILS を実際に作動させて、モデル内算出デー タの推移および実機エンジンの挙動を評価した。

5.1.エンジン回転信号評価

本装置は HILS モデルへ入力するエンジン回転信号 に、CAN 信号とパルス信号の両方が使用できる。本 装置に最も有効な信号を選定するため、エンジン回転 信号の応答速度や周期が HILS モデルの演算に対して どのように影響を及ぼすかを検討した結果、最終的に パルス信号方式が有効であると判断し、本装置に用い る方式として選定した。以下に検討結果を示す。

運転条件には、図3に示すJE05モード開始直後の 加速部分を用いた。CAN 信号を用いた場合、ダイナ モを制御するエンジン負荷トルクの値がハンチング を起こし、この影響でエンジン回転も不安定となり運 転の継続ができなかった。これに対しパルス入力の場 合、エンジン負荷トルクおよびエンジン回転挙動を共 に従来 HILS とほぼ同等に再現することができた。

CAN 信号を用いた場合にエンジン負荷トルクがハ ンチングした理由は、CAN を用いた場合のエンジン 回転信号の遅れが 10msec 前後あり、データ更新周期 については 10msec 間隔のため、エンジン負荷トルク 演算に用いる同回転とトランスミッション (T/M)回 転に時間的ずれが生じ、さらに、図4の解説図のよう に比較参照値の差が実際の挙動に対して拡大や正負 が反転することが影響していたためであると考える。

パルス信号による今回の結果は、暫定的にエンジン 負荷トルク演算部に含まれるねじり剛性係数(図3の 「係数」)を減少させることを組み合わせることで実現



図4 CAN 信号とパルス信号による演算違い

させている。この係数は車両モデルのクラッチ部に影響する定数で、本設定は負荷変動が増大した瞬間に若 干のクラッチ滑りが発生する。この現象を利用してハ ンチング挙動を緩衝させる役割を持たせた。ただし、 従来 HILS と異なる車両設定となるため改善が必要で ある。一方、CAN 通信の場合は、ねじり剛性係数を 変更させてもハンチング挙動を抑えられなかった。

5. 2. JE05 モード評価

前項の検証で得られた設定を用いて、JE05 モード走行の検証を行った。比較条件として、従来 HILS(全

てモデル) に対して、拡張 HILS コールドスタート、 拡張 HILS 暖機の条件を用いた。図 5 に示す比較デー タは、市街地走行部と呼ばれる 0 から 650 秒のうち 385 秒までを抜粋した。以下に運転条件を記す。エンジン 最大出力 110kW、エンジン最大トルク 392Nm、モー タ最大出力 55kw、モータ最大トルク 130Nm、バッテ リ(キャパシタ) 容量 33.5F、車両重量 4370kg(半積)、 Start SOC (State of charge) 60%である。

全体的に見ると、拡張 HILS のコールドスタート、 暖機条件ともに従来 HILS とほぼ同等の挙動を示して いる。エンジン回転やエンジントルクについてもモー ドを通して大きなハンチングもなく動作している。局 所的な部分は、エンジントルクの挙動が従来 HILS と 実機エンジンとで異なっているが、これはモデルと実 機の応答の違いと考える。

コールドスタート条件に注目すると、暖機されるま でエンジン回転が不安定である。エンジン回転の立ち 上がり位置が異なる箇所がある。SOCの推移が他の条 件と異なっているのが確認できる。これらは、冷機時 のエンジン挙動が HILS に反映されたほか、それに応 じてハイブリッド制御が適切に作動したものと考え られ、コールドスタートに対する挙動を捉えることが 出来ていると考える。

このように、拡張 HILS は、従来 HILS と同等の挙動を再現することが可能であり、冷機時の挙動も適切

に捉えていることから、コールドスタートの燃費評価 として高い精度を持った装置と考えられる。

6. まとめ

コールドスタートを考慮したハイブリッド重量車 の燃費評価を、簡易かつ高精度に実現可能な評価装置 を検討し以下の知見を得た。

- (1) 従来 HILS を活用した拡張 HILS は、簡易に構築で き、コールドスタート評価が可能であると考える。
- (2) 異なるエンジン運転条件において、エンジン挙動 やハイブリッド制御に違いが表れており、精度の 高い評価装置として利用が可能であると考える。
- (3) ねじり剛性係数の変更で対応したエンジン負荷ト ルク演算のハンチングの対策や定数マッチングを することで今後、より精度の高い演算や運転が可 能であると考える。

参考文献

- (1) 森田賢治ほか, HILS を用いた重量 HEV 燃費・排ガ ス試験法(第3報)-HEV モデル標準化と試験手順 確立-, 自動車技術会論文集 Vol.39, No.4, p.131-136 (2008)
- (2) 森田賢治ほか,重量HEV排出ガス試験法に関する 検討 –システムベンチ法-,自動車技術会論文集 Vol.36, No.4, p.87-92 (2005)

