琉球大学学術リポジトリ

模擬電力システムにおける位相差測定装置の試作

メタデータ	言語:
	出版者: 琉球大学工学部
	公開日: 2008-04-01
	キーワード (Ja):
	キーワード (En): Phase angle, Power System, Parallel
	Operation
	作成者: 平良, 栄吉, 宮城, 隼夫, 山下, 勝己, Taira, Eikichi,
	Miyagi, Hayao, Yamashita, Katsumi
	メールアドレス:
	所属:
URL	http://hdl.handle.net/20.500.12000/5510

模擬電力システムにおける位相差測定装置の試作

平良栄吉'宫城隼夫"山下勝己"

Trial Production of a Measuring Device of Phase Angle for Power Systems

Eikichi TAIRA* Hayao MIYAGI** and Katsumi YAMASHITA**

Summary

In this paper, the principles and structure of the device for measuring phase angle of the power system are presented. Efficiency of the device is explained by an experimental result which is a synchronizing phenomenon of a synchronous generator on parallel operation. This measuring device has the following features;

- (1) Influence of noise can be decreased, because this device is constructed by digital circuit except for input part.
- (2) Accuracy of the measurement is easily improved by only changing frequency of the oscillator.
- (3) Digital output system is employed to keep the accuracy of measured values.

Key Words : Phase angle, Power System, Parallel Operation.

1. はじめに

電力系統は、電力の需要に伴い年々、巨大化、複 雑化している。そのため、系統の一部で生じた事故 に対してなんらかの処置を施さなければ、その事故 が他に影響を与え重大な事故に至ることがある。そ のような事故波及を最小限度に抑えるためには、よ り高速な遮断が必要となってくる。筆者らは、その 遮断信号の決定をリアプノフの安定性の概念により 行ない、電力システムを安定制御することを最終目 的としている。 電力システムにおいて広く用いられている同期発 電機の運動方程式は,一般に,非線形微分方程式で 表わされる。リアプノフ法はこの非線形微分方程式 を直接解くことなしにシステムの安定性及びその安 定領域までも論じる事ができ,よって計算機負荷を 軽減できるためオンライン制御に有効である。この リアプノフ関数を電力システムの安定判別に適用す るためには,同期発電機の内部誘導起電力と母線の 線間電圧との位相差角及び発電機の回転速度(角速

*琉球大学大学院工学研究科

Graduate Student, Electrical and Infomation Engineering.

** 琉球大学工学部電子情報工学科

Dept, of Electronics & Infomation Engineering, Fac, of Eng.

度)を得る必要がある^(2),3)。筆者らが実験に使用す る模擬電力システムにおいて回転速度に関しては, その測定装置はすでに用意されている。しかしなが ら,位相差角の測定に関しては本制御目的にかなう 装置がない⁽⁴⁾。そこで今回,位相差測定装置を試作 したのでその原理と回路構成について報告する。

2. 測定原理と回路構成

2.1 測定原理

三相同期発電機の内部誘導起電力を直接得ること は困難である。内部誘導起電力と同位相の電圧波形 を得るためにここでは、回転軸に発電機と同じ極数 をもつACタコジェネ(以下 ACTG)をとりつけ、 その出力電圧を利用している。この ACTG 出力電 圧と母線の線間電圧の2つの正弦波を図示すると図 1のようになる。



Fig. 1 Phase difference of two waves

ACTG の出力電圧(内部誘導起電力)を基準波と しその半周期をT,これと線間電圧との時間差をt とすると位相差角るは次式で書き表すことができ る。

$$\delta = 180 \frac{t}{T} \quad [deg] \tag{1}$$

(1)式よりT及びtに比例したパルス列を作りその 数を数えることにより位相差角を測定することがで きる。そこで、基準波である ACTG の出力電圧の 正の半波を、線間電圧の負の半波をそれぞれ矩形波 に整形し、この2つの矩形波を AND ゲートを通す ことにより2つの波形の位相差部分を得ることがで きる。(図2参照) さらに、この2つの矩形波にパ ルスを加えることにより(1)式のT及びtに比例した パルス列が得られるのでこれをカウントすることで 位相差角が測定できる。



