



中华人民共和国国家计量技术规范

JJF 1206—2008

频率标准与数字时钟的远程校准规范

Calibration Specification for the Remote Calibration for
Frequency Standard and Digital Clock

2008-04-23 发布

2008-07-23 实施

国家质量监督检验检疫总局发布

频率标准与数字时钟的 远程校准规范

Calibration Specification for the Remote Calibration
for Frequency Standard and Digital Clock

JJF 1206—2008

本规范经国家质量监督检验检疫总局于 2008 年 4 月 23 日批准，并自 2008 年 7 月 23 日起施行。

归口单位：全国时间频率计量技术委员会

起草单位：中国计量科学研究院

本规范由归口单位负责解释

本规范主要起草人：

高小珣（中国计量科学研究院）

参加起草人：

宁大愚（中国计量科学研究院）

王伟波（中国计量科学研究院）

西安同步电子科技有限公司

目 录

1 范围	(1)
2 引用文献	(1)
3 术语及定义	(1)
4 概述	(1)
5 计量特性	(2)
5.1 频率标准	(2)
5.2 数字时钟	(2)
6 校准条件	(2)
6.1 环境条件	(2)
6.2 标准及其他设备	(2)
7 校准项目和校准方法	(2)
7.1 校准方法	(2)
7.2 校准项目	(3)
7.2.1 频率标准的校准及数据处理	(3)
7.2.2 数字时钟的校准及数据处理	(7)
8 校准结果	(8)
9 复校时间间隔	(8)
附录 A 校准结果的不确定度评定	(9)
附录 B 数据交换格式	(12)
附录 C 校准证书(内页)格式	(13)

频率标准与数字时钟的远程校准规范

1 范围

本规范适用于：原子频标、石英晶体频标的频率偏差（频率准确度）及日漂移率和精密数字时钟的时间偏差及速率的远程校准。

2 引用文献

JJF 1001—1998 通用计量术语及定义

JJF 1059—1999 测量不确定度评定与表示

国际时间频率咨询委员会（CCTF）关于 GPS 定时接收机软件标准的技术指南
(Technical Directives for Standardization of GPS Time Receiver Software, 1994)

使用本规范时，应注意使用上述引用文献的现行有效版本。

3 术语及定义

3.1 频率偏差 (frequency offset)

频率实际值与标称值之差，一般用相对值表示，即偏差与标称值之比。

3.2 频率准确度 (frequency accuracy)

频率偏差的最大范围。表明频率实际值靠近标称值的程度，定量表示时不带正、负号。

3.3 频率漂移 (frequency drift)

频标的输出频率值随运行时间单方向的缓慢变化，一天内的变化量称为日漂移率，用相对值表示，单位为 $1/d$ 。

3.4 时间偏差 (time offset)

一台时钟的读数与基准时钟的读数之差。单位为 ns, μ s 或 ms。

3.5 时钟速率 (clock rate)

时间偏差在一天内的变化量。单位为 ns/d , μ s/d 或 ms/d。

3.6 GPS (global positioning system)

美国国防部建立的全球卫星导航定位系统。

3.7 GPS 共视法 (GPS common-view)

相距较远的两地的时钟，同时测量与 GPS 某颗导航卫星的时间差，事后交换数据得出两地时钟的读数差；通过多次测量得出两台钟的相对速率（或相对频差）。

4 概述

频标和时钟的传统校准方法是在同一实验室内，被校源与参考源直接进行比对。此方法可得到较小的测量结果的不确定度，并能校准频标和时钟的所有计量特性。

某些应用领域，如陆地导航台、通讯站、电话局等所用的频标和时钟都是连续地运行，不能搬到有关部门进行直接校准；此外，有些大型的氢原子频标搬运较困难，对于

这些频标和时钟可进行远程校准。

校准方法是以导航卫星发播的时间信号作为媒介，被校准源与参考源同时测量各自与媒介的时间差，事后由参考源所在单位（称校准方）进行数据处理，给出被校准源计量特性的校准结果，并保证校准的溯源性。目前比较普遍可用的方法是 GPS 共视法。

