

OPTICKA ODEZVA PMMA PŘI RÁZOVÉM NAMÁHÁNÍ

Metoda dynamické fotoelasticimetrie užívaná v laboratuře katedry mechaniky pružnosti a pevnosti na Vysoké škole strojní a textilní v Liberci k zobrazení a vyhodnocení pole napětí a deformací v testovacích vzorcích namáhaných rázem vyžaduje znalost optické odezvy užívaného modelového materiálu, resp. celé optické soustavy. Zpracování experimentů bylo dosud prováděno na základě stanovené statické hodnoty optické citlivosti modelových materiálů [1, 2]. Předkládaný článek je přispěvkem ke zprášení užívané metody dynamické fotoelasticimetrie na pracovišti autorů. Předpokládá se, že modelový materiál, kterým je PMMA čs. výroby, využívá v oblasti mechanických vlastností lineárně viskoelasticke chování, zatímco optickou odezvu PMMA lze ve specifické oblasti rychlosti deformování uvažovat jako kvazielastickou, tj. charakterizovatelnou pouze jedinou konstantou K_g [EkPazm]. Dále se předpokládají lineární vlastnosti všech prvků registrace pulsu v experimentálním uspořádání.

Používaný experimentální program

K ocepnění optické citlivosti soustavy fotoelasticimetru byly realizovány následující experimenty. Schéma základního experimentu je uvedeno na obr. 1.

Na konci dlouhé stříhlé tyče průměru 10x10 mm vyrobené z PMMA byl vybuzen pomocí zařízení expozitivního drátku s 2% deformační pulsu, jehož časové profily v místech 1 a 2 na tyči byly snímány polovodičovými tenzometry (35002) firmy Rukov Rumburk a po vhodném zesílení zaznamenány na obrazovku dvoukanálového osciloskopu. V místě 3 byla pak pomocí kruhového polariskopu a rychlostní kamery SFR-2M s monochromatickým filtrem zaznamenána na standardní negativní film Fomapan 21 DIN sekvence vytvářených isochromatických pruhů. Isochromaty v místě 3 na tyči jsou ve skutečnosti "fázový" časovým profilem řídicí se vlny deformace (napětí) v určité úrovni, což lze využít ke kalibraci optické odezvy fotoelasticimetru včetně modelového materiálu.

Druhým experimentem, bylo stanovení rychlosti řídícího signálu se podélného deformačního pulsu tyče z PMMA. Metodika tohoto experimentu je blíže popsána v práci [4]. Stanovená rychlosť činila $c_0 = 2150 \text{ m/s}$.

V poslední třetí experimentu umožnil ocejichovat v místech 1 a 2 na tyči instalované tenzometry včetně elektronických obvodů zesilujících jejich signál. K tomu účelu byla použita část zařízení Hopkinsonovy měrné dílny (obr. 2) realizované na pracovišti autorů v nedávné době [5]. Na identickou tyče z předešlých experimentů byl nastřelován válcový projektilet, rovněž z PMMA, takové délky, aby mohl být ke stanovení maximální amplitudy napětí v místě 0 různě využito jednorozměrné teorie sítění vln, tj. vztahu

$$U_{max} = 0.5 * \rho * c_0 * \delta$$

(1)

kde ρ je měrná hmotnost materiálu tyče, c_0 je rychlosť šíření čela podélné deformační vlny v tenké tyči a v je rychlosť projektile měřené před dopadem na čelo tyče v místě 0. Signály z tenzometrů byly po stejném zesílení jako v základním experimentu zaznamenávány na obrazovku osciloskopu, což umožnilo vyloučit nekorektní experimenty a posléze provést kalibraci tenzometrů.

Metodika zpracování experimentálních dat

Vzhledem k omezenému rozsahu příspěvku uvedeme pouze stručnou charakteristiku práci při zpracování experimentálních dat.

1-základní experiment umožnil ocenit útlumové charakteristiky PMMA na podkladě vyhodnocených 16,7% frekvenčních funkcí koeficientu útlumu $a(f)$ a fázové rychlosti $c(f)$ a logaritmické útlumové charakteristiky k_E definované vztahem

$$k_E = (\ln^{12} a_T) / \Delta x_{12}, \quad (2)$$

kde a_T je distorzni koeficient zavedený v práci 18%. Tyto charakteristiky rovněž umožnily přenos dat z místa nebo do místa tyče, kde nelze experimentálně snímat deformace potřebné ke kalibraci optické cesty fotoelasticimetru.

