ガソリン車から排出される温室効果ガス(GHG)の 評価試験方法に関する考察

環境研究領域	※山本 敏朗	堤 玲子
岩田電業株式会社	岩田 恒夫	小川 恭弘
日本エム・ケー・エス株式会社	加藤 裕	

1. まえがき

米国環境保護局(EPA)は、2012年より、温 室効果ガス(以下, Green House Gas を略して「G HG」と記す)を、大気浄化法により、大気汚染物質 として規制することを決めている.ここで、GHGと は、CO₂に加えてN₂OおよびCH₄の3成分を指 す. CO₂の温室効果を1とすると、N₂Oはその31 0倍, CH₄はその21倍の温室効果を示す. 特に, N₂Oは、エンジンの始動と停止が間欠的に行われる ガソリンエンジン搭載ハイブリッド車(以下,「ハイ ブリッド車」と記す)やNH₃によってNO_xを浄化す る尿素SCRシステム搭載ディーゼル車等からの排 出が懸念され、CO2のみならずN2OおよびCH4に ついても,排出実態の把握が必要となっている.一方, 我が国においては、自動車の燃費規制によるCO2抑 制策はあるものの、自動車からのN2OおよびCH4 の排出を抑制する施策はない. 今後, ハイブリッド車 や尿素SCRシステム搭載ディーゼル車等からの排 出が問題となる場合は、GHG排出量規制およびその ための評価試験方法が検討されるものと考える.

本研究では、ガソリン車、ディーゼル車ともに対象 とするが、先ずは排気対策を三元触媒に依存するガソ リン車 (ハイブリッド車を含む)のGHG排出実態を 把握するため、一方策として、シャシダイナモメータ (以下、「CD」と記す)台上に、複数台の試験車両を 順次設置してモード運転を行い、そのときのGHG排 出状態をフーリエ変換赤外分析装置で連続分析した. 路上走行時のN₂OおよびCH₄の排出特性を把握す るには、両成分が触媒温度に依存することから、触媒 温度に影響を及ぼす道路縦断勾配(以下、「勾配」と 記す)やソーク時間(エンジン停止時から次に始動す るまでの時間)の影響を調査する必要がある.このた め、本研究では、勾配とソーク時間を、自動車の使用 実態に合わせて変化させ、試験を行った.これらの試 験結果を基に、勾配およびソーク時間がGHG排出に 及ぼす影響について解析するとともに、都市内走行時 に、ガソリン車から排出されるGHGの評価試験方法 について考察した.

2. 実験方法

本試験では、CD台上に試験車両を設置し、JC0 8モードを運転して、そのときの排出ガスを連続分析 している. 試験車両は、ハイブリッド車では新長期規 制適合乗用車のA車およびB車を,またガソリン車は 新長期規制適合のC車および新短期規制適合のD車 を, それぞれ選定した. 試験車両の主な諸元を表1に 示す. N₂O, CH₄, CO₂等の分析は, 主に新開発 の車載式FTIR分析装置(岩田電業製FAST-2 200フーリエ変換赤外分析計)を用いて、0.2秒 サンプリング(分析部の90%応答;2.8秒)で連 続的に行った.別途,排出ガスの質量換算に必須とな る瞬時排出ガス流量は、CVS法(定容量希釈サンプ リング法)により取得した. 道路勾配の設定(勾配+ 2%および勾配-2%)は、CDの制御で、走行抵抗 の転がり抵抗分に勾配抵抗分を加算あるいは減算し て与えた.ホットスタート試験は、車速60km/h 一定で、20分間の暖機運転後に実施した.また、コ ールドスタート試験は、JC08モード運転後に、ソ ーク時間を2時間あるいは16時間として実施した. ただし、D車については、1時間と4時間のソークを 追加した.ここで、道路勾配を±2% としたのは、

表1 試験車両の主要諸元

車両 コード	車両カテゴリ		エンジン 型式	排出ガス 対策	車両 重量(kg)	排出ガス 規制レベル
А	1.8L	ハイブリッド 普通乗用車	直列4気筒 DOHC	三元触媒 (Pre,Main) EGR装置	1,310	新長期規制 ☆ ☆ ☆ ☆
В	1.3L	ハイブリッド 普通乗用車	直列4気筒 SOHC	三元触媒 EGR装置	1,190	新長期規制 ☆ ☆ ☆ ☆
с	2.0L	普通乗用車	直列4気筒 DOHC	三元触媒 EGR装置	1,550	新長期規制 ☆ ☆ ☆ ☆
D	2.5L	普通乗用車	直列4気筒 DOHC	三元触媒 (Pre,Main)	1,890	新短期規制 ☆☆☆

首都圏幹線道路において、2%を超える道路勾配の区 間が10%程度存在することを根拠としている⁽¹⁾. また、ソーク時間の2時間は、昼間における自家用ガ ソリン乗用車および営業用ガソリン乗用車のソーク 時間別始動回数構成比データ⁽²⁾を基に決定した.

