分岐チェンバの気流および音響特性について

日大生産工 宮内 香織,板本 守正 日大生産工(院)加藤 尚子

1.緒言

チェンバ寸法,内部吸音材および吹 出口数が異なる分岐チェンバの気流お よび音響特性について,実験的に明ら かにしたので,その結果を報告する。

2.供試体

供試体は図 1 に示すチェンバ寸法が 350×300×550mm で吹出口の数が4の ものと、図2に示すチェンバ寸法が900 ×350×350mm または 1235×350× 350mm で吹出口の数が 5 のものとがあ る。供試体の外板および吸音材は,鉄 板に 40kg/m³ のグラスウールを 25mm 内張りして不織布で覆ったものと, 64kg/m³のグラスボード(厚さ 25mm) との2種類である。よって供試体は合 計5種類となる。吹出口の名称は,供 試体入口に対し,時計回りに番号を与 える。供試体の名称は「吹出口数 - 吸 音材密度 - 吹出口位置」とし,供試体 入口に対して線対称となる位置の吹出 口は,どちらか一方のみを測定してい る。

3. 測定方法

3.1 損失圧力

実験装置の概略を図3に示す。ダクト系に送風し,供試体上流側および下 流側鉄板ダクトに設置した静圧管(ダ クト断面方向は上下左右の4点,ダクト軸方向は上流側12点および下流側 12点の合計96点)により,ダクト軸方向静圧分布を求める。



供試体入口における静圧と供試体入口平均流速から求めた速度圧とにより,供試体入口全圧を求める。同様に供試体出口における全圧を求める。供試体入口と出口との全圧差から供試体の損失圧力を 求める。また,損失圧力を供試体入口平均流速の速度圧で除して形状抵抗係数 を求める。なお,供 試体入口平均流速は,流量測定用ダクトに設置したピトー管により求める。供試体出口流速は,それ ぞれのダクト開口端における中心流速を熱線風速計により測定している。

On Airflow and Sound Characteristics of Chambers

Kaori MIYAUCHI, Morimasa ITAMOTO and Naoko KATO

3.2 音響減衰

実験装置の概略を図4に示す。ダクト系において,スピーカにより1/1オクターブバンドのピンク ノイズを発生させ,ダクト開口端より放射された音の残響室内平均音圧レベルを測定する。いずれの ダクト系とも,ダクト開口端パワーレベルLweを求め,供試体下流側鉄板ダクトの減音量を考慮し, 供試体入口および出口のパワーレベル差から供試体の音響減衰を求める。なお,各ダクト系ともスピ ーカへの入力電圧は等しくしてある。

3.3 気流による発生騒音

実験装置の概略を図 5 に示す。いずれも無音送排風装置によりダクト系を通し,給排気口を有する 残響室へ無音送風する。ダクト開口端より放射された音の残響室内平均音圧レベル測定し,ダクト開 口端パワーレベル Lwe を求める。供試体の発生音パワーレベルは,供試体上流側鉄板ダクトの発生音, 供試体の音響減衰,供試体下流側鉄板ダクトの減音量を考慮して求める。なお,供試体入口平均流速 は,流量測定用ダクトに設置したピトー管により求める。供試体出口流速は,それぞれのダクト開口 端における中心流速を熱線風速計により測定している。

4.実験結果および考察

4.1 損失圧力

供試体入口平均流速および等価直径を基準とするレイノルズ数 Re.と形状抵抗係数 との関係を図 6 ~ 図 10 にそれぞれ示す。いずれの供試体および吹出口位置も実験範囲内のレイノルズ数(吹出口数 4 の供試体は 2.0~5.0×10⁵, 吹出口数 5 の供試体は 1.5~6.0×10⁵)に対してほぼ一定の値を示す。 測定値より求めた各供試体の形状抵抗係数

を表 1 に示す。形状抵抗係数は全体的にみ ると,吸音材密度が大きい場合,形状抵抗係 数もやや大きい値を示す。また,チェンバ寸 法の違いによる形状抵抗係数は,供試体入口 中心と出口中心との距離が変わらないV - 40k - とV - 40k,L - とでは,ほぼ等しい値を 示す。しかし,それ以外の吹出口位置におい ては,チェンバ寸法が大きいV - 40k,Lの形状 抵抗係数は V - 40k のそれらと比較すると大 きい値を示す。

