メディアン型 HPSS を用いた時間周波数マスクに基づくブラインド音源分離* ☆大藪宗一郎,北村大地(香川高専),矢田部浩平(早稲田大)

1 はじめに

ブラインド音源分離(blind source separation: BSS) [1] とは、マイクロホンや音源の位置等の事前 情報を用いずに、複数の音源が混合した観測信号か ら、混合前の音源信号を推定する技術である. 観測 チャネル数が音源数以上となる優決定条件での BSS に は、独立成分分析 (independent component analysis: ICA) [2] に基づく手法が広く用いられている. 例え ば、独立ベクトル分析 (independent vector analysis: IVA) [3, 4] 及び独立低ランク行列分析 (independent low-rank matrix analysis: ILRMA) [5, 6] 等が提案 されている.これらの手法では、音源信号に関する事 前知識(音源モデル)に基づいてパーミュテーション 問題 [7] を解決している.このとき,音源モデルが混 合前の音源信号に適合しているか否かで性能が左右 される.より良い音源モデルを BSS に導入できれば, より高品質な分離信号が得られる可能性があるため, 種々の音源モデルを用いた BSS で性能を比較するこ とが重要である.

この目的に対し、幅広い音源モデルを統一的に扱 える BSS アルゴリズムとして,時間周波数マスキ ングに基づく優決定 BSS(time-frequency-maskingbased determined BSS: TFMBSS)[8] が提案された. TFMBSS は、時間周波数マスクで表される音源モデ ルを用いて、線形の(歪みの少ない)多チャネル音 源分離が可能である. 文献 [9] では, 調波打撃音分 離(harmonic/percussive source separation: HPSS) [10] に基づく時間周波数マスクを TFMBSS の音源モ デルとして用いた手法を新たに提案し、その性能を 調査した.さらに,文献 [11] では,時間周波数マス クの生成方法に改良を加え、より排他的な(他音源を 抑圧するような)時間周波数マスクが得られる処理 を新規に導入した. これらの手法は、HPSS に基づく 音源モデルを活用していることから、調波音と打撃 音の多チャネル音源分離に利用可能であり、音楽信号 の解析(コード・テンポ・音階等の推定)等に応用で きる.

本稿では、音源モデルを plug-and-play で変更でき る TFMBSS の利点を活かし、別の調波打撃音分離手 法であるメディアン型 HPSS [12] に基づく TFMBSS を新たに提案する.メディアン型 HPSS は、時間方 向と周波数方向のそれぞれにメディアンフィルタを 適用することで、調波打撃音分離を行うモノラル音 源分離手法である.また、提案手法においてフィル タサイズやスムージングパラメータについて実験的 に調査し考察する.そして、従来の HPSS に基づく TFMBSS と性能比較し有用性の検討を行う.

2 従来手法

2.1 定式化

音源数と観測チャネル数をそれぞれ N 及び M と し、多チャネル時間信号を STFT して得られる時間 周波数毎の音源信号,観測信号,及び分離信号をそれ ぞれ

$$\boldsymbol{s}_{ij} = [s_{ij1}, \ \cdots, s_{ijn}, \ \cdots, \ s_{ijN}]^{\mathrm{T}} \in \mathbb{C}^{N}$$
(1)

$$\boldsymbol{x}_{ij} = [x_{ij1}, \ \cdots, x_{ijm}, \ \cdots, \ x_{ijM}]^{\mathrm{T}} \in \mathbb{C}^{M}$$
 (2)

$$\boldsymbol{y}_{ij} = [y_{ij1}, \ \cdots, y_{ijn}, \ \cdots, \ y_{ijN}]^{\mathrm{T}} \in \mathbb{C}^{N}$$
(3)

と表す. ここで, $i=1,2,\cdots,I$, $j=1,2,\cdots,J$, $n=1,2,\cdots,N$, 及び $m=1,2,\cdots,M$ はそれぞれ周波数 ビン,時間フレーム,音源,及びチャネルのインデ クスを示し, ^T は転置を表す.また,各信号の複素 スペクトログラムを $S_n \in \mathbb{C}^{I \times J}$, $X_m \in \mathbb{C}^{I \times J}$,及び $Y_n \in \mathbb{C}^{I \times J}$ で表す.

