



30th Conference of Experimental Stress Analysis
 30. konference o experimentální analýze napětí
 2. - 5. 6. 1992 ČVUT Praha Czechoslovakia

**A VELOCITY OF PROPAGATION OF THE LONGITUDINAL DEFORMATION PULSE
 AND THE DYNAMIC MODULUS OF ELASTICITY OF THE COMPOSITE ROPE
 WITH THE LONG FILAMENTS**

Humen Vl., Potěšil A., Krivoš M.

V příspěvku jsou uvedeny výsledky experimentu prostřednictvím něhož byla prokázána možnost použití směšovacího pravidla pro výpočet dynamického modulu pružnosti kompozitního vlásečka, který sestává z polymerní matice a dlouhých, jednosměrně uspořádaných vláken.

**RYCHLOST ŠÍŘENÍ PODÉLNÉHO DEFORMAČNÍHO PULSU A DYNAMICKÝ MODUL
 PRUŽNOSTI DLOUHOVLÁKNOVÉHO KOMPOZITU**

Results of the dynamic experiments with the composite ropes are documented in the article. It is observed possibility of using the mix-rule for determination dynamic modulus of elasticity of composite rope which is composed from the polymer matrix and the long straight filaments.

Keywords: Wave propagation, Composite material, Dynamic properties.

ÚVOD

V souvislosti s vývojem speciální bleskovice pro důlní práce se ukázala možnost ověřit platnost směšovacího pravidla pro dynamický modul pružnosti kompozitu. Kompozit měl tvar vlásečka kruhového průřezu. Podélná osa vlásečka byla též osou souměrnosti rozložení zpevňujících vláken rovnoběžných s povrchovou písmrkou vlásečka.

POUŽITÉ EXPERIMENTÁLNÍ ZARIŽENÍ

Hodnotu dynamického modulu pružnosti E_d lze stanovit ze znalosti rychlosti c_0 šíření podélného deformačního pulsu prostřednictvím vztahu

$$E_d = \rho (c_0)^2 , \quad (1)$$

kde ρ je měrná hustota testovaného materiálu vlákna. Podstatou užité metody je změření času Δt průchodu čela podélného pulsu dvěma mísť vzdálenými o Δx na testovaném vlákně. Rychlosť c_0 je pak dána

$$c_0 = \Delta x / \Delta t . \quad (2)$$

V experimentálním zařízení realizovaném v laboratoři autorů je puls ve svazku vláken vybuzen úderem výkyvného kladívka do jednoho z úchytů. Vybuzený puls je snímán polovodičovými tenzometry měrné délky 3 mm s klidovým odporem 350 Ω . Tenzometry jsou do svazku vláken vlepeny, resp. na kompozitní vlasec nalepeny.

TESTOVANÝ MATERIÁL

V experimentálním programu byly testovány dvě skupiny kompozitních vlasců. V obou skupinách byl jako matrice užit polymerní materiál ELVAX 260. V I. skupině byly jako zpevňující vlákna užita polypropylénová vlákna (250 tex) vyrobená ve VÚCHV Svit. V II. skupině byl užit skleněný kord ES-5-11 z podniku Vetrex Litomyšl. Kompozitní vlasce byly zhotoveny ve VÚPCH Pardubice. V tabulce 1 jsou uvedeny pro všechny testované vlasce hodnoty měrné hustoty vlasce ρ a hodnoty plnění V_f .

HODNOTY RYCHLOSTÍ c_0 A MODULU E_d

Rychlosť šíření pulsu c_0 byla změřena jednak pro všechny vzorky obou skupin I a II a jednak pro samotná využívající vlákna, resp. svazky vláken, a vlasec z matričního materiálu. Na základě znalosti měrné hmotnosti a rychlosti c_0 byla prostřednictvím vztahu (1) oceněna velikost dynamického modulu pružnosti E_d . Vyhodnocené střední rychlosti c_0 spolu s vypočtenými hodnotami E_d jsou uvedeny v tabulce 2.

