

Razvoj i umjeravanje prijenosnoga sustava za mjerjenje osovinskih opterećenja vozila – mjerjenja na forvarderu

Andreja Bosner, Stjepan Nikolić, Zdravko Pandur, Davor Benić

Nacrtak – Abstract

U radu je istražen prijenosni sustav vaga WLS 101/R2K korišten za izmjeru osovinskih opterećenja forvardera Valmet 840.2 radi što preciznijega utvrđivanja količine šumske biomase. Zbog uočenih odstupanja u izmijerenoj masi tereta prijenosnoga sustava vaga i kontrolnoga mjerjenja (kolna vaga) istraženo je kako značajke tovara (zakriviljenost oblovine i količina drva), nivelliranje osovina vozila te značajke podloge utječu na izmjeru mase vaganjem. Mjerena su provedena u tri serije: 1) mjerena iste vrste tovara na neravnoj i ravnoj podlozi, 2) mjerena pet različitih vrsta tovara uz istodobno istraživanje utjecaja horizontalnosti osovina, 3) mjerena iste vrste tovara uz korištenje metalnoga okvira za umetanje para prijenosnih vaga radi centriranja kotača forvardera na mjernu površinu vase.

Najmanja odstupanja mjernih vrijednosti (<2 % u odnosu na kontrolno mjerjenje mase kolnom vagom) postignuta su korištenjem metalnoga okvira za umetanje para prijenosnih vaga. Također je utvrđeno da je neprecizno postavljanje kotača vozila na površinu vase uzrok najvećih pogrešaka u mjerenu mase tereta.

Ključne riječi: šumska biomasa, osovinsko opterećenje vozila, prijenosni sustav vaga, forvader

1. Uvod – Introduction

Nakon gotovo dva desetljeća procjena količina, izrada raznih studija te održavanja okruglih stolova šumska biomasa za energiju polako, ali sigurno postaje proizvod hrvatskoga šumarstva. Svakako je tomu pridonijelo osnivanje 2007. godine »Šumske biomase« d.o.o., tvrtke u 100 %-tnom vlasništvu trgovackoga društva »Hrvatske šume« d.o.o. Zagreb. Tvrtka je osnovana radi organizacije prikupljanja i proizvodnje drva za energiju, odnosno plasmana na tržište.

Od osnivanja »Šumske biomase« d.o.o. najveći se dio proizvodnje odnosi na pridobivanje šumske biomase iz oplodnih sječa nizinskih šuma Hrvatske, i to kao posljedica uspostave šumskoga reda. Naime, 2006. godine hrast lužnjak obilno plodonosi te se u tom trenutku na području UŠP Vinkovci nalazi u obnovi preko 1100 ha sastojina. Velika površina, ali i količina šumskoga ostatka te donošenje novoga propisa sigurnosti pri radu (»Pravilnik o vrsti šumarskih

radova, minimalnim uvjetima za njihovo izvođenje te radovima koje šumoposjednici mogu izvoditi samostalno«, NN, 66/07) doveli su do nemogućnosti provođenja uspostave šumskoga reda na dotadašnji način, koji se oslanjao na lokalno stanovništvo u samoizradbi ogrjevnoga drva. S druge strane, istodobno se otvara tržište, tj. raste potražnja za drvnim iverjem u inozemstvu (Austrija i pogotovo Mađarska), ali se pojavljuje i nekoliko domaćih kupaca (Spačva d.o.o., Strizivojna Hrast d.o.o. i dr.).

Za ovodobni je sustav pridobivanja šumske biomase iz oplodnih sječa na području UŠP Vinkovci i UŠP Našice znakovito da se iz debala srušenih stabala izrađuje tehnička oblovina i višemetarsko prostorno drvo, a krošnje se stabala trupe s nekoliko rezova isključivo radi mogućnosti utovara dizalicom, odnosno poboljšanja iskorištavanja utovarnoga prostora forvardera pri transportu po šumskom bespuću (slika 1A). Nakon istovara forvardera neusitnjeno se drvo ostavlja da »odleži« na pomoćnom stovarištu 3

do 4 mjeseca radi isušivanja (slika 1B), nakon čega se usitnjava u drvnu sječku iveraćima. Pri iveranju, ovisno o situaciji, koristi se otvoreni (slika 1C) ili zatvoreni (slika 1D) lanac proizvodnje drvnog iverja (Stampfer i Kanzian 2006). Međutim, podaci o izvršenoj proizvodnji odnose se na otpremljene količine drvnog iverja (~ 30 % vlažnosti), koji su isključivo dostupni od krajnjega korisnika (kupca), i to na osnovi izmjere mase tereta vaganjem.

Tri su razloga za utvrđivanje količine (izmjeru mase) »zelene« šumske biomase odmah po završetku privlačenja:

⇒ Obujam izvezene šumske biomase za potrebe razduživanja stanja u sječini te zaduživanja stanja na pomoćnom stovarištu ne može se utvrditi izmjerom njezine duljine i promjera.

⇒ Uspostavljanje sustava normiranja izvoženja šumske biomase za energiju forvarderima ra-

di utvrđivanja proizvodnosti, odnosno troškova ove sastavnice proizvodnje.

⇒ Prikupljanje podataka o količinama šumske biomase za energiju, potrebnih za izradu sustava planiranja njezine proizvodnje. Naime, planiranje se proizvodnje drva (izrada planova sječa) zasniva na strukturi obujma krupnog drva (>7 cm promjera s korom), koji je razdijeljen na tehničku oblovinu po namjenskim razredima, prostorno (višemetarski i metarski ogrjev) drvo i otpad. S druge strane šumska biomasa za energiju obuhvaća: drvo koje nije obuhvaćeno planom sječa (šumski ostatak – drvo <7 cm s korom) te drvo djelomično ili u potpunosti obuhvaćeno planom sječa (kompletno jednometarsko ogrjevno drvo, ali i dio otpada pri sjeći i izradbi koji se ne odnosi na propisani način mjerjenja tehničke oblovine). Dodatan problem predstavlja činjenica da su podaci u planu sječa iskazani u jedi-



Slika 1. Ovodenji sustav pridobivanja šumske biomase iz nizinskih šuma u Hrvatskoj
Fig. 1 Current system of biomass harvesting from Croatian lowland forests

nicama obujma (m^3), a šumsku je biomasu jedino moguće korektno mjeriti u jedinicama mase (kg, t), što dodatno nameće potrebu za utvrđivanjem pretvorbenih koeficijenata.

Cilj je ovoga rada istražiti mogućnosti utvrđivanja količine privučene šumske biomase prijenosnim sustavom vaga izmjerom mase osovinskih opterećenja forvardera. Korištenje je prijenosnoga sustava vaga korisno jer omogućuje neposrednu izmjjeru po završetku privlačenja, tj. na pomoćnom stovarištu.

Budući da pri mjerenu (vaganju) osovinskih opterećenja prijenosnim sustavima postoji mogućnost pojave velikih odstupanja, istraživanje je provedeno da bi se utvrdilo kako značajke tereta (zakrivljenost oblovine, količina drva), horizontalnost osovina te značajke same podloge ispod vaga utječu na rezultat izmjere.

2. Materijal i metode – Materials and methods

Obujam je tovara parametar koji neposredno i značajno utječe na razinu proizvodnosti forvardera (Poršinsky 2002). Teorijska je nosivost forvardera određena tehničkim značajkama samoga vozila, dok praktičnu nosivost određuju terenski čimbenici (stanje podlage, nagib terena, površinske prepreke), koji najčešće umanjuju teorijsku mogućnost vozila (Por-

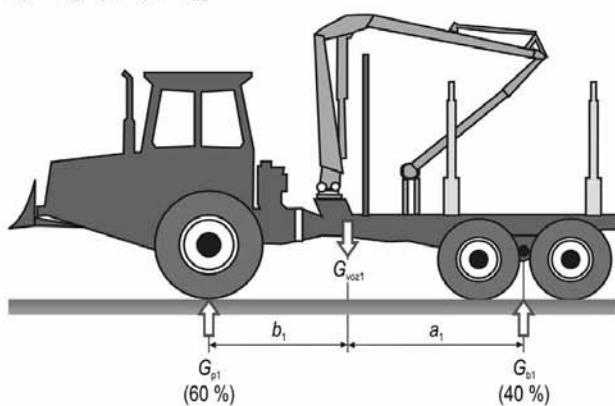
sinsky 2005). Osim terenskih čimbenika bitni su gustoća drva te dimenzije i oblik utovarene oblovine (oblovina kraća od duljine utovarnoga prostora vozila, zakrivljenost i/ili nedovoljna obrađenost žilišta i kvrga umanjuju iskorištenost teorijske nosivosti). Danas se drvo transportira pretežno u sirovom stanju pa je gustoća drva ovisna o vrsti drva te sadržaju vlage u trenutku rušenja stabla.