混合系が線形時不変であり,時間周波数領域での複 素瞬時混合で表現できると仮定すると,観測信号と 音源信号の関係を次式で表現できる.

$$\boldsymbol{x}_{ij} = \boldsymbol{A}_i \boldsymbol{s}_{ij} \tag{4}$$

ここで、 $A_i \in \mathbb{C}^{M \times N}$ は周波数毎の混合行列である. この混合モデルは、残響時間が STFT の窓長よりも 十分短い場合に近似的に成立する.以後、決定的な系 (M = N)を考える. A_i が正則であれば、逆行列を 用いて分離信号を次式で推定できる.

$$\boldsymbol{y}_{ij} = \boldsymbol{W}_i \boldsymbol{x}_{ij} \tag{5}$$

ここで、 $W_i = [w_{i1} \cdots w_{iN}]^{H} \in \mathbb{C}^{N \times M}$ は周波数毎の 分離行列であり、 H はエルミート転置である. 優決 定条件 BSS では、式 (5) 中の分離行列 W_i を全周波 数 $(i=1, \cdots, I)$ において推定することが最終的な目 標となる.式 (5) で求まる分離信号 y_{ij} は、混合信号 x_{ij} に対する線形フィルタリングであり、自然性の高 い音源分離が可能な利点がある.

2.2 HPSS

HPSS [10] は、振幅スペクトログラムの時間方向 及び周波数方向の滑らかさに基づき、調波音及び打 撃音を分離する.モノラルの混合信号、分離調波信 号、分離打撃信号の複素スペクトログラムをそれぞれ $B \in \mathbb{C}^{I \times J}$, $H \in \mathbb{C}^{I \times J}$, 及び $P \in \mathbb{C}^{I \times J}$ と表すと、文献 [10] の HPSS では、混合信号 B から $H \ge P$ を推定 するために、次式の目的関数を H 及び P に関して 最小化する.

$$J(\boldsymbol{H}, \boldsymbol{P}) = \sum_{i,j} \left\{ \gamma_H \left(|h_{i(j+1)}|^{0.5} - |h_{ij}|^{0.5} \right)^2 + \gamma_P \left(|p_{(i+1)j}|^{0.5} - |p_{ij}|^{0.5} \right)^2 \right\}$$
(6)

ここで、 h_{ij} 及び p_{ij} はそれぞれ **H** 及び **P** の要素であり、 $\gamma_H > 0$ 及び $\gamma_P > 0$ は重み係数である.式(6)の最小化問題は、次の制約条件が課せられている.

$$|b_{ij}| = |h_{ij}| + |p_{ij}| \tag{7}$$

ここで, *b_{ij}* は *B* の要素である.式 (6) を最小化する *h_{ij}* 及び *p_{ij}* は,次の反復更新式で推定できる [10].

$$|h_{ij}|^{0.5} = \frac{\gamma_H \left(|h_{(i+1)j}|^{0.5} + |h_{(i-1)j}|^{0.5} \right) |b_{ij}|^{0.5}}{\sqrt{c_{ij}^{(H)} + c_{ij}^{(P)}}}$$
(8)

^{*}Blind source separation based on time-frequency mask using median-type HPSS. By Soichiro OYABU, Daichi KITAMURA (NIT Kagawa), and Kohei YATABE (Waseda Univ.).

Algorithm 1 TFMBSS

Input: X, $\mathbf{w}^{[1]}$, $\mathbf{y}^{[1]}$, μ_1 , μ_2 , α Output: $\mathbf{w}^{[k+1]}$ 1: for $k = 1, \dots, K$ do 2: $\mathbf{\tilde{w}} = \operatorname{prox}_{\mu_1 \mathcal{I}} \left[\mathbf{w}^{[k]} - \mu_1 \mu_2 X^{\mathrm{H}} \mathbf{y}^{[k]} \right]$ 3: $\mathbf{z} = \mathbf{y}^{[k]} + X(2\mathbf{\tilde{w}} - \mathbf{w}^{[k]})$ 4: $\mathbf{\tilde{y}} = \mathbf{z} - \mathcal{M}(\mathbf{z}) \odot \mathbf{z}$ 5: $\mathbf{y}^{[k+1]} = \alpha \mathbf{\tilde{y}} + (1 - \alpha) \mathbf{y}^{[k]}$ 6: $\mathbf{w}^{[k+1]} = \alpha \mathbf{\tilde{w}} + (1 - \alpha) \mathbf{w}^{[k]}$ 7: end for