5 计量特性

5.1 频率标准

5.1.1 频率准确度： $5 \times 10^{-10} \sim 5 \times 10^{-13}$

5.1.2 频率日漂移率： $\pm (1 \times 10^{-10} \sim 1 \times 10^{-13}) / d$

5.2 数字时钟

5.2.1 时间偏差： $|\Delta T| \leq 1\text{ms}$

5.2.2 速率： $\pm (50\mu\text{s}/d \sim 50\text{ns}/d)$

6 校准条件

6.1 环境条件

6.1.1 环境温度： $(20 \sim 25)^\circ\text{C} \pm 2^\circ\text{C}$ ，相对湿度： $\leq 80\%$

6.1.2 电源电压： $220(1 \pm 10\%)V$ ，电源频率： $(50 \pm 2)\text{Hz}$

6.1.3 无影响接收机正常工作的电磁干扰、机械振动。

6.2 标准及其他设备

6.2.1 定时型 GPS 接收机。

6.2.1.1 接收机内装有 CCTF 推荐的相应软件。

6.2.1.2 天线坐标要准确，采用 WGS-84 坐标系，X、Y、Z 的误差均应不大于 10 cm ，天线及传输电缆延迟的测量不确定度应不大于 1 ns 。

6.2.2 参考频标

频率准确度及日漂移率优于被校准频标的一个量级。

6.2.3 参考时钟

时间偏差及时钟速率优于被校准时钟的一个量级。

7 校准项目和校准方法

7.1 校准方法

仪器连接如图 1 所示。

被校准源和参考源都要输出秒脉冲和相应的频率给各自的 GPS 定时接收机。

两台接收机均配有相同的卫星自动跟踪和测量软件，每 16 min 作为一个跟踪和测量时间段。

接收机自动测量本地秒脉冲与 GPS 时间（以 GPST 表示）的秒脉冲的时差，每 16 min 给出一个测量结果，被校准方通过互联网把原始数据传给校准方。

如果双方使用的都是单通道接收机，即每 16 min 只有一个时差值：

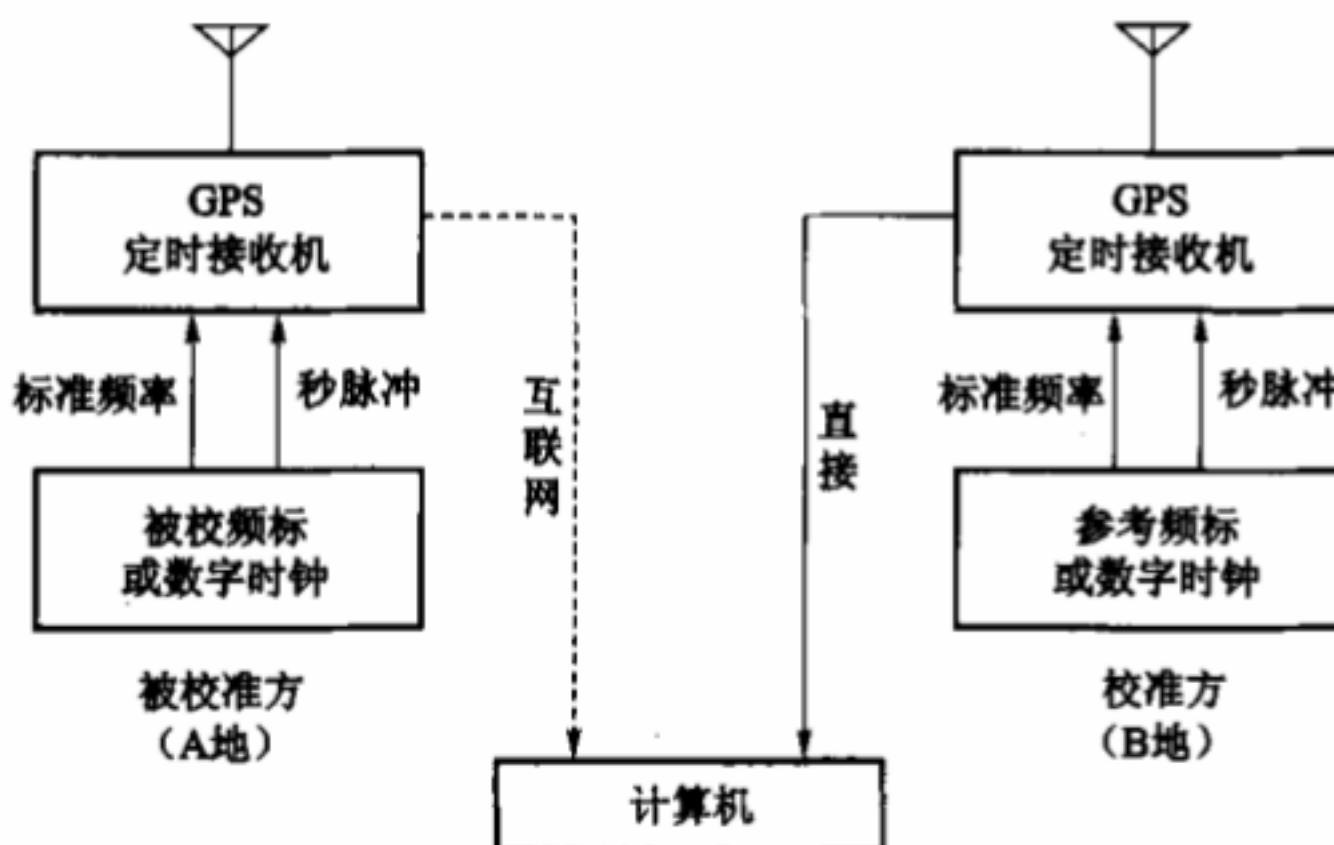


图 1 远程校准连接图

$$T_{AGi} = C_{Ai} - GPST_i$$

$$T_{BGi} = C_{Bi} - GPST_i$$

式中: C_{Ai} ——被校准方 (A 地) 钟的读数;

C_{Bi} ——校准方 (B 地) 钟的读数;

$GPST_i$ ——接收机给出的 GPS 钟的读数;

i ——差值序号。

如果使用的是多通道接收机, 则原始数据是每 16 min 内有多个时差值, 记为 T_{AGij} 和 T_{BGij} :

