

# Primjena poliuretana u izradi potplata za cipele

Ivana Rajić<sup>1</sup>, Emi Govorčin Bajšić<sup>1</sup>, Tamara Holjevac Grgurić<sup>2\*</sup>

<sup>1</sup>Sveučilište u Zagrebu Fakultet kemijskog inženjerstva i tehnologije, Hrvatska

<sup>2</sup>Sveučilište u Zagrebu Metalurški fakultet Sisak, Hrvatska

\*tholjev@simet.hr

Izvorni znanstveni rad

DOI: 10.34187/ko.69.1.1

## Sažetak

Dobra obuća trebala bi biti udobna, dugotrajna i primjerena svrsi, a poliuretani (PU) su upravo materijali koji omogućuju dizajnerima da ispunе sve ove ciljeve. Poliuretani se u industriji obuće koriste za izradu uložaka i potplata za cipele. Postoje dva tipa PU potplata na osnovi polietera i poliester-a. PU potplati na osnovi polietera imaju visoku otpornost na hidrolizu i nisku otpornost na ulje dok PU potplati na osnovi poliester-a imaju nisku otpornost na hidrolizu i visoku otpornost na ulje. U ovom radu istražena su toplinska i mehanička svojstva PU elastomera s polieter i poliester poliolom uz različite udjele tvrdog segmenta. Poliuretanski elastomeri priređeni su prepolimernim postupkom. DSC tehnikom dobivena je djelomična kristalna struktura PU elastomera. Veću kristalnost imaju PU elastomeri s eterškim tipom poliola. Rezultati dobiveni DMA mjerjenjem pokazuju da se staklište mekog segmenta povisuje i relaksacijski maksimum se proširuje povećanjem udjela tvrdog segmenta u PU elastomerima na osnovi esterskog tipa poliola uslijed interakcija između uretanske skupine i karbonilne skupine iz poliester-a. Mehanička ispitivanja pokazuju porast prekidne čvrstoće s povećanjem udjela tvrdog segmenta.

**Ključne riječi:** potplat, poliuretanski elastomeri, DSC, DMA, vlačna svojstva

## 1. Uvod

Poliuretan se u industriji obuće počeo koristiti 60-ih godina i od tada je postao vrlo popularan materijal za proizvođače cipele, budući da omogućuje dobivanje kvalitetne, udobne i izdržljive cipele niske cijene. Poliuretan koji se koristi za izradu potplata cipela ističe se lakoćom i otpornošću na abraziju. Poliuretani predstavljaju vrlo kompleksnu, ali značajnu skupinu visoko postojanih polimera, te je njihova primjena u ljudskoj djelatnosti vrlo široka zbog njihove specifične strukture. Poliuretani mogu imati različitu strukturu od krute, umrežene do fleksibilne kod elastomernih lanaca. Poliuretanske pjene i TPU elastomeri imaju segmentiranu strukturu, koja je sastavljena od dugih fleksibilnih lanaca (poliola) povezanih aromatskim tvrdim segmentima. Poliuretanski elastomeri predstavljaju skupinu segmentiranih poliuretana, koji su sastavljeni od naizmjeničnih blokova tvrdog i mekog segmenta.<sup>1,2</sup> Meki segmenti su visokomolekulni polieter ili poliester polioli, koji značajno utječu na elastičnu prirodu poliuretana (fleksibilnost) kao i na svojstva na niskim temperaturama, uslijed niske temperature staklastog prijelaza.<sup>3,4</sup> Polioli na osnovi polietera općenito daju elastomere koji se odlikuju slabim svojstvima u odnosu na poliuretane na osnovi poliester-a. Za razliku od toga elastomeri na osnovi poliola poliesterskog tipa pokazuju niži stupanj kristalnosti. Tvrdi segmenti su linearni reakcijski produkti diizocijanatne komponente i niskomolekulnog glikola ili diamina kao produživača lanca. Kod priprave poliuretanskih elastomera koriste se: aromatski, alifatski i cikloalifatski diizocijanati te različiti alifatski i cikloalifatski niskomolekulni glikoli i diamini kao produživači lanca.

