

PREVÁDKOVÁ ŽIVOTNOSŤ RÁMOV HORSKÝCH STROJOV

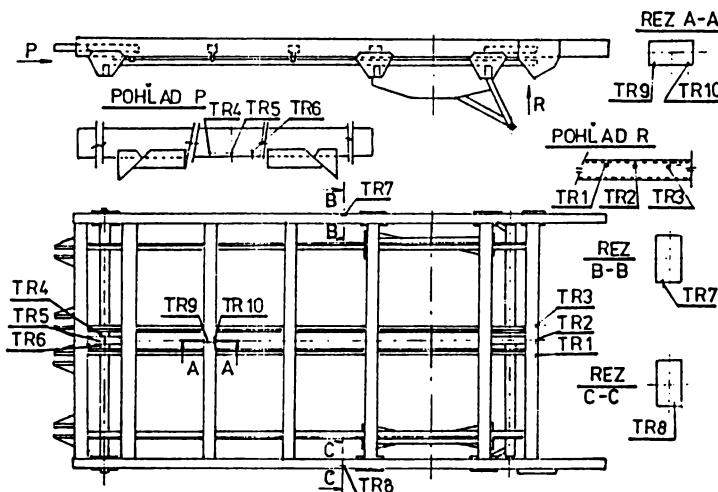
Jozef Česták, Peter Sklenka, Ladislav Škulavík, Vysokú školu poľnohospodárska, Mechanizačná fakulta v Nitre

Neustálce rastúce požiadavky na životnosť konštrukcií a dovolené namáhanie predpokladajú aj úplnejšie vedomosti o prevádzkovom priebehu zaťaženia. Pri návrhu nového poľnohospodárskeho stroja je snaha konštruktéra zameraná predovšetkým na úspešné zvládnutie zadania z hľadiska funkcie stroja. Konštrukčná filozofia rámu je ovplyvnená najúčelnejším rozmiestnením pracovných mechanizmov, takže základ svojich pevnostných vlastností dcstáva až s konštrukčným doriešením v rozsahu zostávajúcich priestorových možností.

Zaťaženie poľnohospodárskych strojov je časove premenne a často nemá ani len príbližne harmonický priebeh. Mení sa veľkosť pracovných odporov, ich smer či miesto pôsobenia a mení sa aj veľkosť dynamických účinkov hmôt stroja. Z hľadiska namáhania nosných častí sú dôležité nielen najväčšie špičky zaťaženia, ktoré sa môžu vyskytnúť ojedinele, ale aj špičky podstatne menšie, ktoré sa pri kmitavom namáhaní opakujú dostatočne často.

Zaznamenané stochastické priebehy zaťaženia rámov poľnohospodárskych strojov v príamych únavových aplikáciach analyzujeme výpočtom štatistických charakteristik procesu namáhania tak, aby bolo možné vypočítať odpovedajúcu životnosť, prípadne simulať proces v laboratóriu.

V predloženom príspevku je uvedený postup, ktorý sme uplatnili pri overovaní prevádzkovej životnosti a úroveň dynamického namáhania rámu zberacej nadstavby ASN-055, vyrobeného vo Výskumnom ústave poľnohospodárskej techniky v Koviinke. Za typické prevádzkové podmienky boli pokladané také režimy jazdy, ktoré sú charakteristické pre zber krmovin na svahu : jazda po vrstevnici, po spádnici, všeobecný smer po svahu, jazda po polnej ceste a jazda cez typizované prekážky. Na výhodnotenie sme využili Rajcherovu pracovnú hypotézu.



Obr.1. Umiestnenie tenzometrických ružíc na ráme nadstavby

Umiestnenie tenzometrických ružíc

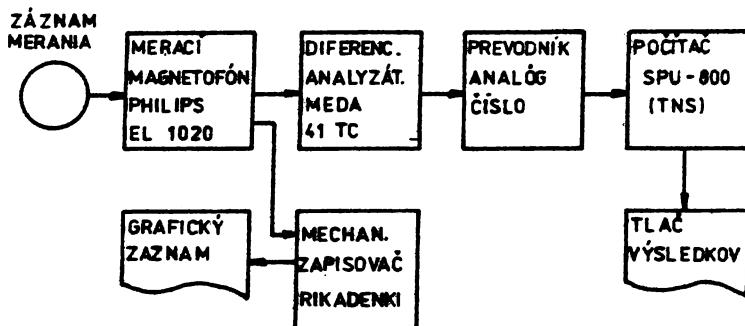
Po zhodnotení predchádzajúcich statických simulačných zaťažování rámovej konštrukcie nadstavby ASN-055, ako aj použitím záverov teoretického výpočtu sme umiestnili tenzometrické ružice podľa obr.1.

Záznam a spracovanie nameraných signálov

Pre záznam výstupného signálu z tenzometrov boli využité mostové zapojenia pre šesť meracích kanálov kompatibilných s prenosným meracím magnetofónom Philips série EL 1020. Nízkofrekvenčný kanál bol využitý na hovorený komentár. K nahrávaniu a k reprodukcii signálov bola použitá frekvenčná modulácia (FM). Po zaznamenaní dynamických realizácií bol výstup "magnetofónu spracovaný" na blickovej schémene obr.2.

..... " prenášateľ sú použili experimentálnu metodu .

V rôznych typov tenzometrických ružíc overených v praxi sme použili ružice pravecké a predpokladali sme, že absolučne chyba hodnoty vypočítaných hľavných pomerných predĺžení je toho istého rádu, ako absolútne chyby jednotlivých meraní.