在 A 地, $j=1, 2, \dots, N_A$,

在 B 地, $j=1, 2, \dots, N_B$ 。

N_A 和 N_B 是在同一个 16 min 内, 接收机各自跟踪的卫星个数。此时, 校准方在进行数据处理时, 先算出 N_A 个和 N_B 个时差的平均值。不同的跟踪时间段 N_A 和 N_B 可能均不同, 用 N_{Ai} 和 N_{Bi} 表示, 按下式计算:

$$T_{AGi} = \frac{1}{N_{Ai}} \sum_{j=1}^{N_{Ai}} T_{AGij} \quad (1)$$

$$T_{BGi} = \frac{1}{N_{Bi}} \sum_{j=1}^{N_{Bi}} T_{BGij} \quad (2)$$

然后计算 A、B 两地频标 (或时钟) 的时差值:

$$T_{ABi} = T_{AGi} - T_{BGi} \quad (3)$$

这是远程校准的基本数据, 不同的校准项目采用不同的计算方法。

7.2 校准项目

7.2.1 频率标准的校准及数据处理

7.2.1.1 频率偏差

a) 两点时差法

设被校准源与参考源的平均频率偏差分别为:

$$y_A(\tau) = \frac{f_A(\tau) - f_{A0}}{f_{A0}}$$

$$y_B(\tau) = \frac{f_B(\tau) - f_{B0}}{f_{B0}}$$

$f_A(\tau)$ 和 $f_B(\tau)$ 分别为 τ 内的平均值，取 $f_{A0} = f_{B0} = f_0$ 为两源的频率标称值，则有：

$$\begin{aligned} y_A(\tau) - y_B(\tau) &= \frac{f_A(\tau) - f_B(\tau)}{f_0} = y_{AB}(\tau) \\ y_A(\tau) &= y_{AB}(\tau) + y_B(\tau) \end{aligned} \quad (4)$$

$y_{AB}(\tau)$ 的计算：

按(3)式计算的时差是每 16 min 一个，设 $\tau_0 = 16$ min，则 τ_0 内平均频率差为：

$$y_{AB}(\tau_0) = \frac{1}{\tau_0} (T_{AB(i+1)} - T_{ABi})$$

在一天内共有 $(M+1)$ 个 T_{AB} ，可得到 M 个 $y_{AB}(\tau_0)$ ，其平均值为：

$$\begin{aligned} \bar{y}_{AB}(\tau_0) &= \frac{1}{M} \sum_{i=1}^M y_{AB}(\tau_0) = \frac{1}{M} \sum_{i=1}^M \frac{1}{\tau_0} [T_{AB(i+1)} - T_{ABi}] \\ &= \frac{1}{M \cdot \tau_0} [T_{AB(M+1)} - T_{AB1}] \\ &= \frac{1}{\tau} [T_{AB(M+1)} - T_{AB1}] \\ &= y_{AB}(\tau) \end{aligned} \quad (5)$$

$\tau = M\tau_0$ ，可取 $\tau = 1$ d ($M = 90$)，2d ($M = 180$) 或更长。按(4)式计算被校准频标的频率偏差。

$y_A(\tau)$ 的不确定度：

$$u^2[y_A(\tau)] = u^2[y_{AB}(\tau)] + u^2[y_B(\tau)] \quad (6)$$

$u[y_{AB}(\tau)]$ 只有 A 类不确定度，用 $y_{AB}(\tau)$ 的标准偏差表征。

由于 $y_{AB}(\tau)$ 是 M 个 $y_{AB}(\tau_0)$ 的平均值，故可用 $y_{AB}(\tau_0)$ 的标准偏差计算。

$y_{AB}(\tau_0)$ 的标准偏差为：

$$\sigma[y_{AB}(\tau_0)] = \sqrt{\frac{1}{M-1} \sum_{i=1}^M [y_{AB}(\tau_0) - \bar{y}_{AB}(\tau_0)]^2} \quad (7)$$

则 $y_{AB}(\tau)$ 的标准偏差为：

$$\sigma[y_{AB}(\tau)] = \frac{1}{\sqrt{M}} \sigma[y_{AB}(\tau_0)] \quad (8)$$

$$\text{取 } u[y_{AB}(\tau)] = \sigma[y_{AB}(\tau)] \quad (9)$$

如果参考源技术指标满足 6.2 的要求，则可近似给出：

$$\begin{aligned} y_A(\tau) &\approx y_{AB}(\tau) \\ u[y_A(\tau)] &= u[y_{AB}(\tau)] \end{aligned}$$

