

# PLASTICS PRODUCTION

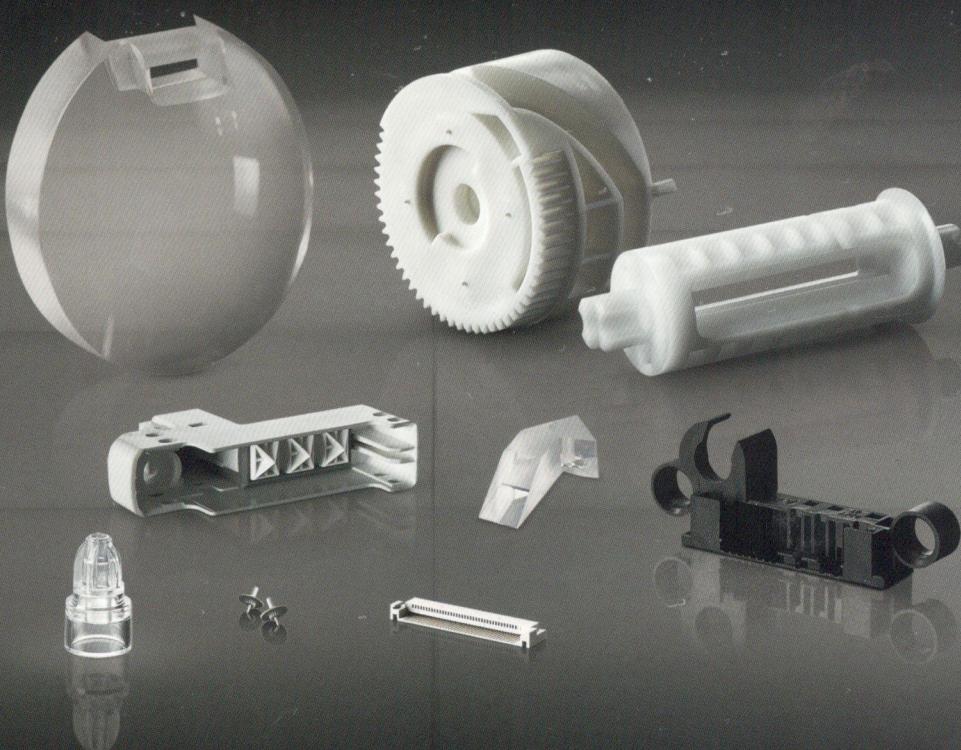
1

XII. ROČNÍK | 2017

ČASOPIS PRO PLASTIKÁŘSKÝ PRŮMYSL | MAGAZINE FOR PLASTICS INDUSTRY | ZEITSCHRIFT FÜR DIE KUNSTOFFINDUSTRIE | CZ-SK

**Vysoký výkon  
pro vysokou přesnost dílů.**

**FANUC**



## FANUC ROBOSHOT

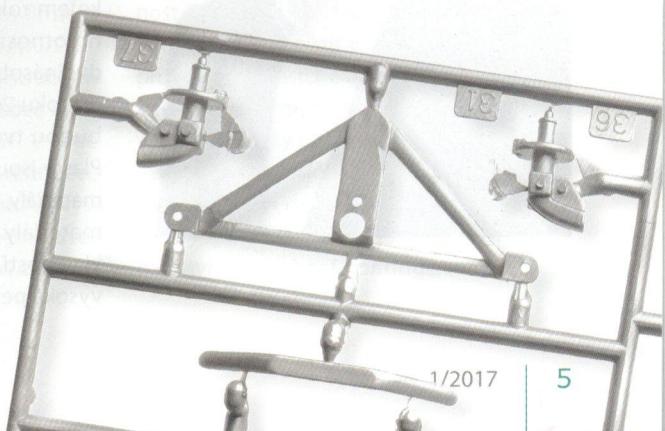
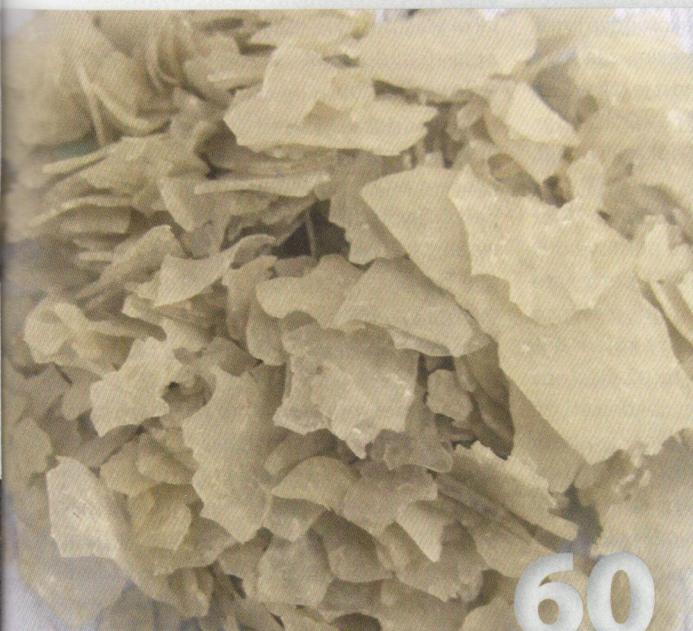
VELMI PŘESNÉ ELEKTRONICKÉ VSTŘIKOVÁNÍ PLASTŮ

- osvědčená CNC spolehlivost a přesnost
- 100% FANUC servo řízené osy
- 10 všeobecných modelů pro maximální přizpůsobivost
- konzistentní procesy a vynikající opakovatelnost
- maximální ochrana formy a vyhazovače
- sestrojeno pro snadné použití a minimální údržbu
- společná řídící platforma s FANUC roboty
- nejnižší spotřeba energie



