Aneta Zawada¹, Anna Boczkowska², Wanda Ziemkowska³, Antoni Kunicki⁴ Antoni Pietrzykowski⁵, Andrzej Olszyna⁶ Politechnika Warszawska, Wydział Inżynierii Materiałowej, ul. Wołoska 141, 02-507 Warszawa

PREPARATYKA NANOCZĄSTEK Al₂O₃ DO OTRZYMYWANIA NANOKOMPOZYTÓW POLIURETANOWYCH

Nanoproszki Al₂O₃ otrzymano metodą zol-żel w wyniku reakcji: hydrolizy związków alkoksyglinowych oraz utleniania związków glinoorganicznych. Zsyntetyzowany proszek poddano wygrzewaniu w temperaturze $T = 350, 600, 900, 1200^{\circ}$ C w powietrzu w czasie 1 godziny. Otrzymano proszek Al₂O₃ o wielkości cząstek ≤ 60 nm. Wygrzewanie proszku w coraz wyższej temperaturze, w tym samym czasie, powoduje wzrost stopnia aglomeracji. Wielkość aglomeratów nie przekracza 1 µm. Nanoproszek Al₂O₃ o najmniejszej wielkości aglomeratów uzyskano w wyniku zastosowania obróbki cieplnej w temperaturze 600°C. Następnie proszek ten wykorzystano do wytwarzania nanokompozytów poliuretanowych i przeprowadzono szereg badań ich właściwości fizykomechanicznych, m.in. zużycie ścierne, gęstość.

Słowa kluczowe: nanoproszki Al₂O₃, nanokompozyty poliuretanowe, elastomery uretanowomocznikowe

PREPARATION OF AI₂O₃ NANOPARTICLE FOR OBTAINING POLYURETHANE NANOCOMPOSITES

A sol-gel process was developed for fabricating Al_2O_3 nanopowders in the reaction of: a hydrolyzed alkoxyaluminium and an oxidation organics aluminium. Powder obtained by chemical synthesis were hold at a temperature of 350, 600, 900, 1200°C in air atmosphere for 1 hour. The Al_2O_3 powders show average particle-size ≤ 60 nm. The nanopowder hold at a temperature of 600°C show results the least degree agglomeration. This nanopowder Al_2O_3 was used to synthesized polyurethane composites. The variety of physical-mechanical test were performed: abrasive wear, density, among others.

Keywords: nanopowders Al₂O₃, polyurethane nanocomposites, urethane-carbamide elastomers

WSTĘP

Nanoproszki ceramiczne są coraz częściej wykorzystywane m.in. do modyfikacji tworzyw sztucznych. Połączenie polimer-nanoceramika powoduje znacznie korzystniejsze zmiany właściwości w porównaniu z połączeniem polimer-gruboziarnisty napełniacz ceramiczny. Nanokompozyty polimerowe zbrojone nanonapełniaczami ceramicznymi charakteryzują się bardzo wysoką twardością i odpornością na ścieranie w porównaniu z kompozytami w skali mikrometrycznej. Mogą również charakteryzować się podwyższoną odpornością termiczną. Takie tworzywa mogą być zamiennikami tradycyjnie stosowanych materiałów [1, 2].

Udział nanonapełniaczy w kompozytach sięga często zaledwie od 1 do 5% wag. (maksymalnie do 10% wag.), co powoduje znaczne polepszenie ich właściwości przetwórczych [3]. Nanokompozyt Poliamidu 6 z udziałem 5% wag. krzemianu posiada o 40% wyższą wytrzymałość na rozciąganie, 68% wyższy moduł przy rozciąganiu, 60% wyższą wytrzymałość na zginanie, 126% wyższy moduł przy zginaniu, przy obniżeniu udarności jedynie o 10% w stosunku do czystego PA6 [4]. Właściwości termiczne nanokompozytów, o różnej zawartości krzemianów (od 0,5 do 9% wag.) z osnową sztywnego i elastycznego poliimidu, pokazują, że temperatura degradacji rośnie wraz ze wzrostem udziału krzemianów [5]. Dodatek do poliimidu nanokrzemianów powoduje również obniżenie przepuszczalności pary wodnej [6].