一般，相对频率偏差 $y(\tau)$ 都用指数表示，即：

$$y(\tau) = a \cdot b \times 10^{-n}$$

a 和 b 均取一位整数，小数点后的第二位数用四舍五入法修约。

例如：测得值为 $y(\tau) = 3.266 \times 10^{-9}$ ，

则取 $y(\tau) = 3.3 \times 10^{-9}$

若测得值为 $y(\tau) = 3.246 \times 10^{-9}$,

则取 $y(\tau) = 3.2 \times 10^{-9}$,

修约后的标准不确定度为 $\frac{0.05 \times 10^{-9}}{\sqrt{3}}$, 可与前边的不确定度合成, 作为合成不确定度。

b) 直线拟合法

M 个 T_{AB} 随时间的变化可用图 2 表示。

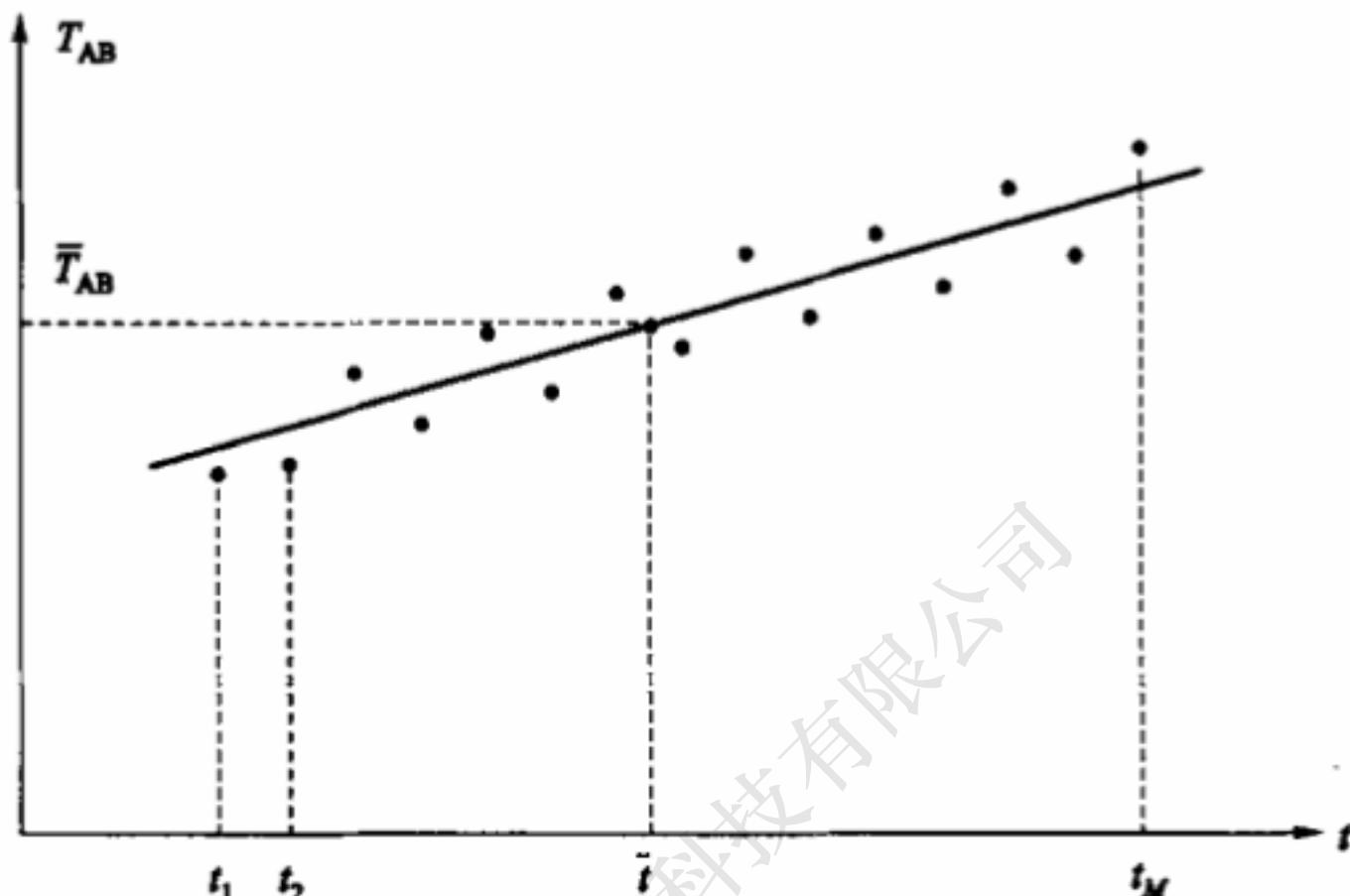


图 2 直线拟合

过平均点作一拟合直线, 平均点的坐标为 (\bar{t}, \bar{T}_{AB}) 。

其中: $\bar{t} = \frac{1}{M} \sum_{i=1}^M t_i$, 取 $t_i = 1, 2, \dots, M$, 单位为 $\tau_0 = 16 \text{ min}$ 。

$$\bar{T}_{AB} = \frac{1}{M} \sum_{i=1}^M T_{ABi}$$

直线拟合法就是利用拟合直线的斜率计算平均频率偏差。

斜率:

$$k_{AB} = \frac{\sum_{i=1}^M (T_{ABi} - \bar{T}_{AB})(t_i - \bar{t})}{\sum_{i=1}^M (t_i - \bar{t})^2} \quad (10)$$

