コンプトン散乱を用いた CT に対する逐次再構成法

情報科学研究科 小林 奈央

1 はじめに

X線 CTは,近年コーンビーム化が進み,従来のファンビーム に比べて、コーン角の増加に伴い散乱線の含有度合も大きく増加 している. このため、散乱線の影響が再構成画像にアーティファ クト (虚像)を発生させる要因となり,医療診断に支障をきたす ため、検出器にグリッドを装着し、散乱線を除去している.しか しながら、散乱線にも物体に関する情報が含まれていることから 散乱線の除去は、散乱線が持つ物体の情報と被曝を無駄にして いると考える. 古くから散乱線を利用する試みがなされてきた が、そうした中、1994 年 に Norton が診断用 X 線 の散乱のう ち、ほとんどを占めるコンプトン散乱の物理的性質を利用した 再構成を提案している [1]. この方法は、今後有望なモダリティ を与えるものと考えられているが、極めて高いエネルギー分解 能を持つことを前提としている. そこで、直接線のみを使う現行 の X 線 CT で高い精度で再構成できることから普及している 逐次再構成法を Norton の方法に導入できれば、現実的なエネル ギー分解能の検出器でも再構成できる可能性があると考えられ る. そこで、本研究では、O'Sullivan ら [2] によって提案された I-Divergence を評価量に持つ逐次近似法を導入する方法を提案 フィルタとすれば式 (3)のように表される. し、数値実験により精度の検証を行う.

Norton による散乱線を用いた再構成法 2

単一エネルギー X 線がコンプトン散乱した場合、エネル ギーの変化が生じる.入射エネルギーを $E^{(0)}$, 散乱角を α , $k = E^{(0)}/mc^2$,静止エネルギー $mc^2 = 5.11 keV$ とした場合,散 乱後エネルギー E_{α} は式 (1) となる. 式 (1) は散乱角 α が等しい ならば検出器で測定されるエネルギーが同一であることを意味 している.

$$E_{\alpha} = \frac{E^{(0)}}{1 + k(1 + \cos \alpha)} , 0 \le \alpha \le \pi$$
 (1)

図 1 は、X 線源 (source) と検出器の座標 (x_d,0), 散乱角度 $(\pi - \alpha)$ によって一意に定まる円弧をパラメータによって定義し たものである.ここで,xy平面上の点は原点からの極座標 (r, θ) で表すこととし,円弧のパラメータ ρ, ϕ は,円の半径と,円の 中心への仰角である.



図1 X線源と散乱点,検出器で構成される円弧

指導教員: 戸田 尚宏

この平面の x 軸上の点 $(x_d, 0)$ にエネルギー E_{α} のみの X 線 強度(光子数)を測定する検出器(detector)を置く.エネルギー E_{α} の散乱線を発する点(以下、散乱点とする)は,式(1)及び円 周角の定理から,X線源と検出器を弦の端点とする円弧上のみ に分布している.従って検出器はこれらの散乱点の散乱強度の 総和を測定する.ただし,X線源から散乱点,散乱点から検出 器までの径路における X 線の減弱を考えないものとする. 名 チャンネルのエネルギー分析可能な検出器とフィルタ補正逆投 影を用いることで回転走査の必要はなく、一方向からの照射に よる測定データから断層像を得ることが可能となる. ここで,投 影データを $I(\rho \phi)$, 推定する散乱密度を $f(r \theta)$, 散乱角度依存 の重み関数を $W(r \ \theta; \rho \ \phi)$, 円が物体を横切る長さを dl とする. パラメータ ρ, ϕ に関して,投影データは式(2)のように散乱密 度の重み付き線積分として表される.

$$I(\rho \ \phi) = \int_{C(\rho \ \phi)} f(r \ \theta) W(r \ \theta; \rho \ \phi) dl$$
(2)

ここで,積分経路 $C(\rho, \phi)$ 上の各点は $r = 2\rho \cos(\theta - \phi)$ に従う ので,フィルタ逆投影は, h を畳み込み関数である Shepp-Logan

$$f(r \ \theta) = \frac{1}{2\pi^2} \int_0^{2\pi} d\phi \int_0^{\rho_{max}} \rho d\rho \frac{I(\rho \ \phi)}{W(r \ \theta; \rho \ \phi)}$$
(3)

$$\times h[r - 2\rho \cos(\theta - \phi)]$$

以下,この方法をコンプトン散乱断層再構成法 Compton scattering tomography (CST) と呼ぶ.

