日本応用磁気学会誌 22, 285-288 (1998)

PRML 方式における非線形要因のビットエラーレートへの影響

Estimation of the Bit Error Rate in a PRML Channel, Taking Account of Read/Write Nonlinearity

霜越正義・石田和人・鈴木幹夫・高野公史*・兒玉直樹・釘屋文雄 (株)日立製作所ストレージシステム事業部,神奈川県小田原市国府津 2880 番地 (●256-0812) *(株)日立製作所中央研究所,東京都国分寺市東恋ヶ窪 1-280 (●185-0014)

M. Shimokoshi, K. Ishida, M. Suzuki, H. Takano,* N. Kodama, and F. Kugiya

Data Storage and Retrieval Systems Div., Hitachi, Ltd., 2880 Kozu, Odawara, Kanagawa 256-0812 *Central Research Lab., Hitachi, Ltd., 1-280 Higashikoigakubo, Kokubunji, Tokyo 185-0014

In MR heads, read-nonlinearity and write-nonlinearity, which is manifested in phenomena such as nonlinear transition shift (NLTS), degrade the bit error rate (BER) performance in a PRML read channel. We discuss a simple method of estimating these nonlinearity effects for a PRML read channel, and compare the calculated and experimental results. In a PRML read channel, the BER can be easily calculated from the noise deviation after the equalization, and the nonlinearities increase the noise deviation. The calculation and experimental results show a proportional relationship between the noise deviation due to read nonlinearity and the absolute value of the amplitude asymmetry. The deviation due to NLTS can be calculated by considering the first and second adjacent transition shifts and write precompensation. The total effects of the nonlinearities are easily calculated by adding the squares of all the noise deviations.

Key words: Read/Write nonlinearities, PRML channel, NLTS, amplitude asymmetry, noise deviation after equalization

1. はじめに

磁気ディスク装置の記録密度は年率約 60% という急激な増加をしている. これは PRML 方式の採用によるところが大きい¹¹. PRML 方式では,孤立波パルスの線形重ね合せにより再生信号が復元できることを前提としている. 実際の磁気ディスク装置においては記録,再生の両者において非線形な現象が存在しビットエラーレート (BER) に悪影響を及ぼす^{21.3)}.

再生系の非線形現象としては、MR ヘッドの非線形応答による効果があり、孤立波の振幅値非対称などの現象として出現する. 記録系の非線形現象としては、非線形トランジションシフト (NLTS) がある.

磁気ディスク装置の設計において、上記非線形効果を考慮 して BER への影響を見積るのは通常複雑な計算が必要とな り、またその効果だけを取り出した実験は容易ではない.本研 究では、非線形要因によるパーシャルレスポンス処理後の等化 誤差量の増加に着目し、非線形要因の BER に対する影響を定 量的に見積る手法を検討した.その結果、非線形要因による等 化誤差量の増加を推定することにより BER の増加を簡便に見 積ることができることを実験およびシミュレーションで明らか にした.

2. 等化誤差量の増加と BER の関係について

本報告では PR4ML の場合を取り上げる. パーシャルレス ポンス処理後の等化誤差量を次式で表し,以後 の,で表す.

$$\sigma_n = \sqrt{\frac{1}{N} \sum_{k=1}^{N} (X_k - X_0)^2}$$
(1)

ここで N は全サンプル数, X_{*} は k 番目サンプルの振幅値, X_{0} は等化後の目標振幅値であり PR4ML の場合 +1, 0, -1 のい ずれかになる. X_{*} の分布が正規分布の場合, ビタビ復号器を 通した後の BER は, (2) 式で与えられる¹⁾.

$$BER = 4 \cdot Q\left(\frac{1}{\sqrt{2}\sigma_n}\right) \tag{2}$$

$$Q(x) = \frac{1}{\sqrt{2\pi}} \int_{-\infty}^{x} \exp\left(-\frac{y^2}{2}\right) dy$$
 (3)

Fig. 1 に (2) 式の計算結果を実線で示す.また次節で述べる実 験条件で BER と σ_n の関係を測定した実験結果を□印として図 中に示す. Fig. 1 からわかるように (2) 式と測定結果は 1 桁程 度の差で対応している.この差は、R/W チャネルで発生する 雑音には相関が存在し必ずしも X_k の分布が正規分布にはなら ないことにより生じていると考えられる.しかしながら X_k の 分布が独立した正規分布に従う要因で構成されていると仮定す ると次のように σ_n を簡単に計算することができる.非線形要 因がない場合の等化誤差量を σ_0 ,非線形要因による影響は $\Delta \sigma_n$ とし て,

$$\sigma_n^2 = \sigma_0^2 + \Delta \sigma_n^2 \tag{4}$$

となる.また非線形要因が複数存在する場合には,それぞれが 独立であると仮定すると

 $\Delta \sigma_n^2 = \sum_{i} \Delta \sigma_n(k)^2 \tag{5}$

と扱うことができる. ここで Δσ_n(k) は k 番目の要因による等 化誤差量の増分である. なお (4) 式における σ₀ は, 再生信号 の SN 比やチャネルのもつ特性などに依存する. したがって σ₀ は PRML 処理用の IC の単品評価を行うなどして求める必 要があるが, 本報告では非線形要因の影響を見積ることを目的 とするので既知の量として扱う.