WWW.FANUC.CZ

|  |    |
|--|----|
| Multi-robotické systémy EPSON . . . . .  | 23 |
| 900 odstínů červené v HDF s.r.o. . . . .   | 24 |
| Zpracování LSR z jednoho zdroje . . . . .  | 26 |
| Elektrické „versus“ hydraulické vstřikolisy . . . . .  | 30 |
| Flexibilita a vysoká preciznost . . . . .  | 32 |
| Spolupráce Liberce a Žitavy ve výuce plastů<br>a jejich kompozitů . . . . .  | 34 |
| Výrobky a inovace společnosti TBA PLASTOVÉ OBALY s.r.o. . . . .  | 36 |
| Moulding Expo 2017 na cílové rovince . . . . .   | 37 |
| BASF se zúčastní největšího a nejvýznamnějšího<br>veletrhu balicí techniky na světě . . . . .                                | 38 |
| Plasty Mladeč = Filament PM . . . . .  | 39 |
| Společnost HAITIAN Plastics Machinery Group Co., Ltd,<br>oslavila 50 let od svého vzniku . . . . .                           | 40 |
| Technologický lídr Atotech rozšiřuje své portfolio<br>na pokovování plastů . . . . .   | 43 |
| Vysokopevnostní řetězy a údržba – nezapomínejte<br>na bezpečnost! . . . . .  | 44 |
| Inovace a strategické partnerství Comau a B & R<br>dalo vzniknout unikátnímu konceptu openROBOTICS . . . . .                 | 45 |
| Polyméry a ich kompozity aplikované<br>pri konštrúovaní automobilov. . . . .   | 46 |
| Inovativní řešení forem – odborný seminář<br>společnosti CECHO – Bohumil Cempírek s.r.o. . . . .                             | 48 |
| VEEM TRADING Brno Vám nabízí: . . . . .  | 49 |
| Konstrukce výlisků z plastů a forem<br>pro zpracování plastů – Polymery . . . . .  | 50 |
| Osvědčené a spolehlivé tahače – nyní s DLC povlakem . . . . .  | 51 |
| Kuka vyvíjí řešení k okamžitému použití<br>v průmyslu plastů . . . . .   | 52 |
| AIMTEC zajistil EDI řešení formou služby<br>pro společnost COBA Automotive . . . . .   | 52 |
| Úspěšných 25 let společnosti ENGEL CZ s.r.o. . . . .   | 53 |
| Vplyv simulovaných podmienok starnutia<br>na tvrdosť polymérneho kompozitu s PP matricou . . . . .                           | 54 |
| Testovanie materiálu z recyklovaného polyvinyl butyralu<br>využitím Fourierovej infračervenej spektroskopie (FTIR) . . . . . | 60 |



# Vplyv simulovaných podmienok starnutia na tvrdosť polymérneho kompozitu s PP matricou

Testovanie degradácie polymérnych materiálov, všeobecne užívané pod termínom starnutie polymérov, patrí k najdôležitejším skúškam z hľadiska odhadu životnosti polymérneho výrobku. Skúšky starnutia sa môžu realizovať buď v reálnych podmienkach používania polyméru v konkrétej aplikácii, alebo sa využívajú umelé podmienky urýchleného starnutia v laboratórnych podmienkach. Cieľom tohto príspevku bolo zistiť vplyv partikulárneho plniva a zmeny L/D závitovky pri vytlačovaní na tvrdosť kompozitu po starnutí. Ako polymérna matrica bol použitý homopolymer polypropylén a krieda a talk v 10 až 50 % hm. množstvách v matrici ako partikulárne plnivo. Skúšobné vzorky vyrobené na laboratórnom extrúderi W-25D boli podrobene starnutiu po dobu 360 hodín a 720 hodín v simulovanom prostredí a to v UV komore a boli exponované v prostredí s teplotou  $-20^{\circ}\text{C} \pm 3^{\circ}\text{C}$ . SEM mikroskopom Phenom G2 Pro bola sledovaná rovnomernosť distribúcie plní v PP kompozite.

## Úvod

V súčasnosti existuje veľmi široká skupina materiálov, z ktorých si môžu vývojári a technológovia vybrať pre návrh a produkciu výrobku. Polymérne materiály predstavujú v dnešnej dobe najvýznamnejší segment výroby a spotreby podľa objemu medzi všetkými technickými materiálmi a dôležité miesto zohrávajú kompozity na báze polymérov. Do skupiny najprogresívnejšie sa rozvíjajúcich konštrukčných materiálov patria polyméry a polymérne kompozity vystužené časticami alebo vláknami. Tieto materiály majú široké uplatnenie vďaka svojim kombináciám vlastností zložiek materiálov, ako sú napr. tuhost, pevnosť, prieplustnosť a biologická rozložiteľnosť. To je podmienené detailným poznaním ich mechanických, chemických a technologickej vlastností v závislosti od použitých plní v kompozite a ich zmien v procese starnutia kompozitu [1, 2].

Pre uplatnenie týchto materiálov v praxi je potrebné zistiť ich vlastnosti, a to je možné skúšaním. Skúšanie kompozítov je veľmi širokou oblasťou, ktorá zahŕňa metódy kontroly nielen východiskových látok, ale kontroluje i priebeh spracovania a vlastnosti konečných výrobkov. Pri aplikácii polymérnych materiálov v praxi majú často významnú úlohu ich mechanické vlastnosti, ktoré výrobcovia, okrem iných vlastností, najčastejšie uvádzajú v materiálových listov a v inšpekčných certifikátoch. Mechanické vlastnosti sú finálne vlastnosti daného materiálu, ktoré podmieňujú jeho vhodnosť pre určenú funkciu a použitie v praxi. Skúša sa napr. pevnosť v tahu, tlaku, ohybe, rázová a vručová húževnatosť a tvrdosť. Tieto skúšky musia odpovedať nárokom a požiadavkám noriem pre kontrolu kvality [3, 4].