Saarilahti (2002) za potrebe izračuna faktora kretnosti vozila (faktori bruto i neto vuče te otpora kotrljanja) predstavlja jednostavan model za procjenu osovinskih opterećenja forvardera u mirovanju na osnovi dimenzija vozila, težine prednjega i stražnjeg mosta vozila te udaljenosti težišta od prednje odnosno stražnje osovine (slika 2). Nažalost, ovaj pristup zahtijeva poznavanje podatka o udaljenosti točke težišta između prednje i stražnje osovine vozila, koji nije čitljiv iz podataka proizvođača forvardera. Isti autor navodi pravilo raspodjele osovinskih opterećenja nenantovarenoga vozila kod zadnje generacije forvardera: 60 % prednja osovinica, 40 % stražnja osovinica.

Poršinsky i Horvat (2005) za procjenu okolišne prihvatljivosti vozila za privlačenja drva rabe indeks kotača (bezdimenzijski parametar koji opisuje međudjelovanje opterećenoga kotača i tla), za čiji izračun upostavljaju teorijski model raspodjele osovinskih opterećenja, za slučaj vozila u mirovanju na rav-

Nenatovaren forvarder – Unloaded forwarder

$$\begin{aligned}G_{p1} &= G_{voz1} \cdot [a_1 + (a_1 + b_1)] \\G_{b1} &= G_{voz1} \cdot [b_1 + (a_1 + b_1)]\end{aligned}$$



Kazalo – Directory:

G_{voz} – Težina vozila – Vehicle weight

G_p – Opterećenje prednje osovine – First axle load

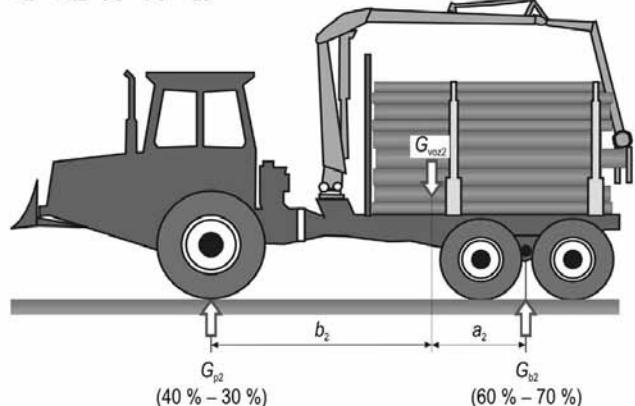
G_b – Opterećenje stražnje (bogi) osovine – Rear (bogie) axle load

a – Udaljenost između položaja točke težišta i stražnje osovine – Distance between centre of gravity and rear axle

b – Udaljenost između položaja točke težišta i prednje osovine – Distance between centre of gravity and front axle

Natovaren forvarder – Loaded forwarder

$$\begin{aligned}G_{p2} &= G_{voz2} \cdot [a_2 + (a_2 + b_2)] \\G_{b2} &= G_{voz2} \cdot [b_2 + (a_2 + b_2)]\end{aligned}$$



Izvor – Source: Saarilahti (2002)

Slika 2. Raspodjela osovinskih opterećenja (ne)natovarenoga forvardera

Fig. 2 Axle load distribution of unloaded/loaded forwarder

noj podlozi, u ovisnosti o masi i dimenzijama natovarene oblovine u tovarni prostor forvardera. Za navedeni model koriste podatke mjerena osovinskih opterećenja neopterećenoga forvardera te podatke izmjere osnovnih dimenzija vozila, pri čemu pretpostavljaju da je teret (oblovina) pravilna prizma određene mase i duljine uz zanemarivanje šupljina između utovarenoga obloga drva. Na osnovi do bivenih rezultata isti autori zaključuju da, ovisno o težini i duljini utovarene oblovine, raste ukupna težina vozila. Pri tome je znakovit porast opterećenja na stražnjoj osovini te beznačajan porast opterećenja na prednjoj osovini, što dovodi do premještanja točke težišta od prednje ka stražnjoj osovini.

Oba navedena teorijska pristupa zasnivaju se na podacima izmjera osovinskih opterećenja nenatovarenoga forvardera, ali i poznavanju podataka o udaljenosti točke težišta između prednje i stražnje osovine vozila, koji je teško mjerljiv parametar.

Za potrebe ovoga rada opterećenja su osovina šesterokotačnoga forvardera Valmet 840.2 mjerena pomoću prijenosnoga sustava vaga WLS 101/R2K (BARK System-und Wiegetechnik GmbH & CO.KG), koji se primjenjuje za mjerjenje osovinskog opterećenja vozila s pneumatskim ili punim gumenim kotačima. Prijenosne vase WLS 101/R2K rade na električno-mehaničkom principu, podnose opterećenje od 10 t po vagi (ukupno 20 t), a otpornost na lomljenje iznosi 150 % najvećega opterećenja.

Istraživanje je provedeno u tri serije mjerena osovinskih opterećenja forvardera.

Prva je serija mjerena obuhvatila osovinska opterećenja (ne)natovarenoga forvardera na neravnoj i ravnoj podlozi uz postavljanje drvenih ploča na vase. Ploče su korištene da bi kotači vozila bili što

točnije postavljeni na vase jer dimenzije guma (prednje 600/65–34, stražnje 600/55–26,5) nadilaze mjeru površinu vase (širina 420 mm, duljina 715 mm), što otežava precizno postavljanje kotača vozila te samim time dovodi do pogrešaka u mjerenu.

Druga je serija mjerena obuhvatila vaganje pet različitih vrsta tovara radi utvrđivanja utjecaja značajki tovara na točnost mjerena. Ujedno je istražen i utjecaj horizontalnosti osovine forvardera (daske su podmetane pod kotače vozila radi nivelliranja forvardera) na točnost izmjere osovinskih opterećenja.

Treća je serija mjerena obuhvatila jednu vrstu tovara, ali su prijenosne vase bile postavljene u metalni okvir radi lakšega i točnijega postavljanja kotača vozila na mjeru površinu vase.

Podaci sve tri serije mjerena osovinskih opterećenja (ne)natovarenoga forvardera uspoređeni su s podacima izmjera mase vozila na kolnoj vagi, koji su ujedno i predstavljali kontrolna mjerena.

Sva su mjerena osovinskih opterećenja forvardera prijenosnim sustavom vase provedena tijekom lipnja, srpnja i studenoga 2008. godine u mehaničkoj radionici šumarije Otok, dok su mjerena ukupne mase forvardera provedena na kolnoj vagi Poljoprivredne zadruge Otok.

3. Rezultati – Results

U sladu s postavljenim ciljem istraživanja ostvareni su rezultati prikazani po serijama mjerena.

3.1 Prva serija mjerena – First series of measurements

U prvoj se seriji mjerena tovar sastojao od 14 trupaca hrasta lužnjaka obujma 6,60 m³, čiji su rezultati

Tablica 1. Mjerena nenatovarenoga forvardera

Table 1 Measurements of unloaded forwarder

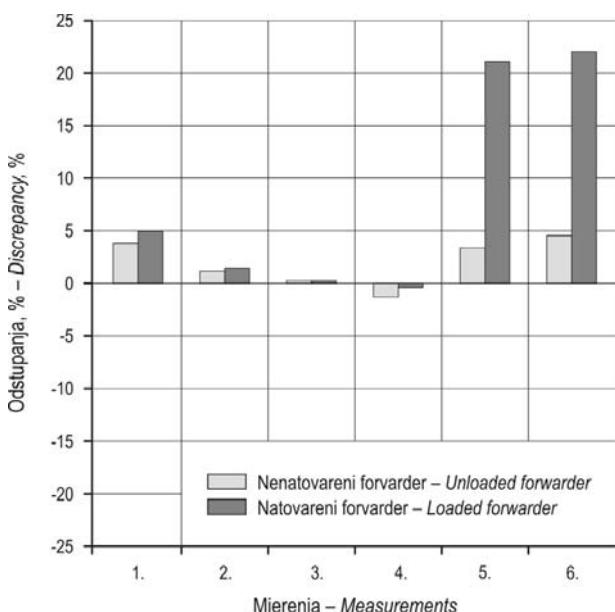
Mjerjenje Measurement	Prijenosne vase – Mobile scales				Kolna vaga Weighbridge scale	Napomena Comment		
	Osovina – Axle			Ukupna masa Total mass				
	Prednja Front	Prednji bogi Front bogie	Stražnji bogi Rear bogie					
	kg							
1.	8620	3900	3400	15 920	15 340	Neravna podloga - Uneven surface		
2.	8940	3260	3320	15 520		Neravna podloga - Uneven surface		
3.	8180	3960	3240	15 380		Ravna podloga - Even surface		
4.	8180	3720	3240	15 140		Ravna podloga - Even surface		
5.	8680	4000	3180	15 860		Ravna podloga* - Even surface*		
6.	8600	4200	3240	16 040		Ravna podloga* - Even surface*		