W przypadku nanokompozytu PMMA z dodatkiem 5% wag. sferycznych nanocząstek Al₂O₃ stwierdzono wzrost wydłużenia do zerwania średnio 28% w stosunku do czystego PMMA [7].

W pracy wykorzystano metodę zol-żel w celu otrzymania Al₂O₃ o nanometrycznej wielkości cząstek. Następnie nanoproszek ceramiczny wprowadzono do osnowy polimerowej i zbadano wybrane właściwości nanokompozytów poliuretan-nanocząstki Al₂O₃ o różnym udziale nanonapełaniacza.

METODYKA BADAŃ

Otrzymywanie Al₂O₃

¹ mgr inż., ^{2, 3} dr inż., ^{4, 5} dr hab. inż., prof. PW, ⁶ prof. dr hab. inż.

Związek Al_2O_3 można otrzymywać, prowadząc rozkład termiczny związków typu $Al(OR)_3$, gdzie R = alkil, reszty kwasów organicznych (1), w utleniającej reakcji związku glinoorganicznego AlR_3 (2) lub przez odwodnienie $Al(OH)_3$ (3) [8]

$$2n \operatorname{Al}(\operatorname{OR})_3 \xrightarrow{\Delta t} \text{we glowed or } y + n \operatorname{Al}_2\operatorname{O}_3$$
 (1)

$$2n AIR_3 \qquad \xrightarrow{\Delta t} we glow odory + n Al_2O_3 \qquad (2)$$

$$2n \operatorname{Al}(\operatorname{OH})_3 \xrightarrow{\Delta t} n \operatorname{Al}_2O_3 \tag{3}$$

W pracy w celu otrzymania Al₂O₃ przeprowadzono:

- reakcję kontrolowanej hydrolizy związków alkoksyglinowych typu (1),
- reakcję kontrolowanego utleniania typu (2) związków glinoorganicznych prowadzącą do związków alkoksyglinowych.

Zarówno w jednej, jak i w drugiej reakcji stosowano warunki, w których mógł powstać wodorotlenek glinu (3). Związki alkoksyglinowe oraz wodorotlenek glinowy poddano wygrzewaniu w temperaturze T = 350, 600,900, 1200°C, otrzymując Al₂O₃.

Otrzymywanie nanokompozytów poliuretanowych

Nanokompozyty uretanowomocznikowe otrzymywano z oligoadypinianu etylenowego (OAE) o nazwie handlowej Purate 620, średnim ciężarze cząsteczkowym 1954 g/mol, produkcji "Alfa System" w Brzegu Dolnym, 4,4'- diizocyjanianu difenylometanu (MDI) o nazwie handlowej Isonate M 125, produkcji Dow Chemical, i dicyjandiamidu (DCDA), inaczej cyjanoguanidyny (CG), produkcji POCH w Gliwicach.

Syntezę nanokompozytów prowadzono metodą jednoetapową w podwyższonej temperaturze w reaktorze próżniowym zaopatrzonym w mechaniczne mieszadło obrotowe. Nanoproszków dodawano do mieszaniny substratów na początku syntezy. Wybrano stosunek molowy diizocyjanianu do oligodiolu wynoszący 2,0 (próbki oznaczone 2,0/P/CG), dzięki czemu otrzymywano segmentowe poliuretany o stosunku molowym segmentów giętkich do sztywnych 1:1. Mieszankę odlewano do wielogniazdowego foremnika i utwardzano w temperaturze 110°C przez około 15 godzin. Próbki przed badaniami właściwości fizycznych sezonowano minimum 10 dni.

Przeprowadzenie badań

Obserwacje mikroskopowe proszków zostały przeprowadzone przy użyciu elektronowego mikroskopu skaningowego (SEM) LEO 1530. Celem badań było uzyskanie jakościowej i ilościowej charakterystyki badanych proszków oraz charakterystyki struktury kompozytów polimer-ceramika.

