

一种高精度的改进傅里叶测频算法

磨少清¹, 李啸骢²

(1. 广西民族学院物电系, 广西壮族自治区南宁市 530006; 2. 广西大学电气工程学院, 广西壮族自治区南宁市 530004)

摘要: 通过严谨的理论推导, 揭示了传统傅里叶测频算法存在的误差, 并由此提出了一种能有效消除这种误差的改进测频算法。数字仿真和实际应用表明, 该算法的计算精度高, 而且能实现宽范围的测频, 可以满足电力系统控制装置和安全装置对频率测量的要求。

关键词: 频率测量; 电力系统; 傅里叶变换; 相角差

中图分类号: TM935.1

0 引言

频率对电力系统的运行、控制和保护起着重要作用。人们已研究出多种频率测量算法^[1~6], 其中基于傅里叶算法的频率测量算法^[2]滤波能力强, 有较好的应用性。其基本原理为求出 2 个相邻数据窗间的相角差, 当频率变化时, 可根据相角差求出频率的变化。该方法假定采样频率不变, 而实际上, 在信号周期 $T(=1/f)$ 不等于采样周期 $T_s(=1/(Nf))$ 的整数倍(即 $T \neq NT_s$)时, 在频率测量中就会出现微小的误差, 本文提出了消除此误差的简便近似方法。

1 测频的基本算法及改进

假设电压信号仅含基频分量, 系统的额定基频为 f_0 (采样频率为 Nf_0), 系统的实际频率为 f , $f = f_0 + \Delta f$, 则信号为:

$$u(t) = U_m \sin(2\pi ft + \varphi_0) = U_m \sin(2\pi f_0 t + 2\pi \Delta f t + \varphi_0) \quad (1)$$

令 $\varphi(t) = 2\pi \Delta f t + \varphi_0$, 则

$$\frac{d\varphi(t)}{dt} = 2\pi \Delta f \quad (2)$$

用离散的差分方程代替式(2)的求导, 并取时间步长为 1 个测量周期 $T_0(=1/f_0)$, 可得:

$$\Delta \varphi = 2\pi \Delta f \Delta t = 2\pi \Delta f T_0 \quad (3)$$

则

$$f = f_0 + \Delta f = f_0 + \frac{\Delta \varphi}{2\pi T_0} \quad (4)$$

式(2)~式(4)就是基本的测频计算公式。只要能准确地计算出 $2\pi \Delta f T_0$ (即 $\Delta \varphi$), 就能得到频率偏差 Δf , 从而完成测频任务。

在第 1 周期, 即时窗 $[0, T_0]$ 内, 电压的实部模值 U_R 和虚部模值 U_I 的时域表达式分别为:

$$\begin{aligned} U_R &= \frac{2}{T_0} \int_0^{T_0} u(t) \sin(2\pi f_0 t) dt = \frac{2U_m}{T_0} \int_0^{T_0} \sin(2\pi f_0 t + \\ &2\pi \Delta f t + \varphi_0) \sin(2\pi f_0 t) dt = \frac{1}{T_0} U_m \cdot \\ &\left[\int_0^{T_0} \cos(2\pi \Delta f t + \varphi_0) dt - \int_0^{T_0} \cos(4\pi f_0 t + \right. \\ &2\pi \Delta f t + \varphi_0) dt \left. \right] = \frac{2U_m f_0}{\pi T_0 \Delta f (2f_0 + \Delta f)} \cdot \\ &\cos(\pi \Delta f T_0 + \varphi_0) \sin(\pi \Delta f T_0) \end{aligned} \quad (5)$$

$$\begin{aligned} U_I &= \frac{2}{T_0} \int_0^{T_0} u(t) \cos(2\pi f_0 t) dt = \frac{2U_m}{T_0} \int_0^{T_0} \sin(2\pi f_0 t + \\ &2\pi \Delta f t + \varphi_0) \cos(2\pi f_0 t) dt = \frac{U_m}{T_0} \cdot \\ &\left[\int_0^{T_0} \sin(4\pi f_0 t + 2\pi \Delta f t + \varphi_0) dt + \right. \\ &\left. \int_0^{T_0} \sin(2\pi \Delta f t + \varphi_0) dt \right] = \frac{2U_m (f_0 + \Delta f)}{\pi T_0 \Delta f (2f_0 + \Delta f)} \cdot \\ &\sin(\pi \Delta f T_0 + \varphi_0) \sin(\pi \Delta f T_0) \end{aligned} \quad (6)$$

