自動車用マフラー内の流れの衝撃波減衰に関する研究

児島忠倫*,楊念儒**, 嶽間沢秀孝*

Study on the Reduction of the Shock Waves of Flow in Silencer

Tadatomo KOJIMA, Nianru YANG, Hidetaka GAKUMASAWA

ABSTRACT

With the steady increase in the number of cars, the exhaust sounds generated from the exhaust pipes of cars became a serious noise problem. Noise like this is called high frequency exhaust noise and shock waves are considered to play an essential role for the generation of the exhaust noise. Consequently it became necessary to reduce shock waves and to reduce the exhaust noise from the remaining shock waves by attaching a silencer to the exhaust pipes. Using the same calculation method, a numerical analysis of the propagation of shock waves was carried out using several silencer models with internal structures of comparatively simple numerical analysis.

Keywords: Shock wave, Numerical analysis, Exhaust silencer, Compressible flow, Internal combustion engine

1. 緒 言

自動車の排気管から発生する排気音は,自動車の増加に伴い騒音問題を引き起こしている.このような騒音は高周波排気騒音と呼ばれ,この排気音の発生には, 衝撃波が影響するものと考えられている⁽¹⁾⁽²⁾.よって, 騒音の低減には消音器を取り付け,衝撃波を減衰させることが効果的であると考えられる.

既報⁽³⁾では、比較的簡単なモデルおいて管路の拡 大・縮小の繰り返しが衝撃波の減衰に効果的であるこ とを示した.本研究では、衝撃波を減衰させる目的で 内部構造を変化させたいくつかの消音器モデルを提案 し、消音器内の流れと衝撃波の減衰を数値解析により 解明した.

2. 解析モデルおよび方法

図1に本研究で使用したモデルの3次元形状を示す. モデル1は3室からなり,途中に絞り部を設けた入り 口管と出口管で3室が連結されている.モデル2は,

*近畿大学工学部知能機械工学科

**近畿大学大学院システム工学研究科

Department of Intelligent Mechanical Engineering, School of Engineering, Kinki University Graduate School of Systems Engineering, Kinki University



Fig.1 Configuration of silencer models

2 室を入り口管,連結穴,出口管でつなぎ,流れがこれ らの管を順に通過することで流路方向が反転するよう にした.モデル3は,モデル2と同じ2室の構造であ るが,入り口管が2室に貫通していないため,入り口 管の周囲の小管群から出た流れが連結穴を通り,2室 の出口管に導かれる構造となっている.モデル4は, モデル2の1,2室の容積をそれぞれ2.5倍に拡大し たモデルである.モデル5は管が絞られている,流れ が反転する,出口が一つであるという特徴を持ってい る.モデル6はモデル5と同じ構造だが,出口は二つ である.

本解析で用いた支配方程式には、連続の式、浮力項 のない Navier-Stokes 方程式、発熱源のないエネルギ 方程式を,また,乱流モデルにはk-εモデルを用いた. 基礎式の離散化は完全陰解法とし,流速における圧力の解法には,SIMPLE法を用いた.

3. 解析結果および考察

3.1 消音器モデル解析結果

図2に各消音器モデル内の断面図と2.0ms後の速度 ベクトルを示す.図2(a)はモデル1の入り口管,出口 管に絞り部がない場合の計算例である.速度ベクトル 図より,メインの流れは入り口管を突き抜けて,3 室 の右側の壁に衝突し3室で拡大しながら,出口管に流 入し排出されている.また,管に開けられた穴から, 各部屋への流れも見られる.

図2(b)は、モデル1の入り口管、出口管をそれぞれ 図中のA1の部分で面積比50%、A2、A3は面積比30% に絞ってある.速度ベクトルを見ると、図2(a)の場合 より入り口管の中の流れが絞り部で減衰し、管周囲の 小管から1室、2室に流出している.等密度線図の観 察から衝撃波は図2(a)のものより弱く、ほかの部分で は、図2(a)と同様に入り口から流れ込んできた流れが、 3 屋へ流れ込み、出口管から外へ排出される.管に開 けられた小穴から各部屋の流れは速度が遅く、逆流し て管内に衝撃波の戻り干渉をすることもある.このよ うな絞りを加えることで消音効率が高まるものと推測 される.

