

## 論文の内容の要旨

論文題目 メカトロニクス機器サーボ機構の制御方式に関する研究

氏名 大槻治明

各種メカトロニクス機器に用いられているサーボ機構の応答は、種々の要因により設計された応答に対して誤差を持つ。本研究では、これら誤差を生じさせる要因のサーボ系の応答への影響を効果的に抑圧することのできる制御系の構成を明らかにし、高精度なサーボ機構設計のための制御手法を導く。以下に述べる種々の条件における誤差要因の性格に対応して、誤差要因の影響を抑圧できる制御系の構成法及びこれに従った制御系の構成を提案し、その効果を確認する。

制御対象の特性変動や外乱がシステムティックな性格を持つ場合として、図1に示す直並列駆動方式の水平多関節形アームの各関節を駆動するサーボ系を対象として取り上げ、軌道精度を向上させる方式について検討した。アームの運動方程式

$$M(\theta)\ddot{\theta} + \delta(\theta, \dot{\theta}) = \tau \quad (1)$$

を、質量分布の調整により姿勢による負荷慣性の変動、遠心力やコリオリの力による干渉トルクの影響を除いて次式に線形定係数化する。

$$M\ddot{\theta} = \tau \quad (2)$$

さらに、サーボ系の非干渉化補償により結合慣性の影響を除くとともに、プログラム制御による逆システムを用いた応答遅れの補正によって、サーボ系の応答遅れの影響を打ち消す方式を導き、これに基づく設計法を示した。水平多関節形ロボットのアーム部駆動系にこの方式を適用した場合の効果について、シミュレーションおよび試作機を用いた実験によって検討し、本方式を適用しない場合と比較して30%程度に誤差が抑圧される結果を得て、本方式の有効性を確認した。

制御対象の特性変動や外乱がランダムである場合に対する線形制御による対応策として、直流もしくは交流電気サーボ機構において、負荷の力学的特性の影響を打ち消して、動特性を一定に保つための補

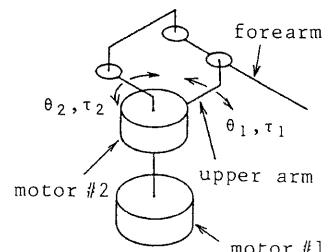


図1 直並列駆動アーム

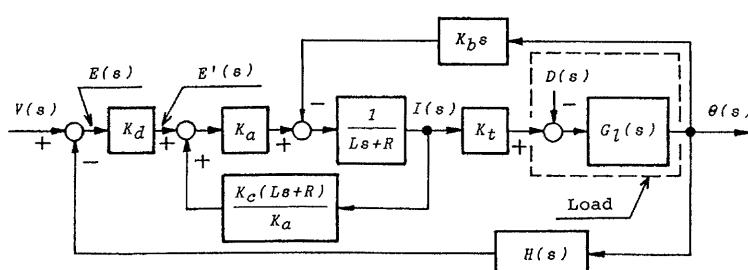


図2 動特性の負荷依存性を抑圧した電気サーボ系

償方式について検討し、①モータの出力トルク、②電機子電流、③電機子電圧及び角速度の3つのうちいずれかを検出し、所定の補償要素を介してサーボ増幅器に帰還することにより、動特性の負荷依存性を抑圧する方式を明らかにした。この方式に加えて、閉ループ系の応答改善のため、角加速度、角速度のフィードバックを行う図2の構成（ここでは②の方式を用いた例を示している）により、負荷依存性を抑圧しつつ、適当な応答特性を実現するサーボ機構を試作した。これらのサーボ機構により、上述の補償要素を用いない従来のサーボ系に比べ、負荷変動と外乱トルクに起因する応答特性変動の抑圧が実現されることを実験で確認した。また、本方式のロバスト安定性を数値解析により評価した。

制御対象の特性変動や外乱がランダムである場合に対する非線形制御による対応策として、定速動作を行うサーボ系を対象に、フィードバック信号としてエンコーダ信号を用いるのみで、位置とともに速度も高速に検出して動作し、完全にデジタル化されたスライディングモードサーボ系を可能にする構成を提案し、このサーボ系でスライディングモードによる定速動作が実現されるための十分条件を明らかにして設計法を示した。また、このサーボ系をレーザビームプリンタの用紙搬送サーボ機構に応用し、検出器としてエンコーダを用いるのみで、全デジタル制御によりスライディングモード制御を実現した。図3に