Jake polarne veze između H-atoma iz uretanske, odnosno NH-skupine i karbonilnog kisika iz susjedne uretanske skupine uvjetuju da tvrde domene djeluju kao umreženje za fleksibilni meki segment. Tvari segmenti segregiraju se u tvrde domene, koje mogu imati različiti stupanj sredenosti. Iz prisutnog mekog i tvrdog segmenta, proizlazi dvofazna struktura poliuretana. Poliuretani na osnovi polietera imaju odlična antibakterijska svojstva i savojnu čvrstoću na niskim temperaturama u odnosu na poliester poliuretane. Zbog svojih svojstava poliuretani imaju široku primjenu i sve više se koriste u proizvodnji poliuretanskih pjena, jastuka, sintetske kože te u izradi potplata za cipele. Proizvođači cipela poboljšali su materijale od kojih se proizvode potplati za cipele, kako bi se značajno umanjila udarna sila u odnosu na tradicionalne materijale koji su inače upotrebljavani. Peng i suradnici pokazali su znatno bolju otpornost na udar poliuretanske obuće što je posebno značajno za dizajniranje tenisica za trčanje. Budući da je brzo trčanje postalo jako popularno, a uzastopni snažni udari mogu dovesti do različitih vrsta ozljeda, bitno je da potplati obuće koja se koristi u tu svrhu budu od materijala koji se može deformirati te ograničiti silu tijekom udara pete upijajući energiju.<sup>5</sup> Sustavi potplata od poliuretana za cipele na tržištu su sada već više od pola stoljeća, te se dijele u dvije kategorije: PU potplati na osnovi polietera koji su vrlo otporni na hidrolizu, te PU potplati na osnovi poliester-a s izvrsnom otpornošću na habanje. Izrađuju se i PU potplati kombinacijom ova dva tipa poliola. PU dobivaju se reakcijom izocijanatnog

prepolimera i poliola. Njihova tvrdoća određuje udio tvrdih segmenta u polimernoj matrići, dok je njihova gustoća rezultat razvoja CO<sub>2</sub> nastalog reakcijom izocijanata i vode.

## 2. Eksperimentalni dio

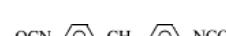
### 2.1. Materijali

Priređene su četiri serije PU elastomera na osnovi polieterskog (PU ET II i PU ET IV) i poliesterskog (PU ES II i PU ES IV) tipa poliola uz aromatski diizocijanat i različite udjele tvrdog segmenta, odnosno različite odnose NCO / OH skupina u prepolimeru.

Osnovne komponente za pripremu elastomera i njihov omjer izražen kroz omjer NCO / OH skupina u prepolimeru, te udio tvrdog segmenta prikazani su u tablici 1.

**Tablica 1.** Pregled PU elastomera i njihov sastav

PU elastomer	Polyol (producer [commercial name])	Diisocyanate (producer [commercial name])	Molecular weight polyol	Weight ratio of hard segment in prepolymer	Ratio of NCO/OH in prepolymer
PU ET II	PTMO (Du Pont Comp.) [Terethane 1000]	MDI (Miles) [Unilink 4200]	1000	35	2/1
PU ET IV				52	4/1
PU ES II	PCL (Union Carbide Corp.) [Tone 0230]	MDI (Miles) [Unilink 4200]	1250	34	2/1
PU ES IV				51	4/1



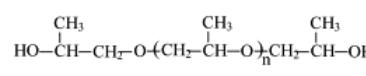
Difenilmetan diizocijanat (MDI)



Poliester poliol sa R≡CH<sub>2</sub>CH<sub>2</sub>-O-CH<sub>2</sub>CH<sub>2</sub>-