* na vase su postavljene drvene ploče debljine 2,5 cm – wooden boards of 2.5 height were placed on scales

Tablica 2. Mjerjenja natovarenoga forvardera**Table 2** Measurenets of loaded forwarder

Mjerjenje Measurement	Prijenosne vase - Mobile scales				Kolna vaga Weighbridge scale	Napomena Comment		
	Osovina - Axle			Ukupna masa Total mass				
	Prednja Front	Prednji bogi Front bogie	Stražnji bogi Rear bogie					
	kg							
1.	9580	8440	6900	24 920	23 740	Neravna podloga - Uneven surface		
2.	9960	7000	7120	24 080		Neravna podloga - Uneven surface		
3.	9160	7360	7280	23 800		Ravna podloga - Even surface		
4.	9100	7120	7420	23 640		Ravna podloga - Even surface		
5.	9380	10 380	8980	28 740		Ravna podloga* - Even surface*		
6.	9340	10 560	9080	28 980		Ravna podloga* - Even surface*		

* na vase su postavljene drvene ploče debljine 2,5 cm - wooden boards of 2.5 height were placed on scales

**Slika 3.** Odstupanja mase vozila (razlika prijenosnih u odnosu na kolnu vagu)**Fig. 3** Discrepancy between vehicle mass (weighbridge and mobile scales)

prikazani za nenatovareni forvarder u tablici 1, a za natovareni u tablici 2.

Prvom serijom mjerjenja uspoređivana su odstupanja mjerjenja osovinskih opterećenja s obzirom na tri načina vaganja: 1) mjerjenje osovinskih opterećenja na neravnoj podlozi, 2) mjerjenje osovinskih opterećenja na ravnoj podlozi, 3) mjerjenje osovinskih opterećenja na ravnoj podlozi uz postavljanje drvenih ploča debljine 2,5 cm na vase radi preciznijega postavljanja kotača vozila na samu površinu vase.

Slika 3 prikazuje odstupanja mase vozila utvrđenih mjerjenjem osovinskih opterećenja prijenosnim vagama u odnosu na kontrolno mjerjenje ukupne mase vozila kolnom vagom.

U 1. i 2. mjerjenju vagalo se na neravnoj podlozi te su odstupanja iznosila do 5,0 % mase vozila. Postavljanje vozila (ali i vase) na ravnu podlogu (3. i 4. mjerjenje) pridonijelo je smanjenju odstupanja, koje je najviše iznosilo do 0,25 % mase vozila. Radi lakšega postavljanja kotača vozila na površinu prijenosnih vaga u 5. i 6. mjerjenju na gornju su površinu vase postavljene drvene ploče visine 2,5 cm, što je povećalo odstupanje u odnosu na mjerjenje kolnom vagom u iznosu do 22,07 % mase forvardera.

Tijekom mjerjenja uočena je važnost što preciznijega postavljanja kotača forvardera na površinu prijenosnih vase te važnost pridržavanja pravilnoga postupka mjerjenja.

3.2 Druga serija mjerjenja – Second series of measurements

Druga je serija mjerjenja obuhvatila izmjeru osovinskih opterećenja natovarenoga forvardera za pet različitih vrsta tovara (tablica 3). Cilj je bio istražiti kako značajke tovara (zakrivljenost oblovine, količina drva) i horizontiranje osovina vozila (podmetanjem kotača daskama) utječu na točnost izmjere prijenosnim vagama. Vage su također postavljene na ravnu metalnu ploču debljine 2 cm, a na vagama su postavljene daske debljine 2,5 cm (slika 4).

Niveliranje je vozila postignuto daskama visine 7,6 cm (slika 5) radi utvrđivanja da li takva podmetađa pod prednju osovinu vozila, odnosno pod prednju i/ili stražnju bogi osovinu izazivaju velika odstupanja u masi izmjerom osovinskih opterećenja

Tablica 3. Vrste tovara
Table 3 Load types

Vrste tovara – Type of loads				
1.	2.	3.	4.	5.
Oblovina izrađena iz 5 različitih stabala – pun tovar Roundwood processed from 5 different trees – full load	Zakrivljena oblovina – pun tovar Swept roundwood – full load	Ravni trupci – pun tovar Straight logs – full load	Ravni trupci utovoreni do 2/3 visine tovarnoga prostora Straight logs loaded up to 2/3 of loading area height	Ravni trupci utovoreni do 1/3 visine tovarnoga prostora Straight logs loaded up to 1/3 of loading area height
				
21 komad – 21 pcs.	40 komada – 40 pcs.	17 komada – 17 pcs.	11 komada – 11 pcs.	5 komada – 5 pcs.
12,853 m ³	11,524 m ³	12,588 m ³	8,429 m ³	4,431 m ³
0,612 m ³ /kom. – 0,612 m ³ /pcs.	0,288 m ³ /kom. – 0,288 m ³ /pcs.	0,740 m ³ /kom. – 0,740 m ³ /pcs.	0,766 m ³ /kom. – 0,766 m ³ /pcs.	0,766 m ³ /kom. – 0,766 m ³ /pcs.



Slika 4. Mjerenje prijenosnim vagama
Fig. 4 Mobile scales measurements



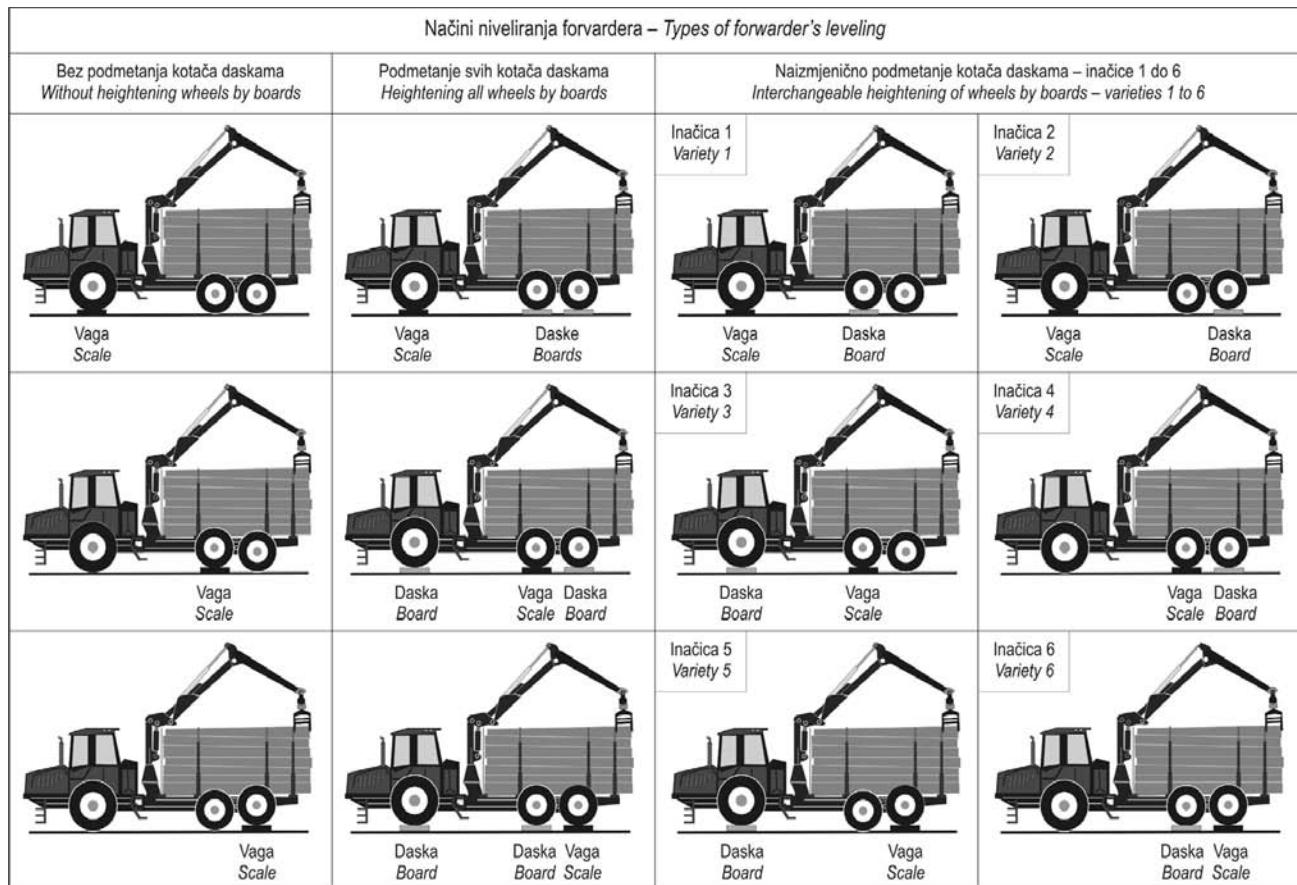
Slika 5. Daske korištene za niveliranje vozila
Fig. 5 Boards used for vehicle levelling

prijenosnim vagama. Za jednu je vrstu tovara 12 puta vagano osovinsko opterećenje (slika 6): 1) bez podmetanja kotača daskama, 2) s podmetanjem daskama pod sve kotače vozila osim onih koji se važu, 3) naiz-

mjeničnim podmetanjem kotača daskama u 6 mogućih inačica. Uz izmjeru osovinskih opterećenja mjereni su i bočni nagibi (na prednjoj i stražnjoj strani vozila) te uzdužni nagib forvardera koji su se javljali prilikom podmetanja daskama pojedinih kotača.