3.実験結果および考察

3.1.勾配・ソーク時間がGHG排出に及ぼす影響

一般的に,自動車の使い方としては,出発地点から 様々な勾配の道路を走行して目的地に到達した後に, そこから元の出発地点に戻る場合が多い.ここで,出 発地点から目的地点までの平均勾配(標高差/水平距 離)の道路を仮定して,そこを登坂走行および降坂走 行して元の出発地点に戻るまでの排出量と,走行区間 が平坦路と仮定した場合の排出量の両者を比較する ことにより,GHG排出に及ぼす勾配の影響をマクロ 的に評価できるものと考える.本報では,勾配の影響 を評価するために,都市内走行を代表するJCO8モ ードで,都内幹線道路において出現頻度の高い勾配 2%の道路を想定して登坂走行と降坂走行を行い,そ のときの平均排出量と,平坦路(勾配0%)でJCO 8モードを走行したときの排出量の両者を比較する 方法を採用した.また、本報では、出先での短時間駐 車が、その後のエンジン始動時の排気に及ぼす影響を 調査するため、暖機運転後のソーク時間を2時間とす るコールドスタート条件を加えることとした.

図1~図3に、A車、B車およびC車のエンジン始 動条件あるいは道路勾配条件を変化させて J C O 8 モード運転を実施したときのCO2, N2OおよびCH $_{1}$ の排出量 (g/km) を示す. また, 図中には JC 08ホットの排出量を100とする指数によって,各 試験条件での排出量および登坂走行時と降坂走行時 の排出量の平均値を記している.これらの図より、N 。Oの排出は、勾配の影響を受けるが、増減は車両に より異なること、CH4の排出は、勾配の影響により、 ハイブリッド車では減少傾向を,ガソリン車では増加 傾向を示すことがわかる. ここで、CH4排出におけ るハイブリッド車とガソリン車の排出傾向の違いは, 登坂走行時の排出状態に依存している. ハイブリッド 車の排出量減少は、電動機アシストと、エンジン負荷 量が増加して排出ガス温度が上昇し触媒浄化性能が 向上したこと、に起因すると考える.一方、ガソリン 車の排出量増加は、エンジン負荷量の増加が原因と考



える. CO_2 については、いずれの車両においても、 JCO8勾配+2%とJCO8勾配-2%の平均値 がJCO8勾配0%の値よりも大きいことがわかる.

次に、ソーク時間がN₂O排出に及ぼす影響につい て調査した.図2および図3に示すように、B車とC 車では、コールド条件(16時間ソーク)よりも2時 間ソーク条件の方がN2Oの排出量が大きい. この理 由をエンジン始動時のN₂OおよびNH₃の排出挙動 から解析した. その結果を, 図4に示す. いずれのソ ーク時間においても、エンジン始動後60秒までのN H₃排出の極めて少ない領域において, N₂Oの排出ピ ークが観測される. ガソリン車のN₂O排出メカニズ ムは、空燃比リッチ変動時に触媒層でNHaが生成さ れ、それが触媒温度300℃台までの低温域で、空燃 比リーン変動等で導入されたO2やNOxにより酸化 されて生成すると考えられる (3). ここで、エンジン 始動後60秒間では、触媒温度が低く、触媒層でのN H₃生成は考えにくい.このことから、図中の排出ピ ークは、エンジン停止時にNH₃が水酸化アンモニウ ム等となって触媒層に吸着し、それがソーク後のエン ジン始動時に再びNHaに戻り酸化されて生じたもの と推察される.この検証のため、D車を用いて、ソー ク時間を1時間~16時間と増加させたときのエン ジン始動後60秒間のN2O排出挙動を調査した.そ の結果を、図5に示す.同図より、ソーク時間の増加





に伴って排出ピークが減少していることがわかる.こ こで,水酸化アンモニウムはNH₃の水溶液を指し, 沸点が24.7℃(濃度32%時)である.25℃の 室内でソークしていることを考えると,ソーク時間の 増加に伴って水酸化アンモニウムの蒸発が進み,触媒 層のNH₃吸着量が減少して,上記のようなN₂Oの排 出挙動になったと考えられる.