直线方程为:

$$T_{AB}(t) = \bar{T}_{AB} + k_{AB}(t - \bar{t}) \quad (11)$$

将 k_{AB} 值的分子和分母都用同一时间单位表示, k_{AB} 值就变成无量纲的值, 用 k 表示, 则:

$$y_{AB}(\tau) = k$$

k_{AB} 的不确定度按下式计算:

$$u(k_{AB}) = \frac{1}{\sqrt{M-2}} \sqrt{\frac{\sum_{i=1}^M [\Delta T_{AB}(t_i)]^2}{\sum_{i=1}^M (t_i - \bar{t})^2}} \quad (12)$$

$\Delta T_{AB}(t_i)$ 为时间残差，按下式计算：

$$\Delta T_{AB}(t_i) = T_{ABi} - [T_{AB} + k_{AB}(t_i - \bar{t})] \quad (13)$$

同样，将 $u(k_{AB})$ 的分子和分母都用同一时间单位表示，则 $u(k_{AB})$ 也变成无量纲的值，用 $u(k)$ 表示，则 $y_{AB}(\tau)$ 的不确定度即为：

$$u[y_{AB}(\tau)] = u(k)$$

$y_{AB}(\tau)$ 数值的取法及 $u[y_{AB}(\tau)]$ 的最后估算同 a)。

7.2.1.2 频率准确度

按 JJG 1004—2005 氢原子频率标准检定规程给出，若 $y(\tau) = a \cdot b \times 10^{-n}$ ，则准确度为：

$$A = (\text{取整 } |a \cdot b| + 1) \times 10^{-n} \quad (14)$$

如果需要给出校准结果的不确定度，可按以下方式给出：

频标的输出频率值： f_0

扩展不确定度： $U = A \quad (k=2)$

f_0 为被校准频标的标称频率值。

7.2.1.3 频率日漂移率

连续测量 N 天，可得 N 个 $y_{AB}(\tau)$ 值，若参考源的日漂移率满足 6.2.2 要求，则可认为 $y_{AB}(\tau)$ 的日漂移率即为被校准源的日漂移率。利用最小二乘法计算：

$$k_{AB} = \frac{\sum_{i=1}^N [y_{AB}(\tau) - \bar{y}_{AB}(\tau)](t_i - \bar{t})}{\sum_{i=1}^N (t_i - \bar{t})^2} \quad (15)$$

式中： $\bar{y}_{AB}(\tau) = \frac{1}{N} \sum_{i=1}^N y_{AB}(\tau)$

$$\bar{t} = \frac{1}{N} \sum_{i=1}^N t_i$$

$t_i = 1, 2, \dots, (N-1), N$ ，单位为 d。

k_{AB} 的不确定度为：

$$u(k_{AB}) = \frac{1}{\sqrt{N-2}} \sqrt{\frac{\sum_{i=1}^N [\Delta y_{AB}(\tau)(t_i)]^2}{\sum_{i=1}^N (t_i - \bar{t})^2}} \quad (16)$$

对于石英晶体频标 $N \geq 7$ ，对于原子频标 $N \geq 15$ 。

$\Delta y_{AB}(\tau)(t_i)$ 为频率残差，按下式计算。

残差：

$$\Delta y_{AB}(\tau)(t_i) = y_{ABi}(\tau) - [\bar{y}_{AB}(\tau) + k_{AB}(t_i - \bar{t})] \quad (17)$$

同样，日漂移率按照 7.2.1.1 的方法处理。

被校准频标的绝对漂移率为：

$$k_A = k_{AB} + k_B$$

若 $k_B \leq \frac{1}{10} k_A$, 则取 $k_A \approx k_{AB}$

不确定度为:

$$u^2(k_A) = u^2(k_{AB}) + u^2(k_B)$$

$$u(k_A) \approx u(k_{AB})$$

7.2.2 数字时钟的校准及数据处理

7.2.2.1 时钟速率

通过校准给出某一特定时刻的时间偏差和校准期间的时钟速率。

共测量三天, 按 7.1 中的(3)式求出两地钟的时差, 每 $\tau_0 = 16 \text{ min}$ 一个值, 共有 M 个。

按图 2 所示的线性拟合法用(10)式计算拟合直线的斜率, 并把 k_{AB} 用 $R_{AB}(\tau_0)$ 代替。

由此算出的 $R_{AB}(\tau_0)$ 是 (τ_0) 时间内的时差变化量, 若 $R_{AB}(\tau_0) = \frac{a}{\tau_0}$, 则 $R_{AB}(\tau) = \frac{90 \times a}{90\tau_0} = \frac{90 \times a}{\tau}$, $\tau = 90 \times 16 \text{ min} = 1 \text{ d}$ 。

若参考钟的性能指标满足 6.2.3 的要求, 则 $R_{AB}(\tau)$ 近似为被校准时钟的绝对速率, $R_{AB}(\tau)$ 的单位由 $T_{AB}(\tau_0)$ 的单位决定。若 $T_{AB}(\tau_0)$ 的单位为 ns, μs 或 ms, 则 $R_{AB}(\tau)$ 的单位相应为: ns/d, $\mu\text{s}/\text{d}$ 或 ms/d。