Fig. 2 Wave arrengement



(a) Lagging phase difference



Fig. 3 Lagging phase and Leading phase for basic wave

位相には図3のように基準波に対して進みと遅れ がある。それぞれの場合において上記のような波形 整形を行なうと、位相差部分(以下,差分波と呼ぶ ことにする)に注意すれば基準波の立ち上がりに同 期する場合が遅れであり同期していないのが進みで ある。このことから基準波及び差分波の立ち上がり を見れば、位相の進みと遅れを区別することができ る。以下に今回製作した回路の構成について述べる。

2.2 回路構成

今回製作した位相差測定装置のブロック図を図4 に示す。本装置は大きく3つに分けることができる。



Fig. 4 Block diagram

2.2.1 波形整形部

母線の線間電圧と回転軸にとりつけられた ACTG の出力電圧は、ともにグランドレベルが異なるため まずトランスを用いて絶縁と降圧を行ない IC, TCA 780で正弦波を矩形波に整形する。次に差分波 を形成し発振回路から得られるパルス列を基準波と 差分波に加える。ここで発振回路の発振周波数を 100 KHz とすると本装置の測定精度は次式で与えら れる。

$$\epsilon = \frac{360}{\Re f a B B \partial \partial \partial \phi}$$
(2)
= 360/(100×10³/60) \equiv 0.2 [deg]

よって発振周波数を高くすれば精度は向上する。し かしながら,カウンタがあふれを生じないように発 信周波数を決定しなければならない。

2. 2. 2 カウンタ部

カウンタ部は波形整形部で得られたパルス列をカ ウントするカウンタと、その値を保持するラッチ及 び制御信号を生成する部分からできている。波形整 形部出力及び制御信号を図5に示す。各カウンタは



Fig. 5 Input pulses of counterl, 2 and Control signals

各々のパルス列をカウントした後、次のパルス列が 来るまでにカウント数を保持するラッチ、カウンタ の値を零にするクリアの操作が必要であるが、これ は両カウンタに共通な信号を用いている。また、カ ウンタは12 bit の二進カウンタであるが、差分波の パルス列をカウントするカウンタ2の最上位 bit は、位相の進み遅れを区別する符号 bit として用い ているため実際は、11 bit カウンタとして使用され ている。そのため、発振回路の発振周波数の上限は、 (2¹¹-1)×120=245.6 kHz となるが、発振周波 数の変動及び基準波周波数の変動を考慮すると. 200 kHz 前後が上限である。本装置の測定範囲は、 遅れを+(プラス)、進みを-(マイナス)とすれば +180~ 0~ -180+ 4 となる。 4 は、 本装置 の原理上の測定限界を示し1度以下である。本測定 装置では、位相の進み遅れを基準波及び差分波の整 形矩形波の立ち上がりが同時であるか否かで判断し ているため立ち上がりの接近した時、すなわち位相 差角で-180度の付近では同時と見なされる。その ため、 $-180 \sim -180 + \Delta \theta$ の間は+で表示される。 また、基準波の1周期ごとに位相差を測定している ので、1秒間の測定回数は基準波の周波数に等しく なる。

2.2.3 スイッチング部

カウンタ部のディジタル出力から実際に位相差角 を得るには次式の様な演算が必要である。

$$\delta = \frac{n_2}{n_1} \quad 180 \qquad [deg] \qquad (3)$$

n₁: カウンタ1のカウント数
n₂: カウンタ2のカウント数

本装置では精度を損うことなく位相差角のデータ を転送するためにディジタル出力を採用している。 また、制御システムのブレインとなるコンピュータ 本体にはその保護のためフォトカプラを用いた絶縁 型のディジタルインターフェースカードを取りつけ ている。そのため、カウンタ出力のTTL (Transistor Transistor Logic)レベルを昇圧する ためのトランジスタスイッチ回路を設けている。

