

独自のノンブラインド-デコンボリューション

西形 淳

1. 独自のノンブラインド-デコンボリューション一般論

1.1. 準備. 台有界な関数 $k : [0, \infty) \rightarrow \mathbb{R}$ を定義する。

i). $k|_{[0, 1]}$ は \mathcal{C}^∞ 級である。

ii). $k|_{(1, \infty)} = 0$ が成立する。

この関数に相似変形の自由度を与えた関数を定義する。

$$K_r : \mathbb{R}^n \ni x \mapsto r^{-n} k(\|x\|/r),$$

関数空間 $\mathcal{C}^1(\mathbb{R}^n)$ に作用する積分変換を定義する。

$$\mathcal{D}f : (r_0, \infty) \times \mathbb{R}^n \ni (r, y) \mapsto \int_{\mathbb{R}^n} K_r(y - x) f(x) \xi_x,$$

ここに $\xi_x = dx^1 \wedge \cdots \wedge dx^n$. 任意の微分作用素 D に対して、記号 $\langle D \rangle$ を

$$\langle D \rangle = \int_0^1 X^{n-1} Dk(X) \psi f(rX, y) dX$$

とする。

1.2. ノンブラインド-デコンボリューションの要点整理. 目的は \mathcal{D} の反転公式を構築することである。そのためには $\mathcal{D}f$ を ψf へ変換すればよい。

適当な微分作用素を用いて $a_1 \langle 1 \rangle = \psi f + \langle b_1 \rangle$ なる式を作る。更に、適当な微分作用素の列を用いて $c_i \langle 1 \rangle = \langle d_i \rangle$ なる式の列を作る。これらの式の線形和を作ると

$$\left(a_1 + \sum \alpha_i c_i \right) \langle 1 \rangle = \psi f + \left\langle b_1 + \sum \alpha_i d_i \right\rangle$$

右辺の第 2 項を零で評価すれば

$$\left(a_1 + \sum \alpha_i c_i \right) \langle 1 \rangle \approx \psi f$$

が得られる。ここに $\langle 1 \rangle = \mathcal{D}f$ である。以上により $\mathcal{D}f$ から ψf への近似変換が構築できるが、この方法には多くの自由度があることに注意すべきである。1 つは線型和のとり方に関する自由度。1 つは零での評価方法の自由度。これらの自由度への対処の仕方によりデコンボリューションの性能は大きく変化する。

1.3. 線型和に用いる式の生成. 基本的な微分演算の公式を作っておいた方が楽である。

$$\begin{aligned} r^2 \Delta \langle D \rangle &= r Dk(1) \partial_r \psi f - \partial Dk(1) \psi f + \langle \{(n-1)X^{-1} \partial + \partial^2\} D \rangle, \\ (n + r \partial_r) \langle D \rangle &= Dk(1) \psi f - \langle X \partial D \rangle \end{aligned}$$

生成元は $\langle 1 \rangle = \langle 1 \rangle$ であり、ここからグラフと紐付けながら式の生成を実施する。まず $1 \in G$ をノードとする。 $a \in G$ に対応する方程式 $a \langle 1 \rangle = \langle b \rangle$ の導関数を考え、 $bk(1) = \partial bk(1) = 0$ ならば 2 つのノード $r^2 \Delta a, (n + r \partial_r) a$ を G に加えて、更にノード a とリンクさせる。これを繰り返すことによりグラフ G を完成させることができる。

1.4. グラフ端点の処理. a_0 をグラフ G の端点とする. $b_0 k(1) \neq 0$ のとき

$$a_1 = \frac{(n + r\partial_r)a_0}{b_0 k(1)}, \quad b_1 = -\frac{X\partial b_0}{b_0 k(1)}$$

それ以外のとき

$$a_1 = -\frac{r^2 \Delta a_0}{\partial b_0 k(1)}, \quad b_1 = -\frac{\{(n-1)X^{-1}\partial + \partial^2\}b_0}{\partial b_0 k(1)}$$

とおくと $a_1 \langle 1 \rangle = \psi f + \langle b_1 \rangle$ が得られる. 更に偏微分して

$$(n + r\partial_r)a_1 \langle 1 \rangle = n\psi f + r\partial_r \psi f + b_1 k(1)\psi f - \langle X\partial b_1 \rangle$$

これらを連立させて

$$(n + r\partial_r)a_1 \langle 1 \rangle - \{n + b_1 k(1)\}a_1 \langle 1 \rangle = r\partial_r \psi f - \langle X\partial b_1 \rangle - \{n + b_1 k(1)\}\langle b_1 \rangle$$

簡単に $a_2 \langle 1 \rangle = r\partial_r \psi f + \langle b_2 \rangle$ と書いておく.