DISKUSE VÝSLEDKŮ

Z tabulky 2 je patrné, že hodnota E_d vlasce je ovlivněna jednak velikostí modulů E_d jednotlivých komponent a jednak plněním V_f .

V tabulce 3 je provedeno porovnání modulu $(E_d)_{vyp}$ kompozitního vlasce, který byl vypočten dle vztahu

$$(E_d)_{vyp} = (E_d)_f V_f + (E_d)_m V_m \quad (3)$$

a modulu $(E_d)_{exp}$, který byl experimentálně stanoven. Porovnání je učiněno prostřednictvím vztahu

$$D = \frac{(E_d)_{vyp} - (E_d)_{exp}}{(E_d)_{vyp}} 100 [\%] . \quad (4)$$

Z tabulky 3 je patrné, že je dosaženo velmi dobré souhlasu mezi vypočtenou a experimentálně stanovenou hodnotou E_d kompozitního vlasce. Pro odhad výsledného E_d kompozitního vlasce s jednosměrně uspořádanými vlákny je tedy možné použít směšovacího pravidla, přestože toto pravidlo bylo odvozeno za předpokladu existence statických podmínek zatížení. Vysvětlení tohoto experimentálně pozorovaného jevu lze hledat v amplitudovém frekvenčním spektru zatěžovacího pulsu. Dominantní část této spektrální funkce je pro buzený puls v oblasti relativně nízkých frekvencí (0 až 3kHz). Vzhledem k tomuto dominantnímu nízkofrekvenčnímu obsahu pulsu lze tedy realizované pulsní zatížení považovat za zatížení kvazistatické.

Tabulka 1

Skupina	Typ výztuže	ρ_f	ρ_m	Počet svazků vláken	ρ_c	V_f
		kg m^{-3}	kg m^{-3}		kg m^{-3}	
I	PP	900	1096	1	1090	0.030
				3	1057	0.235
				6	1020	0.416
II	skleněný kord	2500	1096	1	1126	0.020
				3	1315	0.154
				6	1497	0.284

Tabulka 2

Skup.	Vf	ρ	Co		Ed		Poznámka
			\bar{x}	$\pm S$	\bar{x}	$\pm S$	
			kg m^{-3}	m/s	m/s	GPa	
	1 0 1	2500 1096 900	5100 307 3505	54 3 114	65.0 0.10 11.1	1.37 0.002 0.72	skl. kord matr. ELVAX PP vlátko
I	0.030 0.235 0.416	1090 1057 1020	585 1154 2004	8 3 3	0.38 2.59 4.09	0.011 0.011 0.013	1xPP vlátko 3xPP vlátko 6xPP vlátko
II	0.020 0.154 0.284	1126 1315 1497	1229 2796 3559	19 8 16	1.70 10.27 18.96	0.05 0.06 0.166	1xskl.vlátko 3xskl.vlátko 6xskl.vlátko

Tabulka 3

Vlátko		Matrice					
Ed	Vf	Ed	Vf	(Ed)vyp	(Ed)exp	D	
Skup.	GPa	1	GPa	1	GPa	GPa	%
I	11.1	0.030 0.235 0.416	0.1	0.970 0.765 0.584	0.430 2.684 4.777	0.380 2.586 4.094	-13.1 -3.7 -12.5
II	65.0	0.020 0.154 0.284	0.1	0.980 0.846 0.716	1.400 10.075 18.506	1.700 10.277 18.964	+17.6 +2.0 +2.5

Vladimír Humen / Ing., CSc.

Antonín Potěšil / Doc., Ing., CSc.

Milan Krivoš / posluchač 5. roč.

The Technical University of Liberec

Department of Solid Mechanics

Hálkova 6, 461 17 Liberec, Czechoslovakia

tel. 048 - 21847, fax. 048 - 23317