4.2 音響減衰

供試体の音響減衰を図 11~図 13 にそれぞ れ示す。音響減衰は,同じ吹出口位置であれ ば吸音材密度によらず, すべての周波数帯域 においてほぼ等しい値を示す。また,いずれ の供試体も 63~250Hz 帯域においては 5~ 10dBの値を示す。IV - 40k および 64k - 2 の 音響減衰は 1kHz 帯域にピークを有する山型 の傾向を示す。IV - 40k および 64k - 1 の音 響減衰は 1k~8kHz 帯域において 18dB 程度の フラットな傾向を示す。V - 40k および 64k -1 の音響減衰は 500~8kHz 帯域において 20dB 程度のフラットな傾向を示し, V-40k および 64k - 2 の音響減衰は 500, 2k~8kHz 帯域においては15dB 程度の値を示す。チェン バ寸法の違いによる音響減衰は 500~8kHz 帯 域において,供試体入口中心と出口中心との 距離が変わらない V - 40k - と V - 40k,L -との差が一番小さく, 吹出口位置が2



1 の順に差は大きくなり,チェンバ寸法が大きいほど音響減衰も大きい値を示す。

4.3 気流による発生騒音

1/1 Octave Band Center Frequency [Hz]

図11 供試体IV-40kおよびIV-64kの音響減衰

2

1

供試体の気流による発生音オーバーオールパワーレベル(O.A.Lw)を図 14~図 18 にそれぞれ示す。 O.A.Lwは, 吹出口数4の供試体では流速の5乗に, 吹出口数5の供

O.A.Lw は, 吹出口数4の供試体では流速の5乗に, 吹出口数5の供 試体では流速の6乗にそれぞれ比例する。O.A.Lw は, 吸音材密度に よる変化は小さく, さらに, 吹出口数4の供試体では吹出口位置に よる変化も小さい。吹出口数5の供試体では, 吹出口位置1の O.A.Lw が大きく, 吹出口位置2, の順にO.A.Lw は小さくなる。 チェンバ寸法の違いによるO.A.Lw は,供試体入口中心と出口中心と の距離が変わらない V-40k-とV-40k,L-との差が一番小さ く, 吹出口位置が2, 1の順に差は大きくなり, チェンバ寸法が 大きいほどO.A.Lw も大きくなる。

2

1

表1 形状抵抗係数

供試体	吹出口 位置	_
IV - 40k -	1	0.93
IV - 40k -	2	0.90
IV - 64k -	1	1.1
IV - 64k -	2	0.95
V - 40k -	1	1.8
V - 40k -	2	2.2
V - 40k -		1.4
V - 64k -	1	1.8
V - 64k -	2	1.7
V - 64k -		1.6
V - 40k,L -	1	2.1
V - 40k,L -	2	2.4
V - 40k,L -		1.5



1/1 Octave Band Center Frequency [Hz]

図12 供試体V-40kおよびV-64kの音響減衰



供試体の気流による発生 騒音の周波数特性の一例と して, IV - 40k - 1 を図 19 に示す。IV - 40k - 1 だけ でなく、すべての供試体に おいて流速により気流によ る発生騒音の周波数特性は 変化しないため、吹出口数4 の供試体は25m/s,吹出口数 5の供試体は13m/sにおける 相対バンドパワーレベルを 図 20~図 22 にそれぞれ示 す。いずれの供試体におい ても,気流による発生騒音 の主成分は 63~250Hz 帯域 である。吹出口数 4 の供試 体は,いずれの吸音材密度 および吹出口位置において も、周波数特性は等しい傾 向を示す。吹出口数 5 の供 試体は,吸音材密度,チェ ンバ寸法あるいは吹出口位 置により,周波数特性は異 なる傾向を示す。

5.結論

チェンバ断面寸法,内部 吸音材および吹出口数が異 なる分岐チェンバの気流お よび音響特性を明らかにし た。

中川 信氏・斉藤潤嗣氏,平成 16 年度卒業研究生の協力を得 た。ここに記して深謝する。

謝辞:本研究は中川製作所の



