低周波音の家屋内外伝搬に関する数値解析

Numerical analysis of low-frequency noise propagation from outdoor into house

学籍番号	47-146754
氏 名	橋本 悌 (Hashimoto, Dai)
指導教員	佐久間 哲哉 准教授

1 はじめに

1.1 研究の背景

低周波音は一般的に 100 Hz 以下の音のこ とを指し,近年は低周波音に起因する問題 が増加傾向にあり,社会問題となっている。 騒音源の中には,家庭用ヒートポンプ給湯 機や空調室外機のような建築設備機器もあ り,一般家庭に広く普及しているものも含 まれている。低周波音による影響としては, 戸や窓ガラスのような建具の揺れやがたつ き等の「物的影響」,人に圧迫感や振動感を 与える,睡眠妨害を引き起こす等の「心身 に係る影響」が代表的なものとして挙げら れる。このような低周波音問題の多くは, 家屋内で発生しており,低周波音の予測・ 制御が求められている。

1.2 研究目的

以上のような状況を踏まえ,低周波領域 の家屋の遮音性能に関わる要素の把握を目 的として,低周波音の家屋内外伝搬に関す る数値解析を行う。本研究から得た知見か ら,低周波音による物理現象を把握し,低 周波音の予測・制御への一助となることを 目指す。

2 研究手法概要

2.1 検討対象

半自由空間上に単純な形状の家屋が存在 し,近傍に定常的な低周波音を発生する設 備機器が設置されている状況を想定する。



Fig.1 Conceptual diagram of FEM. 2.2 数值解析手法

完労的わ任国波 主

定常的な低周波音源を対象とし,低周波 音の波動的な性質の影響を考慮するため, 数値解析手法は,波動音響解析の有限要素 法(FEM: Finite Element Method)を用いた音響 振動連成定常解析を行う。有限要素法は, 領域全体を節点と要素に分割し,要素間の 応力や変位を連立させて解く数値解析手法 である(Fig.1).

窓からの透過・伝搬に関する検討 3.1 検討内容

家屋の遮音性能を決定づける要因の 1 つ であり,音波の透過が顕著な窓からの透 過・伝搬現象に関する検討を行う。窓は振 動場として扱い,屋外音場-振動場-屋内音 場の音響振動連成系で定常解析を行う。

3.2 解析条件

<u>解析モデル</u> 家屋モデルは一辺 3 m の剛な 中空立方体とし,その一面に 1.8 m×1.8m の窓を設定する。なお,有限要素法におい て,屋外音場のような開領域を模擬するた めに,家屋モデルから 2 m 離れた周囲に人 工吸音層(PML: Perfectly Matched Layer[1])を 設定し、領域を打ち切った (Fig.2). 音源と しては、家庭用ヒートポンプ給湯機のヒー トポンプユニットを想定し、大きさを模擬 した直方体の一面を振動境界としたユニッ トを、開口部正面の 1.5 m 離れた位置に振 動面が対向するように配置し、振動面で一 様の振動速度を設定した。

<u>窓の解析モデル</u> 窓には,質量のみ考慮す る(a)無張力膜要素と,質量と剛性を考慮す る(b)板要素を設定し,解析を行う。窓の質 量や剛性が屋内音場に与える影響について 検討をする。各モデルにおいて 3, 5, 10 mm の板ガラス相当の物性値を与える。

3.3 解析結果

家屋配置前後の屋内領域の平均音圧レベ ルの挿入損失(*IL* [dB])を4~125 Hz で算出 した。(Fig.3)。挿入損失が小さいほど,家 屋内の音圧レベルが大きな値になっている ことを表す。各条件において,63,80,125 Hz 付近の帯域で,家屋内に固有モードが発 生し,屋内の音圧レベルが上昇している。 また,20 Hz 以下の帯域では,家屋内空気 をばね,窓を質量とする共振系により,家 屋内の音圧レベルが著しく上昇している。



 Fig. 2 Numerical model of a box-shaped house.

 窓の質量の影響
 窓の質量が大きいほど、

 挿入損失が上昇しており、遮音性能が向上

 している。また、20 Hz 以下の帯域におけ

 るディップは質量が大きいほど低域側にシ

 フトする傾向にある。

<u>窓の剛性の影響</u> 窓の剛性を考慮すること により,板厚によってディップの周波数が 異なっている。板の固有周波数に近接する 帯域において,家屋内に音波が顕著に透過 する影響だと考えられる。また,20 Hz 以 下の帯域では挿入損失が上昇している。こ れは剛性制御の影響であり,板の一次の固 有周波数以下の帯域では,剛性が支配的に なっている。



Fig.3 Insertion loss of the house model with changing area density of the window.

