## M-10

# メンフクロウの音源定位機構に着目した2次元ハードウェア音源定位モデルに対する検討

A Study on Two-dimensional Hardware Sound Source Localization Model Based on Mechanism of Barn Owl

○櫻井翼<sup>1</sup>, 関根好文<sup>2</sup> \*Tsubasa Sakurai<sup>1</sup>, Yoshifumi Sekine<sup>2</sup>

Abstract: Hearing information is very important in the darkness where vision information is extremely limited. Barn owls have excellent hearing information processing function. Barn owls can detect a sound source in the high accuracy of less than two degrees in both of the vertical and horizontal directions. We are constructing the sound source localization system of barn owl for the purpose of the engineering application. In this paper, we propose a two-dimensional sound source localization model based on mechanism of barn owl. Next, we discuss the response characteristics of the hardware model. As a result, we show clearly that this proposal model can be used as a two-dimensional direction model.

## 1. まえがき

我々は、優れた音源定位能力を有しているメンフク ロウの音源定位機構に着目し、2次元音源定位モデル のハードウェア化について研究を行っている.メンフ クロウは、左右の耳から得られる ITD(Interaural Time Differnce)、ILD(Interaural Level Difference)の情報により 音源定位を行っている. ITD はパルスが出力した位置 で左右方向を検出し、ILD はパルスの出力が停止した 位置で上下方向を検出する<sup>[1]</sup>.我々はこれまでに、パ ルスが出力した位置で左右方向を定位する ITD 検出モ デル、及びパルスの出力が停止した位置で上下方向を 定位する ILD 検出モデルを提案した<sup>[2]</sup>.

本論文では,ILD 検出モデルの検出位置をパルスの 出力結果として取り出し,ITD 検出モデルとマッピン グする 2 次元ハードウェア音源定位モデルを構成し, その応答特性について検討を行ったので報告する.

## 2.2次元ハードウェア音源定位モデル

図1に、今回提案する2次元ハードウェア音源定位 モデルの概略図を示す. 同図は ILD 検出モデルの検出 位置をパルスの出力結果として取りだし、2次元音源 定位を行うモデルである.図中,添え字L,Rはそれぞ れ Left, Right を意味し、〇は細胞体モデルを示し、矢 印は興奮性結合を, T形の記号は抑制性結合を示す.  $CN_L$ ,  $CN_R$ は ILD 検出モデルの入力部に相当する. ま た, 点線で囲った CV<sub>LM ±k</sub>, CV<sub>RM \*</sub>は ILD 検出モデルの 出力部に相当し, 左右対になる *CV<sub>LM ±k</sub>*, *CV<sub>RM ∓k</sub>* を section  $(M \pm k)$ とした. 添え字 Mは, 上下方向に全 Y 個 配置した中心位置を示し, Mを基準に上下方向に k 番 目(0≦k≦(Y-1)/2)の検出位置を(M±k)で示す. CT<sub>i</sub>は左 右方向を定位する ITD 検出モデルの出力部に相当する. 添え字 i は左右方向に全 X 個配置した i 番目(1≦i≦X) の検出位置を示している. CO<sub>iM±k</sub>は,上下左右方向の i番目, (M±k)番目の2次元ハードウェア音源定位モデ ルの出力部を示しており、上下左右方向の2次元上に 配列した.抑制性結合,興奮性結合のWは結合荷重 値を示し, VはCNからCVへ, OはCVからCOへ の結合を, E は興奮性, I は抑制性を示し, WVE, WVI, WOE, WOI  $\succeq$  Lt. WVI<sub>L</sub>, WVI<sub>R</sub> it, CV<sub>L</sub>, CV<sub>R</sub> がそれぞれ CNL, CNR から遠くなるにつれて一次関数

1:日大理工・院(前)・電子 2:日大理工・教員・子情

的に荷重値を弱くなるように設定し, section M では  $WVI_{LM}=WVI_{RM}$ とした.また,  $WVI_L$ ,  $WVI_R$ 以外の荷重値 は上下左右方向の位置に依存せず,一定の荷重値に設 定した.本モデルは, ILD 検出モデルの section ( $M \pm k$ ) のパルス出力が停止した出力部と ITD 検出モデルの  $CT_i$  のパルス出力した出力部の出力結果をそれぞれ  $CO_{iM\pm k}$ に入力した場合に,  $CO_{iM\pm k}$ の閾値を超え,パル スを出力する.即ち, ILD 検出モデルの出力が停止し た位置と, ITD 検出モデルが出力した位置により, ITD と ILD の出力結果をマッピングし,2 次元音源定位が 可能なモデルである.



Figure 1. Schematic diagram of a two-dimensional hardweare sound source localization model.

今,図1のモデルにおいて $CN_L$ , $CN_R$ に入力する音 圧の和が一定とすると、 $CN_L$ , $CN_R$ それぞれのパルス頻 度 $V_{inL}$ , $V_{inR}$ は変化量が正負対称となり、次式で示せる.