## Plnivá v polymérnej matrici

Do polymérnych matíc sa v kompozitech pridávajú nízkomolekulárne látky – plnívá. Jedná sa o malé, pevné častice inertných materiálov, ktoré sa pridávajú do pojiva s cieľom zvýšiť pevnosť, tvrdosť, tvarovú stálosť, zlepšiť spracovateľnosť, znížiť horľavosť a zmrštenie, získať špeciálne požadované vlastnosti a väčšinou také, aby výlisok bol lacnejší [5].

Pridaním plnív do polymérnej matrice sa menia výsledné vlastnosti celého systému. Plnivo znižuje spravidla deformačné možnosti,

oplyvňuje disipáciu energie a štruktúrnu pevnosť. Dôležitým faktorom sú povrchové sily medzi plnívom a polymérnou matricou, ako aj tvar častic. Stužujúce plnívá zvyšujú štruktúrnu pevnosť a znižujú tažnosť. Medzi reálnymi plnívami sú rozdiely, ktoré závisia na veľkosti častic ako aj na vzdialenosť medzi jednotlivými časticami a ich vzájomnej znášateľnosti [2, 4].

Základné požiadavky na plnívá sú nízka špecifická hmotnosť, tepelná stabilita, ľahká dostupnosť, nízke náklady, musia byť neutrálne (ani kyslé ani alkalické), ľahká manipulácia, nízka absorpcia vodou a olejom, nesmú absorbovať polymér a zabraňovať toku polyméru.

Dôležité parametre plnív, ktoré potom oplyvňujú štruktúru a vlastnosti polymérneho kompozitu, sú zloženie plnív, veľkosť plnív, distribúcia veľkosti, priemerná medzičasticová vzdialenosť, aspektový pomer (teda i tvar – napr. sférický, vláknitý, doštičkový), povrch častic (typ väzby, navlhčenosť, nukleárna a katalytická aktivita), tvrdosť, abrazívne chovanie počas spracovania zmesi, disperzné chovanie a závislosť na spracovaní [2].

Vlastnosti vybraných druhov plnív sú uvedené v tab. 1. Plnívá v kompozitech oplyvňujú rôzne vlastnosti materiálu ako je hustota, farebnosť, povrch, tvar, morfológiu, tepelné, optické, elektrické a mechanické vlastnosti, chemickú reaktivitu, reológia, morfológiu, životnosť kompozitu a iné [6]. Vplyv vybraných plnív na vlastnosti polymérnych kompozítov je uvedený v tab. 2.

Tab. 1: Vybrané vlastnosti niektorých druhov plnív v kompozitech

| Plnivo                   | Tvar plnív | Rozmer plnív<br>[ $10^{-6}$ m] | Aspektový<br>pomer l/d [-] | Hustota<br>[kg.m <sup>-3</sup> ] |
|--------------------------|------------|--------------------------------|----------------------------|----------------------------------|
| Sklenené mikroguličky    | gula       | $\emptyset 2,5$                | 1                          | 2 500                            |
| Krieda CaCO <sub>3</sub> | kocka      | 0,2–10                         | 1                          | 1 700                            |
| Kaolin                   | doska      | 0,5×5                          | 3–10                       | 2 600                            |
| Mastenec                 | doska      | 0,5×5                          | 3–10                       | 2 800                            |
| Sklené vlákno            | vlákno     | 10×200                         | 20                         | 2 500                            |
| Uhlíkové vlákno          | vlákno     | 7×200                          | 30                         | 1 600                            |
| Montmorillonit           | doska      | 0,001×0,2                      | 100–500                    | 2 400                            |

## Starnutie polymérnych materiálov

Polymérne materiály sa s časom neustále menia, dozrievajú, starnú. Vplyvom času a vonkajších podmienok počas života polymérnych materiálov dochádza teda k neúmyselnej ale k nevratnej zmene ich štruktúry a vlastností. Tieto zmeny bývajú označované ako starnutie, degradácia, znehodnocovanie, korózia alebo zaťažovanie silou. Pojem starnutie zdôrazňuje časový faktor, pričom nemusí nutne dochádzať ku zhoršovaniu vlastností [7].

Hotový materiál alebo výrobok je vystavený v priebehu času mnohým vnútorným a vonkajším vplyvom. K vnútorným vplyvom patrí termodynamická nerovnovážnosť, k vonkajším patrí najmä teplo, slnečné žiarenie, vzdušný kyslík, ozón, vlhkosť, dážď, oxidy síry a dusíka, prašný spád, agresívne média (plyny, pary, kvapaliny), ionizujúce žiarenie, mechanickú silu (často premenlivú) a mikroorganizmy. Tieto vplyvy pôsobia na štruktúru, menia ju a tým menia aj úžitkové vlastnosti polyméru. Každý z nich pôsobí iným mechanizmom a oplyvňuje inú štruktúrnu úroveň polyméru. Pôsobenie nadmerne zvýšených teplôt

po určitú dobu značne rozrušuje makromolekulárne reťazce polymérov, a to má za následok krehnutie plastov. U semikryštalických termoplastov spôsobuje dodatočnú kryštalizáciu, ktorá sa taktiež prejavuje znížením ľažnosti a rázovej a vrubovej húževnatosti, niekedy taktiež znížením pevnosti, ako aj úbytkom hmoty polyméru [8].

Skúšky starnutia polymérneho materiálu sa robia buď v reálnych podmienkach používania materiálu v konkrétej aplikácii alebo sa môžu využiť podmienky umelého urýchľeneho prostredia. V podmienkach urýchľeneho starnutia sa dosiahnu rýchlejšie výsledky skúšky ako u skúšky prirodzeného starnutia, najmä ak z časových dôvodov nie je možné skúšky prirodzeného starnutia vykonať [6, 9].