3 逐次近似法

逐次近似再構成法は、初期値としての再構成像を設定し、そ の再構成像に対し計算機上で投影したデータと実際の投影デー タとの間で比較して、両者が一致するように再構成像を逐次修 正していく方法である. ここでは, 直接線による CT について, O'Sullivan ら [2] によって提案された I-Divergence を評価量に 持つ逐次近似法 (以下, I-Divergence 法) の原理を説明する.こ の方法は,以下の反復式を用いて逐次的に再構成データを算出す る. 処理の流れは、k ステップ目の減弱係数 $\mu(x)$ について、計算 機により得られる投影データ $q(\tau)$ を求め、

$$\tilde{b_k}(\boldsymbol{x}) = \sum_{\tau \in T} d(\tau, \boldsymbol{x}) p(\tau)$$
(4)

$$\hat{b}_k(\boldsymbol{x}) = \sum_{\tau \in T} d(\tau, \boldsymbol{x}) q(\tau)$$
(5)

を計算する. ただし, $p(\tau)$ は実際の投影データであり, $d(\tau, x)$ は、測定位置 τ と撮像空間の点 x により決定される重み関数で ある.この値を利用し、

$$\mu^{(k+1)}(\boldsymbol{x}) = \mu^{(k)}(\boldsymbol{x}) - \frac{1}{B_k(\boldsymbol{x})} \log\left(\frac{\tilde{b_k}(\boldsymbol{x})}{\hat{b_k}(\boldsymbol{x})}\right)$$
(6)

により k+1 ステップ目の減弱係数 $\mu^{(k+1)}(x)$ を求める. ここで, $B_k(x)$ は、スケーリングパラメータであり定数である.

以上の手順を式 (7) の I-Divergence が十分小さくなるまで反復 して再構成を行う.

$$I_{div} = \sum_{\tau \in T} \left(p(\tau) log \frac{p(\tau)}{q(\tau)} - p(\tau) + q(\tau) \right)$$
(7)

4 提案する再構成法

本研究では、CST のフィルタ逆投影による再構成を I-Divergence を用いた逐次近似法に置き換える方法を提案す る. I-Divergence 法を導入する際に直接線用の減弱係数の更新 式を散乱線用に変更する必要がある。入射 X 線強度を I_0 ,測 定される直接線の X 線強度を I,散乱線の強度を I_s とすると $I_s = I_0 - I$ と表すことができる。このことから直接線と散乱線 では減弱係数の更新が逆方向になるので、式 (6)の対数の係数を 正とすればよい.散乱強度 (電子密度) を $f(r, \theta)$ とすると、更新 は式 (8)のより行われる。

$$f^{(k+1)}(r,\theta) = f^{(k)}(r,\theta) + \frac{1}{B_k(\boldsymbol{x})} log\left(\frac{\tilde{b}_k(\boldsymbol{x})}{\hat{b}_k(\boldsymbol{x})}\right)$$
(8)

4.1 数値実験

数値実験では、再構成する断層像の画素数を 128 × 128[pixel] とし、対象物として、Shepp-Logan ファントムを用いる. 入射 X 線エネルギーは、単色エネルギーを仮定し、エネルギーは 90 keV から 140 keV を様々な段階で分析できるエネルギー分析検出器 を 2048 個想定し、一列に並べる. 光子数は、10² と 10⁵ の 2 通 りで再構成を行う.

エネルギー分解能 1 keV としたときの提案法における I-Divergence の推移が図 2 である. 反復回数は, I-Divergence の値が十分収束した 100 万回とする. 評価基準である I-Divergence の値は,反復回数を重ねるごとに単調減少してい ることが確認できる.



図 2 エネルギー分解能 1 keV, 光子数 10⁵

図3から図6は、エネルギー分解能1keVとして、CSTと提 案法における再構成像である.各方法での再構成像を比較する と、画像の劣化を抑えることができている.また、光子数が多く なると画像の精度が良くなっていることが確認できる.すなわ ち、X線CTの実現可能な条件であるエネルギー分解能1keV を想定した場合でも、提案法での再構成像の精度が格段に良く なっていることがわかる.



図 3 CST, 光子数 10²



図 4 提案法, 光子数 10²



図 5 CST, 光子数 10^5

図 6 提案法, 光子数 10⁵

エネルギー分解能を 100 eV から 5 keV まで 7 種類の検出器 を想定したときの各方法での再構成像と真の断層像の比較とし て,相関係数を図 7 と 8 に示す.相関係数は,全てのエネルギー 分解能において CST の場合よりも提案法が高い値をとり,提案 法の有効性が示された.



図 7 エネルギー分解能に対する相関係数の推移 (光子数 10²)



図 8 エネルギー分解能に対する相関係数の推移 (光子数 10⁵)

5 おわりに

本研究では、Norton の方法に I-Divergence を用いた逐次近 似法を導入することで現実的なエネルギー分解能の検出器でも 再構成できると考え、数値実験による検証を行った.その結果、 提案法を用いることで、従来の Norton の方法よりも再構成精度 が良くなり、実現可能なエネルギー分解能でも再構成できた.

今後は、実際の状況をさらに忠実に再現したモンテカルロ・シ ミュレーションによる評価を行う必要がある.

参考文献

- Stephen J. Norton: "Comoton scattering tomography", Journal of Applied Physics, 1994
- [2] J.A.O'Sullivan and J.Benac: "Alternating Minimization Algorithms for Transmission Tomography", IEEE Trans.Med.Imaging, Vol.26, No.3, pp.283-297, 2007