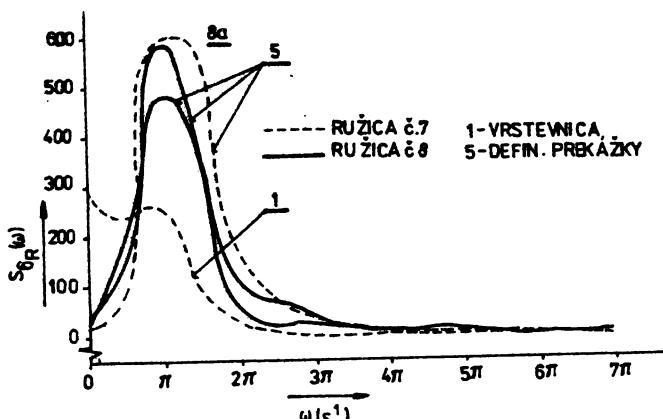
Obr.2. Bloková schéma zostavy vyhodnocovacích zariadení

Veľkosť a smer hlavných napäti sme stanovili zo zmeraných troch pomerných predĺžení. Rovinnú napälosť, vyjadrenú hlavnými napätiami sme transformovali na napälosť jednoosovú, charakterizovanú redukovaným napätim.

Vyhodnotenie meraní

Pre predikciu únavovej životnosti boli ďalej uplatnené metódy korelačnej analýzy, využité k výpočtu času životnosti (doby do lomu) v jednotlivých lokalitách tenzometrických ružíc. Dostačujúcou vizuálnou kontrolou záznamov sme zistili, že získané realizácie nevykazujú vyššie frekvencie než 25 Hz. Potom sme zvolili vzorkovaciu frekvenciu 50 Hz. Z dôvodov súčasných kapacitných možností pamäte počítača SPU-800 (TNS) sme v ďalšom vyhodnocovaní prečovali s 2500 digitalizovanými hodnotami redukovaného napäcia. Rýchlosť nahrávania signálov na merací magnetofón v poľných pokusoch bola $15 \text{ m} \cdot \text{s}^{-1}$ a pri spracovaní v laboratóriu katedry $3 \frac{3}{4} \text{ m} \cdot \text{s}^{-1}$. Po praktických overeniacach z vypočítaných autokorelačných funkcií sme pre dĺžku korelácie zvolili čas $T = 3 \text{ s}$. Spektrá kumulácie únavového poškodenia sme vzťahovali k šíkmej časti regresnej únavovej krivky pre materiál 11 343.0.

Závislosť spektrálnej výkonovej hustoty od frekvencie procesu sú na obr.3, kde závislosť vyznačená pozíciou 8a charakterizuje realizáciu v mieste tenzometrickej ružice 8, avšak oproti priebehu vyznačenom na tej istej ružici boli porad-



Obr.3. Závislosť spektrálnej výkonovej hustoty od frekvencie procesu vybraných realizácií

nice procesu z realizácie v priebehu 8a oproti 8 načítané v inom intervale. Tým sme potvrdili reálnosť opakovateľnosti záznamu jednej realizácie. Graf spektrálnej výkonovej hustoty svedčí podľa klasických hodnotení o prítomnosti harmonickej zložky s frekvenciou približne $\sqrt{2}$ Hz. Pretože výkon "vyznačených" špičiek je v porovnaní s výkonom náhodného procesu vysoký, ide teda o prítomnosť úzkopásmového náhodného procesu. Určili sme, že v mieste ružice č.7 pri jazde po "prekážkach" dôjde k lomu po 4338 hodinách, v mieste ružice č.8 v rovnakom režime práce dôjde k lomu po 4602 hodinách a analogicky pre iný výber z realizácie v mieste ružice č.8 je čas do lomu 4900 hodín. Pretože v uvádzanom prípade režimu práce išlo o "netypické" pracovné podmienky stanovené kvôli porovnaniu, nepovažujeme za účelné životnosť v týchto miestach overovať laboratórne pri simulovanom prevádzkovom namáhaní.

Záver

Bolo stanovené, že sledovaný rám nadstavby ASN-055 má v praktických režimoch technologického nasadenia dostatočnú zálohу pevnosti a tuhosti voči únavovému poškodeniu. Na základe rozboru výsledkov boli výrobcovi odporučené opatrenia slúžiace k materiálovej racionalizácii konštrukcie rámu.

Literatúra

- BENDAT,J.S. - PIERSOL,A.G.: Measurement and analysis of random data, New York, John Wiley and Sons, Inc 1977.
- CORTEN,H.T. - DOLAN,T.J.: Cumulative fatigue damage. Proc. int. Conf. Fatigue. Metala. London, MEa ASHE 1956.
- LINHART,V. - JELINEK,E.: Inženýrské výpočty únavové životnosti částí a kumulace poškozování. Strojírenství, 25, 1975, č.9, s.522-530.
- LURJE,A.B.: Statistickaja dinamika sel'skochozjajstvennych agregátov. Leningrad, Kolos 1970.
- MINER,M.A.: Cumulative damage in fatigue. J.appl. Mech., 1945, č.12.
- RAJCHER,V.L.: Gipoteza spektralnogo summirovania i jejo pri-menenie dlja opredelenija ustalostnoj dolgovečnosti pri dej-stvii slučajnych nagruzok. Tr. CaGi, Vyp.1134, Moskva 1969.