以上のように (2) から (5) 式が成立すると仮定すると,非線 形要因による等化誤差量の増分を要因ごとに求め Δσ, を算出 し σ, の増分を求めることにより BER の変化を簡単に見積るこ



Fig. 1 Bit error rate (BER) *versus* the inverse of noise deviation after equalization. Squares denote experimental results, while the solid line denotes the calculated result.

とができる. 先にも述べたように (2) から (5) 式は必ずしも成 立しないが,ある程度の精度があれば,このような簡単な手法 で非線形要因の BER への影響を定量化し設計の見通しを得る ことは有用である. 次章以下,非線形要因による等化誤差量の 増加量および上記仮定の妥当性を検討した結果について述べ る.

3. 実験方法および計算方法

3.1 実験方法

再生ヘッドにはトラック幅 3 μ m の MR ヘッド, 記録ヘッ ドにはトラック幅 3.5 μ m の薄膜ヘッドを用いた. 媒体は H_c が約 167 kA/m(2.1 kOe), $B_r \cdot t$ が約 1.2×10^{-2} T · μ m(120 G · μ m)のスパッタ媒体を用いた. R/W チャネルは σ_n を測定 する機能をもった PRML 処理用 LSIを用いた⁴⁾. タップ数は 7 で, タップ係数はランダムパターンの等化誤差量が最小にな るように決定した. 記録密度は 100~150 kBPI, 転送レート は 10~16 MB/s で実験を行った.

再生系の非線形要因と σ_n の関係については以下のように調 べた.まず MR ヘッドの永久磁石を消磁し,記録再生を繰り 返した場合に波形非対称性が変化する不安定なヘッドを作製し た.このヘッドを使用し,BER あるいは σ_n 測定時の再生ヘッ ドの状態を把握するために,以下の手順を繰り返して測定を 行った.(1) あらかじめ測定用のランダムパターンを媒体上に 記録しておく.(2) 別のトラックで孤立波形を記録再生し,振 幅値,半値幅を測定し波形非対称性を算出する.(3) 測定用ラ ンダムパターンで BER, σ_n を測定する.

再生系の非線形の大きさを表す尺度として,以下の As. Amp および As. PW の波形非対称性を表す二つのパラメータ を定義した.

As. Amp(%) =

<u>正側孤立波の振幅値 – 負側孤立波の振幅値</u> 正側孤立波の振幅値 + 負側孤立波の振幅値 ×100 (6)

As. PW(%) =

<u>正側孤立波の半値幅-負側孤立波の半値幅</u> 正側孤立波の半値幅+負側孤立波の半値幅 ×100 (7)

記録起因の非線形要因と σ_nの関係については、記録電流あ

るいは書き込み補償量(以下 WPC 量と略す)を変化させるこ とにより NLTS 量を変化させ、そのときの BER、のn を測定し た. なお書き込み補償は第1隣接の磁化反転が存在する場合 のみ行った. NLTS 量については高次高調波抽出法を用いて 第1隣接および第2隣接ビットによる NLTS 量を測定した⁵¹. なお NLTS 量は最小ビット間隔に対する磁化遷移の移動量の 比(%)で定義した.

3.2 計算方法

計算シミュレーションは以下の手順で行った. MR ヘッドからの出力波形は、次のような仮定を用いて計算した⁶. 媒体の 孤立磁化遷移からのヘッド入力磁界 h(t) は (8) 式のようにロー レンツ型とし、ヘッド入力磁界に対しては線形重ね合わせが成 立すると仮定した.

$$h(t) = \pm \frac{g^2}{t^2 - g^2}$$
(8)

ここで t は時刻, g は h(t) の半値幅である. MR ヘッドの再生 出力 V(t) は (9) 式で表し,入力磁界に対して $\cos^2 型の変化を$ し,波形非対称は,MR ヘッドのバイアス点 θ_0 が変化するこ とによって生じるとした.

$$V(t) = V_0 [\cos^2(\theta(t) - \theta_b) - \cos^2(\theta_b)]$$
(9)

$$\theta(t) = \sin^{-1}\left(\frac{h(t)}{h_0}\right) \tag{10}$$

ここで V₀ は最大出力, h₀ は MR 素子の飽和磁界である.