4,4' – difenil metan diizocijanat

PCL – poli(<sup>c</sup> - kaprolakton) glikol



HO-(CH<sub>2</sub>)<sub>4</sub>-OH

1,4 Butandiol

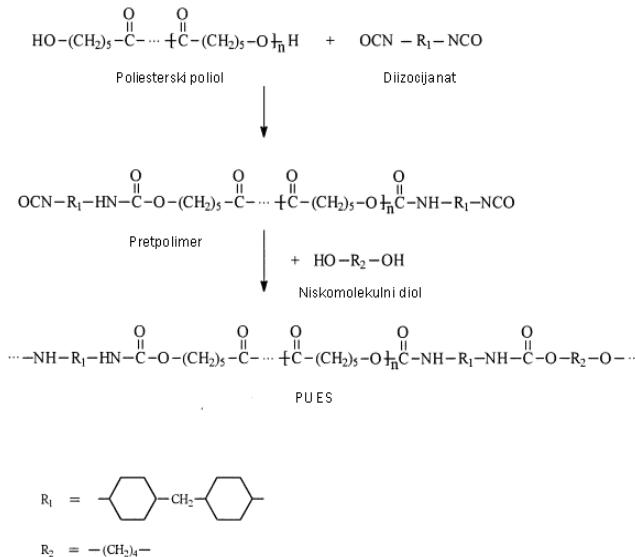
Polieter poliol

PTMO – poli(tetrametilen oksid) glikol

### 2.2. Priprema uzorka PU elastomera

Poliuretanski ,PU ,elastomeri priređeni su prepolimernim postupkom, koji se odvija u dva stupnja (slika 1) .Prvi stupanj odnosi se na pripravu

prepolimera polimerizacijom u masi diizocijanata s poliolom. Korišten je NCO/OH omjer 2/1 i 4/1. Diizocijanat je otopljen u reaktoru na temperaturi od  $\approx 80^{\circ}\text{C}$  u struji dušika uz snažno miješanje. Nakon toga je diizocijanat ohlađen na  $60^{\circ}\text{C}$  i uz miješanje mu je dodan poliol, bez uporabe katalizatora. Kraj reakcije određen je kad je razlika eksperimentalne NCO vrijednosti u odnosu na izračunatu NCO vrijednost  $\approx 1\%$ . Koncentracija NCO u izocijanatu i prepolimeru mjerena je metodom titracije uz di-(n-butil) amin, ASTM D 2572-80. U drugom stupnju su sintetizirani PU elastomeri reakcijom prepolimera i produživač lanca, uz NCO / OH omjer 1,05. U tu svrhu je prepolimer zagrijan na  $90^{\circ}\text{C}$  i uz snažno miješanje mu je dodan produživač lanca 1,4-butandiol. Reakcijska smjesa se zatim ubacuje u zagrijani kalup i preša na temperaturi od  $100^{\circ}\text{C}$  u vremenu od 30 min. Nakon vađenja iz kalupa elastomeri su 24 sata držani na temperaturi od  $105^{\circ}\text{C}$ , radi potpunog završetka reakcije, naknadnog umreženja



Slika 1. Priprava PU elastomera prepolimernim postupkom.

### 2.3. Karakterizacija

#### 2.3.1. Dinamičko mehanička analiza ( DMA )

Dinamičko mehanički analizator DMA 983 proizvođač TA instruments, korišten je za mjerjenje primarnih viskoelastičnih funkcija, modula pohrane E' i modula gubitka E''. Mjerena su provedena na konstantnoj frekvenciji od 1 Hz uz amplitudu od 0.2 mm. Brzina zagrijavanja bila je  $3^{\circ}\text{C}/\text{min}$ , a temperaturno područje od  $-100^{\circ}\text{C}$  do  $200^{\circ}\text{C}$ . Dimenzije uzorka bile su  $20.00 \times 13.00 \times 1.00$  mm. Tekući dušik korišten je za hlađenje na niske temperature.

#### 2.3.2. Diferencijalna pretražna kalorimetrija ( DSC )

DSC mjerjenja provedena su na instrumentu Mettler Toledo DSC 822e. Brzina zagrijavanja bila je  $10^{\circ}\text{C}/\text{min}$ . Uzorci mješavina (10 mg) zagrijani su od  $25^{\circ}\text{C}$  do  $200^{\circ}\text{C}$  brzinom zagrijavanja od  $10^{\circ}\text{C}/\text{min}$  i držani su na toj temperaturi 5 min. da se „zaboravi“ toplinska povijest pripreve uzorka. Uzorci su nakon toga ohlađeni na  $-100^{\circ}\text{C}$  brzinom od  $10^{\circ}\text{C}/\text{min}$ , nakon čega slijedi ciklus zagrijavanja od  $-100^{\circ}\text{C}$  do  $200^{\circ}\text{C}$ . Iz ova dva ciklusa dobivene su vrijednosti faznih prijelaza. Masu uzorka iznosila je 16 mg. Hlađenje na niske temperature provedeno je tekućim dušikom.