故有:

$$\varphi_1 = \arctan \frac{U_I}{U_R} = \arctan \frac{f_0 + \Delta f}{f_0} \frac{\sin(\pi \Delta f T_0 + \varphi_0)}{\cos(\pi \Delta f T_0 + \varphi_0)} \quad (7)$$

经过 1 个周期 (N 个采样点) 后, 即在时窗 $[T_0, 2T_0]$ 内, 相应的实部 U_R' 、虚部 U_I' 为:

$$\begin{aligned} U_R' &= \frac{2}{T_0} \int_{T_0}^{2T_0} u(t) \sin(2\pi f_0 t) dt = \\ &\frac{2U_m}{T_0} \int_{T_0}^{2T_0} \sin(2\pi f_0 t + 2\pi \Delta f t + \varphi_0) \cdot \\ &\sin(2\pi f_0 t) dt = \frac{U_m}{T_0} \left[\int_{T_0}^{2T_0} \cos(2\pi \Delta f t + \varphi_0) dt - \right. \\ &\left. \int_{T_0}^{2T_0} \cos(4\pi f_0 t + 2\pi \Delta f t + \varphi_0) dt \right] = \\ &\frac{2U_m f_0}{\pi T_0 \Delta f (2f_0 + \Delta f)} \cos(3\pi \Delta f T_0 + \varphi_0) \cdot \\ &\sin(\pi \Delta f T_0) \end{aligned} \quad (8)$$

$$\begin{aligned}
 U_I' &= \frac{2}{T_0} \int_{T_0}^{2T_0} u(t) \cos(2\pi f_0 t) dt = \\
 &\frac{2U_m}{T_0} \int_{T_0}^{2T_0} \sin(2\pi f_0 t + 2\pi \Delta f t + \varphi_0) \cdot \\
 &\cos(2\pi f_0 t) dt = \\
 &\frac{U_m}{T_0} \left[\int_{T_0}^{2T_0} \sin(4\pi f_0 t + 2\pi \Delta f t + \varphi_0) dt + \right. \\
 &\left. \int_{T_0}^{2T_0} \sin(2\pi \Delta f t + \varphi_0) dt \right] = \\
 &\frac{2U_m(f_0 + \Delta f)}{\pi T_0 \Delta f (2f_0 + \Delta f)} \sin(3\pi \Delta f T_0 + \varphi_0) \cdot \\
 &\sin(\pi \Delta f T_0)
 \end{aligned} \quad (9)$$

则

$$\begin{aligned}
 \varphi_2 &= \arctan \frac{U_I'}{U_R'} = \arctan \frac{f_0 + \Delta f}{f_0} \cdot \\
 &\frac{\sin(3\pi \Delta f T_0 + \varphi_0)}{\cos(3\pi \Delta f T_0 + \varphi_0)}
 \end{aligned} \quad (10)$$

至此可以看出,事实上:

$$\begin{aligned}
 \arctan \frac{U_I'}{U_R'} - \arctan \frac{U_I}{U_R} &= \\
 \arctan \frac{f_0 + \Delta f}{f_0} \frac{\sin(3\pi \Delta f T_0 + \varphi_0)}{\cos(3\pi \Delta f T_0 + \varphi_0)} - \\
 \arctan \frac{f_0 + \Delta f}{f_0} \frac{\sin(\pi \Delta f T_0 + \varphi_0)}{\cos(\pi \Delta f T_0 + \varphi_0)} &\neq \\
 2\pi \Delta f T_0 = \Delta \varphi
 \end{aligned} \quad (11)$$