$$|p_{ij}|^{0.5} = \frac{\gamma_P \left(|p_{i(j+1)}|^{0.5} + |p_{i(j-1)}|^{0.5} \right) |b_{ij}|^{0.5}}{\sqrt{c_{ij}^{(H)} + c_{ij}^{(P)}}} \quad (9)$$

$$c_{ij}^{(H)} = \gamma_H^2 \left(|h_{(i+1)j}|^{0.5} + |h_{(i-1)j}|^{0.5} \right)^2 \tag{10}$$

$$c_{ij}^{(P)} = \gamma_P^2 \left(|p_{i(j+1)}|^{0.5} + |p_{i(j-1)}|^{0.5} \right)^2 \tag{11}$$

2.3 TFMBSS

TFMBSS [8] とは、時間周波数マスクで表現さ れる音源モデルに基づく優決定条件 BSS である. TFMBSS のアルゴリズムを Algorithm 1 に示す.こ こで、X は多チャネル観測信号の複素スペクトログ ラム (X_1, \dots, X_M)から構成される行列、w は全周 波数の分離行列 (W_1, \dots, W_I)をベクトル化した変 数、 \odot は要素毎の積を表す(詳細な定義は文献 [8]参 照). Algorithm 1 の 4行目の $M(\mathbf{z})$ が、TFMBSS で 用いられる時間周波数マスクである.中間変数 \mathbf{z} を引 数とし分離をさらに促進するような時間周波数マス クを返す関数 M を音源モデルとして活用する.従っ て、TFMBSS では、 $M(\mathbf{z})$ を自由に入れ替えること で、様々な音源モデルを導入した BSS が実現される.

3 提案手法

3.1 動機

文献 [9, 11] では、調波信号と打撃信号の高品質な BSS を目的として、TFMBSS の時間周波数マスク $\mathcal{M}(\mathbf{z})$ に、式 (6) で定式化される HPSS [10] を導入し た手法を提案した. この手法のブロック図を Fig. 1 に 示す.本手法では、TFMBSS の最適化で得られる中 間変数の z から調波信号と打撃信号の時間周波数成 分 ($Z_H \in \mathbb{C}^{I \times J}$ 及び $Z_P \in \mathbb{C}^{I \times J}$)を抽出し HPSS を 適用することで、各信号をさらに強調する時間周波 数マスク ($\mathcal{M}_H \in \mathbb{R}^{I \times J}_{[0,1]}$ 及び $\mathcal{M}_P \in \mathbb{R}^{I \times J}_{[0,1]}$)を生成し ている.また、TFMBSS の最適化の安定性を向上さ せるために、過去の時間周波数マスクとのスムージ ング処理を導入している.

一方で、メディアンフィルタに基づく HPSS [12] も 提案されており、比較的少ない計算量で高い性能が得 られることが実験的に示されている [13].本稿では、 更なる分離性能向上を目指して、Fig. 1 中の HPSS の ブロックをメディアン型 HPSS に変更した BSS を提 案し、従来手法 [11] と実験的に比較する.

3.2 メディアン型 HPSS

HPSS は,式(6)の目的関数で表現される通り,ス ペクトログラムの時間方向及び周波数方向に滑らか な成分に分離することで調波信号と打撃信号を推定 する.式(6)の最小化とは異なる方法で,同様の原理 に基づいて調波打撃音分離を達成した手法として,メ ディアン型 HPSS [12] が提案されている.本手法は,



Fig. 1 Block diagram of TFMBSS based on HPSS.