図2(c)にモデル2の入り口管の中心と連結穴を通る 断面図を示す.メインの流れは入り口管を通り,入り 口管出口(穴1)から出て,2室内で反転して連結穴(穴 2)に入り,もう一度反転し出口管入り口(穴3)に入 って外部に出る.入り口付近の流速は速いが,入り口 管の中で徐々に流速が減している.また,穴3の出口 の流速は入り口に比べて急に低くなっている.

図2(d)にモデル2の出口管の中心と連結穴を通る断 面図を示す.2室へ流れ込んだ空気が,壁面にぶつか り反転し,出口管から排出されている.これが,メイ ンの流れである.入り口管の側面に,小穴を開けてい るが,そこを通る多少の流れが確認でき,メインの流 れに干渉しているようすが分かる.また,出口付近の 流速は急に速くなることが確認できる.

図 2(e) にモデル 3 の入り口管の中心と連結穴(図の 穴 1)を通る断面図 X と,出口管の中心と穴1を通る 断面図 Y を並べて示す.なお,速度ベクトル図はX断 面のものを示している.

ベクトル図より、入り口管を通過した流れはあまり 向きを変えず隔壁に衝突し、1 室内で拡散し一部で渦 を巻きながら膨張し,連結穴(穴 1)から2室に流入している.

モデル3は、モデル2と違い、流れが反転しない構 造であるが、管が一直線上にあるようなモデルを除い ては、流れが反転しないように見えるだけで、ほとん どの流れは壁面に衝突すると、巻き上がり、直接次の 部屋へと流れ込む流れは少くなる.結果的に何回か反 転、つまりは渦を巻いてしまうなど、ロスが多くスム ーズに流れていないことが分かる.したがって、一直 線上に配置するのが最適と考えられるが.しかし、一 直線上に配置すると、膨張室から管へと流れ込む際の 抵抗が、メインの流れと干渉して、スムーズな流れを 妨げる傾向にある.

図2(f)はモデル4の入り口管中心と連結穴中心を通 る断面を示している.モデル4は,モデル2と構造が 類似ているために,両者のモデルに流れの大きな違い は見らない.しかし,モデル4はモデル2に比べて膨 張室が大きくとられているために,変化が緩やかであ る.

図2(g)はモデル4の連結穴中心と出口管中心を通る 断面を示している.膨張室内で流れが拡大したことに より,流速が小さくなっていることが分かる.出口管 では1室からの流入する主流に,出口管側壁の小穴を 通り流入する流れが合流し,出口に向かって流速が大 きくなり,衝撃波の大きな減衰効果が得られる.

図2(h),(i)に示すモデル5の圧力図を見ると,2.7ms に第一パイプと第二パイプ中に衝撃波がよく見られる が,14.7ms時に,減衰の様子が分かる.また,モデル 5の結果に比べて,図2(j),(k)に示すモデル6の衝撃 波の減衰効果がよりえられると考えられる.よって, モデル6の方が消音効率が高いことが分かる.









(c) model 2-a



(d) model 2·b



2.7 ms (h) model 5(圧力)



14.7 ms (i) model 5(圧力)



5.7 ms (j) model 6(圧力)



Fig.2 Cross section and flow velocity vector of models



(e) model 3



(f) model 4-a



(g) model 4-b

3.2 流入部と流出部の密度減衰特性

図 3(a)~(e)に各モデルの密度履歴を示す. 図中の P1からP4はそれぞれ図2の速度ベクトル図中のP1 からP4の位置に対応している. P1, P2は流入部付 近に, P3, P4は流出部の出口管中心部に測定点を配 置している. 図3(f)~(g)にモデル5とモデル6の圧 力履歴と密度履歴を示す.

図3(a)の管に絞りのないモデルでは,流入部付近の P1, P2で,密度が急激に上昇するが,すぐに低下し ている.その後,変動しながら徐々に初期値付近に収 束している.また,流出部付近のP3, P4の密度の変 化は小さく,安定している.

