



EAN 93

31. konference o experimentální analýze napětí
25.-27.5.1993 Měřín ČESKÁ REPUBLIKA

THE OWN FREQUENCY AND DEFORMATION STATE OF METALLIC BODY

VLASTNÁ FREKVENCIA A DEFOMAČNÝ STAV KOVOVÉHO TELESA

Puškár A.

In the paper is describe the dependence between ϵ_{ap} and $\delta E/E$ by very simple equation. The application this equation give opportunity to use these equation for calculation ϵ_{ap} during loading by monitoring the own frequency of resonant system. These equation was applied at evaluation modulus defect for steels ČSN 120260 and titanium alloys T 110 during fatigue testing at different ramps of loading.

Kovové telo v rezonancii s ultrazvukovou sústavou (napr. 20,2 kHz) má východiskovú frekvenciu a táto je spojená s elastickými vlastnosťami, predovšetkým však s modulom pružnosti.

V práci [1] je uvedený vzťah medzi amplitúdou celkovej deformácie ϵ_{ac} a amplitúdou plastickej deformácie ϵ_{ap} v tvare

$$\epsilon_{ap} = \epsilon_{ac} (\delta E/E), \quad (1)$$

kde $\delta E/E$ je defekt modulu pružnosti, definovaný podľa Masona [2] v tvare

$$\delta E/E = (E_{do} - E_{dx}) / E_{do}, \quad (2)$$

kde E_{do} a E_{dx} je modul pružnosti východiskového materiálu a modul pružnosti po zatažovaní materiálu, ktorý je funkciou aplikovanej napäťovej amplitúdy alebo amplitúdy plastickej deformácie a počtu cyklov zatažovania a pod.

Veľkosť $\delta E/E$ pri experimentoch môžeme kvantifikovať bod po bode a teda priebežne, alebo určíme jeho veľkosť na počiatku a na

konci namáhania, napr. presným meraním frekvencie rezonančnej sústavy pri opakovanej spôsobe zaťažovania. Rezonančná frekvencia sa v dôsledku zmien deformačného stavu vzorky rozložuje a mení svoju rezonančnú frekvenciu, čo dokumentuje zmenu modulu pružnosti, pretože $E = \rho v^2$, kde ρ je merná hmotnosť a v rýchlosť šírenia zvuku v materiáli. Túto určíme z rovnice $v = \lambda f$, kde λ je vlnová dĺžka kmitov v danom materiáli a f je frekvencia kmitov, teda $E \propto f^2$.

Potom defekt modulu pružnosti je daný rovnicou

$$\delta E/E = |f_{r_0}^2 - f_{r_x}^2| / f_{r_0}^2, \quad (3)$$

kde f_{r_0} , f_{r_x} je rezonančná frekvencia východiskového materiálu a rezonančná frekvencia materiálu po opakovanej namáhaní.

To viedie k experimentu pre určenie ϵ_s , resp. $\delta E/E$ v závislosti od počtu cyklov zatažovania N tak, že budeme priebežne monitorovať zmenu frekvencie vzorky v závislosti od počtu cyklov.

V experimentoch sme použili oceľ 12060 s obsahom uhlíka 0,49 hm.%, po normalizačnom žíhaní, s rozmerom zrna 0,01 mm. Titánová zliatina T 110 bola po žíhaní a precipitačnom vytvrdzovaní.

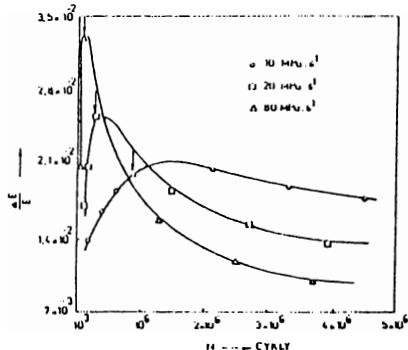
Najprv boli určené statické mechanické charakteristiky a veľkosť dynamického modulu pružnosti. Potom boli vzorky postupne pripojené ku zariadeniu pre zisťovanie komplexnej akustickej únavy KAUP [3]. Vzorky boli zaťažované symetrickým roztažovaním a stláčaním ($R=-1$), s frekvenciou okolo 20,2 kHz, pri chladení vzoriek pretekajúcou vodou s teplotou 15 °C. Zariadenie umožňuje v procese opakovanej zaťažovania monitorovať a udržiavať konštantnú veľkosť amplitúdy výchylky voľného konca vzorky. Boli vybrané hladiny napäťia, pre každý materiál iná, tak aby porušenie únavovým lomom nastalo v reálnom čase ($\approx 10^7$ cyklov). Tieto hladiny boli dosiahnuté za zvolený čas tak,

že sa použili rozličné rýchlosťi narastania amplitúdy napäťia, pred vlastným únavovým zatažením. Konkrétnie hodnoty týchto rámp zatažovania sú na obrázkoch (obr.1 a obr.2) pričom najvyššie hodnoty týchto rámp sú rampy obvyklé pri skúškach únavy.

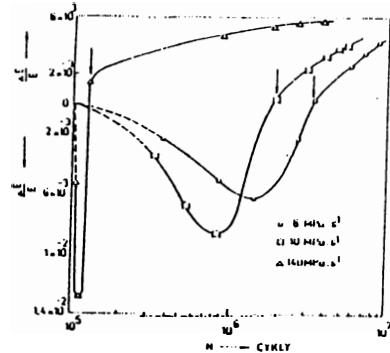
Z výsledkov meraní vyplýva, že pre rozdielne skúšané materiály sú závislosti defektu modulu pružnosti od počtu cyklov zatažovania rozdielne, čo možno dať do súvisu s pozorovami [4], že sa analogicky mení závislosť amplitúdy plastickej deformácie od počtu cyklov zatažovania.

Pre oceľ 12060 a pre amplitúdu napäťia $\sigma_a=310$ MPa vidieť (obr.1), že so vzrastom rampy zatažovania vzrástá defekt modulu pružnosti, až do ukončenia rampy zatažovania, označenej šípkami. Potom nasleduje postupný pokles. Keď zohľadníme platnosť rovnice 1, pozorujeme spočiatku zmäkčovanie, predovšetkým počas rampy zatažovania, a následne spevňovanie, v priebehu ďalšieho zatažovania.

Pre T 110 a pre amplitúdu napäťia $\sigma_a=970$ MPa vidíme z obr.2, že spočiatku zaznamenáme pokles defektu modulu pružnosti, až do ukončenia rampy zatažovania, pri ďalšom postupnom vzraste až do únavového porušenia. Po prepočte na amplitúdu plastickej deformácie zistujeme, že najprv začína spevňovanie a neskôr sa uplatní zmäkčovanie.



Obr.1 Závislosť $\Delta E/E$ od N pre ocel 12060, pri $\sigma_a=310$ MPa.



Obr.2 Závislosť $\Delta E/E$ od N pre T 110, $\sigma_a=970$ MPa

Literatúra

- [1] Puškár,A.: Ultrasonics (London), May, 1982, p.118.
- [2] Mason,W.P.: Physical Acoustics and Properties of Solids, Princeton New Jersey, D. van Nostrand Co, 1958.
- [3] Puškár,A.: Zariadenie pre komplexné skúšky akustickej únavy, CS 3362/90.
- [4] Klesnil,M.- Lukáš,P.: Únava kovových materiálov při mechanickém namáhání, Academia Praha, 1975.

Prof.Ing.Anton Puškár,DrSc.,

Strojnícka fakulta, Vysoká škola dopravy a spojov,

Veľký diel, 010 26 Žilina, Slovensko

tel. 512 (linka 120)