3. 2. GHG排出でのN₂OおよびCH₄の寄与率

図6に、A車、B車およびC車のエンジン始動条件 あるいは道路勾配条件を変化させてJC08モード 運転を実施したときのGHG中に占めるCO₂、N₂ OおよびCH₄の排出割合(CO₂換算による質量比 率、%)を示す.ここでCO₂の温室効果を1とした 場合、N₂Oは310倍、CH₄は21倍であるとして、 GHGの排出量を以下の式で算出した.

GHG排出量=CO₂排出量+N₂O排出量×310

$+CH_4$ 排出量×21

同図より,以下のことがわかる. A車, B車および C車のいずれにおいてもホットスタート時よりもコ ールドスタート時の方がN₂Oの寄与率が増加してい る. 特に,発進時にエンジンが作動しているB車およ びC車の2時間ソーク後スタートにおいては, 0. 7%あるいは1.5%とN₂Oの寄与率が増加してい る.また,A車においては,勾配-2%の条件やコー ルドスタート時(2時間ソーク後の条件を含む)のよ うに触媒温度が低下する走行条件において,CH₄の 寄与率が増加しており,特徴的である.

3.3.GHG排出量を評価するための試験方法

ガソリン車から排出される N_2 OおよびCH₄は,触 媒温度に大きく依存することから、本研究では、実路 走行において触媒温度に影響を及ぼす道路勾配およ びソーク時間に着目してきた.

道路勾配は、 N_2 OおよびCH₄の排出に影響を及ぼ





すが、両成分のGHG排出における寄与率は極めて小 さく、両成分を合せても0.4%に満たない.CO₂ は道路勾配の影響によって数%程度増加する.ただ し、2%を超える勾配の区間は10%程度であり、全 区間でのGHG排出量の増加は1%未満と推測され る.これらのことから、首都圏幹線道路においては、 道路勾配を考慮した試験を除外してもよいと考える.

ソーク時間は、N₂O排出に大きな影響を及ぼすこ とを実証した.GHG排出量を評価する上で重要な試 験条件である.図7に、営業用ガソリン車の全国にお ける1日当たりのソーク時間別始動回数構成比を示 す.同図は、自動車の使用実態調査報告書(平成10 年3月、(財)石油産業活性化センター)に基づいて



図7 一日当たりのソーク時間別始動回数構成比

作成した⁽²⁾. ソーク2時間未満が40%超存在する ことから,従来のコールドスタート(ソーク時間:6 時間以上,36時間以内)試験では使用実態を把握で きないことがわかる.従って,GHG排出量の評価に は,短時間ソークを考慮した試験が必要となる.

4. まとめ

ガソリン車から排出される N_2 Oおよび CH_4 は,触 媒温度に依存することから,実路走行において触媒温 度に影響を及ぼす道路勾配およびソーク時間に着目 し,GHG排出量を評価するための試験方法について 考察した.その結果,以下の点が明らかとなった. (1)首都圏幹線道路では2%を超える勾配の区間は 10%程度であり,全区間でのGHG排出量の増加は 1%未満と推測された.上記道路においては,道路勾 配を考慮した試験を除外してもよいと考える. (2)短時間ソークで N_2 O排出量が増大すること,さ らに使用実態においてソーク2時間未満が40%超

(営業車)存在することから,GHG排出量の評価に は,短時間ソークを考慮した試験が必要となる.

参考文献

(1) 山本敏朗,小川恭弘,佐藤進:車載計測システム を用いた実路走行時の環境負荷量の計測および増大 要因の解析(第2報)ー排出ガス有害成分の増大要因 となるエンジン制御状態に関する考察-,自動車技術 会論文集, Vol. 38, No. 6, pp. 229-234 (2007) (2) PRTR 届出外排出量の推計方法等に係わる資料,補 足資料3:自動車に関する補足資料,

http://www.meti.go.jp/policy/chemical_managemen t/law/prtr/h14kohyo/todokedegaisanshutudata.htm (3) 山本敏朗, 佐藤進, 常山順子, 岩田恒夫, 小川恭 弘:車載式フーリエ変換赤外分析装置を用いたガソリ ン排出ガス中のN₂OおよびCH₄の解析,自動車技術 会論文集, Vol. 41, No. 6, pp. 1391-1396 (2010)