図 3 (b)の絞りを設けたモデル 1·b ではモデル 1·a と 比べると,流入部付近の P1, P2の密度変化が緩やか になっている.また,モデル 1·a より密度の変動が大 きく現れ, P4, P3の順に高い値で安定化している.







(b) model 1-b









(e) model 4

図 3(c)の流れが反転するモデル2では、流入部付近のP1, P2の密度は、低下後、変動を繰り返しながら、高い密度値で安定化するようすが見られる.出口付近のP3とP4の0密度は、少し上昇するが、緩やかに減少し、低い値で安定する.

図 3(d)のモデル 3 では,入り口管下流のP1とP2 の密度は,急上昇しすぐに低下する.その後,密度は, 変動を繰り返しながら,徐々に上昇する傾向がある. モデル3は,入り口管端から1室内に自由に流入させ る構造のため,1室内で衝撃波の反射が繰り返される と考えられる.出口付近のP3,P4も密度は,図3(c) のモデル2の場合より,いずれも大きな値となってい る.P3の密度は変動しながら増加する傾向にある. P4の密度は,小く変動しながら,徐々に初期値付近 の値に収束していく.

図3(e)にモデル4の密度履歴を示す.モデル2(図 3(c))の変化とほぼ同様の結果となった.しかし,流 入部付近のP1とP2の密度は、モデル2に比べて、 変動が小さく穏やかな変化になっている.P3,P4 の密度の変動も、モデル2の場合より若干小さい.よ って、消音室の容積を拡大することで、衝撃波減衰効 果が期待できると思われる.

消音効果の高いモデルの要素に, 室内が大きくとら れ十分な容量があること、管が狭すぎるなど、大きな 抵抗の原因になっているような部位がないことが挙げ られる、そのような理想的なモデルの圧力履歴、密度履 歴は今まで述べてきた傾向が現れることが多い. 図 3(f),(g)に示すモデル5とモデル6の圧力図を見ると, 流入部付近では、0.0038s に圧力が急に低くなってお り、その後、圧力の変化は前より緩やかになっていて、 変動しながら徐々に初期値付近に収束している. 全過 程出口の圧力の流れが緩やかに低くなっていることが 分かる.これにより、衝撃波減衰の効果を高めること が分かる.また、密度図を見ると、流入部付近では、 密度が急激に上昇するが、すぐに低下している. その 後,密度の変化は前より緩やかになっている.また, 全過程入り口の密度の流れの変化がほとんどない. さ らに、モデル5、モデル6の圧力図と密度図を見ると、 0.005sにモデル6の方が安定になっていることが分か る.この原因によって、モデル6の方が消音効率と排 気効率が高いと考える.

このような傾向が現れないモデルは、それらの要素 を満たしておらず、どこかに負荷がかかっていたり、 問題があり、消音効果、排気効率を高めるためには、 改良の余地がある場合が多い.







(g) model 6 Fig.3 Density and Pressure Variation

4. 結 言

(1)流れを強制的に反転させることで,流れの膨張, 収縮が行われ,消音効果を高めることができる. (2)入り口管から消音室内に自由に流れを流入させると、衝撃波が反射を繰り返すため、減衰には有効でないことがわかった.

(3) 管に絞りを加えることで, 排気効率を向上させることができる.

(4) 一つのモデルに以上の条件をあたえることで,

バランスよく消音効率と排気効率が高めることができる.

(5) 消音器の容積を大きくすると、密度変動を小さ くすることができる.

参考文献

- 関根紀朗,松村修二,高山和喜,小野寺収伊藤 勝宏:内燃機関排気管内の衝撃波の生成と伝播, 機論, Vol.54, No.498(1988), pp.527-531.
- 2) 嶽間沢秀孝,児島忠倫,劉 渝,井上純一: 消音器内を伝播する衝撃波の構造と減衰特性, 可視化情報, Vol.20, No.2(2000), pp.205-208.
- 3) 嶽間沢秀孝,児島忠倫,矢納 陽,有吉竜一: 衝撃波を伴った消音器内の流れの解明,可視化 情報,Vol.24, No.2(2004), pp.85-88.