1.5. グラフの修正. グラフ G の端点から得られた式 $a_1 \langle 1 \rangle = \psi f + \langle b_1 \rangle$ 及び $a_2 \langle 1 \rangle = r\partial_r \psi f + \langle b_2 \rangle$ を用いて、他の端点で現れる $\psi f, r\partial_r \psi f$ を消去することができる. 消去の結果得られる微分作用素も G の追加していくと、修正グラフ G が得られる.

1.6. 微分作用素の評価方法. グラフ G から適当な元を取ってきて

$$\left(a_1 + \sum \alpha_i c_i \right) \langle 1 \rangle = \psi f + \left\langle b_1 + \sum \alpha_i d_i \right\rangle$$

とする. 簡単に $D = b_1 + \sum \alpha_i d_i$ としておく. 評価の対象は、右辺の第 2 項 $\langle D \rangle$ である. 最もシンプルに評価するならば、コーシー=シュワルツの不等式を用いるのが良いだろう.

$$\int_0^1 X^{n-1} D k \psi f dX \leq \left(\int_0^1 (X^{n-1} D k)^2 dX \right)^{1/2} \left(\int_0^1 \psi f^2 dX \right)^{1/2}$$

ここで

$$\int_0^1 (X^{n-1} D k)^2 dX$$

を微分作用素のエネルギーと考えて、最小 2 乗法を用いて極値問題を解けばよい.

2. ノンブラインド-デコンボリューションの具体例

2.1. 境界条件. $k(1) = \partial k(1) = 0, \partial^2 k(1) \neq 0$ なる境界条件をつける. この境界条件は PSF のサイドローブを無視して、第 1 次暗環内部への PSF の制限を想定している.

2.2. 実際のノンブラインド-デコンボリューションの注意点. 画像処理を前提としているため、次元は $n = 2$ としてよい. このときの ψ の反転公式を考慮すると、 $\psi f, r\partial_r \psi f$ が必要であることが解る. $\mathcal{D}f$ から $\psi f, r\partial_r \psi f$ を算出する工程で登場する動径方向の微分は、単一フレームの画像では許可されていないことに注意すべきである. また、導関数の次数に関して、ノイズの観点から上限が存在することにも注意されたい.

2.3. 動径方向への微分に対する対策. まずはグラフのノードを計算していく。便宜上 $\mu_i = \partial^i k(1)$ と書いておく。

$$\begin{aligned}
P_0 : \langle 1 \rangle &= \langle 1 \rangle, \\
P_1 : r^2 \Delta \langle 1 \rangle &= \langle (n-1)X^{-1}\partial + \partial^2 \rangle, \\
P_2 : (n + r\partial_r) \langle 1 \rangle &= -\langle X\partial \rangle, \\
P_3 : (r^2 \Delta)^2 \langle 1 \rangle &= \mu_2 r \partial_r \psi f - \{(n-1)\mu_2 + \mu_3\} \psi f + \langle \{(n-1)X^{-1}\partial + \partial^2\}^2 \rangle, \\
P_4 : (r^2 \Delta)(n + r\partial_r) \langle 1 \rangle &= \mu_2 \psi f - \langle (2 + X\partial)\{(n-1)X^{-1}\partial + \partial^2\} \rangle, \\
P_5 : (n + r\partial_r)^2 \langle 1 \rangle &= \langle (X\partial)^2 \rangle, \\
P_6 : (r^2 \Delta)(n + r\partial_r)^2 \langle 1 \rangle &= \mu_2 r \partial_r \psi f - (3\mu_2 + \mu_3) \psi f + \langle \{(n-1)X^{-1}\partial + \partial^2\}(X\partial)^2 \rangle, \\
P_7 : (n + r\partial_r)^2 \langle 1 \rangle &= \mu_2 \psi f - \langle (X\partial)^3 \rangle
\end{aligned}$$

さて、動径方向への微分が許可されていないことに対処するために

$$\begin{aligned}
c_0 P_0 + c_1 P_1 + c_2 P_2 + P_5 : \\
\{c_0 + c_1 r^2 \Delta + c_2(n + r\partial_r) + (n + r\partial_r)^2\} \langle 1 \rangle &= \langle c_0 + c_1 \{(n-1)X^{-1}\partial + \partial^2\} - c_2 X\partial + (X\partial)^2 \rangle
\end{aligned}$$