スペクトログラムの時間方向及び周波数方向にそれ ぞれメディアンフィルタを適用する.メディアンフィ ルタは、フィルタを適用する方向のスパイク状の成分 を除去できるため、非線形かつ強力な平滑化が施さ れる.従って、時間方向及び周波数方向の滑らかさを 強調した信号を推定することができ、調波信号及び 打撃信号が得られる.

メディアン型 HPSS は,フィルタサイズ 2L+1の メディアンフィルタをシフト長1点でずらしながら適 用する.メディアンフィルタを適用するベクトルは, 次式のように混合信号 **B** の行及び列の一部となる.

$$\boldsymbol{b}_{ij}^{(\mathrm{r})} = \left[|b_{i(j-L)}|, |b_{i(j-L+1)}|, \cdots, |b_{i(j+L)}| \right] \in \mathbb{R}^{2L+1}_{\geq 0}$$
(12)
$$\boldsymbol{b}_{ij}^{(\mathrm{c})} = \left[|b_{(i-L)j}|, |b_{(i-L+1)j}|, \cdots, |b_{(i+L)j}| \right] \in \mathbb{R}^{2L+1}_{\geq 0}$$
(13)

これらのベクトルにメディアンフィルタを適用するこ とで, h_{ij} 及び p_{ij} が推定できる.

$$|h_{ij}| = \text{median}(\boldsymbol{b}_{ij}^{(r)}) \tag{14}$$

$$|p_{ij}| = \text{median}(\boldsymbol{b}_{ij}^{(c)}) \tag{15}$$

ここで, median(·) は入力されたベクトルの中央値の みをスカラーとして返す関数である.

3.3 メディアン型 HPSS に基づく TFMBSS

本稿における提案手法は、Fig. 1の HPSS ブロック を、前節のメディアン型 HPSS に置き換えたものと なる.ここで、中間変数 z を、調波音成分及び打撃音 成分のスペクトログラムのサイズに整形した変数を それぞれ Z_H 及び Z_P と表記している.従来手法 [11] のアルゴリズムを踏襲し、TFMBSS の反復最適化途 中で得られる中間変数 Z_H 及び Z_P のそれぞれに対 して、独立なメディアン型 HPSS を適用する。即ち、 メディアン型 HPSS による音源強調をフィルタとし て考え、調波音成分 Z_P の中に残留する打撃音成分 や、打撃音成分 Z_P の中に残留する調波音成分を取 り除く排他的な時間周波数マスクをそれぞれ生成し ている.

具体的には、Fig. 1 に示すように、TFMBSS で得られる中間変数 Z_H 及び Z_P を次式のように 2 つの

独立なメディアン型 HPSS の観測信号とする.

$$|\boldsymbol{B}^{(\boldsymbol{Z}_H)}| = |\boldsymbol{Z}_H| \tag{16}$$

$$|\boldsymbol{B}^{(\boldsymbol{Z}_P)}| = |\boldsymbol{Z}_P| \tag{17}$$

ここで、 $B^{(Z_H)} \in \mathbb{C}^{I \times J}$ 及び $B^{(Z_P)} \in \mathbb{C}^{I \times J}$ は調波音 成分及び打撃音成分用のメディアン型 HPSS の観測 信号である.また、行列に対する演算 |·| は要素毎の 絶対値処理を示す. $|B^{(Z_H)}|$ 及び $|B^{(Z_P)}|$ にそれぞれ メディアン型 HPSS を適用するため、 Z_H 中の調波音 成分 $|H^{(Z_H)}|$ と打撃音成分 $|P^{(Z_H)}|$ 及び Z_P 中の調 波音成分 $|H^{(Z_P)}|$ と打撃音成分 $|P^{(Z_P)}|$ の合計4種 類の信号を推定することとなる.ここで、 Z_H 中の打 撃音成分 $|P^{(Z_H)}|$ と Z_P 中の調波音成分 $|H^{(Z_P)}|$ が 分離途中の混合信号における残留成分に該当する.そ して、得られた調波音成分と打撃音成分のパワース ペクトログラムから、次式の Wiener フィルタを構築 し、これを新たな時間周波数マスクとする.