#### 2.3.3. Mehanička svojstva

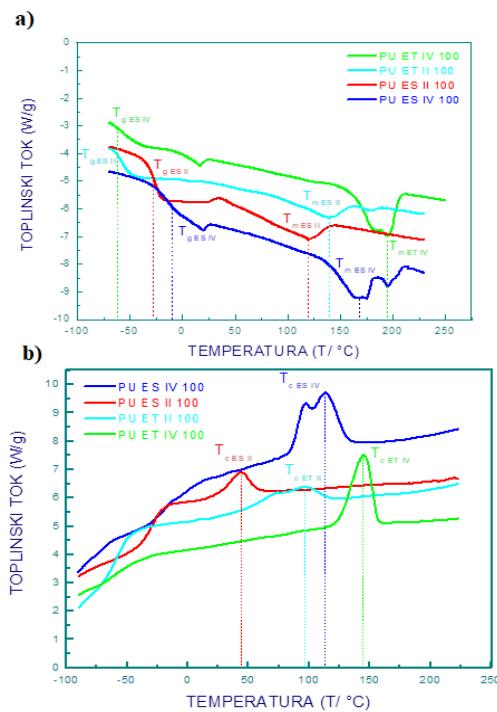
Mehanička svojstva provedena su na univerzalnom uređaju za mehanička ispitivanja Zwick 1005. Rastezno ispitivanje provedeno je u skladu sa standardnom metodom DIN 53 455. U program računala unijeti su osnovni parametri koji definiraju ispitivani sustav: vrsta testa (rastezno ispitivanje), temperatura koja je iznosila  $230^{\circ}\text{C}$ , relativna vlažnost zraka od 70%, brzina istezanja od 25 mm/min, dimenzije epruvete od  $90.00 \text{ mm} \times 13.0 \text{ mm} \times 1.0 \text{ mm}$ . Provedeno je pet mjerjenja za svaki uzorak.

### 3. Rezultati i rasprava

#### 3.1. Rezultati DSC analize

Karakteristični toplinski prijelazi prisutni u poliuretanskim (PU) elastomerima su: temperatura staklastog prijelaza, staklište ( $T_g$ ) mekog segmenta, temperatura taljenja, talište ( $T_m$ ) nisko i visoko uređenih domena tvrdog segmenta i temperatura kristalizacije, kristalište ( $T_c$ ) vezanu za

kristalnu fazu tvrdog segmenta. Fazni prijelazi u PU elastomerima očitani su iz DSC krivulja zagrijavanja (slika 2a) i DSC krivulja hlađenja (slika 2b), a vrijednosti dobivene iz DSC krivulja prikazane su u tablici 2.



Slika 2. DSC krivulje zagrijavanja a) i hlađenja b) s prikazom staklišta, tališta i kristališta za PU elastomere; PU ET II, PU ET IV, PU ES II i PU ES IV