の右辺を零で評価する。

$$\{c_0 + c_1 r^2 \Delta + c_2(n + r\partial_r) + (n + r\partial_r)^2\} \langle 1 \rangle \approx 0$$

これで動径方向への微分の問題は解消された。

$$\begin{aligned}
P_{11} &= c_2 P_2 + P_5 = \langle \cdot \rangle, \\
P_{12} &= c_2 P_4 + P_6 = \mu_2 r \partial_r \psi f + (c_2 \mu_2 - 3\mu_2 - \mu_3) \psi f + \langle \cdot \rangle, \\
P_{13} &= (c_0 - c_2^2) P_2 + c_1 P_4 + P_7 = \mu_2 (c_1 + 1) \psi f + \langle \cdot \rangle, \\
P_{14} &= P_3 - P_{12} = (4 - n - c_2) \mu_2 \psi f + \langle \cdot \rangle, \\
P_{15} &= (c_1 + 1) \mu_2 P_3 + \{(n-1)\mu_2 + \mu_3\} P_{13} = (c_1 + 1) \mu_2^2 r \partial_r \psi f + \langle \cdot \rangle, \\
P_{16} &= (c_2 - 4 + n) P_{13} + (c_1 + 1) P_{14} = \langle \cdot \rangle, \\
P_{17} &= r^2 \Delta P_{16}, \\
P_{18} &= P_{17} + \cdot P_{14} + \cdot P_{15} = \langle \cdot \rangle
\end{aligned}$$

以上のノードから $P_0, P_1, P_{11}, P_{14}, P_{15}, P_{16}, P_{18}$ を連立させて $\psi f, r\partial_r \psi f$ を近似すれば良い。

3. 高速化トピックス

3.1. 表現行列化. $\mathcal{S}f$ から $\psi f, r\partial_r \psi f$ の計算は、微分演算で実施される。この処理の表現行列を A_1, A_2 と書いておく。自明だが、 A_1, A_2 は FIR である。一方、 ψ の反転公式も線型な処理であるため表現行列化が可能である。入力を $\psi f, r\partial_r \psi f$ に分けて B_1, B_2 と書いておく。反転公式は局所的であったから、当然 B_1, B_2 も FIR である。 A_1, A_2, B_1, B_2 を合成すると

$$C = (A_1 * B_1 + A_2 * B_2)$$

3.2. FFT 用いた FIR フィルタリングの実装. FIR フィルタリング $C*$ を定義通り計算すると、計算量が非常に多い。畳込み定理を用いれば $\mathcal{S}C*$ というように演算子を変更可能である。

フーリエ変換 (ここでは DFT) のアルゴリズムを工夫しなければ逆に計算量は増えてしまうが、FFT アルゴリズムを用いれば計算量を小さくできる。

3.3. **タイリング**. FIR はその名の通り台有界なフィルタである。フィルタリングされる対象が大きいサイズの場合、小さいサイズに分割して各々を FIR フィルタリングする実装方法が考えられる。ただし、各タイルの境界近傍はフィルタが上手く掛からない。改善策はオーバーラップを考慮することである。

3.4. **FFT プラン作成の省略**. FIR のサイズが上から評価されていれば、タイルのサイズも下から評価される。適当なタイルサイズに固定してしまうことで、FFT プランの作成を省略することができる。

3.5. **FIR のテーブル化**. タイルサイズが固定されていれば、事前に FIR を FFT して参照テーブルとして準備しておくことができる。

3.6. **FFT 回路の有効利用**. FFT は複素関数を複素関数へ変換する処理である。通常入出力は実部と虚部に分かれている。FFT を用いた FIR フィルタリングの実装では、実部に画像、虚部に零を代入する傾向が強いように思われる。フィルタリング結果は実部のみを用いる。

ここで、フィルタリング結果の虚部を見てほしい。もしも虚部が零になっているならば、FFT 回路の使い方を改善可能である。FFT を用いた FIR フィルタリングは、実部と虚部が独立して動作する。

CASLEY CONSULTING INC. YEBISU GARDEN PLACE TOWER 31F, 4-20-3, EBISU, SHIBUYA-KU, TOKYO JAPAN
Email address: jun.nishigata@casleyconsulting.co.jp