Tab. 2: Ovplyvnenie vlastností polymérov pridaním vybraných druhov plnív

| Vlastnosť                      | Skljenené vlákno | Azbest | Uhličkové vlákno | Whisky               | Syntetické vlákno | Celulóza | Mastenc (talk) | Grafit            | Kaolin | Skljené guličky | Uhličitan vápenatý | Kovový prások | Sadza |
|--------------------------------|------------------|--------|------------------|----------------------|-------------------|----------|----------------|-------------------|--------|-----------------|--------------------|---------------|-------|
| Pevnosť v ľahu                 | ++               | +      | +                | +                    |                   |          | 0              |                   |        | +               |                    |               |       |
| Pevnosť v tlaku                | +                |        |                  |                      |                   |          | +              |                   |        | +               | +                  |               |       |
| Modul pružnosti                | ++               | ++     | ++               | +                    |                   |          | +              | +                 |        | +               | +                  | +             | +     |
| Rázová húževnatosť             | -+               | -      | -                | -                    | ++                | +        | -              |                   | -      | -               | -                  | -             | +     |
| Zniženie teplotnej rozťažnosti | +                | +      |                  | +                    |                   |          | +              |                   | +      |                 |                    | +             |       |
| Zniženie zmrštenia             | +                | +      |                  |                      |                   |          | +              | +                 | +      | +               | +                  | +             | +     |
| Opotrebenie foriem a strojov   | -                | 0      |                  | 0                    | 0                 | 0        | 0              | 0                 |        | 0               | 0                  |               | 0     |
| Redukcia spracovania           | +                |        |                  |                      |                   |          | +              | +                 | +      | +               | +                  | +             | +     |
| Tepelná vodivosť               |                  | +      |                  |                      |                   |          | +              | +                 |        |                 | +                  |               | +     |
| Tepelná stabilita              | ++               | +      |                  |                      |                   |          | +              |                   | +      | +               | +                  | +             |       |
| Elektrická vodivosť            |                  |        |                  |                      |                   |          | +              |                   |        |                 |                    |               | +     |
| Elektrický merný odpor         |                  |        |                  |                      |                   |          | +              |                   | ++     |                 |                    |               | +     |
| Chemická odolnosť              |                  | +      |                  |                      |                   |          | 0              | +                 | +      | +               |                    |               |       |
| Odolnosť proti opotrebeniu     |                  |        |                  |                      |                   |          | +              | +                 | +      |                 |                    |               |       |
| Zniženie ceny                  | +                | +      |                  |                      |                   | +        | +              | +                 | +      | +               | ++                 |               |       |
| Vláknité plnivá                |                  |        |                  | Plnivá v tvare dosky |                   |          |                | Plnivá tvaru gule |        |                 |                    |               |       |
| Vystužujúce plnivá             |                  |        |                  | Nevystužujúce plnivá |                   |          |                |                   |        |                 |                    |               |       |

++ silný vplyv, + slabý vplyv, 0 neutrálne vplyv, - negatívny vplyv

Ak chceme testovať citlosť polymérnych materiálov na starnutie, je potrebné použiť také skúšobné metódy, ktoré odrážajú najmä podmienky, pri ktorých budú hotové výrobky používané. Zároveň je potrebné brať do úvahy náhylnosť rôznych typov polymérnych materiálov na jednotlivé iniciačné degradačné mechanizmy. Z toho vyplýva, že pri volbe testovacej metódy na skúšky starnutia polymérneho materiálu je nutné zohľadniť charakteristické vlastnosti polyméru a aplikáčnu oblasť hotového výrobku v praxi.

Testovanie vplyvu starnutia na vlastnosti polymérnych materiálov spočíva v porovnaní zmien vlastností skúšobných telies počas expozičnej doby v podmienkach starnutia s vlastnosťami neexponovaných telies v týchto prostrediaciach [5, 7, 9].

Cieľom príspevku je skúmať v simulovaných laboratórnych podmienkach vplyv starnutia na zmenu tvrdosti polymérneho kompozitu vyrobeného vytlačovaním. Kompozit bol plnený časticovými plnivami – uhličitanom vápenatým (kriedou) a mastencom (talkom) v rôznom % plnení v matrici a pri jeho výrobe bol menený pomer L/D závitovky.

## EXPERIMENTÁLNA ČASŤ

### Skúšobný materiál

Na experimenty bol použitý jeden z najznámejších a najvýstrednejších termoplastických polyolefinov materiál polypropylén (PP). PP je kryštalický polymér so stupňom kryštalinity 60 až 75 %. S rastúcim kryštalinitou rastie hodnota napäťa na medzi kluz a zvyšuje sa pevnosť aj tuhosť, zároveň však dochádza k poklesu húževnatosti a rázovej pevnosti. Polypropylén pre svoju nepolárnu štruktúru vyzkazuje výborné elektroizolačné vlastnosti, je pevný i húževnatý, má vysoký bod tavenia (170 °C) a pomerne vysokú teplotu použitia (až 135 °C). Je špecifický tým, že štruktúra a vlastnosti tohto materiálu môžu byť „ušité na mieru“ pre konkrétnu aplikáciu. PP

môže byť modifikovaný v rôznych technologických postupoch jeho výroby alebo môže byť rôzne upravovaný plnivami či špecifickými nukleačnými činidlami. Je možné ho spracovať takmer všetkými spracovateľskými technológiami – zvlášť sa, vyzkúvaním sa vyrábajú fólie i duté nádoby, vstrekuju sa drobné i rozumné výlisky, vytlačujú sa rúry, profily i dosky, je možné ho zvárať i tepelne tvarovať. Tento materiál má potom široké využitie v praxi, používa sa na výrobu spotrebnych výrobkov (napr. obaly, nábytok, hračky, potreby do záhrady) ako aj priemyselných produktov (v stavebnom, elektrotechnickom a automobilovom priemysle). V automobilovom priemysle sa napr. používa na výrobu výliskov do interiéru automobilu (napr. palubná doska, rôzne ovládače) ako aj exteriéru (napr. nárazník, rôzne druhy obložení, lišty, klučky) [6, 10].