$$[\mathcal{M}_H]_{ij} = \left(\frac{|h_{ij}^{(\mathbf{Z}_H)}|^2}{|h_{ij}^{(\mathbf{Z}_H)}|^2 + |p_{ij}^{(\mathbf{Z}_H)}|^2}\right)^{\frac{1}{2}}$$
(18)

$$\left[\mathcal{M}_{P}\right]_{ij} = \left(\frac{|p_{ij}^{(\mathbf{Z}_{P})}|^{2}}{|h_{ij}^{(\mathbf{Z}_{P})}|^{2} + |p_{ij}^{(\mathbf{Z}_{P})}|^{2}}\right)^{\frac{1}{2}}$$
(19)

ここで、 $h_{ij}^{(Z_H)}, p_{ij}^{(Z_H)}, h_{ij}^{(Z_P)}, 及び p_{ij}^{(Z_P)}$ はそれぞれ $H^{(Z_H)}, P^{(Z_H)}, H^{(Z_P)}, 及び P^{(Z_P)}$ の要素である. さらに、 M_H 及び M_P はそれぞれの観測信号中の残 留成分を抑圧する時間周波数マスクであり、 $[M]_{ij}$ は マスク M の ij 要素を表す. これより、排他的な時間 周波数マスクを生成し、TFMBSS を反復最適化する アルゴリズムとなっている.

TFMBSS では、時間周波数マスク *M* が反復毎に 大きく変動する場合、安定した音源分離ができない 場合がある.この問題に対処するために、マスクを生 成する度に、次式で1反復前のマスク *M*_{old} とのス ムージングを施す.

$$\mathcal{M} = \mathcal{M}^{\beta} \odot \mathcal{M}_{\text{old}}{}^{\beta_{\text{old}}} \tag{20}$$

ここで、 β 及び β_{old} はそれぞれスムージング度合い を決定するパラメータであり、 $\beta + \beta_{old} = 1$ を満た す.式(20)の処理を M_H 及び M_P のそれぞれに施 す.これを新たな時間周波数マスクとして TFMBSS に返され、Algorithm 1 の 4 行目として、中間変数 **z** 中の調波音成分と打撃音成分にそれぞれ適用される. なお、TFMBSS も IVA や ILRMA と同様に分離信号 のスケールを推定できない為、TFMBSS からメディ アン型 HPSS に変数を引き渡すタイミングで、中間 変数 Z_H 及び Z_P に対してプロジェクションバック法 [14] を適用し、周波数毎のスケールを補正している.

4 実験

4.1 実験条件

提案手法の有効性を確認するために,音楽信号中の ドラムとそれ以外の楽器音の音源分離実験を行った. 本実験では,SiSEC2016 [15]のDSD100データセッ ト中のドラム音源(drums)とその他の音源(other) を 20 曲選んだ.これらのドライソースを,文献 [16] に記載のマイク間隔 5.66 cm 及び音源方位 50°&130° の E2A インパルス応答 [17](残響長 300 ms)で畳み

Table 1 Experimental conditions

Window function in STFT	Hann window
Window length in STFT	128 ms
Shift length in STFT	64 ms
Parameters in TFMBSS	$\alpha = 0.25$
	$\mu_1 = \mu_2 = 1.0$
Number of iterations in BSS	500

Table 2Average SDR improvements of proposedmethod with various filter sizes

Filter size	Average SDR improvement [dB]
3	7.28
5	10.33
7	11.44
9	11.67
11	11.80
13	11.97
15	11.96
17	12.04
19	12.02
21	12.00

込み,多チャネル混合信号を作成した.評価指標に は,音源対歪み比 (source-to-distortion ratio: SDR) [18] の改善量を用いた.その他の実験条件を Table 1 に示す.

4.2 メディアンフィルタサイズに対する性能の変化

提案手法では,メディアンフィルタのサイズ 2L+1 を設定してから推定を行う.このときのフィルタサイ ズを変化させることによる SDR 改善量の変化を調査 した.