$R_{AB}(\tau_0)$ 的不确定度按式(12)计算。

$R_{AB}(\tau)$ 的不确定度应为:

$$u[R_{AB}(\tau)] = \frac{90}{90} u[R_{AB}(\tau_0)]$$

如 $u[R_{AB}(\tau_0)] = \frac{b}{\tau_0}$, 则 $u[R_{AB}(\tau)] = \frac{90b}{90\tau_0} = \frac{90b}{\tau}$

7.2.2.2 时间偏差

给出 $t_i = 1$ 时刻的时间偏差。

用最小二乘法算求出时差的方程为:

$$T_{AB}(t_i) = \bar{T}_{AB} + R_{AB}(\tau_0) \times (t_i - \bar{t}) \quad (18)$$

这是拟合直线的方程式。其中: $t_i = 0, 1, 2, \dots, M$ 。单位为 $\tau_0 = 16 \text{ min}$

$t = t_0 = 0$ 时, A、B 两台钟的时差为:

$$T_{AB}(0) = \bar{T}_{AB} + R_{AB}(\tau_0) \times (0 - \bar{t}) \quad (19)$$

最后要将 t_0 换算成 UTC 的某一时刻, 校准结果中要给出此时刻的时间偏差及其不确定度。

按照“共视法标准”的规定, 跟踪时刻表中每天开始的时刻为 T_1 , 持续时间为 16 min。前 2 min 用于捕捉卫星, 不进行测量; 接着的 13 min 为正式的测量时段, 经过特定的计算后, 只给出该时段中点时刻的时差值, 则: $T_{AB}(t_1)$ 将是 UTC 某日 $(T_1 + 2 \text{ min} + 6.5 \text{ min})$ 时刻的值, $T_{AB}(0)$ 对应的时刻为 $[(T_1 + 2 \text{ min} + 6.5 \text{ min}) - 16 \text{ min}]$ 。

同样参考钟的性能指标满足 6.2.3 的要求, 被校准时钟相对参考钟的时差即为该钟

的时间偏差。

时间偏差的不确定度按下式计算：

$$u[T_{AB}(0)] = \frac{1}{\sqrt{M-2}} \sqrt{\frac{\sum_{i=1}^M [\Delta T_{AB}(t_i)]^2 \times \sum_{i=1}^M t_i^2}{M \sum_{i=1}^M (t_i - \bar{t})^2}} \quad (20)$$

7.2.2.3 时间偏差与时钟速率的有效位数

根据计量单位制的规定，在校准结果中时间偏差的单位可取 ns、μs、ms，相应的时钟速率的单位应取：ns/d、μs/d 和 ms/d，单位前边的数值一般取 0.1~999。

例如：若 $T_{AB}(t_1) = 1260 \text{ ns}$ ，则应取 $T_{AB}(t_1) = 1.3 \mu\text{s}$

若 $R_{AB}(\tau) = 2530 \text{ ns/d}$ ，则应取 $R_{AB}(\tau) = 2.5 \mu\text{s/d}$

小数点后第二位数进行四舍五入。由此引入的不确定度按 7.2.2.1 的方法估算。

8 校准结果

由校准方出具“校准证书”或校准报告。包括下列内容：

- a) 校准方的名称和地址
- b) 被校准方的名称和地址
- c) 校准时间：_____年_____月_____日～_____年_____月_____日
- d) 被校准标准的名称、型号和出厂序列号
- e) 参考标准的名称、型号及校准期间的相应计量特性指标
- f) 双方使用的定时型 GPS 接收机的型号
- g) 校准结果及其测量不确定度

9 复校时间间隔

由用户自定，建议 1 年。

附录 A

校准结果的不确定度评定

A. 1 频率校准的不确定度

设被校频率标准的频率为 f_A ，参考频率标准的频率为 f_B ，两频率标准的频率标称值相同为 f_0 ，则有：

$$y_{AB}(\tau) = \frac{f_A - f_B}{f_0} = \frac{f_A - f_0}{f_0} - \frac{f_B - f_0}{f_0} = y_A(\tau) - y_B(\tau)$$

$y_{AB}(\tau)$ 为两频率标准的频率差， $y_A(\tau)$ 和 $y_B(\tau)$ 分别为两者的频率偏差， τ 为测量时的平均时间（取样时间）， τ 的选择要保证相应的频率稳定性比欲测的 $y_{AB}(\tau)$ 小一个量级，在本规范中取 $\tau=1d$ ，测量目的是要得到 $y_{AB}(\tau)$ 。

以两点时差法为例：

基本关系： $y_{AB}(\tau) = \frac{T_{AB}(t_2) - T_{AB}(t_1)}{t_2 - t_1}$ (A. 1)

$T_{AB}(t_1)$ 和 $T_{AB}(t_2)$ 为分别在 t_1 和 t_2 时刻测得的两频标的时差，

$$t_2 - t_1 = \tau$$

测量误差：

$$\delta y_{AB}(\tau) = \frac{1}{\tau} [\delta T_{AB}(t_2) - \delta T_{AB}(t_1)] \quad (A. 2)$$

时差的误差包含两部分：一是时差本身的稳定性，由于时差的绝对值都小于 1 s，其稳定性都远小于 1 ns，故可忽略。二是时间间隔计数器的测量误差，也包含两部分：一是系统误差，在两次测量结果相减时，可抵消掉；二是随机误差，一般用统计学上的标准偏差给定，即为计数器测量时引入的标准不确定度。