NLTS については Fig. 2 のように考え計算を行った. NLTS 量は、第1隣接ビットによるものを δ_1 、第2隣接ビットによるもの δ_2 として磁化遷移が移動するとした. ダイビットの場合には、Fig. 2(a) および (b) に示すようにビット間距離 に応じて、 δ_1 あるいは δ_2 だけ磁化遷移がシフトするとした. トライビットなどの磁化遷移が3 個以上連続する場合には Fig. 2(c) に示すように $\delta_1 \ge \delta_2$ が逆向きに作用するとして磁化 遷移の移動量を規定した.以上の仮定をもとに、ランダムパ ターンのヘッド出力波形を計算したものにランダム雑音を加え 再生波形とした. PR 処理としては実験に使用した LSI と同様 に7 タップのトランスパーサルイコライザーを仮定した.

4. 結果および考察



Fig. 2 Schematic drawings of nonlinear transition shifts (NLTS). (a) First adjacent NLTS (δ_1) for a dibit pattern. (b) Second adjacent NLTS (δ_2). (c) Assumed NLTS for a tribit pattern.

日本応用磁気学会誌 Vol. 22, No. 4-2, 1998

4.1 再生起因の非線形による等化誤差量の増加

Fig. 3 に As. Amp と As. PW の関係を多数のヘッドで測定 した結果を示す. As. Amp と As. PW には強い相関がある. 測定結果と計算結果はほぼ一致しており,前述したモデルで MR ヘッドの応答を近似できているといえる. また As. Amp と As. PW はほぼ1対1で対応しており,両者のうち片方の 量だけで非対称性を規定できることがわかる. よって以後 As. Amp のみで非対称性を規定する.

Fig. 4 に As. Amp と σ_n の増分である $\Delta \sigma_n$ との関係を調べた結果を示す. このときの孤立波の半値幅(正側と負側の平均値)は、約 23.8 ns でありユーザー規格化密度(半値幅/ビット間隔)は約 2.0 である. As. Amp が正の範囲で変化する ヘッド (Head A) と負の範囲で変化する ヘッド (Head B) について実験を行った. 測定および計算において、 $\Delta \sigma_n$ は As. Amp の絶対値にほぼ比例する結果が得られた. 以上の実験および計算より $\Delta \sigma_n$ は,

 $\Delta \sigma_n (As. Amp) = k_1 \cdot |As. Amp|$ (11) で求められ、 k_1 は約 0.004 であることがわかった. (2), (3), (4), および (11) 式から As. Amp による BER の変化をいくつ かの $\Delta \sigma_0$ に対して計算した結果を Fig. 5 に示す. また Fig. 5 には As. Amp と BER を測定した結果についても示す. As. Amp による BER の変化を約 1 桁程度の誤差で予測できるこ とがわかる.

4.2 NLTS による等化誤差量の増加

Fig. 6 に第1 隣接 NLTS (δ_1) と σ_n および BER の関係を測 定した結果および計算結果を示す. なお第2 隣接 NLTS (δ_2) の測定結果は、8.7% であった. 実験では δ_1 を変化させるた めに WPC 量を調整した. 計算で求めた $\Delta \sigma_n$ と適当な σ_0 を仮 定し(4) 式から σ_n を求めた結果、さらに(2),(3) 式から BER を求めた結果を Fig. 6 中に実線で示した. 計算が実験結果と 良く対応していることがわかる. 実験および計算結果では σ_n が最小となるのは、 δ_1 が 0% ではなく約 12% の場合である. これは定性的には次のように説明できる. トライビットのよう な最小ビット間隔の磁化遷移が続くデータパターンの場合には δ_1 と δ_2 が相殺し等化誤差が小さくなる. したがってランダム パターンでは最小ビット間隔での磁化遷移の繰り返しを多く含



Fig. 3 Asymmetry of the pulse width (As. PW) versus asymmetry of the amplitude (As. Amp). Squares denote experimental results, while the solid line denotes the calculated result.

めため $\Delta \sigma_n$ が小さくなると考えられる. しかしながら δ_2 が 8.7% なのに対し, σ_n が最小となる δ_1 が 12% と δ_2 より大き くなる点については現在のところよく解明できていない. 本計 算では磁化遷移のシフト量を 2 種類だけに限定したが, 複雑 なパターンで書き込み補償を行った場合には磁化遷移のシフト 量には多くの種類が出現すると考えられる. 本計算のモデルを 改良するとともに今後検討していく予定である.