提案手法における全 20 曲の平均 SDR 改善量を Table 2 に示す. ここで,時間方向と周波数方向のフィ ルタサイズは同一に固定した.また,本実験における スムージングパラメータは $\beta_{old} = 0.75$ 及び $\beta = 0.25$ であり,これはアルゴリズムの安定性と分離性能のバ ランスを考慮した最適な設定値である(次節の実験結 果に基づく). Table 2 の結果より,本実験条件では, フィルタサイズは 17 点が最適であることが確認され た.スムージングパラメータを変更した際,最適な数 値が変動することも実験的に確認しているが,おおよ そ 17 点周辺の値であった.以降の実験では,この結 果に基づき,提案手法のフィルタリングサイズを 17 点と設定する.

4.3 スムージングパラメータに対する性能の変化

次に,提案手法におけるスムージングの有効性を検 証する.提案手法において, β_{old} 及び β のみを変化さ せた場合の反復毎の SDR 改善量の一例 (song no. 20) を Fig. 2 に示す.但し,常に $\beta_{old} + \beta = 1$ である.さ らに,提案手法における全 20 曲の平均 SDR 改善量を Table 3 に示す.Fig. 2 の $\beta_{old} = 0 \ge \beta_{old} = 0.5$ のよ うに低く設定すると,極端に分離性能が下がる瞬間が 所々で存在する.従って,最終的な分離結果の性能が 極端に下がってしまう可能性がある.一方, β_{old} を高 く設定した場合 (スムージング強くした場合),SDR 改善量の推移は安定するが,収束速度が遅くなるた め,より多い反復最適化が要求される.また,収束時 の SDR 改善量値も $\beta_{old} = 0.75$ の例と比較すると低 下していることが分かる.以上より,最終的な収束値



Fig. 2 Example of convergence behaviors of proposed method with various β_{old} and β (song no. 20).

Table 3 Average SDR improvements of proposed method with various smoothing parameters β and $\beta_{\rm old}$

β	$\beta_{\rm old}$	Average SDR improvement [dB]
1	0	11.58
0.5	0.5	11.77
0.25	0.75	12.04
0.125	0.875	11.73
0.0625	0.9375	10.94



Fig. 3 Average convergence behaviors of SDR improvements in conventional and proposed methods in terms of elapsed time.

と安定性のトレードオフを考慮すると、 $\beta_{old} = 0.75$ 及び $\beta = 0.25$ が最適であることが分かる. これらの 傾向は、従来手法 [11] と同様であり、音源モデルに は依存しないことが確認された.

従来手法との性能比較 4.4

最後に,従来手法 [11] と提案手法の性能比較を行 う.但し,従来手法のパラメータは文献 [11] での実験 結果における最適パラメータを用いる. これは, 提案 手法の最適パラメータと全く同一である. Fig. 3 は, 計算に要する経過時間に対する, データセット 20 曲 全ての平均 SDR 改善量の比較である. この結果より, 提案手法は従来手法よりも分離性能が若干向上し、分 離に要する時間は半分以下であることが確認された. よって調波音と打撃音の分離において従来手法より も高速かつ高性能な多チャネル BSS であることが確 認できる.

$\mathbf{5}$ まとめ

本稿では,新たにメディアン型 HPSS の音源モデ ルに基づいて、マスクを生成する TFMBSS を提案し

た. さらに提案手法におけるパラメータの検討とし て、フィルタサイズ及びマスクのスムージング度合 いにおいて比較実験を行い,性能の変化を確認した. 提案手法は,従来の HPSS に基づく TFMBSS よりも 性能改善かつ高速化を達成できることを示した.