2-experiment určený k cejchování tenzometrů umožnil stanovit U_{max} dle vztahu (1) při různých dopadových rychlosťech projektile (10 až 13 m/s). Hodnota napěti U_{max} na čele tyče byla pomocí vztahu

$$U_{max} = U_{max} * \exp (-\Delta x_{01} * k_E) \quad (3)$$

přepočtena 17% do místa 1, kde byl instalován tenzometr a snímána po zesílení jeho odezva $U(t)$. Lineární regrese dat ze získané experimentální závislosti $U_{max} - U_{max}$ poskytla cejchovní konstantu tenzometru K včetně jeho snímací cesty.

3-skutečný průběh napěti $U(t)$ ze základního experimentu v daném měrném místě na tyči z PMMA je pak možné stanovit pomocí vztahu

$$U(t) = K * M * S_{max} * \bar{S}(t), \quad (4)$$

kde M je měřítko zobrazení signálu tenzometru, S_{max} je maximální hodnota a $\bar{S}(t)$ je normovaný na S_{max} časový profil digitalizovaného signálu tenzometru. Digitalizace byla prováděna programovými prostředky AUTOCAD na PC-AT, což se ukázalo vhodné z hlediska automatického zpracování experimentálních dat.

4-pomoci profilprojektoru byla ze záznamu rychlostní kamery odečtena vzdálenost odpovídajících si isochromatických pruhů.

5-nakonec byla na skupině dat ze základních experimentů provedena predikce časového profilu napěti z místa 1 do místa 3 (prostřednictvím aparátu diskrétní Fourierovy transformace) s využitím předtím stanovených frekvenčních funkcí $a(f)$ a $c(f)$ a rychlosti c_0 19%. Dalsím zpracováním na počítači byla pomocí rychlosti c provedena transformace časového průběhu napěti v místě 3 do souřadnice prostorové, tj. $U(t) \rightarrow U(x)$.

kde t je čas a s je délka. To bylo potřebné pro přiznění tlakového úrovně napětí pozorovaným isochromatickým průhledem daného rádu v predikováním proti napětí. Celé zpracování experimentálních dat bylo realizováno na počítači PC-AT.

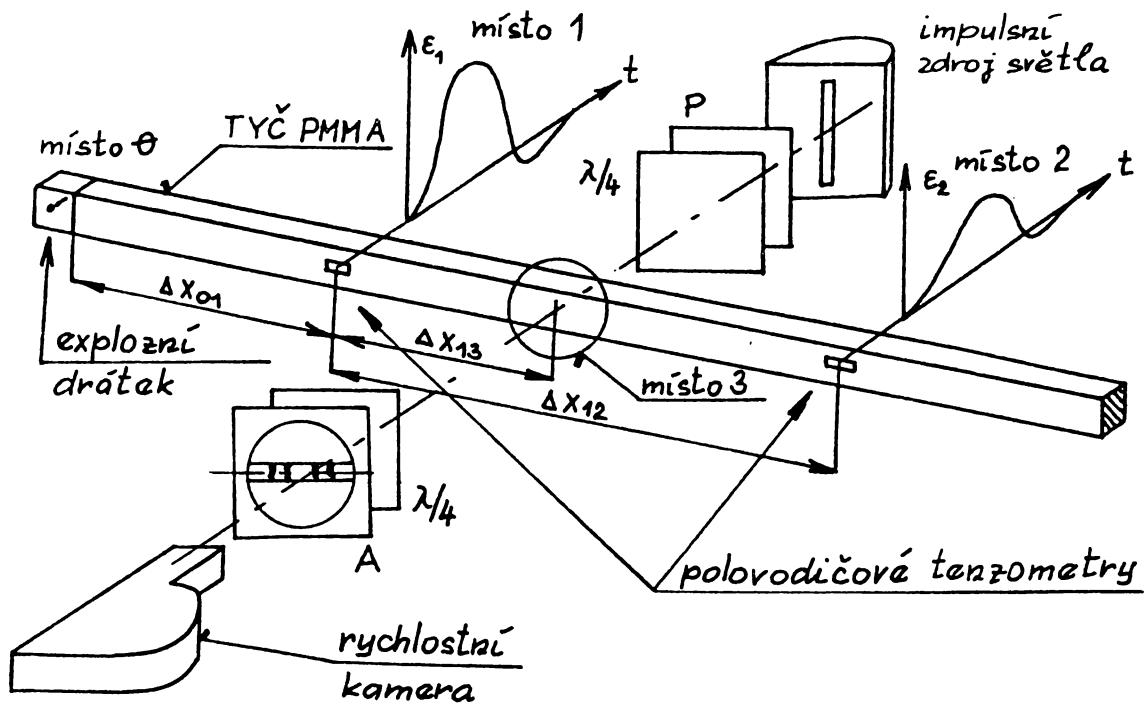
Výsledky

Presentovaný experimentální program a metodika zpracování dat umožnily ocenit optickou odezvu na pracovišti autorů užívané sestavy fotoelastometru spojeného s rychlostní fotografií. Stanovená hodnota optické citlivosti soustavy ve které má rozhodující podíl modelový materiál (PMMA) se pohybuje v rozmezí

