

高圧ヘリウム環境における音声の ホルマント周波数の上昇について

郵政省電波研究所 中津井護 田中良二 鎌木誠文
東京医科歯科大学 梶本一郎 真野喜洋

はしごき 高圧環境で発声された音声には、大気中では想像もできないはずが生じ了解性が低下する。⁽¹⁾ 高圧ヘリウム環境で測定されるいすみの標榜Kについてはすでに報告した。⁽²⁾ そこでは音速の増加に伴つてホルマント周波数が上昇し、さらに密度の増加に伴つて低い周波数領域での上昇率が高くなる非直線性が観察されたことを示した。以下气体の圧力、密度、音速、定積比熱と定圧比熱の比をP₀, ρ₀, c₀, γで示し、大気中では添字0を、高圧空気ではκと、ヘリウム環境ではHeとつけて表わす。周知のように声道壁は大気中では剛体として扱えず、その振動はインダクタンス成分(L_w)として声道の共鳴に寄与する。声道をヘルムホルツの共鳴器として口を閉じたときの共鳴周波数F_{wo}は、器内の体積をVとして、 $F_{wo} = \frac{c_0}{2\pi} \sqrt{\rho_0 / (L_w V)}$ 。⁽¹⁾ が表わされる。Fantの推定によれば、F_{wo}は150~200Hzである。⁽³⁾ 声道を剛体とみなしたときの共振周波数F_oと現実のそれF_o'とは、 $F_o'^2 = F_o^2 + F_{wo}^2$ 。⁽²⁾ なる関係があり、周波数ほどF_{wo}の効果が大きい。空気のみで高圧にした場合、

$$F_{wn} = \sqrt{\rho_n / \rho_0} F_{wo}.$$
 ⁽³⁾

そのときのホルマント周波数F_nとF_o'の関係は、 $F_n^2 = F_o'^2 + (\rho_n / \rho_0 - 1) F_{wo}^2$.⁽⁴⁾ さらにヘリウムを使用する場合には音速も変化するので、

$$F_{He}^2 = \left(\frac{c_{He}}{c_0}\right)^2 F_o'^2 + \frac{\gamma_{He} P_{He}}{\gamma_0 P_0} \left(1 - \frac{\rho_0}{\rho_{He}}\right) F_{wo}^2,$$
 ⁽⁵⁾

という関係になる。これは各種高圧条件下でのホルマント周波数(声道の共振周波数)

を測定し、理論的計算換算^{(4), (5)}との関係を調べ、特にF_{wo}の推定を試みた。

音声資料と分析 実験条件を表1に示した模擬潜水実験で高圧質のダイナミックマイクロホンを通じて高圧下の音声を収録し、また比較資料としてタンク内の大気としたときの音声を収録した。実験AとGの話者は異なり、表2に呼吸ガスの組成およびその音速と密度の大気との比を示す。

ホルマント周波数はサウンドスペクトログラフで分析した広帯域パターンと狭帯域セクションから視察によるオホルマント周波数までを求めた。実験Aの資料では複数の母音を基部から、実験Bの資料では単音節中の単独母音および[b, k, s, t]を統く母音を基部から、実験Gの資料では一名の話者についてはBと同様に単音節から、残り一名については、繰返し发声した日本諸島母音と基本母音[i, a, u, y]から読み取った。なお、読み取りの困難な資料は破棄した。

表1 模擬潜水実験の条件

実験	呼吸ガス	圧力(深さ)	話者数	使用施設
A	He-混浴	4ata(30m)	2	{海中居住システム の船上減圧室}
B	He-混浴	11 (100)	2	
C	空気	4 (30)	2	研究所用タンク

表2 呼吸ガスの組成と定数

実験	ガス組成(%)			大気との比	
	He	N ₂	O ₂	音速	密度
A	62.5	30.0	7.5	1.55	1.79
B	91.3	6.0	2.7	2.31	1.93
C	0.9(Ax)	78.0	21.0	1.0	3.90