Na experimenty ako polymérna matrica bol použitý homopolymer PPJ400, ktorý vyrába firma Orlen. Tento polymér bol plnený partikulárnymi časticami a to uhličitanom vápenatým (krieda) a mastencom (talkom) s koncentráciou plniva 10%, 20%, 30%, 40% a 50% v PP matrici.

### Výroba skúšobných vzoriek a metódy experimentu

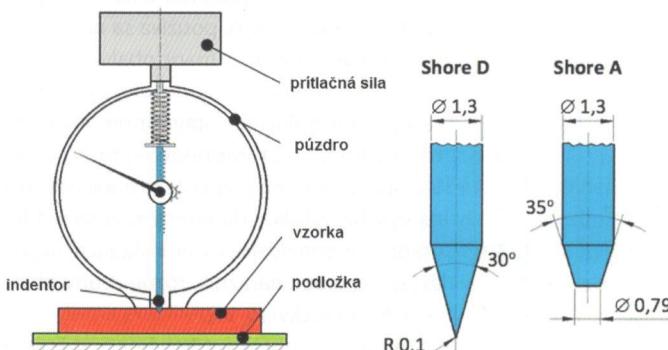
Na prípravu PP kompozitu bol použitý laboratórny extruder W-25D – obr. 1. Skúšobné vzorky boli pripravené technológiou vytlačovania použitím závitovky s variabilnou dĺžkou L pri konštantnom priemere závitovky D = 25 mm, kalibrátor otvoru na vytlačovacej hlave bol 20 × 1 mm.



Obr. 1: Laboratórny extruder W-25D

Teploty v zónach závitovky boli: I - 160 °C; II - 180 °C; III - 190 °C, teplota vytlačovania bola 200 °C. Rýchlosť otáčania závitovky bola 25 ot/min. Pri výrobe vzoriek bol menený pomer L/D závitovky na hodnotu L/D = 20, 25 a 30.

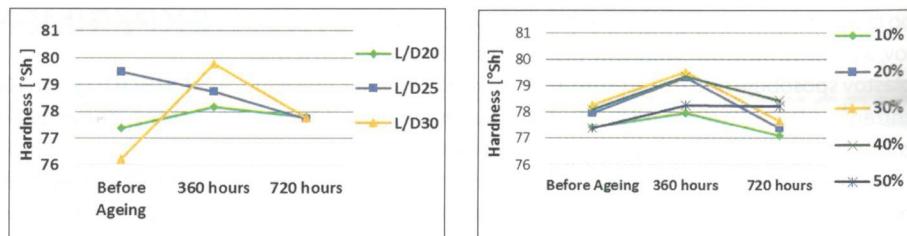
Pri experimente bola meraná tvrdosť polymérnych materiálov. Meranie tvrdosti polymérnych materiálov má svoje odlišnosti oproti meraniu tvrdosti tradičných materiálov, ako sú napr. kovy, ktoré vykazujú typickú plastickú deformáciu. Kedže polymery, najmä kaučuky (guma) vykazujú značný podiel elastickej deformácie, nie sú tradičné metódy merania tvrdosti pre tieto materiály vhodné. Tvrdosť, tak ako je ponímaná a meraná na polymérnych materiáloch, do značnej miery charakterizuje poddajnosť materiálu voči pôsobeniu tlaku na relatívne malej ploche a odolnosť voči vnikaniu predmetov s malým polomerom zakrivenia. Okrem toho konštrukcia jednotlivých prístrojov umožňuje veľmi rýchle a pohodlné meranie tvrdosti v porovnaní napr. so stanovením modulu pružnosti [6, 9].



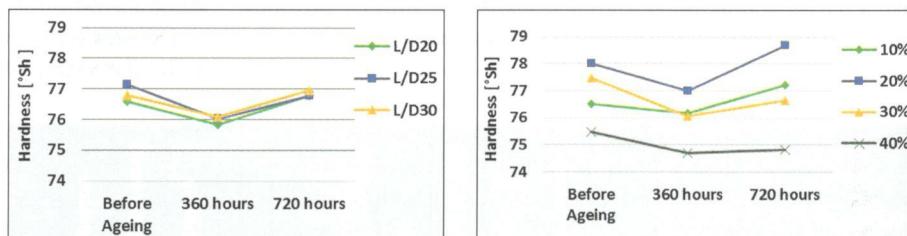
Obr. 2: Popis tvrdomera Shore a geometria vtláčaného trňa

Na meranie tvrdosti polymérnych materiálov sa používajú rôzne metódy a jednou z najpoužívanejších metód je meranie tvrdosti podľa Shora. Princíp merania spočíva v tom, že trň tvrdomera sa vtláča do povrchu skúšobného telesa. Podľa STN EN ISO 868:2004-05 poznáme dve metódy merania tvrdosti, ktoré sa líšia geometriou vtláčaného trňa – Shore A (guma) a Shore D (tvrdé materiály) [11]. Popis tvrdomera Shore a geometria vtláčaného trňa je na obr. 2. Na meranie tvrdosti PP kompozitu podľa STN EN ISO 868:2004-05 bol použitý tvrdomer Hardmatic HH-333 (Shore D), výrobca Mitutoyo.