$V_{inL} = V_{M} - \Delta V_{M} \cdots \cdots$	· (1)
$V_{inp} = V_M + \Delta V_M \cdots$	·(2)

但し、 $V_M = (V_{inL} + V_{inR})/2$ で、 $V_M$ は音源が中心位置の場合のパルス頻度、 $\Delta V_M$ は上下における変化量とした. また、section Mから上下方向に k番目の  $WVI_L$ 、 $WVI_R$ は、aを中心位置の抑制性結合係数、 $\Delta a$ を隣接する出力部間の変化量とすると、 $a \pm k \Delta a$ で示せる.更に、 $WVE_I$ 、







(c) Inhibitory synaptic model

 $V_{DD}$ 



 $WVE_R$ , WOE を b, WOIL, WOIR を w で示し, k, i の位 置に依存せず,一定の値とした.但し, a, Δa, k, b, w≧ 0 とした. CT<sub>i</sub>の出力パルス頻度を V<sub>T</sub>で示す. これら の定数を用いて, section  $(M \pm k)$ の  $CV_L$ ,  $CV_R$ のパルス 頻度 V<sub>L</sub>[t], V<sub>R</sub>[t], 及び CO<sub>iM±k</sub>のパルス頻度 Vo[t]は次 式で近似した. 定数 s は自己回帰係数, h は各細胞体モ デルの閾値を示し、 $V_L[t]$ 、 $V_R[t]$ が負の場合、0とした.

 $\frac{dV_L[t]}{dt} = -s_L V_L[t] - (a \pm k\Delta a)V_{inL} + bV_{inR} - h_L \cdots \cdots \cdots (3)$ 

 $\frac{dV_R[t]}{dt} = -s_R V_R[t] - (a \mp k \Delta a) V_{inR} + b V_{inL} - h_R \cdots \cdots \cdots \cdots (4)$ dt 117 5 7

$$\frac{dV_O[t]}{dt} = -s_O V_O[t] - w(V_L[t] + V_R[t]) + bV_T - h_O \dots \dots \dots (5)$$

上式より,  $V_L[t]$ , または  $V_R[t]$ が 0 より大きい場合,  $bV_T$ を抑制することで $h_o$ を超えず、 $V_o[t]$ は0になる. 一方,  $V_L[t]$ ,  $V_R[t]$ が共に 0 の場合,  $bV_T$ は  $h_o$ を超える ように設定することで、Vo[t]は出力し、ITDとILDを マッピングすることができる.

#### 3. シミュレーション結果

図3に、図2に示すハードウェアモデル<sup>[3]</sup>を用いた2 次元音源定位モデルの応答特性の一例を示す. ILD 検 出モデル内の CN<sub>L</sub>, CN<sub>R</sub>の入力電圧は、細胞体モデル の電源電圧 V<sub>A</sub>を用いて,式(1),(2)を電圧で表現する 為添え字 p を付けて, それぞれ V<sub>inLp</sub>, V<sub>inRp</sub> とした. ま た,式(1),(2)内の $V_M$ , $\Delta V_M$ も同様に電圧で表現する 為, $V_{Mp}$ 、 $\Delta V_{Mp}$ とした.ITD検出モデルの $CT_i$ は、外 部からパルス電流 i<sub>IN</sub>を入力した.以下, CT<sub>i</sub>の添え字 i は省略する. 同図(a)は横軸に△V<sub>M</sub> を示し,縦軸は section Mにおける各細胞体モデルの出力パルス頻度と した. 同図より, section  $M O CV_{LM}$ ,  $CV_{RM}$ の出力パル ス頻度は $-0.05 \leq \Delta V_{Mp} \leq 0.05$ の範囲で共に0になり、極 小範囲が得られることを示している. このことは, ILD 検出モデルの中心の出力部 section M は V<sub>inLp</sub> と V<sub>inRp</sub>の 差が完全に一致しない場合においても、V<sub>inLp</sub>=V<sub>inRp</sub>の前 後で許容範囲を持ち、検出可能であることを示してい る. (b)は横軸に $\Delta V_{Mp}$ を示し、縦軸は  $CO_M$ の出力パル ス振幅とした. 同図より, (a)の極小範囲が得られる範 囲において,  $CO_M$ の出力パルス振幅は約 1.1[V]となり, 出力状態になることを示している. このことは, ILD 検出モデルの検出位置と ITD 検出モデルの検出位置を マッピングできることを示している.

以上の結果より、提案モデルは ILD 検出モデルのパ ルスの出力停止位置に ITD 検出モデルからのパルスの 出力位置をマッピングすることで、2 次元音源定位が 可能なモデルであることを明らかにしている.更に, 入力電圧にばらつきが生じた場合でも検出可能である ことから、ハードウェア化に有効であることを示して いる.



(a) Input-output characteristics of section M.





4. まとめ

今回, ILD 検出モデルと ITD 検出モデルをマッピン グする2次元ハードウェア音源定位モデルを構成し, その応答特性について検討を行った. ILD 検出モデル の中心出力部では、-0.05[V]≦入力電圧の変化量△VMD ≦0.05[V]の範囲で出力パルス頻度は極小になり、許容 範囲が得られることを示した.更に,この極小範囲に ITD 検出モデルの出力結果であるパルス出力をマッピ ングすることで、提案モデルはパルスを出力する特性 を有し, ILD 検出モデルの出力が停止した位置を出力 結果として取り出せることを示した.以上の結果, ITD と ILD の情報をマッピングできることを明らかにした. 今後は, 今回提案したモデルを IC 化する予定である. 謝辞 本研究の一部は日本大学学術研究助成金(総 合研究)の援助を受けて行われた.

#### 5. 参考文献

[1] E. I. Kundsen, G. G. Blasdel and Konishi, "Sound localization by the barn owl (Tyto alba) measured with the search coil technique", J. Comp. Physiol. 133, pp.1-11, 1979. [2] 櫻井翼, 関根好文:「メンフクロウの音源定位機構 に着目したパルス形ハードウェア音圧差検出モデル」, 平成 23 年電学 C 部門大会, pp.134-139, 2011.

[3] 関根好文,隅山正巳,佐伯勝敏,合原一幸:「エン ハンスメント型 MOSFET による Λ 形ニューロンモデ ル」, 電学論(C), Vol.J84-C, No.10, pp.988-994, 2001.