Opis ilościowy wykonano, wykorzystując komputerowy program "MicroMeter". Przedstawione parametry mierzone są dla pojedynczych przekrojów cząstek, a następnie wyznaczana jest wielkość średnia danego parametru E(x). W analizie wykorzystano także odchylenie standardowe oznaczone jako S.D(x) [9, 10].

Analizę fazową proszków wykonano na pracującym z krokową zmianą kątów 20 dyfraktometrze PHILIPS 1830 i dyfraktometrze SIMENS przy użyciu lampy miedzianej (CuK α = 1,54056).

Przeprowadzono obserwacje mikroskopowe struktur kruchych przełomów poliuretanów i ich nanokompozytów oraz przekrojów wykonanych na mikrotomie rotacyjnym firmy Leica. Do obserwacji wykorzystano skaningowy mikroskop elektronowy (SEM) LEO 1530 firmy Zeiss. Próbki przed obserwacją napylano cienką warstewką węgla.

Przeprowadzono badania gęstości, modułu Younga, twardości i zużycia ściernego, zgodnie z metodami znormalizowanymi dla gum [11].

WYNIKI BADAŃ I ICH DYSKUSJA

Proszek po syntezie chemicznej, otrzymany w reakcji hydrolizy, poddano analizie. Produkt po odparowaniu lotnych substancji posiadał biały kolor. Obserwacje mikroskopowe wykazały, iż proszek taki jest silnie zaglomeryzowany. "Posklejane" cząstki proszku wskazują na udział części organicznej, która nie zdążyła przereagować w trakcie procesu wytwarzania (rys. 1).



Rys. 1. Morfologia proszku Al₂O₃ po syntezie chemicznej Fig. 1. Morphology of Al₂O₃ powder obtained by chemical synthesis

Obróbka termiczna proszku Al₂O₃ pozwoliła na odparowanie (rozkład) części organicznej przy zachowaniu nanometrycznej wielkości ziaren. Proszek wygrzewano w temperaturze 350°C (Al₂O₃-1), 600°C (Al₂O₃-2), 900°C (Al₂O₃-3), 1200°C (Al₂O₃-4) przez 1 godzinę w powietrzu.

Badania ilościowe proszków, po obróbce cieplnej, wskazują na ich nanometryczne rozmiary - średnia wielkość cząstek wynosiła $d_2 \le 57$ nm, natomiast średni rozmiar aglomeratów wynosił $\le 1 \ \mu m$ (rys. 2).

Wygrzewanie proszków w temperaturze: 350, 600, 900°C nie wpływa w sposób istotny na rozmiar cząśteknia adalych proszkow Wygrzewanie w temperaturze 1200°C powoduje 30% wzro ziaren.



40 50 60 70 80 90 100 110 120

 $E(d_2)$ [nm]

20 30

- Rys. 2. Morfologia i rozkład wielkości ziaren proszku: a) Al₂O₃-1, b) Al₂O₃-2, c) Al₂O₃-3, d) Al₂O₃-4
- Fig. 2. Morphology of the nanopowders and distribution particle-size: a) Al_2O_3-1, b) Al_2O_3-2, c) Al_2O_3-3, d) Al_2O_3-4

Największy stopień aglomeracji uzyskano dla proszków Al₂O₃-1 i Al₂O₃-4, co w przypadku proszku Al₂O₃-1 może być spowodowane zbyt niską temperaturą wygrze- wania. Związki organiczne powstałe w procesie syntezy nie uległy całkowitemu rozkładowi. Użycie zbyt wysokiej temperatury wygrzewania (Al₂O₃-4) powoduje natomiast aglomerację proszku w wyniku jego spiekania, co również ma wpływ na wzrost wielkości ziaren.

Najmniej zaglomerowany proszek Al₂O₃ otrzymano w wyniku zastosowania wygrzewania w temperaturze 600°C (rys. 2c). Stwierdzono, że obróbka cieplna w wyżej wymienionych warunkach prowadzi do odparowania (rozkładu) części organicznej (pozostałość po syntezie chemicznej) z zachowaniem nanometrycznej wielkości ziaren $d_2 = 41$ nm.