このサーボ系の位相面軌跡を示す原点付近の切替曲線上にスライディングモードが存在し、[I]～[IV]のいずれの領域からでも状態は原点に到達する。このサーボ系では、従来のアナログ要素を併用したサーボ系での実験結果と比べ、チャタリングによる速度変動率1/2以下、変動周波数10倍以上の応答性改善が得られ、良好な印字動作を確認した。

外乱抑圧のためサーボ機構の帯域拡大が必要で、このために2ステージサーボ機構を適用する場合として、小ストロークながら高い応答能力を持つ積層形圧電素子を微動アクチュエータとして追加し、これら2つのアクチュエータを協調動作させる磁気ディスク装置の2ステージアクセスサーボ機構の制御系について検討した。2つのア

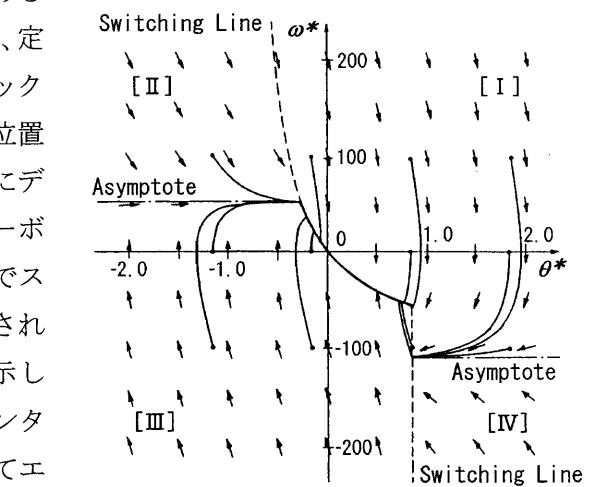


図3 用紙搬送サーボ系の位相面軌跡

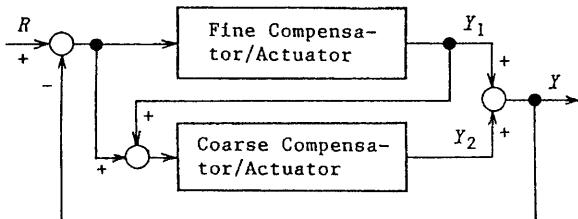


図4 2ステージサーボ系の構成

クチュエータの動的な干渉が無視できる場合、安定性及び外乱抑圧特性の観点から、2ステージサーボ系の設計を各々の單一アクチュエータによるサーボ系の設計に分割することができ、2ステージサーボ系の設計・調整等が容易に可能となる図4の制御系の構成を明

らかにした。微動系、粗動系の前向き伝達関数をそれぞれ  $G_1(s)$ 、 $G_2(s)$  とすると、図 4 の系の特性方程式は次式となり、各段単独のサーボ系の特性方程式の積になる。

$$\{1 + G_1(s)\}\{1 + G_2(s)\} = 0 \quad (3)$$

従って、感度関数  $G_s(s)$  も同様に各段単独のサーボ系の感度関数の積になる。

$$G_s(s) = \frac{1}{\{1 + G_1(s)\}\{1 + G_2(s)\}} \quad (4)$$

この構成を用いて帯域 2 kHz の 2 ステージサーボ系を実現した。同じ構成を用いて、250 Hz の帯域幅をもつ VCM サーボ系と 1 kHz の帯域幅を持つ圧電素子サーボ系を併用して、VCM サーボ系(帯域 250 Hz)のみでは追従出来ない、従来の磁気ディスク装置よりも 1 枝小さい 1.5 μm ピッチのトラックに追従動作を行うことが可能であることを数値解析及び実験により示した。また、2 ステージサーボ系はシーク時間短縮にも有効であることを示した。

フィードバックループの外側での誤差要因に対処するため、サーボ面サーボ方式の磁気ディスク装置での熱オフトラック補正を対象に取り上げ、ヘッドを支持するヘッドアーム部に圧電素子を組み込み、データ面上に位置信号を記録したトラックからなる参照シリンダを設けて、マイクロコンピュータ制御により間欠的にヘッドを参照シリンダに位置ぎめし、オフトラック量の測定及び圧電素子による補正を行うオフトラック補正システムを開発した。圧電素子の持つヒステリシス及び非直線性の影響を避けるため、一定の電圧印加経路を設定し、この経路に沿った電圧-変位特性をテーブルとして記憶参照して圧電素子の設定電圧を定める方式を開発した。磁気ディスク装置の環境温度を変化させて実際に熱オフトラックを発生させた状態で本システムを動作させ、本システム非動作時に 1.8 μm-p-p のオフトラックが発生する条件でも、オフトラックを 0.6 μm-p-p に抑圧できる結果を得て、本システムの有効性を確認した。