最后，两频标相对频差测量结果的标准不确定度为：

$$u(y_{AB}(\tau)) = \frac{\sqrt{2}}{\tau} u(T_{AB})$$

本规范是利用 GPS 信号作为远程校准的媒介，原始数据是在 A、B 两地同时测量各自频标与 GPS 时钟的时差。

即： $T_{AG}(t_1) = C_A(t_1) - GPST(t_1)$

$T_B(t_1) = C_B(t_1) - GPST(t_1)$

和 $T_{AG}(t_2) = C_A(t_2) - GPST(t_2)$

$T_B(t_2) = C_B(t_2) - GPST(t_2)$

最后通过交换数据得到：

$$y_{AB}(\tau) = \frac{[T_{AG}(t_2) - T_{BG}(t_2)] - [T_{AG}(t_1) - T_{BG}(t_1)]}{t_2 - t_1} \quad (A. 3)$$

时差的测量由 GPS 接收机内置的时间间隔计数器完成。即测量外部频标输入的秒脉冲与接收机内产生的代表 GPST 的秒脉冲间时间间隔。

接收机给出的 GPST 是所接收到的时间经过修正后得到，如图 A.1 所示：

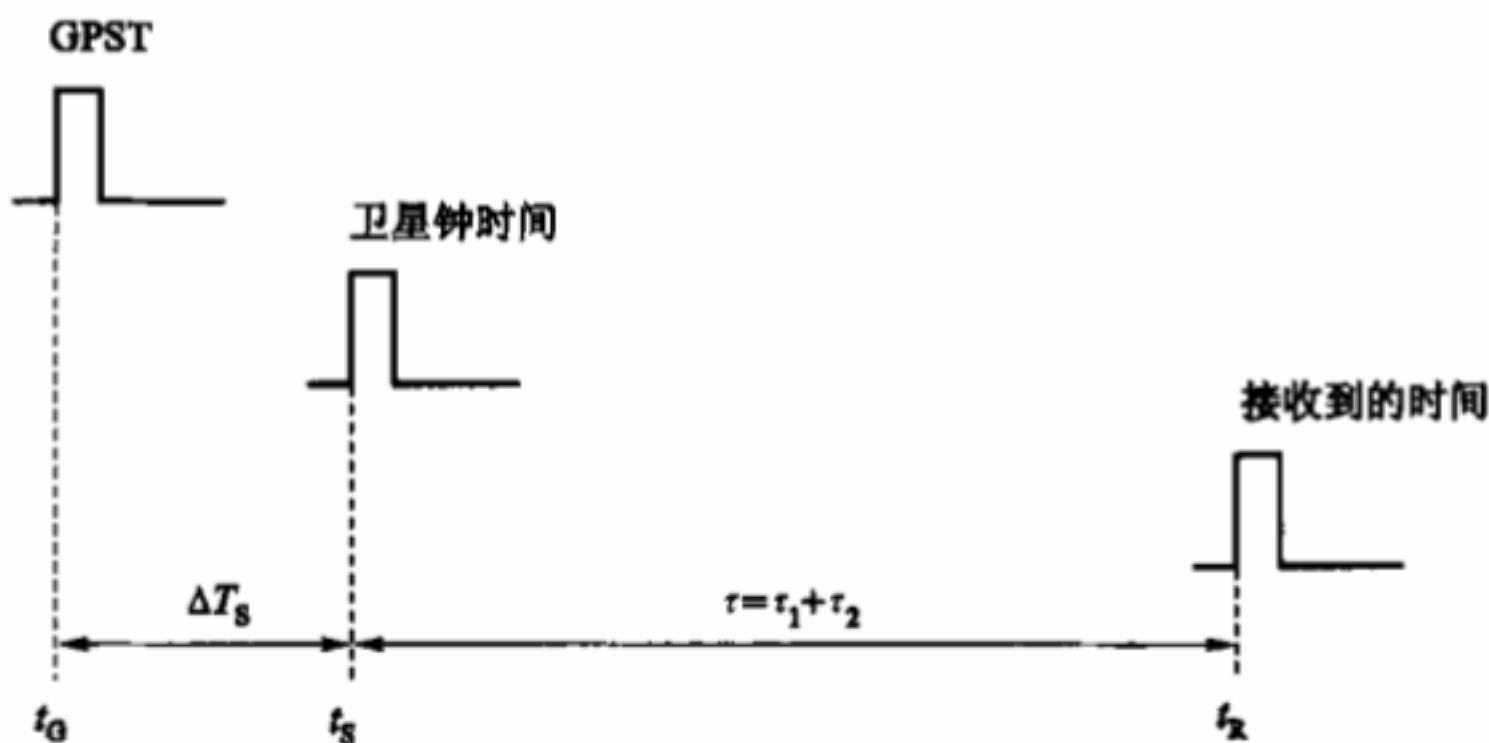


图 A.1

ΔT_s 是卫星上钟与 GPST 的时差，可修正到 1 ns，以内； τ 为信号传输延迟，分为两部分： τ_1 是空间传输延迟，由接收机自动估算， τ_2 是接收天线、电缆、接收机本身共同引入的延迟，由用户测定并输给接收机。

