

(Feldhaus, Technik in der Vorzeit . . ., Leipzig 1914, Abb. 651) bisher nicht bekannt geworden.

Sehr interessant ist es, daß man die Schraubengewinde, die zum Festhalten der eingelegten Nadel dienten, später auch an federnden Gewandnadeln ornamental nachahmte. Wir erkennen diese Nachahmungen, diese reinen Schraubenzierate, aus den Abb. 10 bis 12. Es lebte also bei den Handwerkern, die damals solche Kleiderverschlüsse verfertigten, noch die Erinnerung an die geschraubten Gewandnadeln fort.

Man machte sich nicht mehr die Mühe, die komplizierte Schraubenbefestigung herzustellen, aber man wollte sich und den Käufern doch noch ein wenig von der kostbaren und vornehmen Schraubbefestigung vorlügen. Und so brachte man die Schraubengewinde freiliegend als Zierate an.

Sorgsam ist der Verschluss an einem schweren goldenen Armringe (Abb. 13) mittelst Schraube hergestellt. Das Gewinde der Schrauben besteht aus aufgelötetem Draht. Das Stück stammt aus dem 5. Jahrhundert nach Christus.

Der Chronometergang

Von Regierungsrat Prof. Alois Irk,
Direktor der Bundes-Lehranstalt für Uhrenindustrie in Karlstein a. d. Th.

(Schluß zu Seite 594)

b) Gesucht die Eingriffsentfernung zwischen Rad und Wippe.

$\triangle DMO$:

$DO = 4 \text{ mm}$, $DM = 2,6 \text{ mm}$, $\sphericalangle D = 90^\circ$. Gesucht MO und $\sphericalangle O$.

$$\begin{aligned} \text{tg } O &= \frac{DM}{DO} & MO &= \frac{DM}{\sin O} \\ \log 2,6 &= 0,4149733 & \log 2,6 &= 0,4149733 \\ - \log 4 &= 0,6020600 & - \log \sin 33^\circ 1' 26'' &= 9,7363874 - 10 \\ \hline \log \text{tg } O &= 9,8129133 - 10 & \log MO &= 0,6785859 \\ \sphericalangle O &= 33^\circ 1' 26'' & MO &= 4,7707 \text{ mm.} \end{aligned}$$

Eingriffsentfernung von Rad und Wippe $MO = 4,7707 \text{ mm}$.

c) Gesucht die Eingriffsentfernung zwischen Wippe und Unruh.

$\triangle CMO$:

$CO = 6,0234$, $MO = 4,7707$, $\sphericalangle COM = \sphericalangle O = \sphericalangle DOM + \sphericalangle BOD + \sphericalangle BOC = 33^\circ 1' 26'' + (24^\circ + 1^\circ 20') + 11^\circ = 69^\circ 21' 26''$ ²⁵⁾
Gesucht CM .

Hier könnte der Carnotsche Satz

$$a = \sqrt{b^2 + c^2 - 2bc \cos \alpha}$$

angewendet werden, der für logarithmische Rechnung jedoch unbequem ist. Entsprechend umgeformt, ergibt er aber

$$a = \sqrt{(b+c+m)(b+c-m)},$$

$$\text{worin } m = 2\sqrt{bc} \cdot \cos \frac{\alpha}{2} \text{ ist.}$$

$$CM = \sqrt{(CO+MO+m)(CO+MO-m)}$$

$$m = 2\sqrt{CO \cdot MO} \cdot \cos \frac{\alpha}{2}$$

$$\begin{aligned} \log CO &= \log 6,0234 = 0,7798417 & CO &= 6,0234 \\ + \log MO &= 4,7707 = 0,6785821 & + MO &= 4,7707 \\ \hline \log CO \cdot MO &= 1,4584238 & & 10,7941 \\ \log \sqrt{CO \cdot MO} &= 0,7292119 & m &= 8,8166 \\ + \log 2 &= 0,3010300 & CO+MO+m &= 19,6107 \\ + \log \cos \frac{69^\circ 21' 26''}{2} &= 9,9150601 - 10 & CO+MO-m &= 1,9775 \\ \hline \log m &= 10,9453020 - 10, & m &= 8,8166. \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \log(CO+MO+m) &= \log 19,6107 = 1,2924932 \\ + \log(CO+MO-m) &= \log 1,9775 = 0,2961165 \\ \hline & 1,5886097 : 2 \\ \log CM &= 0,7943048, & CM &= 6,2273. \end{aligned}$$