誤差要因の含むシステムティックな成分を捉えて、これを打ち消すことで誤差の影響を抑えられる場合がある。曲面ならい動作では、対象曲面形状がサーボ機構のフィードバックループの外側での誤差要因になる。これに対処するため、形状がほぼ既知の曲面に対するならい動作を取り上げ、従来は曲面形状情報を用いない制御が行われているこの動作に

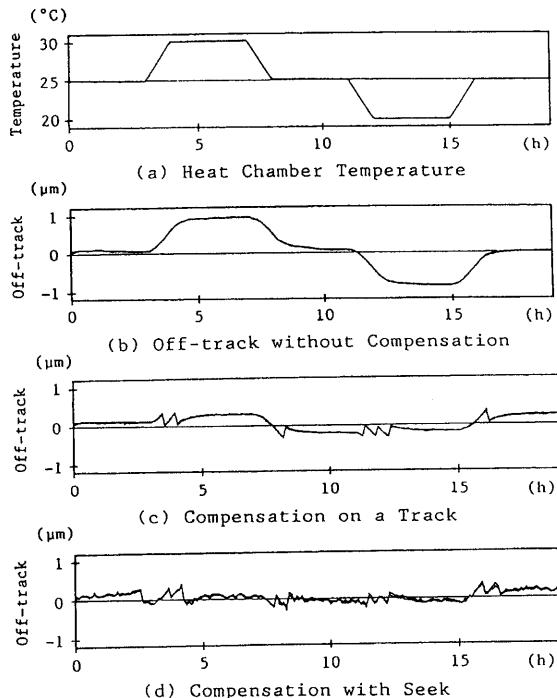


図 5 热オフトラック補正システムの動作

おいて、理想的な曲面モデルに対して実曲面が含む誤差を設置誤差と形状誤差に分け、それぞれ座標変換及び確率過程としてモデル化した。図6のように座標系を設定すると、ならい動作中に計測される曲面位置 $y$ は次のような。

$$y = x_1 \sin \delta\phi + \{f(x_1) + e(x_1)\} \cos \delta\phi + \delta y \quad (5)$$

ただし、 $x_1$ は次の方程式の解である。

$$B(x_1) = x_1 \cos \delta\phi - \{f(x_1) + e(x_1)\} \sin \delta\phi + \delta x - x = 0 \quad (6)$$

設置誤差及び形状誤差は、

$$\begin{aligned} \delta x_{k+1} &= \delta x_k, \quad \delta y_{k+1} = \delta y_k, \quad \delta \phi_{k+1} = \delta \phi_k \\ e(t) &\sim N(0, q^2) \end{aligned} \quad (7)$$

これに基づいて、システムティックな成分としての設置誤差をインプロセスで推定できる拡張カルマンフィルタによるアルゴリズムの適用について検討した。曲面モデルをスプライン関数で表現し、これを推定された設置誤差により補正していく方式を導き、シミュレーションにより1回のならい動作で誤差10%以内で設置誤差を推定できる結果を得て、このアルゴリズムの妥当性を確認した。

これらの結果から、従来用いられている位相余有、ゲイン余有に基づいて補償要素を付加しつつ設計されるサーボ機構に対し、制御対象の変動、ばらつき、外乱の作用等種々の誤差要因の存在下であっても、設計された応答特性を維持しうるサーボ機構の設計方法を明かにし、その効果を確認することができた。

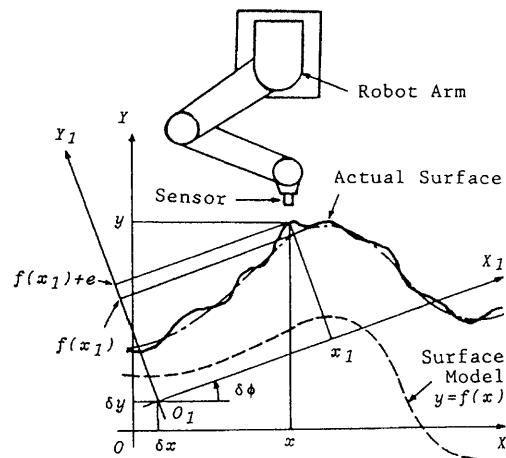


図6 ならい動作とモデル及び誤差