Fig. 7 は δ_1 , δ_2 が変化した場合の $\Delta \sigma_n$ の変化を計算した結 果である. δ_2 が大きいほど $\Delta \sigma_n$ が最小となる δ_1 は大きくな り、 $\Delta \sigma_n$ の最小値は大きくなる. これは δ_1 について WPC で 補正する場合には、 δ_2 の値が大きいほど δ_1 に対する最適な WPC 量は小さくなり、 $\Delta \sigma_n$ は大きくなることを示している. 計算結果より δ_1 を調整した場合(第1 隣接ビットがあるとき のみ書き込み補償する場合)、 δ_2 に対する $\Delta \sigma_n$ は、

 $\Delta \sigma_n(\delta_2) = k_2 \cdot |\delta_2|$ (12) で与えられる.ここで計算結果より k_2 は約 0.004 である.

4.3 再生起因,記録起因の両者による影響

Fig. 8 は、WPC 量を最適にした場合に $\delta_2 \ge \Delta \sigma_n$ の関係を 計算によって求めた結果を示す. As. Amp が 0% の場合、 δ_2 に対して $\Delta \sigma_n$ がほぼ直線的に増加することがわかる. また As.



Fig. 4 Increases in the noise deviation after equalization $(\Delta \sigma_n)$ versus the asymmetry of the amplitude (As. Amp). The solid line denotes the calculated result.



Fig. 5 Bit error rate (BER) versus asymmetry of the amplitude (As. Amp). Symbols denote experimental results, while the solid lines denote the calculated result for various noise deviations (σ_0). Line 1, line 2, and line 3 show the results in the case of $\sigma_0 = 0.0918$, 0.0996, and 0.104, respectively.



Fig. 6 Noise deviation after equalization (σ_n) and bit error rate (BER) *versus* the first adjacent NLTS (δ_1) . Squares denote experimental results, while the solid lines denote the calculated results.



Fig. 7 Calculated results for the increase in the noise deviation after equalization $(\Delta \sigma_n)$ versus the first adjacent NLTS (δ_1) for various second adjacent NLTSs (δ_2) .

Amp が 10% の場合, $\Delta \sigma_n \delta_2 \geq As$. Amp の関数と考える $\geq \Delta \sigma_n$ の δ_2 依存性は,

 $\Delta \sigma_n(\delta_2, As. Amp = 10\%)^2 = \Delta \sigma_n(\delta_2, As. Amp = 0\%)^2$

+
$$\Delta \sigma_n (\delta_2 = 0\%, As. Amp = 10\%)^2$$
 (13)
が成立していることがわかる.

BER への影響を調べる場合には (2)~(5) 式を使用すればよい. 一例を示すと σ_0 が 0.11 で As. Amp, δ_2 とも 0% ときに BER は 1×10^{-9} であるが, As. Amp が 10%, δ_2 が 5% になると BER は 2×10^{-8} に悪化する.



Fig. 8 Calculated results for the increase in the noise deviation after equalization $(\Delta \sigma_n)$ versus the second adjacent NLTS (δ_2) . The line with triangles shows the results in the case of As. Amp=0% (Case A). The line with open squares shows the results in the case of As. Amp=10% (Case B). The dotted line with filled squares shows the results obtained by using Eq. (13).

5. まとめ

PRML 方式において,非線形効果が BER に及ぼす影響を簡 便に見積る手法について検討し,以下の結果,知見を得た.

(1) MR ヘッドの非線形応答による波形非対称から生じる等 化誤差量の増加 (Δσ_n) は,振幅値の非対称性 (As. Amp) の絶対 値にほぼ比例する.

(2) NLTS による等化誤差量の増加は、第1隣接 NLTS
 (δ₁)を書き込み補償で調整した場合には、第2隣接 NLTS (δ₂)
 にほぼ比例する。

(3) 上記の要因による等化誤差量の増加は、それぞれの増加 分を2乗和することにより近似的に求めることができる.

文 献

- R. W. Wood and D. Peterson: *IEEE Trans. Commun.*, 34, 454 (1986).
- 2) 澤口秀樹, 西田靖孝: 信学技報, MR95-66, 41 (1995).
- A. Taratorin: PRML: A Practical Approach, p. 22 (Guzik Technical Enterprises, San Jose, 1995).
- S. Mita, Y. Ouchi, T. Takashi, N. Sato, H. Aoi, S. Minoshima, T. Hirai, H. Miyasaka, R. Shimokawa, T. Matsuura, H. Sawaguchi, S. Miyazawa, and K. Hikasa: 1996 IEEE ISSCC Digest of Technical Papers, p. 62 (1996).
- 5) Y. Tang and C. Tsang: IEEE Trans. Magn., 27, 5316 (1991).
- 6) N. Curland and R. Machelski: *IEEE Trans. Magn.*, **30**, 309 (1994).

1997年10月27日受理, 1998年2月2日採録