Analiza fazowa proszków po wygrzewaniu wykazała różny udział faz krystalicznych w zależności od warunków syntezy i temperatury wygrzewania. Dla próbek Al₂O₃-1 i Al₂O₃-2 (rys. 3a) stwierdzono występowanie faz krystalicznych, takich jak: δ -Al₂O₃, γ -Al₂O₃ i ε -Al₂O₃. Dla próbki Al₂O₃-3 stwierdzono zaś występowanie następujących faz: η -Al₂O₃, δ -Al₂O₃ i γ -Al₂O₃, natomiast dla próbki Al₂O₃-4 jako jedyną fazę występującą w badanej próbce zidentyfikowano α -Al₂O₃ (korund) (rys. 3b). Wygrzewanie w coraz wyższych temperaturach spowodowało wzrost stopnia krystaliczności tlenku glinu, a także transformację fazową δ , γ , η , ϵ -Al₂O₃ $\rightarrow \alpha$ -Al₂O₃ (w temperaturze 1200°C).

Nanocząstki Al₂O₃ w osnowie polimerowej

Otrzymane w wyniku syntezy chemicznej i wygrzewania w temperaturze 600°C nanoproszki Al₂O₃ wprowadzono do osnowy poliuretanowej PU. Funkcją wprowadzanych nanocząstek jest modyfikacja właściwości osnowy poliuretanowej w kierunku zwiększenia jej sztywności, wytrzymałości mechanicznej, twardości. Jedną z najważniejszych cech użytkowych wytwarzanych poliuretanów jest odporność na zużycie ścierne, dlatego bardzo ważne jest, aby jego wartość nie uległa zmniejszeniu.

Obrazy struktur PU z napełniaczem w postaci nano-Al₂O₃ pokazano na rysunkach 4-6, gdzie widoczne jest dość dobre rozproszenie nanocząstek, można również zaobserwować występowanie nielicznych aglomeratów. Aglomeraty nanocząstek w osnowie PU mogą być skutkiem niedostatecznego rozbicia ich bezpośrednio po syntezie lub aglomeracji proszku w czasie otrzymywania nanokompozytów.

Na rysunkach 7-10 pokazano przykładowe wyniki badań gęstości, modułu Younga i zużycia ściernego wy-



Rys. 3. Przykładowa analiza fazowa proszku Al_2O_3 wygrzewanego w temperaturze: a) 600°C Al_2O_3 -2, b) 1200°C Al_2O_3 -4, w powietrzu, w czasie 1 h Fig. 3. Phase analysis of the powder Al_2O_3 hold at a temperature of: a) 600°C Al_2O_3 -2, b) 1200°C Al_2O_3 -4, in air atmosphere, for 1 hour

twarzanych nanokompozytów poliuretanowych w funkcji udziału nanocząstek Al₂O₃.

Jak wynika z zależności przedstawionej na rysunku 7, nanocząstki Al₂O₃ powodują podwyższenie gęstości segmentowych polimerów uretanowomocznikowych.



- Rys. 4. Struktura kruchego przełomu nanokompozytu poliuretanowego 2,0/P/CG bez nanonapełniaczy
- Fig. 4. Structure of brittle fracture of the polyurethane nanocomposite 2.0/P/CG without filler



- Rys. 5. Struktura kruchego przełomu nanokompozytu poliuretanowego 2,0/P/CG zawierającego 2% wag. Al_2O_3 $\,$
- Fig. 5. Structure of brittle fracture of the polyurethane nanocomposite $2.0/P/CG+2\%wt.~Al_2O_3$



- Rys. 6. Struktura kruchego przełomu nanokompozytu poliuretanowego 2,0/P/CG zawierającego 5% wag. Al₂O₃
- Fig. 6. Structure of brittle fracture of the polyurethane nanocomposite $2.0/P/CG+5\%wt. \ Al_2O_3$



Rys. 7. Gęstość poliuretanu 2,0/P/CG bez i z różnym udziałem nanonapełniacza Al₂O₃

Fig. 7. Density of the polyurethane 2.0/P/CG without and with addition nano-Al_2O_3 $\,$

Wprowadzenie nanocząstek Al₂O₃ do elastomerów uretanowomocznikowych powoduje wyraźny wzrost modułu Younga (rys. 8), tym większy, im większy jest udział nanocząstek. Aglomeraty cząstek prowadzą do obniżenia sztywności PU, zaś jej wzrost świadczy o dobrym rozproszeniu nanocząstek.