Kao kontrolna vrijednost uzeta je masa vozila izmjerena na kolnoj vagi.

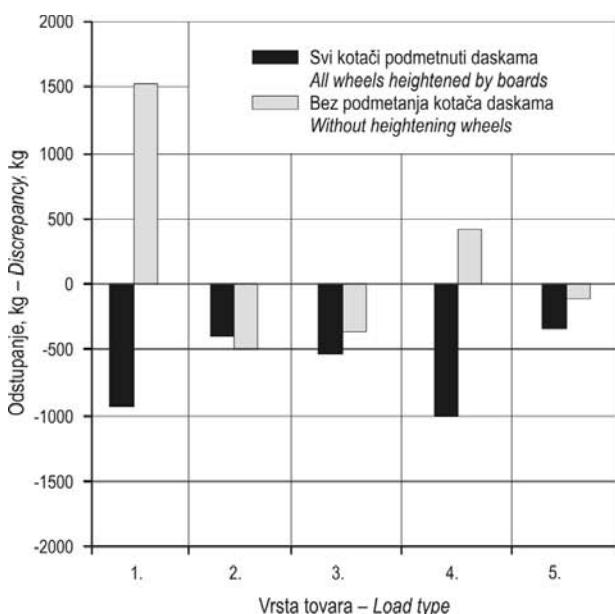
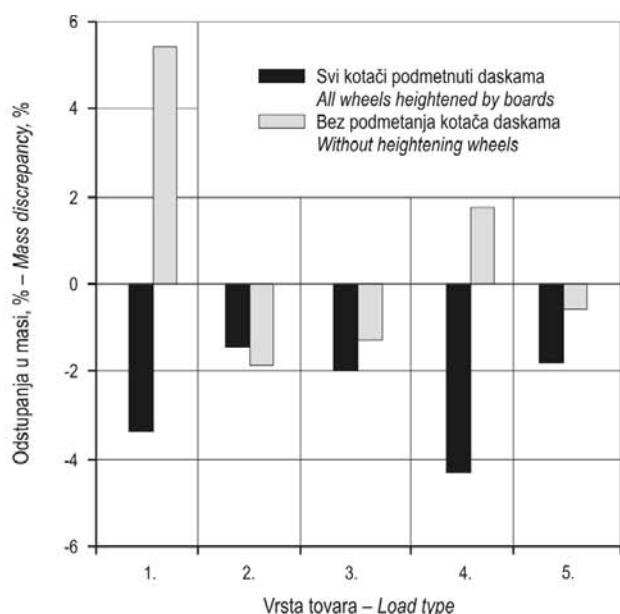
Uspoređene su vrijednosti ukupne mase forvardera (zbroj mase po osovinama) i mase vozila izmjerene kolnom vagom (slika 7). Masa po osovinama mjerena je bez podmetanja kotača daskama te s podmetnutim daskama pod sve kotače (kombinacije različitoga podmetanja dasaka pod različite kotače vozila nisu uključene u ovaj prikaz). Prilikom vaganja s podmetnutim daskama pod sve kotače dobivane su manje vrijednosti na prijenosnim vagama od onih na kolnoj vagi, dok su bez podmetanja kotača daskama u 2 slučaja vrijednosti na prijenosnim vagama bile veće od onih na kolnoj vagi (kod 1. i 4. vrste tovara). Kada se najveća razlika u masi vozila izmjerena kolnom i prijenosnom vagom (1500 kg) stavi u odnos, najveće odstupanje iznosi 5 % ukupne



Slika 6. Skica vaganja osovinskih opterećenja forvardera
Fig. 6 Draft of forwarder's axle load measurements

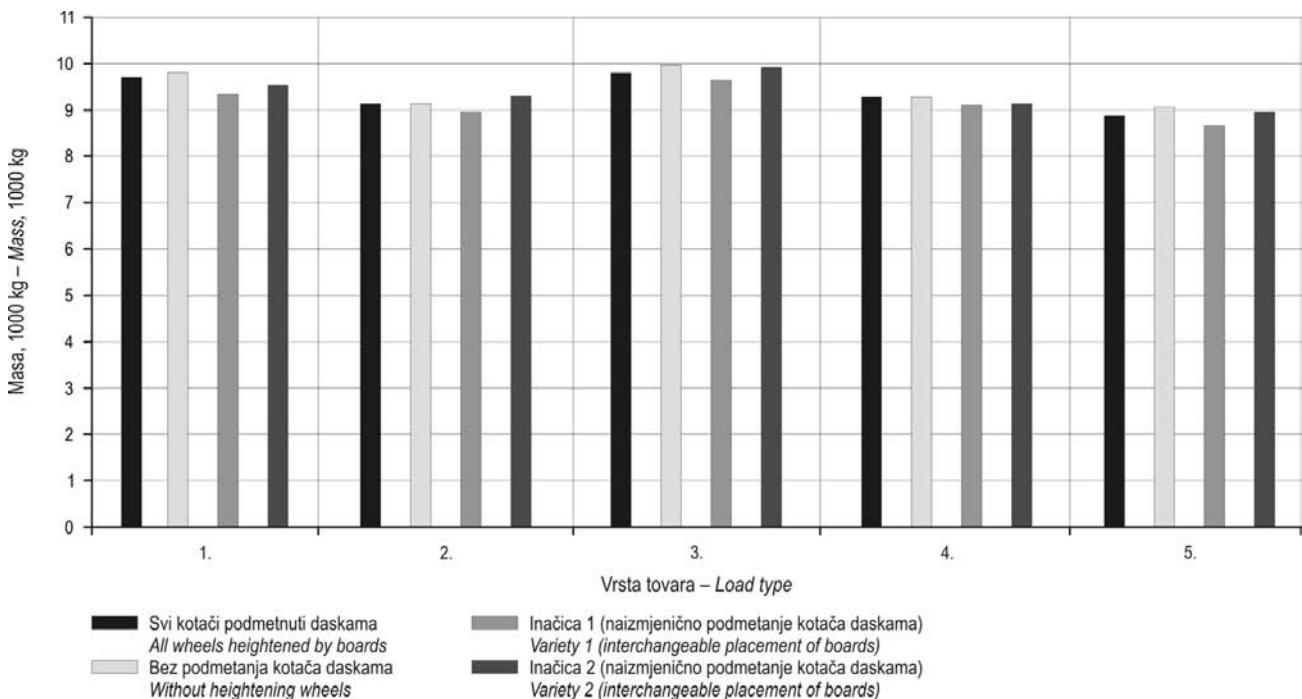
Tablica 4. Mjerjenja pet različitih vrsta tovara**Table 4** Measurements of five different load types

Mjerjenje Measurement	Tip tovara Load type	Prijenosne vase - Mobile scales			Kolna vaga Weighbridge scale	Napomena Comment		
		Osovina - Axle						
		Prednja Front	Prednji bogi Front bogie	Stražnji bogi Rear bogie				
		kg						
1.	1.	9800	10 620	9020	29 440	27 920	Bez podmetanja kotača daskama <i>Without heightening wheels by boards</i>	
2.		9700	8940	8340	26 980		Podmetanje svih kotača daskama <i>Heightening of all wheels by boards</i>	
3.	2.	9140	8420	8580	26 140	26 635	Bez podmetanja kotača daskama <i>Without heightening wheels by boards</i>	
4.		9140	8660	8440	26 240		Podmetanje svih kotača daskama <i>Heightening of all wheels by boards</i>	
5.	3.	9980	8540	8620	27 140	27 500	Bez podmetanja kotača daskama <i>Without heightening wheels by boards</i>	
6.		9800	8440	8720	26 960		Podmetanje svih kotača daskama <i>Heightening of all wheels by boards</i>	
7.	4.	9280	7600	7000	23 880	23 470	Bez podmetanja kotača daskama <i>Without heightening wheels by boards</i>	
8.		9280	6220	6960	22 460		Podmetanje svih kotača daskama <i>Heightening of all wheels by boards</i>	
9.	5.	9060	5140	5340	19 540	19 650	Bez podmetanja kotača daskama <i>Without heightening wheels by boards</i>	
10.		8880	5060	5360	19 300		Podmetanje svih kotača daskama <i>Heightening of all wheels by boards</i>	