3. 測定結果

今回試作した位相差測定回路を用いて三相電源の 線間電圧で構成できる位相差角を測定したのでその 結果を表1に示す。

Table 1 Phase angles of Three-phase power source

位相差角	[deg]	180	120	60	0	-60	-120
測定值	[deg]	179.8	120.2	60.0	0.0	-59.5	-119.7
誤差	deg	-0.2	0.2	0.0	0.0	0.5	0.3

表1を見ると遅れ位相,すなわち正の位相差角については±0.2度の誤差であることが分かる。これは筆 者らの望む測定精度を十分満足している。







Fig. 6 Asynchronizing phenomenon of a synchronous generator on parallel operation

また、今回は電力システムにおける同期発電機の並 行運転時における同期化現象を模擬電力システムを用 いて測定したので、その結果を図6に示す。模擬電力 システムの同期発電機の発電電力を模擬送電線を介し て無限大母線(ここでは沖縄電力)へ送電する場合、 同期発電機は同期速度(無限大母線の周波数に依存す る速度)で回転していなければならない。すなわち、 送電側と受電側とで同じ周波数でなければならないが 送電線への接続時にそれが多少ずれていても発電機の 持つ同期化力により、発電機は動揺しながらも同期速 度に落ち着く。図6(c)は、同期速度1800 [rpm]の 同期発電機を約1816 [rpm](同期速度とのずれは約 100 [deg/sec]) で回転させ、 P 点で送電線に接続し た時の様子を描いたものである。横軸るは、無限大母 線の線間電圧と同期発電機の内部誘導起電力との位相 差角 [deg] であり、縦軸ωは同期発電機の回転速度 [deg/sec] で、同期速度とのずれを角速度で表し ている。

今回の実験では、位相差角 δ と回転速度 ω をリアル タイムで測定できることを確認した。また、計算機上 に位相面をモニターすることもできた。よって、筆者 らの最終目的である電力システムのオンライン制御に おいてこの位相差角測定装置は、十分有効であると考 えられる。

4. むすび

電力システムの安定判別にリアプノフ法を適用する 場合には,発電機の回転速度と同時にその内部誘導起 電力と母線の線間電圧との位相差角を得ることが不可 欠である。今回その位相差角を得るための位相差角測 定装置を試作し,また同期発電機の並行運転時の同期 化現象を測定して本測定装置の有効性を示した。本測 定装置は,

- 入力段以降,全回路をディジタル回路で組んで いるため、ノイズ等の影響を受けにくい。
- (2) 発信器の周波数を変えるだけで容易に精度が変 えられる。
- (3) 測定値の精度を損なわないディジタル出力である。

等の特長がある。測定精度に関しては、今回の試作回 路においては±0.2[deg]であった。しかしながら2. 2. 2で述べた符号 bit 用の別のフリップフロップを 設けて、カウンタを12 bit カウンタとして使用すれば 最高約±0.05 [deg]の精度が得られる。

最後に、本装置の製作にあたり御協力いただいた同 研究室の具志幸人君(現㈱OCC)ならびに、瑞慶山 薫君に深く感謝いたします。

なお,本研究は文部省科学研究費一般Cの補助を受けたことを付記する。

参考文献

- (1) 大久保陽一: "制御用マイコン初歩から応用ま で"日刊工業新聞社
- (2) 川小根敦,金城淳,上原毅: "リアプノフ法に よる模擬電力システムにおけるオンライン安定度 評価"昭62琉球大学卒業論文
- (3) 具志幸人: "電力システムのコンピュータ制御 に関する研究"昭63琉球大学卒業論文
- (4) 上里勝実,千住智信: "同期電動機の運転時位 相面表示装置システム" 琉球大学工学部紀要第34 号, pp. 219-226, 1987-5