Za účelom zistenia vplyvu procesu starnutia na tvrdosť polymérnych kompozitov s PP matricou, bolo simulované umelé starnutie vzoriek v prostredí s UV žiareniom (podľa STN EN ISO 4892-3:2016-09) a chladom. Na zistenie vplyvu UV žiarenia na tvrdosť vzoriek PP kompozitov boli vzorky umiestnené do UV komory. Po dobu 720 hodín boli vzorky vystavené ultrafialovému žiareniu 4 × 18 W v 12-hodinových cykloch. Vplyv chladu na tvrdosť skúšobných vzoriek kompozitných materiálov bola testovaná po umiestnení vzoriek do mraziaceho zariadenia, kde boli pri teplote  $-20^{\circ}\text{C} \pm 3^{\circ}\text{C}$  po dobu 720 hodín. Meranie



Obr. 3 Tvrdošť Shore D kompozitu PP/ krieda (UV komora) v závislosti od zmeny L/D závitovky a % množstvo plniva



Obr. 4 Tvrdošť Shore D kompozitu PP/ talk (UV komora) v závislosti od zmeny L/D závitovky a % množstvo plniva

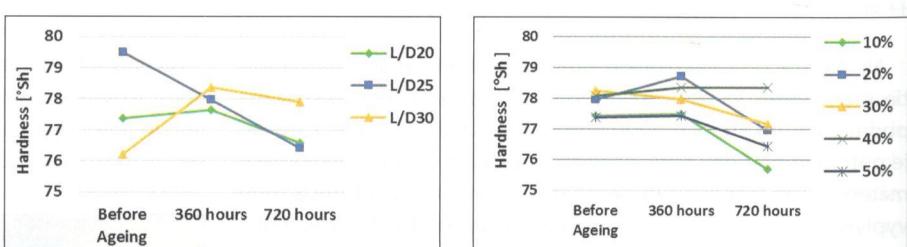
tvrdosti bolo uskutočnené pred uložením vzoriek do zariadení simulačných starnutie materiálov a po uplynutí 360 hodín a 720 hodín od vystavenia vzoriek v simulovaných laboratórnych prostrediach starnutia.

### Namerané výsledky a diskusia

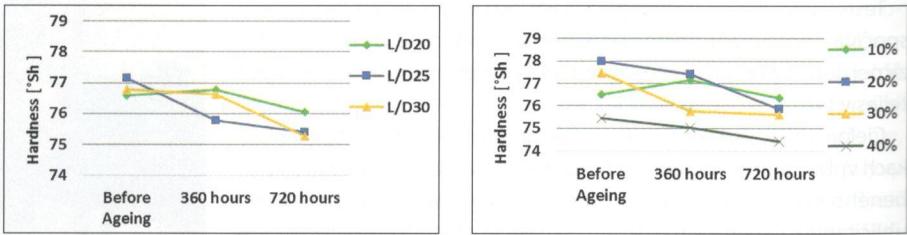
Priemerné hodnoty tvrdosti PP kompozitov po vytlačovaní a po starnutí v UV komore v závislosti od % použitého plniva (krieda, talk) a pomeru L/D závitovky pri vytlačovaní vzoriek sú na obr. 3 a obr. 4.

Vplyv starnutia na tvrdosť skúšobných vzoriek z kompozitu PP/krieda umiestnených v UV komore sa prejavil minimálne. Po starnutí 360 hodín v UV komore bolo namerané zvýšenie tvrdosti, ale potom po 720 hodinách starnutia nastal pokles tvrdosti v priemere o  $1^{\circ}\text{ShD}$ . Odlišný priebeh je viditeľný iba pre vzorky s 50 % plniva. Odlišná hodnota tvrdosti po dvoch mesiacoch pôsobenia UV žiarenia pre vzorky s 50 % obsahom kriedy nie je spôsobená chybou merania, nakoľko urobený rozptyl hodnôt tvrdosti vzoriek je menší ako pri iných hodnôtach percenta plniva. V prípade merania tvrdosti kompozitu PP/talk pri starnutí v UV komore, či v prípade zmeny L/D závitovky alebo zmeny % množstva plniva, bol zaznamenaný pokles tvrdosti ( $1\text{--}2^{\circ}\text{ShD}$ ).

Priemerné hodnoty tvrdosti PP kompozitov po vytlačovaní a po starnutí pri  $-20^{\circ}\text{C}$  v závislosti od % plniva a L/D závitovky pri vytlačovaní vzoriek sú na obr. 5 a obr. 6.



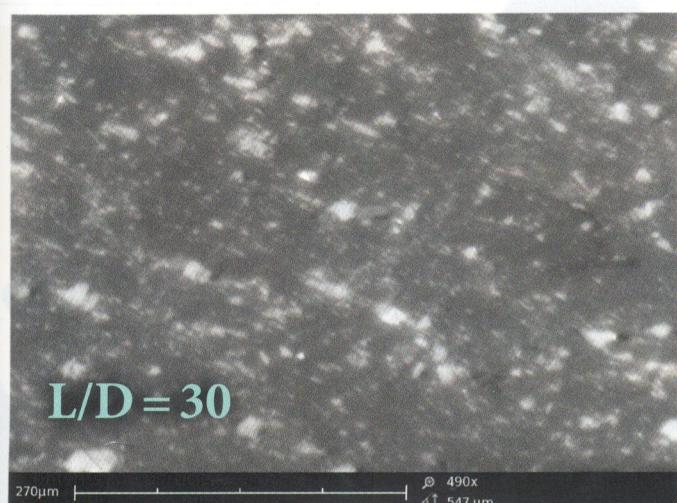
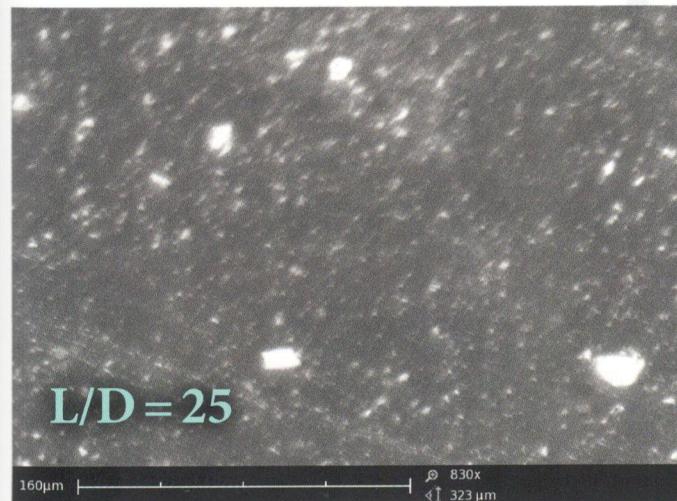
Obr. 5: Tvrdošť Shore D kompozitu PP/ krieda (-20°C) v závislosti od zmeny L/D závitovky a % množstvo plniva