**Slika 7.** Odstupanja mase vozila (razlika prijenosnih u odnosu na kolnu vagu)
Fig. 7 Discrepancy between vehicle mass (weighbridge and mobile scales)

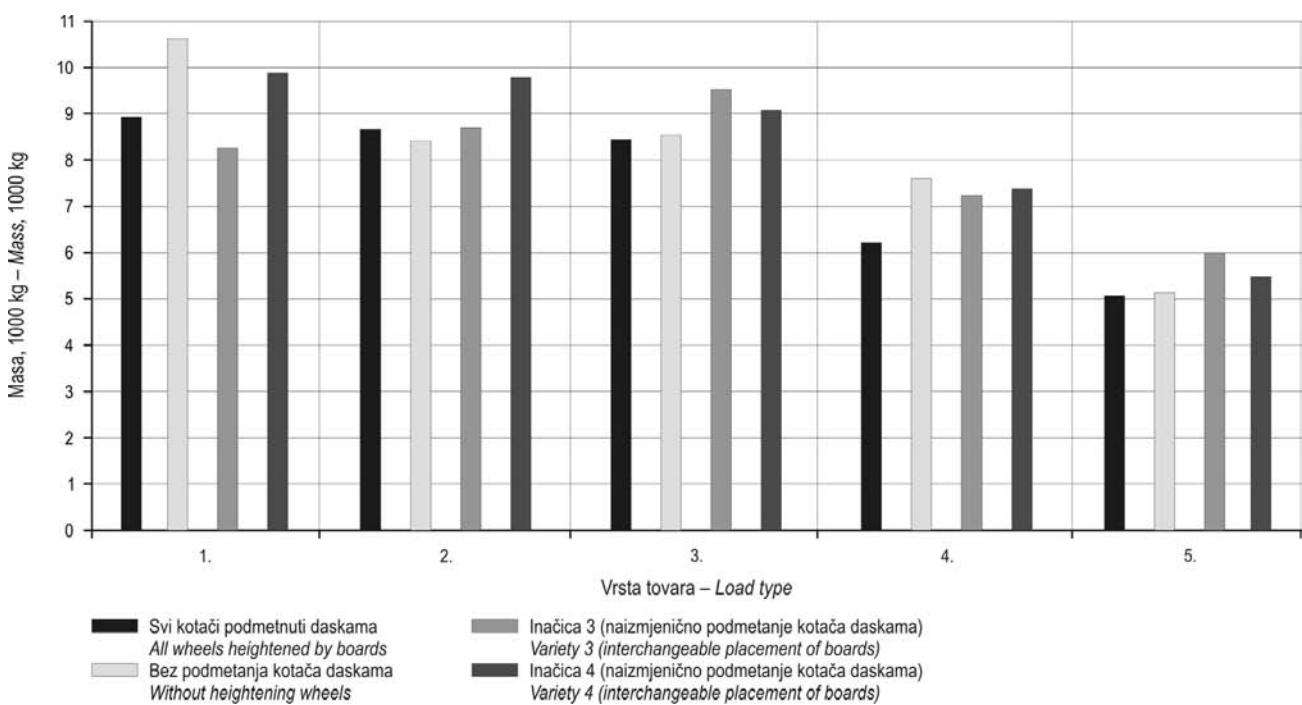
mase forvardera. Najmanja su odstupanja utvrđena kod najlakše (5) vrste tovara, gdje su utovareni trupci do 1/3 visine tovarnoga prostora.

Prilikom mjerjenja opterećenja prednje osovine (slika 8) vidljivo je da su najveće vrijednosti izmjerene u dva slučaja vaganja: bez podmetanja kotača



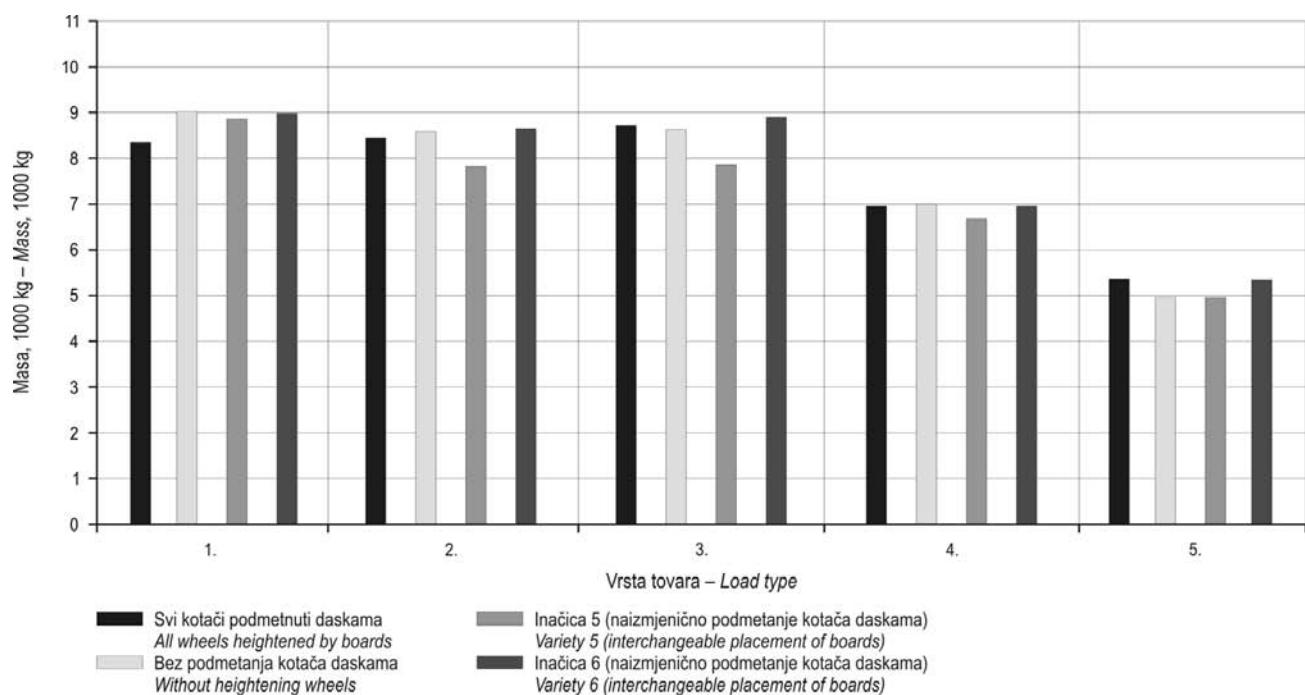
Slika 8. Masa prednje osovine vozila

Fig. 8 Mass of front vehicle axle



Slika 9. Masa prednje bogi osovine

Fig. 9 Mass of front bogie axle

**Slika 10.** Masa stražnje bogi osovine**Fig. 10** Mass of rear bogie axle

daskama te u inačici br. 2 naizmjeničnoga podmetanja kotača (pri vaganju prednje osovine daskom su podmetnuti kotači stražnje bogi osovine).

Najmanje su dobivene vrijednosti u inačici 1 naizmjeničnoga podmetanja kotača daskama (pri vaganju prednje osovine vozila kotači prednje bogi osovine podmetnuti su daskama).

Pri mjerenu opterećenja na prednjoj bogi osovinu (slika 9) vrijednosti su izmjerene i u sljedeća dva slučaja vaganja – bez podmetanja kotača daskama i u inačici 4 naizmjeničnoga podmetanja kotača daskama (pri vaganju prednje bogi osovine daskom su podmetnuti kotači stražnje bogi osovine). Najmanje su vrijednosti mjerena osovinskih opterećenja dobivene prilikom podmetanja svih kotača daskama.

Pri mjerenu opterećenja na stražnjoj bogi osovinu (slika 10) najviše su vrijednosti izmjerene u inačici br. 6 (pri vaganju stražnje bogi osovine daskom su podmetnuti kotači prednje bogi osovine), dok su najmanje vrijednosti vaganja ponovno izmjerene u inačici 5 naizmjeničnoga podmetanja daskama (pri vaganju stražnje bogi osovine prednji su kotači vozila podmetnuti daskama).

Ovi rezultati potvrđuju Saarilahtijevu (2000) pretpostavku da utovarom forvardera glavninu opterećenja vozila preuzima bogi osovine, dok opterećenja na prednjoj osovinu vozila ostaju gotovo nepromijenjena.