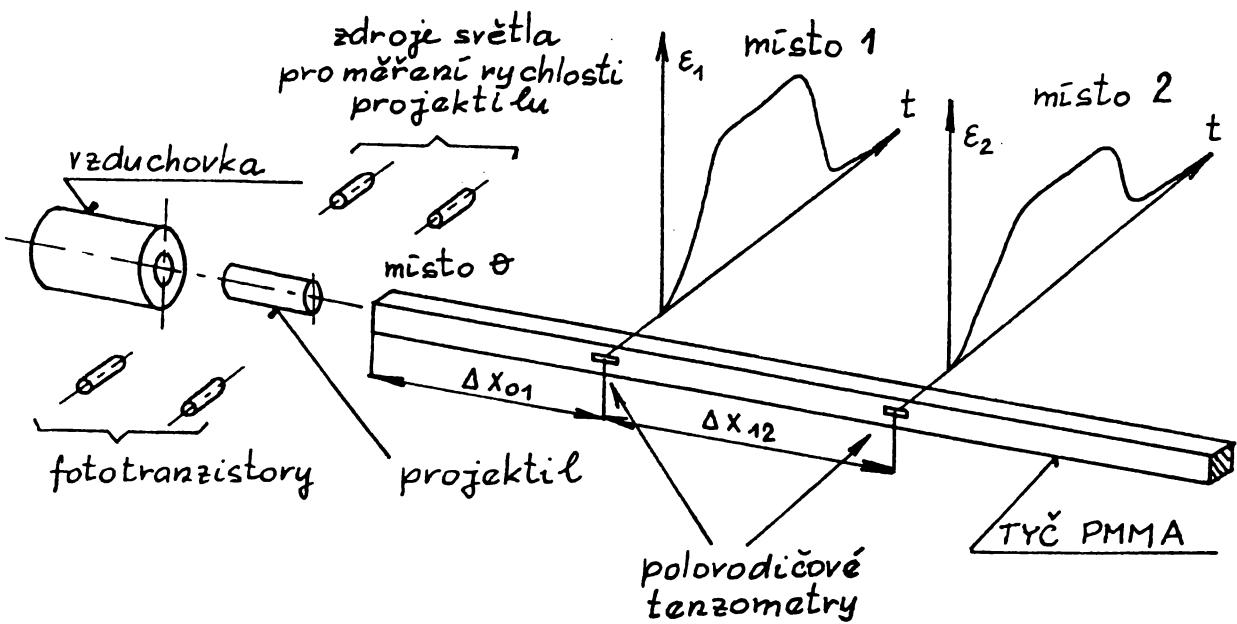
$$K_{dyn} = 220 \text{ až } 280 \text{ kPa/mm}$$

zatímco v práci [2] stanovená statická hodnota optické citlivosti PMMA činila cca 150 kPa/mm.

Seznam literatury: /1/STRÍŽ B. a kol.-Dynamika lomu, zpráva SPCV 141-6-1/3, KMP VŠST Liberec, 1978 /2/POTĚŠIL A.-Stanovení statické hodnoty koeficientu optické citlivosti Akrylonu (PMMA), Sborník prací VŠST, Liberec, 1985 /3/VEJVODA J. st., VEJVODA J. ml., HUMEN VI.-Optimalizace parametrů experimentálního uspořádání explozniho drátka, Sborník prací VŠST, Liberec, 1983 /4/VEJVODA J. st.-Použití zdrojů synchronizačních impulsu, (nepublikovaná práce), KMP VŠST Liberec, 1986 /5/BABUŠKA M., VEJVODA J. st.-Realizace Hopkinsonovy měrné dílené tyče v laboratoři KMP, Sborník prací VŠST, Liberec, 1989 (v tisku) /6/MARKOVIC J.-Automatizace měření dynamických charakteristik viskoelastických materiálů, KMP Diplomová práce, VŠST Liberec, 1988 /7/POTĚŠIL A.-Identifikace dynamických viskoelastických vlastností fotoelastometrických materiálů, Kandidátská disertace, KMP VŠST Liberec, 1984 /8/HUMEN VI., VEJVODA J. st.-Experimentální stanovení distóze pulsu síticího se v tyci z dissipativního materiálu, Strojnický časopis, 36, 1982, č. 8 /9/STRÍŽ B. a kol.-Sírení a zastavení dynamické trhliny v roviných tělesech, zpráva SPCV 141-4-2/3, KMP VŠST Liberec, 1987.



OBR. 1



OBR. 2