Eingriffsentfernung zwischen Unruh und Wippe

$$CM = 6,2273 \text{ mm.}$$

128. Um den in vorliegender Arbeit immer wieder betonten Umstand, daß der Auslösungseingriff, was seine zur

²⁵⁾ Der Winkel von $69^\circ 21' 26''$ setzt sich zusammen aus dem $\sphericalangle O$ im $\triangle DMO$, dem Teilungswinkel (24°), dem halben Wirkungswinkel des Gangrades (11°), dem Winkel für eine Zahnspezienstärke und für den Spielraum des Zahnes gegen die Hebungsscheibe (Abb. 20). Letztere beiden Winkel sind zusammen gleich

$$\frac{24 - 22}{3} \cdot 2 = 1\frac{1}{3}^\circ.$$

sicheren Wirkung erforderliche Eingriffstiefe anbelangt, die wunde Stelle des Chronometerganges bildet, zahlenmäßig zu beweisen, sei nachstehend noch die genaue Tiefe dieses Eingriffes für die eben berechnete Wippenhemmung bestimmt. Dabei soll zunächst angenommen werden, daß die Auslösung bereits auf der Mittellinie von Unruh und Wippe beginne, wie das in der Fachliteratur ziemlich allgemein üblich ist.

$\triangle CEM$:

$CM = 6,2273 \text{ mm}$, $CE = 0,3 \cdot R = 1,2 \text{ mm}$ (Abschn. 95),
 $\sphericalangle M = 2^\circ 40'$ (Abb. 21).
Gesucht EM , $\sphericalangle E$ und $\sphericalangle C$.

$$\sin E = \sin M \frac{CM}{CE}$$

$$\begin{aligned} \log \sin 2^\circ 40' &= 8,6676893 - 10 \\ + \log 6,2273 &= 0,7943048 \\ \hline & 9,4619941 - 10 \\ - \log 1,2 &= 0,0791812 \\ \hline \log \sin E &= 9,3828129 - 10 \\ \sphericalangle E &= 166^\circ 1' 42'' \\ \sphericalangle C &= 180^\circ - (166^\circ 1' 42'' + 2^\circ 40') = 11^\circ 18' 18''. \end{aligned}$$

$$EM = CE \frac{\sin C}{\sin M}$$

$$\begin{aligned} \log 1,2 &= 0,0791812 \\ + \log \sin 11^\circ 18' 18'' &= 9,2923263 - 10 \\ \hline & 9,3715075 - 10 \\ - \log \sin 2^\circ 40' &= 8,6676893 - 10 \\ \hline \log EM &= 0,7038182, & EM &= 5,0561 \text{ mm.} \end{aligned}$$

Eingriffstiefe: $(5,0561 + 1,2) - 6,2273 = 0,0288 \text{ mm}$, was viel zu wenig ist, da der Spielraum der Unruh- und Wippenzapfen allein schon fast soviel beträgt.

Eine genügende Eingriffstiefe wäre hier nur durch eine bedeutende Vergrößerung des Auslösewinkels zu erzielen, die aber wieder schädlich auf die Freiheit der Unruherschwingungen einwirken würde.

129. Angenommen, die Auslösung beginne, wie die Abbildung 21 zeigt, 1° hinter der Mittellinie MC . Dann ist im

$\triangle CFM$:

$CM = 6,2273 \text{ mm}$, $CF = 1,2 \text{ mm}$, aber $\sphericalangle M = 2^\circ 40' + 1^\circ = 3^\circ 40'$.

Gesucht wird FM , $\sphericalangle F$ und $\sphericalangle C$.

$$\sin F = \sin M \frac{CM}{CF}$$

$$\begin{aligned} \log \sin 3^\circ 40' &= 8,8058523 - 10 \\ + \log 6,2273 &= 0,7943048 \\ \hline & 9,6001571 - 10 \\ - \log 1,2 &= 0,0791812 \\ \hline \log \sin F &= 9,5209759 - 10 \\ \sphericalangle F &= 160^\circ 37' 3'' \\ \sphericalangle C &= 180^\circ - (160^\circ 37' 3'' + 3^\circ 40') = 15^\circ 42' 57''. \end{aligned}$$