

LADICKA S NULOVYM TEPLITONIM KOEFICIENTEM FREKVENCE

V. VESELY a V. PETRZILKA, Praha

Úkolem této práce bylo ověřit správnost dále uvedených předpokladů, případně nalézt systematickými měřenimi materiál, který by měl v určitém teplotním rozmezí nulový TK — teplotní koeficient frekvence. Řešením tohoto problému se zabývala již celá řada pracovníků, jako A. Karolus [1], H. H. Hagan [2], B. Eisenhauer [3], S. E. Michaels [4], kteří však většinou přistupovali k problemu s jiné stránky. Pouze v jedné z těchto prací [1] je problem řešen podobným způsobem. Autor uvádí přiblížné složení slitiny, která má mít uvedené vlastnosti.

Zpravidla v práce [5] plyne pro temperaturní koeficient ohýbových kmitů $(TK)_0$ [str. 13, rovnice (33)] vztah

$$(TK)_0 = \frac{1}{a} \frac{\partial a}{\partial T} - 2 \frac{1}{L} \frac{\partial L}{\partial T} - \frac{1}{2} \frac{1}{\rho} \frac{\partial \rho}{\partial T} + \frac{1}{2} \frac{1}{E} \frac{\partial E}{\partial T}, \quad (1)$$

kde a je tloušťka, L délka tyče, T teplota a ρ hustota tyče. Uvažujeme-li tyč z isotropního materiálu, je temperaturní koeficient délkové roztažnosti ve všech směrech stejný a tudíž platí

$$\alpha = \frac{1}{a} \frac{\partial a}{\partial T} = \frac{1}{L} \frac{\partial L}{\partial T}. \quad (2)$$

Mimo to pro změnu hustoty ρ s teplotou T platí podle rovnice (40) na str. 15 uvedené práce vztah

$$\frac{1}{\rho} \frac{\partial \rho}{\partial T} = -3\alpha. \quad (3)$$

Označme-li β teplotní koeficient modulu elasticity E , můžeme položit:

$$\beta = \frac{1}{E} \frac{\partial E}{\partial T}. \quad (4)$$

Dosadíme-li do rovnice (1) podle rovnic (2), (3), (4), dostaneme:

$$(TK)_0 = \frac{1}{2} \alpha + \frac{1}{2} \beta. \quad (5)$$

Položme-li si otázku, zda je možno realizovat tyče s nulovým (TK)₀ frekvencí, plyně z rovnice (5) že je možné tyče s

$$(TK)_0 = \frac{1}{2}\alpha + \frac{1}{2}\beta = 0.$$

vých kmitů na teplotě je třeba volit materiál pro výrobu

$$\alpha = -\beta. \quad (7)$$

záporný. Jde nyní o to, nalézti materiál, jehož dilatační koeficient α je dle elasticity β . Rovnice (1) byla sice odvozena se zanedbáním členů vyšších řádů, stačí však k odvození podmínky (6).

Uvažujeme-li elinvar, který má $\alpha > 0$, avšak $\beta \neq 0$, dostáváme pro jeho $(TK)_{0,i}$ vztah:

$$(TK)_{0,i} = \frac{1}{2} \beta < 0. \quad (8)$$

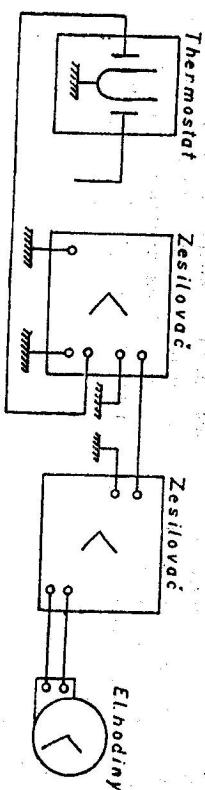
terý má $\alpha > 0$, avšak $\beta \neq 0$, dostáváme pro jeho

záporný teplotní koeficient frekvence M_{12}^{ref} v dle situace uvedeném v tabulce 1.

Zde už slození mezi invarem a elinvarem, a pro kterou bude v jistém teplotním rozmezí platit podle (7), že $\alpha = -\beta$, čili její $(TK)_0 = 0$. Význam, který by tato slitina měla pro techniku nízkofrekvenčních standardů, není jisté třeba zdůrazňovat.

k tomu účelu použito ladiček z invaru a elinvaru, které lze povražovat za týče kmitající v ohýbových kmitech. Aby konstanty materiálu nebyly ovlivňovány magnetisací, bylo upuštěno od obvyklého elektromagnetického buzení ladiček [6], které bylo nahrazeno buzením elektrostatickým, jak je popsalo ve své práci K. Míša [7].

„Pendula byla principiálně sestavena takto: Zesílené nízkofrekvenční napětí z ladičky o frekvenci asi 400 c/s bylo přiváděno do synchronního motoru s počtem obrátek. Stav počtačla byl odečten na počátku měření a na konci měření, při čemž byla přesně stanovena doba, po kterou se měření konalo. Z počtu obrátek synchronního motoru a z času svého intervalu, po který měření probíhalo, byla stanovena frekvence, jak je dále na konkrétním příkladě popsáno.“



Teplota byla měněna v mezích od 20 °C do 50 °C. Byla proměřena celá řada různých vzorků a shora uvedené předpoklady o TK invaru a elinvaru byly potvrdeny. Pro elinvar byl naměřen TK pro frekvenci $+3,4 \cdot 10^{-4} \text{ grad}^{-1}$, pro invar $-1,7 \cdot 10^{-4} \text{ grad}^{-1}$. V práci bude pokračováno dále se slitinami, které mají složení mezi invarem a elinvarem.

Popsaná měření byla provedena na vzorech materiálu, které daly k dispozici Spojené ocelárny, n. p. v Kladně a Výzkumný ústav kovů v Panenských Břežanech. Oběma závodům patří za umožnění této práce nás upřímný dlk.

LITERATÚRA

- [1] Karolus A., *A mechanical oscillator of constant frequency*, U. S. Patent 1,763853.
 - [2] Hagland H. H., *Tuning forks*, U. S. Patent 1,715324.
 - [3] Eisenhour B., *Compensated Tuning Fork*, U. S. Patent 1,880923.
 - [4] Michaels S. E., *Tuning Fork*, U. S. Patent 2,247960.
 - [5] Petržílka V., Kotler A., *Věstník královské české společnosti nauk*, roč. 1947, čís. IX (1948).

5

- [6] G o r e l i k, *Kolobania i vlny*, Gos. izd. tech. teoretic. lit., Moskva 1950.
[7] M i š e k K., Čas. pro pěst. mat. a fys., roč. 2 (1953), č. 2.

D ošlo do redakcie 10. IV. 1953.

КАМЕРТОН С НУЛЕВЫМ ТЕПЛОВЫМ КОЭФИЦИЕНТОМ

ЧАСТОТЫ

ВЕСЕЛИ В. — ПЕТРЖИЛКА В.

Выводы

В работе рассмотрены условия, при которых температурный коэффициент частоты камертонов равен нулю. Сделан вывод, что температурный коэффициент теплового расширения материала камертона равняется его температурному коэффициенту модуля упругости с обратным знаком. Зависимость температурного коэффициента частоты камертона от приведенных констант вещества, в работе определена путем подтверждена.