結果 図1～3にホルマント周波数の変換関係を示す。高い周波数領域では実測値はほぼ音速比を示す破線の上に乗ってなる。つぎに、実験ABでは(5)式を、Cでは(4)式を用いて F_{wo} の推定をして。 F_{wo} を可変とし、各実測値から縦軸に沿って変換曲線に降りて線分の長さの自乗和が最小となるようとした。実験Bとの F_{wo} の推定値と二のときの変換曲線を実線で各図に示す。個人別に見ると F_{wo} は162～215Hzの範囲にある。最近、MorrowはFantらの F_{wo} 値が過大であるとしている。⁽⁴⁾一方、藤村らの声道特性の直接測定では200Hz程度があり、我々の推定値もFantらの示した値にほぼ一致している。

むすび 各種高圧下で発声された音声のホルマント周波数を実測し、それらの音速と密度の変化を考慮して理論的変換曲線とほぼ一致するところを示し、さらに声道共振周波数の下限 F_{wo} を推定した。これらの結果はヘリウム音声の了解性改善装置(アンスクランブル)の設計に有効な資料となる。

ここでは声道諧波数が一様に分布してなるとの仮定のもとに変換式を導いたが、實際にはその仮定は成立しない。そのため母音やホルマントの相異によって声道壁の効果を考慮する必要がある。スペクトログラムによる測定では精度が十分ではないので、高圧下での声道特性の直接測定も検討している。

<参考文献>

- (1) 鎌木誠史他：高圧ヘリウム環境の音声の明瞭性、日本高圧環境医学会雑誌 5, 37-38, 1972.
- (2) 中津井謙他：高圧ヘリウム環境における音声の明瞭性、日本高圧環境医学会雑誌 6, 39-40, 1972.
- (3) Fant, G. et.al.: STL-QPSR 2, 9-21, Royal. Inst. Tech., Sweden, 1964.
- (4) Morrow, C.T. : J. Acoust. Soc. Amer. 50, 715-728, 1971.
- (5) Fujimura, O. et.al. : J. Acoust. Soc. Amer. 49, 541-558, 1971.

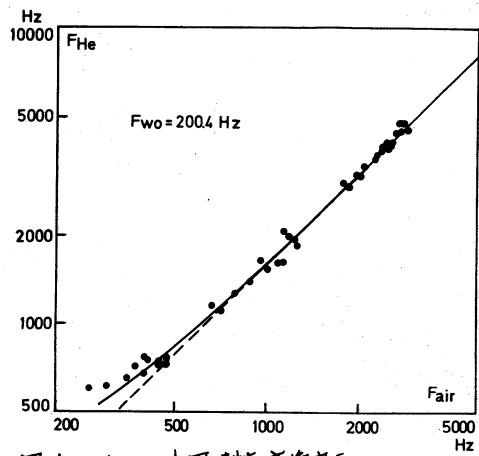


図1. ホルマント周波数の変換関係
実験A [He-混合, 4ata(30m)]

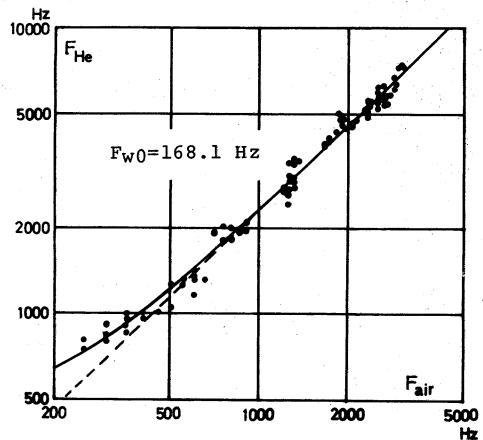


図2. ホルマント周波数の変換関係
実験B [He-混合, 11ata(100m)]

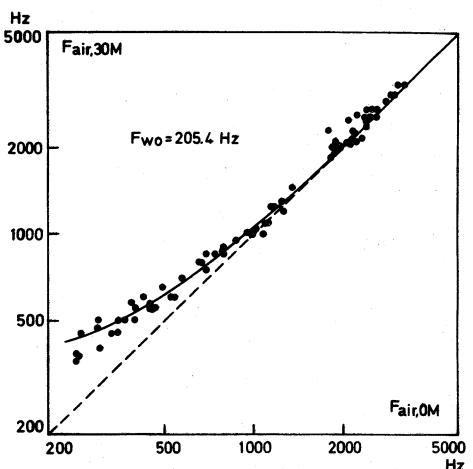


図3. ホルマント周波数の変換関係
実験C [空気, 4ata(30m)]