Za prikaz relativnoga odstupanja vrijednosti pri mjerjenjima osovinskih opterećenja svih triju osovinu za kontrolnu je vrijednost uzeto mjerene mase bez podmetanja kotača daskama (1. način niveleranja forvardera). Najveća su odstupanja prilikom mjerenja osovinskih opterećenja prednje osovine primjena kod inačica 1, 3 i 5 naizmjeničnoga podmetanja kotača daskama te su iznosila <5 % osovinskog opterećenja.

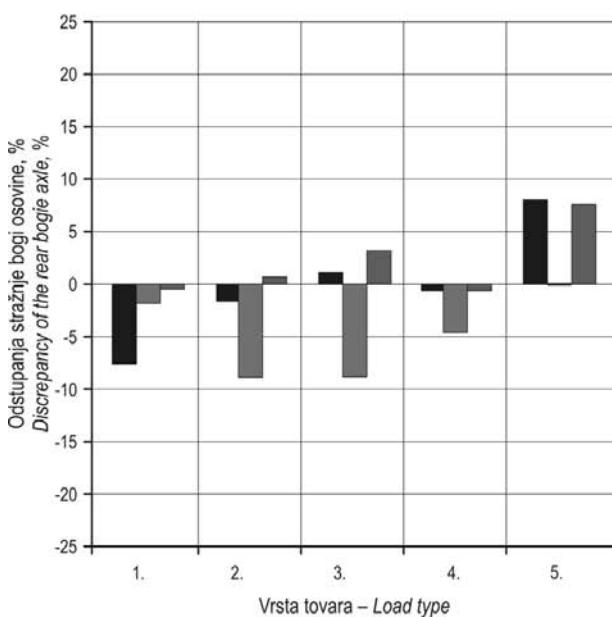
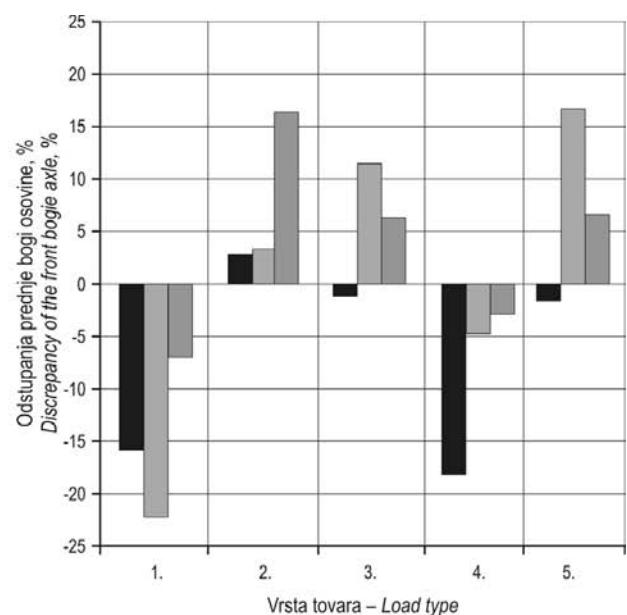
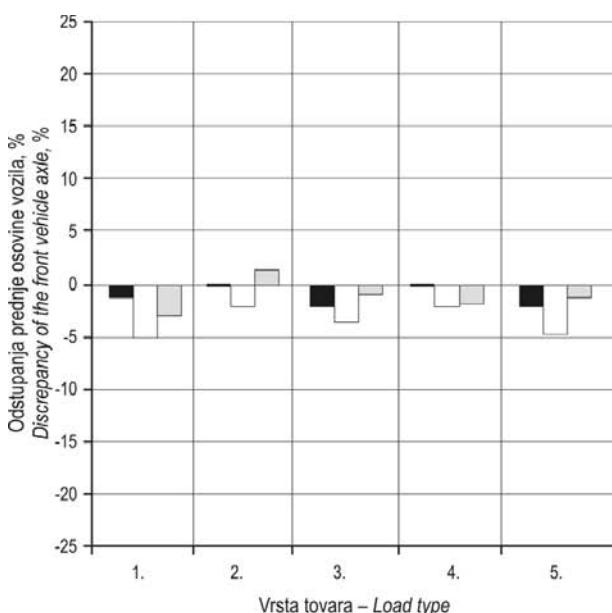
Pri usporedbi odstupanja po osovinama najmanja su na prednjoj osovinu na kojoj najveće odstupanje iznosi 4,69 % (460 kg), dok su najveća odstupanja zabilježena na opterećenjima prednje bogi osovine s najvećom vrijednošću od 22,22 % (2360 kg).

Mjerena bočnoga i uzdužnoga nagiba forvardera ukazala su na izrazito mali raspon izmjerenih podataka. Pri mjerenu bočnoga nagiba vozila najveća je vrijednost $-2,9^\circ$, dok je najveći uzdužni nagib vozila bio $1,2^\circ$. 90 % svih izmjerenih vrijednosti uzdužnoga nagiba nalazilo se u intervalu od $-0,5^\circ$ do $+0,5^\circ$.

Najvjerojatniji uzrok rasipanja vrijednosti u mjerenu osovinskih opterećenja jest točno postavljanje (centriranje) kotača na prijenosne vase, što se pokušalo izbjegći u trećoj seriji mjerjenja.

3.3 Treća serija mjerena – Third series of measurements

Prva i druga serija mjerena osovinskih opterećenja forvardera pokazala je velika odstupanja mernih



Slika 11. Odstupanja osovinskih opterećenja
Fig. 11 Discrepancy of axle masses

vrijednosti zbog nepreciznoga postavljanja kotača vozila na mjernu površinu prijenosnih vaga.

Da bi se izbjegla navedena odstupanja, napravljen je metalni okvir u koji su postavljene prijenosne vase (slika 13) te je time ostvaren preduvjet za treću seriju mjerjenja osovinskih opterećenja vozila. Daske visine 76 mm stavljene su ispred i iza metalnog okvira zbog lakšega i preciznijega navoženja forvardera na metalni okvir, tj. na prijenosne vase, međutim važno je napomenuti da daske više nisu imale namjenu nивелиranja vozila.

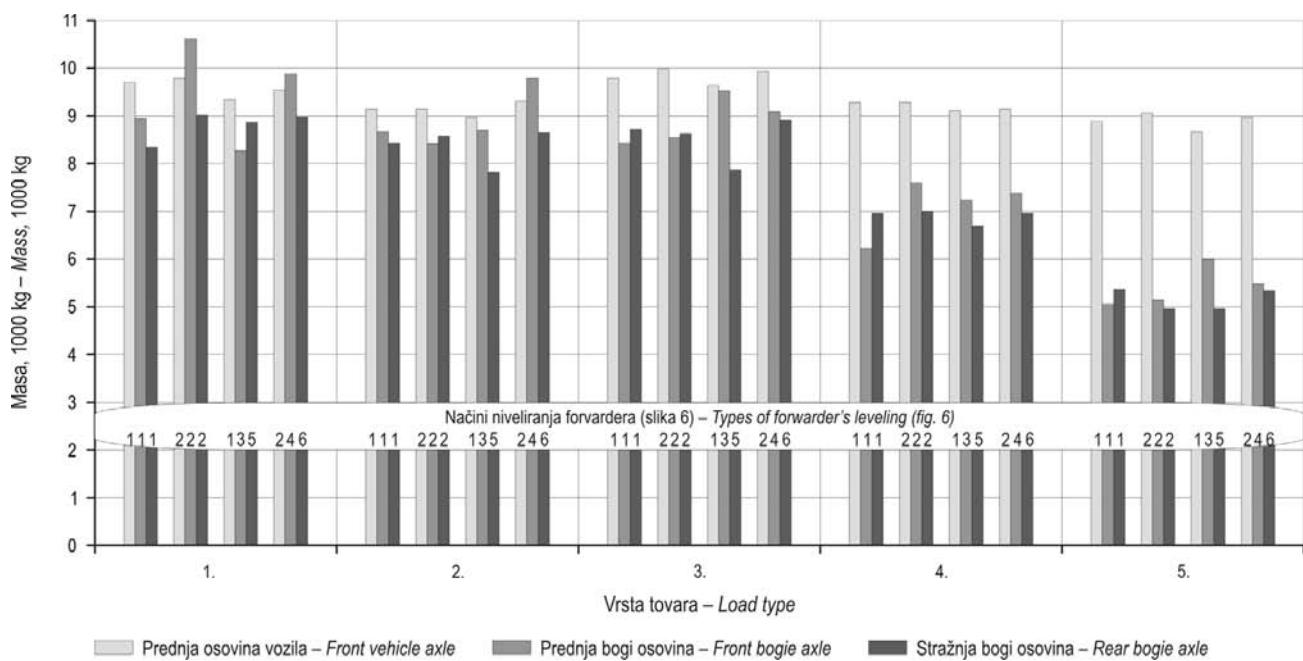
- 1. vrsta tovara: oblovina izrađena iz 5 različitih stabala – pun tovar
1st Load type: roundwood processed from 5 different trees – full load
- 2. vrsta tovara: zakrivljena oblovina – pun tovar
2nd Load type: swept roundwood – full load
- 3. vrsta tovara: ravnii trupci – pun tovar
3rd Load type: straight logs – full load
- 4. vrsta tovara: ravnii trupci utovareni do 2/3 visine tovarnoga prostora
4th Load type: straight logs, loaded up to 2/3 of loading area height
- 5. vrsta tovara: ravnii trupci utovareni do 1/3 visine tovarnoga prostora
5th Load type: straight logs, loaded up to 1/3 of loading area height