Obr. 6: Tvrdošť Shore D kompozitu PP/ talk (-20°C) v závislosti od zmeny L/D závitovky a % množstvo plniva

Z obr. 5 a obr. 6 vidíme pokles hodnoty tvrdosti Shore D po vystavení skúšaných vzoriek do prostredia  $-20^{\circ}\text{C}$  a to aj po 360 hod. ako aj po 720 hod. starnutia pri zmene L/D závitovky a zmene % plniva v kompozite. Pokles tvrdosti sa pohybuje v rozmedzí 1–2 °ShD. Nezávisle od hodnoty pomeru L/D závitovky, napr. tvrdosť kompozitu PP / talk po 720 hod. pôsobenia teploty  $-20^{\circ}\text{C}$  klesla. Pokles tvrdosti v tomto prípade je najmenej výrazný pre pomer L/D = 20 (0,5 °ShD), pri pomere L/D = 25 je pokles o 1,8 °ShD a pri hodnote L/D = 30 je pokles tvrdosti 1,5 °ShD.

Rovnomernosť distribúcie plnív v kompozite bola sledovaná SEM mikroskopom Phenom G2 Pro. Štruktúra PP kompozitu plneného 30% talku pri rôznych pomeroch L/D závitovky je na obr. 7.



Obr. 7: Štruktúra polymérneho kompozitu PP / 30 % talk

K rovnomernejšiemu rozptylu plníva talk v kompozite došlo v prípade dlhšej dráhy toku materiálu v plastifikačnom systéme závitovky, čo malo za následok lepšie premiešanie zložiek v štruktúre PP kompozitu.

## Záver

Cieľom tohto príspevku bolo zistiť vplyv pridaného určitého % množstva časticového plníva (krieda, talk) ako aj zmeny pomeru L/D závitovky na tvrdosť kompozitu s PP matricou. Meranie tvrdosti takto pripravených kompozitov bolo doplnené meraním tvrdosti týchto materiálov po starnutí v simulovaných laboratórnych podmienkach (v UV komore a pri  $-20^{\circ}\text{C}$ ) pri expozícii v prostrediac 360 hodín a 720 hodín. Zmena tvrdosti pripravených PP kompozitov sa prejavila u vzoriek pred starnutím a to najmä pri zmene L/D závitovky

v prípade použitia plníva krieda. V prípade použitého plníva talk v PP matrici po 360 hod. starnutia v UV komore bolo namerané zníženie tvrdosti. Rozdiel nameraných hodnôt tvrdosti v oboch prípadoch bol minimálny (1–3 °ShD). Pri testovaní vplyvu starnutia UV žiareniom a pri  $-20^{\circ}\text{C}$  na tvrdosť Shore kompozitov s PP matricou a časticovými plnívami krieda a mastenec, v stanovenom % plnení, bol zistený pokles tvrdosti a vplyv prostredia na zmenu tvrdosti bol minimálny v závislosti od skúmaných parametrov. Pri skúmaní štruktúry PP kompozitu sa potvrdilo, že pri dlhšej dráhe závitovky došlo k lepšiemu premiešaniu jednotlivých zložiek kompozitu, bolo pozorované rovnomernejšie rozdelenie plníva v štruktúre kompozitu. Dĺžka dráhy závitovky však nemala podstatný vplyv na tvrdosť skúmaných kompozitov. Tieto poznatky je možné využiť pri aplikácii výrobkov zo skúšaných PP kompozitov v praxi.

## Podákovanie



This project has received funding from the European Union's Horizon 2020 research and innovation programme under the Marie Skłodowska-Curie grant agreement No 734205" a KEGA 059TUKE-4/2016.

*doc. Ing. Ľudmila Dulebová, PhD. – Technická univerzita v Košiciach, Strojnícka fakulta, Katedra automobilovej výroby, Mäsiarska 74, 040 01 Košice, Slovakia | e-mail: ludmila.dulebova@tuke.sk*

*Ing. Alžbeta Perháčová – SEZ Krompachy a.s., Hornádska 1, 053 42 Krompachy, Slovakia | e-mail: betka.perhacova@sez-krompachy.sk*

*Ing. Ph.D. Volodymyr Moravskyi – Lviv Polytechnic National University, Department of Chemical Technology of Plastics, 12 Bandera Str., Lviv, 79013, Ukraine | e-mail: vmoravsky@gmail.com*

*Ing. Ph.D. Volodymyr Krasinskyi – Lviv Polytechnic National University, Department of Chemical Technology of Plastics, 12 Bandera Str., Lviv, 79013, Ukraine | e-mail: vkrasinsky82@gmail.com*