Endotermni i egzotermni prijelazi na DSC krivuljama ukazuju na djelomičnu kristalastu strukturu PU elastomera.<sup>6</sup> Staklište u PU ES IV se poviše povećanjem udjela tvrdog segmenta ( $\Delta T_g = 10^{\circ}\text{C}$ ) u odnosu na PU ES II, kao posljedica smanjene pokretljivosti mekog segmenta. U poliesterskom PU elastomeru postoji bolja mješljivost mekih i tvrdih segmenta, uslijed jačih interakcija esterske i uretanske skupine. Kod PU elastomera s poliesterskim tipom poliola postoji veća odijeljenost etereske i uretanske skupine koja se povećava dodatkom tvrdog segmenta, tako da je  $T_g$  za PU elastomere etereskog tipa poliola dobiven na istoj temperaturi od  $-56.0^{\circ}\text{C}$  kao kod ET II. Endotermni prijelazi predstavljaju tališta ( $T_m$ ) tvrdog segmenta. Povećanjem udjela tvrdog segmenta poviše se  $T_m$  u poliesterskim i poliesterskim PU elastomerima. PU elastomeri s eteriskim poliolom imaju više  $T_m$  u odnosu na PU elastomere s esterskim pololiom, zbog njihove veće kristalnosti.<sup>7</sup> Dobivene vrijednosti za promjenu entalpije taljenja ( $\Delta H_m$ ) povećavaju se s povećanjem udjela tvrdog segmenta i to značajnije kod PU elastomera etereskog tipa. Na osnovi vrijednosti ( $\Delta H_m$ ) dobivenih DSC mjerjenjem izračunat je stupanj kristalnosti PU elastomera ( $\chi_c$ ). Za sve PU sustave izračunat je stupanj kristalnosti  $\chi_c$  preko izraza (1):

$$\chi_c = \frac{\Delta H_m}{\Delta H_m^0} \cdot 100\%$$

gdje  $\Delta H_m^0$  (J/g) predstavlja vrijednosti dobivene DSC mjerjenjem, a  $\Delta H_m$  (J/g) odgovara 100% kristalnom PU i iznosi 24,393 J/g.<sup>8</sup> Izračunate vrijednosti stupnja kristalnosti povećavaju se povećanjem udjela tvrdog segmenta i ukazuju na veći stupanj kristalnosti PU elastomera s poliester poliolom. Izmjerene vrijednosti  $\Delta H_m$  kao i stupanj kristalnosti u PU elastomerima prikazani su u tablici 2.

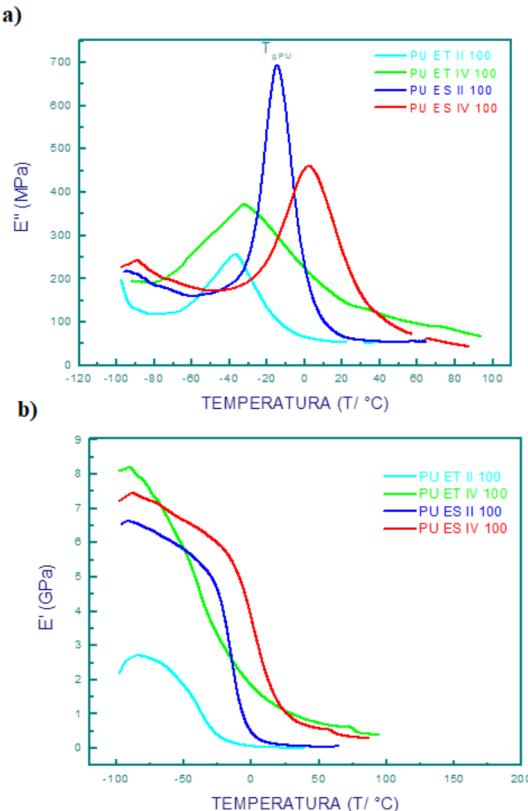
Tablica 2. DSC vrijednosti temperaturne toplinskih prijelaza, promjena entalpija taljenja i stupnjevi kristalnosti dobivene DSC mjerjenjem za uzorce eteriskih i esterskih PU elastomera

	$T_g /^{\circ}\text{C}$	$T_m /^{\circ}\text{C}$	$T_c /^{\circ}\text{C}$	$\Delta H_m / \text{J g}^{-1}$	$\chi_c / \%$
PU ET II	-56.4	138.2	95.6	8.57	35.13
PU ET IV	-56.7	194.5	145.3	17.49	71.70
PU ES II	-27.0	119.6	44.02	5.24	21.48
PU ES IV	-16.4	164.4	113.9	10.26	42.06

$T_g$  - staklište mekog segmenta,  $T_m$  - talište tvrdog segmenta,  $T_c$  - kristalište tvrdog segmenta,  $\Delta H_m^0$  - promjena topline taljenja 100% kristalnog PU (24,393 J/g)<sup>8</sup>  $\chi_c$  - stupanj kristalnosti.