- Načini niveliiranja forvardera (slika 6) – Types of forwarder's leveling (fig. 6):
- Svi kotači podmetnuti daskama – All wheels heightened by boards
- Inaćica 1 – Variety 1
- ▨ Inaćica 2 – Variety 2
- ▨ Inaćica 3 – Variety 3
- ▨ Inaćica 4 – Variety 4
- ▨ Inaćica 5 – Variety 5
- ▨ Inaćica 6 – Variety 6

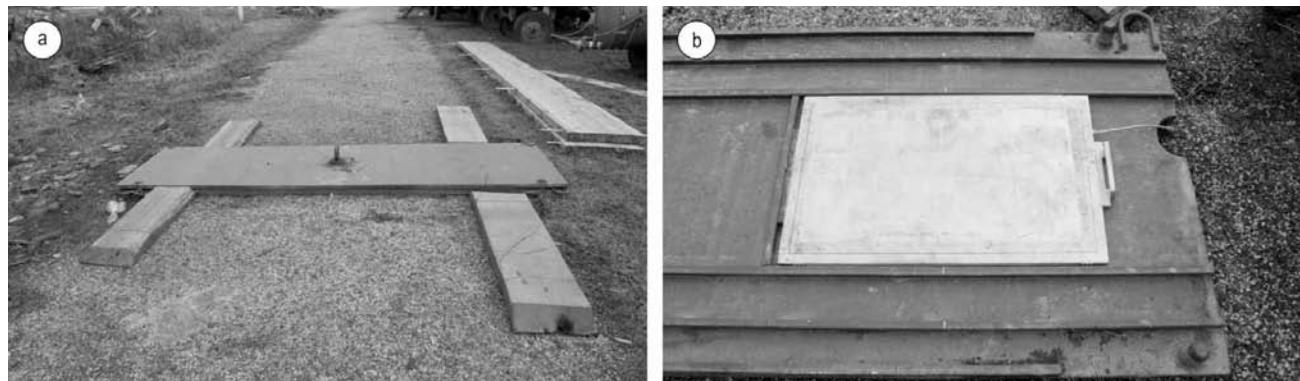
Pomoću metalnoga okvira izmjerena su opterećenja svih triju osovina forvardera s jednom vrstom tovara.

Mjerena (ne)natovarenoga forvardera obavljena su u 10 ponavljanja (tablica 5). Za kontrolnu je vrijednost uzeto mjerjenje ukupne mase forvardera na kolnoj vagi.

Pri korištenju metalnoga okvira s umetnutim prijenosnim vagama zabilježena su najmanja odstupanja u mjerjenjima osovinskih opterećenja. Raspon se vrijednosti odstupanja kretao od -1,00 do 2,46 %



Slika 12. Masa svih osovina
Fig. 12 Mass of all axles



Slika 13. Metalni okvir za prijenosne vase^a i prijenosna vaga u metalnom okviru^b
Fig. 13 Metal frame for mobile scales^a and mobile scale inside the metal frame^b

svih ponavljanja (slika 14). Najveće odstupanje pri vaganju nenantovarenog forvardera iznosi 2,46 %, a pri vaganju natovarenog forvardera 2,31 %.

4. Zaključak – Conclusion

Već u prvoj seriji mjerjenja osovinskih opterećenja forvardera zabilježena su odstupanja u vaganju istoga tovara s obzirom na ravninu podloge. Uočena odstupanja vrijednosti osovinskih opterećenja mjerene prijenosnim sustavom vaga u odnosu na vrijednosti mjerene kolnom vagom (kontrolna izmjera) pokušale su se smanjiti postavljanjem dasaka na

mjernu površinu prijenosnih vaga. Time se pokušao smanjiti utjecaj nepreciznoga postavljanja kotača vozila na mjerne površine para prijenosnih vaga.

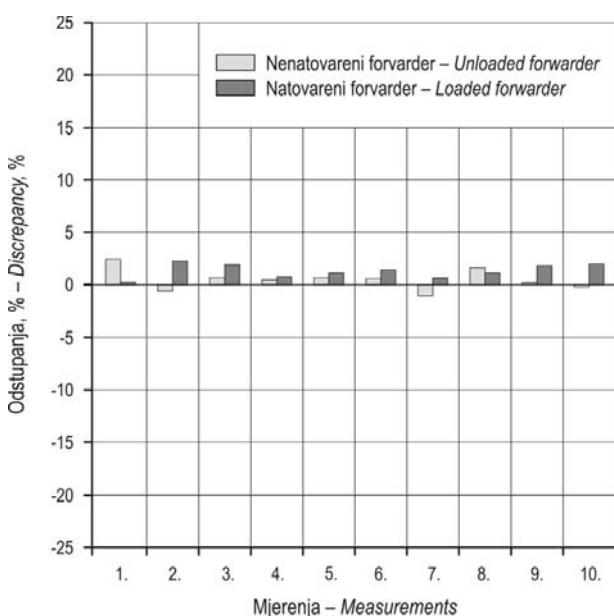
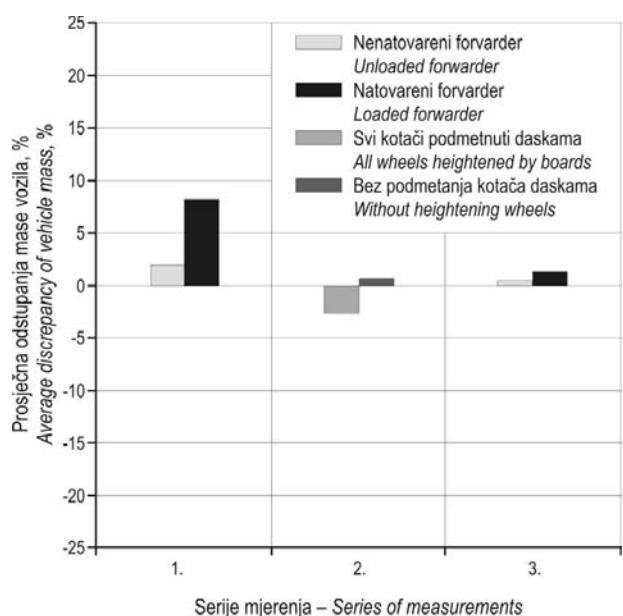
Da bi se istražio utjecaj značajki tereta te niveliiranja forvardera na točnost vaganja, pristupilo se drugoj seriji mjerjenja. U drugoj su seriji mjerena opterećenja osovina za pet različitih vrsta tovara, i to uza sve moguće inačice podmetanja kotača daskama radi niveliiranja forvardera. Najmanja utvrđena odstupanja dobivena su pri mjerenu osovinskoga opterećenja prednje osovine vozila. Isto tako, nije primijenjeno smanjenje odstupanja sa smanjenjem mase tovara ni s brojnim inačicama podmetanja kotača daskama.