4 模擬家屋を用いた低周波音に対する家 屋の遮音性能の測定

4.1 実測概要

低周波音源を家屋の近傍に配置し,家屋 内の多数点で音圧レベルを計測した。測定 は小林理学研究所の敷地内で実施した。

<u>模擬家屋</u>模擬家屋の大きさは,内寸が4.8 m×1.8 m×2.15 m であり,家屋の一面に1.8 m×1.8 mの引き違い窓(ガラス厚5 mm,ア ルミサッシ)が設置されている。家屋の外壁 は外壁材,石膏ボード,吸音材,合板等で 構成されている。

<u>低周波音源</u>低周波音源には、4~20 Hzの 帯域を超低周波音源[2]を使用してスウィー プ純音を発生させ、25~125 Hzの帯域を市 販のサブウーファー、スピーカーを使用し してピンクノイズを発生させた。家屋の窓 が設置されている面に対して正面方向、斜 め方向に音源を配置した(Fig.3)。

<u>家屋内の測定点</u>家屋内の長手方向(x 方向) に 7 点,短手方向(y 方向) に 5 点,高さ方 向(z 方向) に 5 点,測定点を配置し,全 175 点で音圧レベルを計測した(Fig.4)。

4.2 測定結果

<u>算出指標</u>評価指標として、内外レベル差 $L_{out0} - \bar{L}_{in}$ を算出する。屋外音圧レベルは、 家屋がない状態における家屋前面の音圧レ ベル L_{out0} とし、別途、各種音源の距離減衰 を測定した結果から、音源を点音源と仮定 して算出した。屋内音圧レベルは、全測定 点 175 点のエネルギー平均値 \bar{L}_{in} を使用した。 <u>窓開放の影響</u>家屋の引き違い窓の開放条 件として、(1)全面開放(窓なし)、(2) 5 cm 開 放、(3) 窓閉じの 3 条件で測定し、内外レベ ル差 $L_{out0} - \bar{L}_{in}$ を算出した(Fig.5(a),(b))。窓を 開放するほど内外レベル差が低下しており、



Fig.3 Arrangement of sources and a test house.



Fig.4 Dimensions of the test house and the

arrangement of indoor microphones. 家屋内の音圧レベルが上昇している。40 Hz 以上の帯域では、家屋内に固有モードが 発生しており、高次のモードが密接する80 Hz 以上の帯域では、内外レベル差に落ち込 みが見られる。一方で,家屋内の固有モー ド周波数は家屋の寸法や比で決定するため, 条件によらず周波数特性は類似している。 20 Hz 以下の帯域では,家屋内空気をばね, 窓を質量とする共振系によりディップが生 じており, 著しく家屋内の音圧レベルが上 昇している。 窓に付加する質量が大きいほ ど, 共振周波数は低域側にシフトする傾向 にある。また、窓閉じ状態における 10 Hz 以下の帯域での内外音圧レベル差の上昇に ついては,家屋全体の剛性制御の影響が考 えられる。

音源位置の影響 音源の位置が正面から斜めになることで、各条件において内外レベル差が低下する傾向がある。斜めから入射することで屋内音場の加振条件が変化し、 x方向の固有モードが励起されやすくなったためだと考えられる。

4.3 数値解析との比較

既報のモデル[3,4]を用いて,実測を模擬 した数値解析を行った。解析モデルは,外 壁を剛壁とし,窓の開放条件は,(1)全面開 放(窓なし),(2)5 cm 開放,(3)窓閉じ(質量 のみ:MB),(4)窓閉じ(質量+剛性)の全4条件 で解析を行った(Fig.5(c),(d))。各条件におい て,40 Hz 以上の帯域での固有モードの発 生や,20 Hz 以下の帯域での著しい屋内の 音圧レベルの上昇,音源位置の変更による 屋内音場の加振条件の変化等,定性的な傾 向は一致している。窓閉じでは,窓の質量 と剛性を考慮することで,10 Hz 以下の周 波数帯域で内外レベル差の上昇が見られ, 実測と対応している。一方で,家屋内に固 有モードが発生する帯域付近では,透過音 を過大・過小評価している点もあり,定量的 に実測との乖離が見られた。

5 おわりに

本研究では、低周波領域の家屋の遮音性 能に関わる要素の把握を目的として、数値 解析と実測により、低周波音が家屋内に与 える影響に関する検討を行った。数値解析 と実測で定性的に一致する点もあり、屋内 の音圧レベルが上昇する要因に関して知見 を得た。低周波音に対する効果的な遮音対 策に関する検討が今後の課題である。

参考文献 [1] Bermdez, A., *et al.*, J. Comp. Physics, pp.469-488, 2007. [2] 土肥他, 音響学 会講演論文集 (秋), pp.955-956, 2010. [3] 橋本 他, AIJ 梗概集, pp.189-190, 2015.[4] 橋本他, 音響学会講演論文集 (秋), pp.795-796, 2015.



Fig.5 Difference between L_{out0} and \overline{L}_{in} different opening conditions of the window.