### 3.2. Rezultati DMA analize

Primjenom tehnike dinamičko mehaničke analize (DMA) određuju se viskoelastična svojstva materijala. Dobiveni relaksacijski prijelazi daju uvid u strukturu materijala. U polimernim mješavinama iz DMA mjerjenja može se dobiti uvid u polimer–polimer interakcije i mješljivost komponenata u mješavini. Rezultati su dobiveni praćenjem utjecaja udjela tvrdog segmenta i vrste poliola na svojstva PU elastomera. Na slici 3 a) prikazane su krivulje modula gubitka ( $E''$ ), a na slici 3 b) krivulje modula pohrane ( $E'$ ) u ovisnosti o temperaturi za PU elastomere, eterskog (PU ET) i esterskog (PU ES) tipa poliola, a u tablici 3 unesene su karakteristične vrijednosti očitane iz krivulja. Kod PU,  $T_g$  meke elastomerne faze javlja se na temperaturama ispod sobne temperature i ima niže ili više vrijednosti ovisno o udjelu tvrdog segmenta i vrsti poliola.



Slika 3. Krivulje a) modula gubitka ( $E''$ ) i b) modula pohrane ( $E'$ ) u ovisnosti o  $T$  za PU elastomere; PU ET II, PU ET IV, PU ES II i PU ES IV

Slabe interakcije između eterске i uretanske skupine dovode do odvajanja faza mekog i tvrdog segmenta, što jače dolazi do izražaja dodatkom tvrdog segmenta. Isti rezultat dobiven je DSC analizom. Esterse skupine u poliester PU stvaraju bolje interakcije s uretanskim skupinama, što dovodi do pomicanja  $T_g$ -a na više temperature i do proširenja relaksacijskog maksimuma kod PU elastomera s većim udjelom tvrdog segmenta (PU ES IV). Povećanje udjela tvrdog segmenta u PU elastomerima eterskog i esterskog tipa poliola dovodi do pomicanja modula  $E''$  na više temperature što ukazuje na povećanje krutosti PU elastomera porastom udjela tvrdog segmenta.

Tablica 3. Vrijednosti očitane iz krivulja modula  $E''/T$  i  $E'/T$  za PU elastomere eterskog i esterskog tipa s manjim i većim udjelom tvrdog segmenta

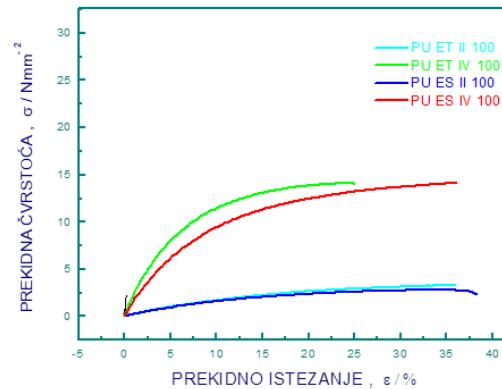
PU elastomer	$T_g PU$ (°C)	$E_{25} \text{ } ^\circ\text{C}$ (GPa)
PU ET II	-37.1	0.02
PU ET IV	-37.7	1.094
PU ES II	-14.6	0.09
PU ES IV	2.2	1.050

T<sub>g</sub> PU - staklište mekog segmenta u PU elastomerima, E<sub>25°C</sub> - modul pohrane na 25°C

### 3.3. Utjecaj udjela tvrdog segmenta i vrste poliola na mehanička svojstva

Mjerjenjem mehaničkih svojstava materijala, prekidne čvrstoća  $\sigma$  i prekidno istezanje,  $\varepsilon$  može se dobiti uvid u adheziju komponenata u mješavini. U ovom dijelu rada bit će opisan utjecaj udjela tvrdog segmenta,

kao i vrste poliola na mehanička svojstva PU elastomera. Na slici 4 prikazane su usporedne krivulje naprezanje-istezanje za PU elastomere, a vrijednosti dobivene iz krivulja prikazane su u tablici 4.