由此得出修正公式为：

$$\text{GPST} = t_G = t_R - (\Delta T_s + \tau_1 + \tau_2)$$

修正后的误差主要来源于后两项，即：

$$\delta_{\text{GPST}} = \delta\tau_1 + \delta\tau_2$$

$\delta\tau_1$ 为空间传输时间估算不准引入的，又包含两项：一是系统的，二是随机的，由信号传输时的抖动引起的。

$\delta\tau_2$ 也很小，可做到 1 ns，故在本校准中也可忽略。

在 A、B 两地给出的 GPST 不同，主要是 $\delta\tau_1$ 引起的，由此可得：

$$\delta T_{AG}(t_1) = \delta_{\text{GPST}_A}(t_1) = \delta\tau_{1A}(t_1) = \delta\tau'_{1A}(t_1) + \delta\tau''_{1A}(t_1) \quad (\text{A.4})$$

和

$$\delta T_{BG}(t_1) = \delta_{\text{GPST}_B}(t_1) = \delta\tau'_{1B}(t_1) + \delta\tau''_{1B}(t_1)$$

$\delta\tau'_{1A}(t_1)$ 和 $\delta\tau'_{1B}(t_1)$ 为系统误差， $\delta\tau''_{1A}(t_1)$ 和 $\delta\tau''_{1B}(t_1)$ 为随机误差。

同样有：

$$\delta T_{AG}(t_2) = \delta_{\text{GPST}_A}(t_2) = \delta\tau'_{1A}(t_2) + \delta\tau''_{1A}(t_2)$$

$$\delta T_{BG}(t_2) = \delta_{\text{GPST}_B}(t_2) = \delta\tau'_{1B}(t_2) + \delta\tau''_{1B}(t_2)$$

τ_1 修正后的系统误差在不同时刻是一样的，即：

$$\delta\tau'_{1A}(t_1) = \delta\tau''_{1A}(t_2)$$

$$\delta\tau'_{1B}(t_1) = \delta\tau''_{1B}(t_2)$$

代入 (A.3) 式可得：

$$\delta y_{AB}(\tau) = \frac{1}{\tau} [(\delta\tau''_{1A}(t_2) - \delta\tau''_{1B}(t_2)) - (\delta\tau''_{1A}(t_1) - \delta\tau''_{1B}(t_1))] \quad (\text{A.5})$$

$\delta\tau''_1(t)$ 主要是电离层起伏引入的传输时间的修正误差，受阳光照射的影响，A、B 两地相距不太远时，电离层起伏相差不大，延迟误差相减后大部分抵消掉。大量实验表明，在 A、B 两地相距 3 000 km 以内时，延迟的标准不确定度小于 5 ns，当 $\tau=1$ d 时，

$y_{AB}(\tau)$ 的不确定度相应的近似为 5×10^{-14} 。

A.2 时钟校准的不确定度

时钟校准是通过测量得到在某一时刻两地钟的时差，频率校准时所用的数据是时差的变化量，故信号传输时间修正后的系统误差可抵消掉，而时钟校准时所用的数据只是本地钟与 GPST 的时差，故系统误差不能抵消。当两地相距 3 000 km 以内时，时差的测量不确定度可达 20 ns，如果采用双频 GPS 接收机，电离层的传输延迟可较准确地测定，这时用共视法进行时钟的远程校准，钟差测量的不确定度可小于 10 ns。

附录 B**数据交换格式**

被校准方向校准方提供下列信息：

1. 被校准单位名称：
2. 被校准的频标或时钟信息：

 名称：

 型号：

 制造厂：

3. 校准项目：

 频率：

 时钟：

4. 所用的 GPS 接收机信息：

 型号：

 制造厂：

5. 原始数据格式：

跟踪的卫星编号	起始跟踪时刻	跟踪时长	本地钟与 GPS 的时差

附录 C**校准证书（内页）格式****C. 1 校准项目****C. 1. 1 频率标准**

名称、型号及制造厂

C. 1. 1. 1 平均频率偏差：

$$y(1d) = a \cdot b \times 10^{-m}$$

扩展不确定度： $U = c \cdot d \times 10^{-n}$ ($k=2$)**C. 1. 1. 2 频率准确度：A =****C. 1. 1. 3 频率日漂移率：**

$$K = a \cdot b \times 10^{-m} / d$$

扩展不确定度： $U = c \cdot d \times 10^{-n}$ ($k=2$)**C. 1. 2 数字时钟****C. 1. 2. 1 时间偏差**____年____月____日____点____分 $\Delta T = (abc, d)$ ns (μ s 或 ms)扩展不确定度： $U = (e, f)$ ns (μ s 或 ms)**C. 1. 2. 2 时钟速率**

____年____月____日～____年____月____日

 $R = (a, b)$ ns/d (μ s/d 或 ms/d)扩展不确定度： $U = (c, d)$ ns/d (μ s/d 或 ms/d)**C. 2 被校准单位****C. 3 校准日期**