Tablica 5. Mjerena (ne)natovarenoga forwardera**Table 5** Measurements of unloaded/loaded forwarder

Mjerenje Measurement	Nenatovaren forwarder - Unloaded forwarder					Natovaren forwarder - Loaded forwarder						
	Prijenosne vase - Mobile scales				Kolna vaga Weighbridge scale	Prijenosne vase - Mobile scales				Kolna vaga Weighbridge scale		
	Osovina - Axle			Ukupna masa Total mass		Osovina - Axle			Ukupna masa Total mass			
	Prednja Front	Prednji bogi Front bogie	Stražnji bogi Rear bogie			Prednja Front	Prednji bogi Front bogie	Stražnji bogi Rear bogie				
kg												
1.	8480	3820	3120	15 420	15 050	8520	10 300	8980	27 800	27 720		
2.	8580	3300	3080	14 960		8500	10 640	9220	28 360			
3.	8500	3600	3060	15 160		8560	10 660	9040	28 260			
4.	8580	3500	3040	15 120		8500	10 500	8940	27 940			
5.	8460	3540	3160	15 160		8480	10 660	8900	28 040			
6.	8520	3440	3180	15 140		8560	10 580	8980	28 120			
7.	8440	3380	3080	14 900		8460	10 400	9040	27 900			
8.	8580	3520	3200	15 300		8600	10 500	8940	28 040			
9.	8540	3440	3100	15 080		8600	10 620	9000	28 220			
10.	8400	3520	3100	15 020		8560	10 580	9140	28 280			

U zadnjoj su seriji mjerena ostvarena najmanja odstupanja podataka osovinskih opterećenja mjerene prijenosnim vagama u odnosu na kontrolnu iz-

mjeru kolnom vagom zbog korištenja metalnoga okvirja za umetanje para prijenosnih vaga. Upotreba je takve konstrukcije omogućila točnije postavljanje ko-

**Slika 14.** Odstupanja mase vozila (razlika prijenosnih u odnosu na kolnu vagu)**Fig. 14** Discrepancy between vehicle mass (weighbridge and mobile scales)**Slika 15.** Relativna odstupanja mase vozila u triju serijama mjerena (razlika prijenosnih u odnosu na kolnu vagu)**Fig. 15** Relative discrepancy between vehicle mass in three measurement series (weighbridge and mobile scales)

tača forvardera na mjernu površinu vaga, a time je postignuto i točnije mjerjenje osovinskih opterećenja (zabilježeno najveće odstupanje od 2,46 %).

Usporedbom prosječnih odstupanja između kolne i osovinskih vaga u svim trima serijama mjerjenja (slika 15) vidljivo je da su najmanja odstupanja dobivena upravo korištenjem metalnog okvira za umeđanje para prijenosnih vaga. Metalni je okvir omogućio preciznije postavljanje kotača vozila na mjernu površinu prijenosnih vaga, pa su time i odstupanja vrijednosti pri mjerjenjima smanjena. Važno je napomenuti da navoženje forvardera na prijenosne vase nije jednostavno jer su dimenzije kotača forvardera veće od mjerne površine vase (420 x 715 mm) pa se izradba metalnog okvira pokazala kao najbolje moguće rješenje za postizanje što točnijega centriranja kotača na površinu prijenosnih vaga. Odstupanje do 2 % ukupne mase forvardera smatramo zadovoljavajućim za operativna mjerjenja, ali uz napomenu da i dalje treba voditi računa o pravilnom postupku mjerjenja i točnom postavljanju kotača vozila na mjernu površinu prijenosnih vaga.

5. Literatura – References

Anon., 2007: Korisnički priručnik za osovinsku vagu tipa WLS 101 / R2K, 1–12.

Beuk, D., Ž. Tomašić, D. Horvat, 2007: Status and development of forest harvesting mechanisation in Croatian state forestry. Croat. j. for. eng., 28(1): 63–82.

Horvat, D., 1993A: Prilog proučavanju prohodnosti vozila na šumskom tlu. Disertacija, Fakultet strojarstva i brodogradnje Sveučilišta u Zagrebu, 234 str.

Horvat, D., 1993B: Prilog poznavanju dinamike bogie sustava kotača (A Contribution to comprehension of the bogie wheel system dynamics). Meh. šumar., 18(3): 107–120.

NN, 66/07: Pravilnik o vrsti šumarskih radova, minimalnim uvjetima za njihovo izvođenje te radovima koje šumoposjednici mogu izvoditi samostalno (dopuna NN, 29/08).

Poršinsky, T., 2002: Čimbenici proizvodnosti forvardera Timberjack 1210 pri izvoženju obloga drva glavnoga prihoda hrvatskih nizinskih šuma (Productivity factors of Timberjack 1210 at forwarding the main felling roundwood in Croatian lowland forests). Glasnik za šumske pokuse, 38: 103–132.

Poršinsky, T., 2005: Djelotvornost i ekološka pogodnost forvardera Timberjack 1710B pri izvoženju oblovine iz nizinskih šuma Hrvatske (Efficiency and Environmental Evaluation of Timberjack 1710B Forwarder on Roundwood Extraction from Croatian Lowland Forests). Disertacija, Šumarski fakultet Sveučilišta u Zagrebu, 170 str.

Poršinsky, T., D. Horvat, 2005: Indeks kotača kao parametar procjene okolišne prihvatljivosti vozila za privlačenje drva (Wheel Numeric as Parameter for Assessing Environmental Acceptability of Vehicles for Timber Extraction). Nova meh. šumar., 26: 25–38.

Saarilahti, M., 2002: Soil interaction model. Project deliverable D2 (Work package No. 1) of the Development of a Protocol for Ecoefficient Wood Harvesting on Sensitive Sites (ECOWOOD). EU 5th Framework Project (Quality of Life and Management of Living Resources) Contract No. QLK5-1999-00991 (1999–2002), 87 str.

Sever, S., 1988: Proizvodnost i performanse forvardera u radovima privlačenja drva (Productivity and performance of forwarders in hauling operations). Meh. šumar., 18(5–6): 59–87.

Stampfer, K., C. Kanzian, 2006: Current state and development possibilities of wood chip supply chains in Austria. Croat. j. for. eng., 27(2): 135–145.

Abstract

Development and Calibration of Mobile Measuring System of Vehicle Axle Mass – Measurements on Forwarder

The goal of this research was to establish an accurate mobile measuring system for measuring the mass of Valmet 840.2 forwarder's axles. Mobile measuring system will be used in future measurements of forest biomass as biomass today becomes more and more important in Croatian forestry. Analyses were made to determine the effect of load characteristics, horizontality of vehicle axles and ground characteristics (even and uneven surface) on measurements. Mobile measuring system consists of two mobile scales type WLS 101/R2K (BARK System- und Wiegetechnik GmbH & CO.KG), which were placed on a metal board (height of 2 cm) in all series of measurements. Mobile scales tolerate up to 10t/by platform, and resistance to fracture is 150% of maximum load. Measurements

on mobile scales were compared to measurements made on weighbridge scale.

Measurements were divided into three series:

- ⇒ Measurements of unloaded/loaded forwarder with one type of load: on uneven surface, on even surface and on even surface along with placement of wooden boards (height of 2.50 cm) on mobile scale platforms.
- ⇒ Measurements of five different loads along with the research of how heightening vehicle wheels with wooden boards (height of 7.60 cm) affect mass discrepancy. Wooden boards (height of 2 cm) were also placed on axle scale platforms. Load types:
 - ⇒ Roundwood processed from five different trees, forwarder fully loaded.
 - ⇒ Swept roundwood, forwarder fully loaded.
 - ⇒ Straight logs, forwarder fully loaded.
 - ⇒ Straight logs, loaded up to 2/3 of loading area height.
 - ⇒ Straight logs, loaded up to 1/3 of loading area height.
- ⇒ Measurements of unloaded/loaded forwarder with one type of load, but with mobile scales placed in a metal case.

In the first series of measurements, discrepancy was recorded between mobile scale and weighbridge measurements due to uneven surface (5.0%) and placement of wheels on the mobile scale platforms (22.07%). In the second series, boards were used for heightening vehicle wheels in the following combinations: 1) heightening all wheels with boards, 2) without heightening wheels with boards, 3) combinations of interchangeably heightening different wheels with boards. Discrepancy between mobile scales and weighbridge measurements was also recorded, but with less value. Relative mass discrepancy was from -4.30% (for measurements without heightening axles with boards) to +5.44% (measurements with heightening all wheels with boards). Load characteristics did not affect accuracy of the measurements, but placement of wheels on the mobile scale platforms did. Upon understanding how placement of wheels on the mobile scale platforms affects measurements, in the third series mobile scales were placed in a metal case. Use of a metal case provided the most accurate measurements (relative mass discrepancy was from -1.00% to 2.46%) which is satisfactory for field measurements, even though emphasis is still on careful placement of wheels on the mobile scale platforms.

Keywords: forest biomass, vehicle axle load, mobile scale system, forwarder

Adresa autorâ – Authors' addresses:

Andreja Bosner, dipl. ing. šum.

e-pošta: bosner@sumfak.hr

Zdravko Pandur, dipl. ing. šum.

e-pošta: pandur@sumfak.hr

Zavod za šumarske tehnike i tehnologije

Šumarski fakultet Sveučilišta u Zagrebu

Svetošimunska 25

HR-10 000 Zagreb

Stjepan Nikolić, dipl. ing. šum.

e-pošta: stjepan.nikolic@hrsume.hr

»Hrvatske šume« d.o.o. Zagreb

Uprava šuma Podružnica Vinkovci

Kralja Zvonimira 1

HR-32 100 Vinkovci

Davor Benić, dipl. ing. šum.

e-pošta: davor.benic@email.t-com.hr

»Hrvatske šume« d.o.o. Zagreb

Šumarija Vinkovci

Trg Josipa Runjanina 1

HR-32 100 Vinkovci