Slika 4. Krivulje naprezanje-istezanja za PU elastomere eterskog i esterskog tipa poliola

Woods je u knjizi o poliuretanima napisao da na mehanička svojstva PU imaju utjecaj struktura i reaktivnost izocijanata. 9 Poliuretanski elastomeri s aromatskim (MDI) izocijanatom imaju dobra rastezna svojstva zbog velike reaktivnosti i srednje strukture H-veza između uretanskih skupina u tvrdom segmentu. Iz krivulje za PU elastomere na slici 4 vidi se da PU pokazuje malu prekidnu čvrstoću i veliko prekidno istezanje. Povećanje udjela tvrdog segmenta ima za posljedicu porast prekidne čvrstoće i smanjenje prekidnog istezanja u polieterskom (PU ET) i poliesterskom tipu (PU ES) PU elastomera. PU elastomeri s eterškim poliolom imaju nešto veće vrijednosti prekidne čvrstoće i niže vrijednosti prekidnog istezanja u odnosu na esterske PU elastomere, zbog pravilne kristalne strukture PTMO-a, koja nastaje tijekom istezanja lanaca makromolekule.<sup>10</sup>

Tablica 4. Vrijednosti mehaničkih svojstava za PU elastomere

PU elastomeri	$\sigma_R$ (MPa)	$\varepsilon_R$ (%)
PU ET II	3.5	36.0
PU ET IV	14.1	25.0
PU ES II	2.3	38.0
PU ES IV	13.6	36.0

$\sigma_p$  - prekidna čvrstoća,  $\varepsilon_p$  - prekidno istezanje

### 4. Zaključak

Rezultati dobiveni DSC mjerjenjem ukazuju na djelomičnu kristalastu strukturu PU elastomera. Uslijed jačih interakcija eteriske i uretanske skupine u PU elastomeru na osnovi poliester dobivena je bolja mješljivost mekih i tvrdih segmenta. Stupanj kristalnosti raste povećanjem udjela tvrdog segmenta kod oba tipa poliola, ali veći stupanj kristalnosti dobiven je za PU elastomere s poliester poliolom. Staklište u PU elastomerima na osnovi etereskog tipa poliola pomiče se na više temperature i do proširenja relaksacijskog maksimuma na krivulji  $E''/T$  povećanjem udjela tvrdog segmenta (PU ES IV elastomer). Dobivene vrijednosti modula pohrane ( $E'/T$ ) rastu povećanjem udjela tvrdog segmenta u PU elastomerima eterskog i esterskog tipa poliola što ukazuje na povećanje krutosti PU elastomera. Također raste i prekidna čvrstoća, ali se smanjenje prekidno istezanje u polieterskom i poliesterskom tipu PU elastomera. PU elastomeri s eterškim poliolom imaju nešto veće vrijednosti prekidne čvrstoće i niže vrijednosti prekidnog istezanja u odnosu na esterske PU elastomere.

### 5. Literatura

- [1] S. L. Cooper, A. V. Tobolsky, J Appl Polym Sci 10 (1966) 1837–1844
- [2] C.S. Schollenberger, H. Scott, G.R. Moore, RubberWorld 137 (1958) 549–555
- [3] S. Sarkar, B. Adhikari, Polym. Degrad. Stabil. 73 (2001) 169–175
- [4] J. Ferguson, Z. Petrović, Eur. Polym. 12 (1976) 177–181
- [5] Piaolin Penga, Shaolan Dinga, Zhikang Wang, Yifan Zhang, Jiahao Pan (2020), Acute effect of engineered thermoplastic polyurethane elastomer knockoff running footwear on foot loading and comfort during heel-to-toe running, Gait & Posture, 111
- [6] J. Blachwell, C.D. Lee, Advances in Urethane Science and Technology, K.C. Frisch and D.Klempner, Eds., Tehnomic, Stanford, Conn 1994
- [7] Ralf, C. Heijhants, T. G. van Tienen, P. Buma, A.J. Pennings, A.J. Schouten, Biomaterials, 26 (2005) 4219–4228
- [8] C.P. Papandopoulou, N.K. Polymer, 39 (1998) 7015
- [9] G. Woods, The ICI Polyurethane Book (second ed.), Wiley, (1990)[10] S. Subramani, I. Cheong and J.H. Kim, Progres in Organic Coatings, 51, 4 (2004) 328–338