謝辞 本研究の一部は JSPS 科研費 19K20306 の助成 を受けたものである。

参考文献

- [1] H. Sawada, N. Ono, H. Kameoka, D. Kitamura, and H. Saruwatari, "A review of blind source separation methods: Two converging routes to ILRMA origination mem-ICA and NMF," APSIPA Transactions on Signal and Information Processing, vol. 8, no. e12, pp. 1–14, 2019.
- [2] P. Comon, "Independent component analysis, a new concept?," 1994.. Signal Processing, vol. 36, no. 3, pp. 287-314,
- [3] T. Kim, H. T. Attias, S.-Y. Lee, and T.-W. Lee, "Blind source separation exploiting higher-order frequency depen-dencies," *IEEE Trans. Audio, Speech, and Language Pro-*cessing, vol. 15, no. 1, pp. 70–79, 2007.
- N. Ono, "Stable and fast update rules for independent vec-[4]tor analysis based on auxiliary function technique," Workshop on Applications of Signal Processing to Audio and Acoustics, pp. 189–192, 2011.
- D. Kitamura, N. Ono, H. Sawada, H. Kameoka, and H. Saruwatari, "Determined blind source separation uni-[5]fying independent vector analysis and nonnegative matrix factorization," IEEE/ACM Trans. Workshop on Applications of Signal Processing to Audio and Acoustics, vol. 24, no. 9, pp. 1626–1641, 2016.
- D. Kitamura, N. Ono, H. Sawada, H. Kameoka, and H. Saruwatari, "Determined blind source separation with independent low-rank matrix analysis," *In Audio Source Separation*, S. Makino, Ed., pp. 125–155, Springer, Cham, [6] 2018.
- [7] H. Sawada, R. Mukai, S. Araki, and S. Makino, "A robust and precise method for solving the permutation problem of frequency-domain blind source separation," *IEEE Trans. SAP*, vol. 12, no. 5, pp. 530–538, Sep. 2004.
- K. Yatabe and D. Kitamura, "Time-frequency-maskingbased determined BSS with application to sparse IVA based determined DSS with application to sparse IVA, Proc. International Conference on Acoustics, Speech, and Signal Processing, pp. 715–719, 2019. 大藪宗一郎, 北村大地, 矢田部浩平, "調波打撃音分離の時間周波 数マスクを用いた線形プラインド音源分離," 日本音響学会 2020
- 年春季研究発表会講演論文集, pp. 313-316, 2020.
- N. Ono, K. Miyamoto, J. Le Roux, H. Kameoka, and S. Sagayama, "Separation of a monaural audio signal into [10]harmonic/percussive components by complementary diffu-sion on spectrogram," Proc. European Signal Processing Conference, 2008.
- [11] 大藪宗一郎,北村大地,矢田部浩平,"調波打撃音分離の排他的マ スキングに基づくブラインド音源分離,"日本音響学会 2020 年 秋季研究発表会講演論文集, pp. 283-286, 2020.
- [12] D FitzGerald, "Harmonic/percussive separation using me-dian filtering," Proc. International Conference on Digital Audio Effects (DAFx), vol. 13, 2010.
- Y. Masuyama, K. Yatabe, and Y. Oikawa, "Phase-aware [13]harmonic/percussive source separation via convex opti-mization," Proc. International Conference on Acoustics. Proc. International Conference on Acoustics, Speech, and Signal Processing, pp. 985–989, 2019.
- [14] N. Murata, S. Ikeda, and A. Ziehe, "An approach to blind source separation based on temporal structure of speech signals," *Neurocomputing*, vol. 41, no. 1–4, pp. 1–24, 2001.
- A. Liutkus, F.-R. Stöter, Z. Rafii, D. Kitamura, B. Rivet, N. Ito, N. Ono, and J. Fontecave, "The 2016 signal separa-tion evaluation campaign," *Proc.* 13th International Con-[15]ference on Latent Variable Analysis and Signal Separation, pp. 323-332, 2017.
- [16] D. Kitamura, N. Ono, and H. Saruwatari, "Experimental analysis of optimal window length for independent low-rank matrix analysis," *Proc. EUSIPCO*, pp. 1210–1214, 2017.
- S. Nakamura, K. Hiyane, F. Asano, T. Nishiura, and T. Ya-mada, "Acoustical sound database in real environments for [17]sound scene understanding and hands-free speech recognition," Proc. Language Resources and Evaluation Conference, pp. 965–968, 2000.
- [18] E. Vincent, R. Gribonval and C. Fevotte, "Performance measurement in blind audio source separation," *IEEE Trans. Audio, Speech, and Language Processing*, vol. 14, no. 4, pp. 1462–1469, 2006. IEEE