而且,其误差大小与频率偏移程度有关,在初相角相等的条件下,误差随着 Δf 的增大而增大。

现在对算法做如下修正。首先,令:

$$\arctan \frac{U_I'}{U_R'} = \arctan \frac{U_I}{U_R} = \varphi_2 - \varphi_1 = \Delta \varphi \quad (12)$$

利用式(12)计算所得的相角差 $\Delta \varphi$ 来预估算频差:

$$\Delta f' = \frac{f_0 \Delta \varphi}{2\pi} \quad (13)$$

令

$$r = \frac{f_0}{f_0 + \Delta f'} \quad (14)$$

利用 r 对式(11)进行修正,得:

$$\Delta \varphi = \arctan \left(\frac{U_I'}{U_R' r} \right) - \arctan \left(\frac{U_I}{U_R} \right) \quad (15)$$

最后得频率为:

$$f = f_0 + \Delta f = f_0 + \frac{f_0 \Delta \varphi}{2\pi} \quad (16)$$

在式(13)、式(14)、式(16)中,由于系统的实际频率未知,在第1次计算时取 f_0 为系统额定频率,经过第1次计算获得系统的实际频率后,在随后的计算中 f_0 依次取为上一次计算所得的频率(f_1),并即时调整采样频率为 Nf_1 。

2 算法仿真及分析

为了验证改进算法的测频效果,表1给出了改进算法和传统算法在各频率下的测量值比较。仿真信号模型为: $u(t) = 10\sin(2\pi ft + \pi/7) + 2\sin(2 \times 2\pi ft) + 3\sin(3 \times 2\pi ft)$ 。实际频率为 45 Hz~55 Hz,令测量频率初始值 $f_0 = 50$ 。

表1 改进算法和传统算法对不同频率信号的测量值比较
Table 1 Comparison of the results using improved algorithm and traditional algorithm

实际 频率/Hz	2 周期 ^①		4 周期 ^②	
	传统算法	改进算法	传统算法	改进算法
45	46.086 9	45.581 3	44.923 5	44.994 5
49	49.064 0	49.023 5	49.001 0	49.000 0
50	50.000 0	50.000 0	50.000 0	50.000 0
51	51.011 8	51.004 0	51.000 0	51.000 0
55	54.477 2	54.960 1	54.987 6	54.999 2

注:①表示2个周期后的测量结果;②表示4个周期后的测量结果。

从表1中可以看到,在各频率下改进算法的测量精度提高了很多。本算法已成功应用在基于 Intel 80C 196KC 芯片的电量变送器中。

参考文献

- Meil Waing S A, Tindall C E, Mcclay W. Frequency Tracking for Power System Control. IEE Proc-C, 1986, 133(2)
- 胡艳婷,李本藩(Hu Yanting, Li Benfan). 一种供安全自动装置用的新的频率测量算法(A New Algorithm for Frequency Measurement Using in Safe-and-automatic Mechanism). 电力系统自动化(Automation of Electric Power Systems), 1987, 11(6)
- Terzija V, Djuric M, Kovcevic B, et al. A New Self-tuning Algorithm for the Frequency Estimation of Distorted Signals. IEEE Trans on Power Delivery, 1995, 10(4): 1779~1785
- Phadk A G, Thorp J S, Adamiak M G. A New Measurement Technique for Tracking Voltage Phaseoes, Local System Frequency, and Rate of Change of Frequency, IEEE Trans on Power Apparatus & Systems, 1983, 102(3)
- 李振然(Li Zhenran). 利用傅立叶变换实现电力系统频率的测量(Using Fourier Transform and Adaptive Sampling to Realize Measurement of Power System Frequency). 广西大学学报(自然科学版)(Journal of Guangxi University (Natural Science Ed)), 1996, 21(4)
- Girgis A A, Peterson W L. Adaptive Estimation of Power System Frequency Deviation and Its Rate of Change for Calculating Sudden Power System Overloads. IEEE Trans on Power Delivery, 1990, 5(2): 585~594

磨少清(1974—),女,硕士,主要研究方向为智能控制及其算法的实用化。E-mail: msq99@163.com

李啸驰(1959—),男,博士研究生,副教授,主要从事励磁控制的研究。