## Literatúra

- [1] Samujlo B., Markovičová L.: Producibility of filled injection molded parts. In: Technological and design aspects of extrusion and injection moulding of thermoplastic polymer composites and nanocomposites: Volume 2. Košice: TU, 2014, 92–106.
- [2] Rabek J. F.: Współczesna wiedza o polimerach. Wydawnictwo PWN, Warszawa 2008.
- [3] Tor-Swiatek A., Krasinskyi V., Markovičová L.: Characteristic of selected physical properties of injection polymer composites. In: Technological and design aspects of extrusion and injection moulding of thermoplastic polymer composites and nanocomposites: Volume 3. Lublin 2015. 141–155.
- [4] Onuegbu G. C., Igwe I. O.: The effects of filler contents and particle size on the mechanical and end-use properties of snail shell powder filled polypropylene, Materials Science and Application, 2 (2011) 811–817.
- [5] Krzyzak A., Łagożna M., Nogaj A., Dulebová L.: Selected properties of composites with polypropylene after ageing, Key Engineering Materials, 635 (2015) 212–215.
- [6] Liptáková T., Alexy P., Gondár E., Khunová V.: Polymérne konštrukčné materiály. Žilinská univerzita v Žiline, 2012, 189 s.
- [7] Boxhammer J.: Acceleration by increased irradiance and temperature in artificial weathering tests, Polymer Testing, 20 (2001) 719–724.
- [8] Leong Y. W. et al.: Comparison of the Mechanical Properties and Interfacial Interactions between Talc, Kaolin, and Calcium Carbonate Filled Polypropylene Composites, Journal of Applied Polymer Science, Vol. 91 (2004) 3315–3326.
- [9] Tavares A. C., Gulmine J. V., Lepienski C. M., Akcelrud L.: The effect of accelerated ageing on the surface mechanical properties of polyethylene, Polymer Degradation and Stability, 81 (2003) 367–373.
- [10] Kmetty, A., Tabi, T., Kovacs, J. G. et al.: Development and characterization of injection moulded, all-polypropylene composites, Express Polymer Letters, 7, 2 (2013) 134–145.
- [11] STN EN ISO 868:2004-05 Plasty a ebonit. Stanovenie tvrdosti vtláčaním pomocou tvrdomera (tvrdosť Shore).



V roce 2017 vychází:

| Uzávěrka | Vychází | Náklad | Veletrhy                    |
|----------|---------|--------|-----------------------------|
| 1/2017   | 20.3.   | 24.4.  | 4 000 MSV Nitra (CHEMPLAST) |
| 2/2017   | 24.8.   | 26.9.  | 4 000 MSV Brno              |

Specializovaný časopis pro české a slovenské firmy zabývající se průmyslovým zpracováním plastů (setů, gumy, kompozitních materiálů...)

ročník 12 / číslo 1

Vydavatel/publisher:



INFOCUBE s.r.o.

Křivého 7  
612 00 Brno  
Czech Republic  
IČ: 26223856  
DIČ: CZ26223856  
tel.: +420 549 210 712-3  
fax: +420 549 210 711

Adresa redakce / editor's office:  
INFOCUBE s.r.o.  
Živného 8, 635 00 Brno  
Czech Republic

Ředitel/director:  
Jiří Klusáček  
jiri.klusacek@infocube.cz  
tel.: +420 549 210 713

Šéfredaktorka / editor-in-chief:  
Ivana Nedbalová  
ivana.nedbalova@infocube.cz  
tel.: +420 549 210 712

Obchodní oddělení, inzerce /  
sales department, advertising:  
tel.: +420 549 210 712

Iva Duroňová  
iva.duronova@infocube.cz  
tel.: +420 549 210 635

David Bartoš  
david.bartos@infocube.cz  
tel.: +420 546 212 609

Redakce / editor's office:  
Lenka Valentová  
lenka.valentova@infocube.cz  
tel.: +420 546 212 607

Andrea Kokrdová  
andrea.kokrdova@infocube.cz  
tel.: +420 549 212 606

Objednávkový formulář  
předplatného na internetu:  
[www.plasticsproduction.cz](http://www.plasticsproduction.cz)

Grafické zpracování / DTP:  
Grafické studio INFOCUBE  
Vít Starka  
vit.starka@infocube.cz  
tel.: +420 549 211 424

Distribuce/distribution:  
direct mail

Registrace:  
MK ČR E 16405  
ISSN 1802-1549

Copyright: infocube s.r.o.

Redakce neodpovídá za jazykovou a obsahovou správnost inzerátů. Nevyžádané příspěvky se nevracejí. Jakékoli kopirování je povolené pouze s písemným souhlasem vydavatele, s uvedením zdroje a se zachováním autorských práv dle platných zákonů.

Verlagsvertretung Schweiz:

Rico Dormann  
Media Consultant Marketing  
Postfach 574  
CH - 8803 Rüschlikon  
T: +41/44 720 85 50  
F: +41/44 721 14 74  
E: dormann@rdormann.ch

[www.plasticsproduction.cz](http://www.plasticsproduction.cz)

## Z dalších titulů našeho vydavatelství vychází:

**KOVOKNZERT** machining & tooling magazine

**AutomobilIndustry**



**NÁSTROJÁRNAT**

Na webu [www.infocube.cz](http://www.infocube.cz) naleznete další informace o našem vydavatelství.

## Seznam inzerentů:

agrokomplex NÁRODNÉ VÝSTAVISKO, š. p.

AIMTEC Consulting s. r. o.

ARBURG spol. s r. o.

CECHO – BOHUMIL CEMPÍREK s. r. o.

Comau Czech s. r. o.

Česká společnost průmyslové chemie UNIPLAST BRNO

DENIOS s. r. o.

FANUC Czech s. r. o.

FRIMO Group GmbH

Herrmann Ultrazvuk s. r. o.

JAN SVOBODA s. r. o.

MAPRO spol. s r. o.

Mesago Messe Frankfurt GmbH

Messe Stuttgart

Meusburger Georg GmbH & Co KG

Nordson CS, spol. s r. o.

Novotný – Chlazení, s. r. o.

OPTICONTROL, s. r. o.

pewag s. r. o.

PLASTY MLADEČ Zemědělské družstvo Haňovice

PODLAHY Liška, s. r. o.

RESINEX Czech Republic s. r. o.

RETRY s. r. o.

TBA Plastové obaly s. r. o.

VeeM Trading s. r. o.

Veletrhy Brno, a. s.

Wittmann Battenfeld CZ spol. s r. o.