Rys. 8. Moduł Younga poliuretanu 2,0/P/CG bez i z różnym udziałem nanonapełniacza Al₂O₃

Fig. 8. Young modulus of the polyure thane 2.0/P/CG without and with addition nano-Al_2O_3 $\,$



Rys. 9. Twardość poliuretanu 2,0/P/CG bez i z różnym udziałem nanonapełniacza Al₂O₃

Fig. 9. Hardness of the polyurethane $2.0/\mbox{P/CG}$ without and with addition nano-Al_2O_3

Rysunek 9 przedstawia wyniki badań twardości nanokompozytów poliuretanowych, która niezależnie od udziału nanonapełanicza, w badanym zakresie, wzrasta o 8% w stosunku do twardości osnowy. Brak zróżnicowania wartości twardości przy 2 i 5% wag. Al₂O₃ może świadczyć o tym, że właściwość ta nie jest czuła na zmianę udziału nanocząstek w kompozycie.

Istotnym parametrem użytkowym wytwarzanych elastomerów uretanowomocznikowych jest ich zużycie ścierne. Zaproponowane jako osnowa elastomery charakteryzują się dużą odpornością na zużycie ścierne.



- Rys. 10. Zużycie ścierne poliuretanu 2,0/P/CG bez i z różną zawartością nanonapełniacza $\rm Al_2O_3$
- Fig. 10. Abrasive wear of the polyurethane 2.0/P/CG without and with different addition nano-Al_2O_3 $\,$

Przedstawiona zależność zużycia ściernego od udziału nanocząstek Al₂O₃ (rys. 10) pokazuje, że wprowadzenie nanocząstek przyczynia się do wzrostu zużycia ściernego. Zużycie ścierne rośnie przy większej zawartości nanonapełniaczy oraz wówczas, gdy tworzą się aglomeraty nanocząstek.

PODSUMOWANIE

Badania ilościowe proszków Al₂O₃ po syntezie chemicznej i obróbce cieplnej wskazują na ich nanometryczną budowę - średni rozmiar cząstek $d_2 \le 60$ nm. Jednakże otrzymany nanoproszek posiada budowę aglomeratową (średni rozmiar aglomeratów $\le 1 \ \mu$ m).

Wygrzewanie proszków Al₂O₃ w temperaturze: 350, 600, 900°C nie wpływa na rozmiar cząstek badanych proszków. Wygrzewanie w temperaturze 1200°C powoduje 30% wzrost średniego rozmiaru ziaren (zachodzą już procesy spiekania) oraz wzrost stopnia krystaliczności tlenku glinu i transformację fazową δ , γ , η , ϵ -Al₂O₃ $\rightarrow \alpha$ -Al₂O₃.

W wyniku wygrzewania w temperaturze 600°C powstaje proszek Al₂O₃ o średniej wielkości cząstek $d_2 =$ = 41 nm i najmniejszym stopniu aglomeracji.

Dodanie nanocząstek Al₂O₃ do poliuretanu powoduje wzrost jego gęstości, modułu Younga, twardości i zużycia ściernego. O ile wzrost twardości i sztywności jest korzystny z punktu widzenia możliwych zastosowań otrzymywanych poliuretanów, to wzrost zużycia ściernego jest niekorzystny. Wiadomo jednak, że dodanie cząstek materiałów o znacznie większej twardości niż twardość poliuretanu zwiększa jego zużycie ścierne przez wyrywanie cząstek z materiału osnowy w trakcie ścierania.

LITERATURA

 Jurczyk M., Jakubowicz J., Nanomateriały ceramiczne, Wyd. Politechniki Poznańskiej, Poznań 2004.

- [2] Jurczyk M., Nanomateriały, Wybrane zagadnienia, Wyd. Politechniki Poznańskiej, Poznań 2001.
- [3] Piecyk L., Nanokompozty polimerowe tworzywa o nowych właściwościach, VTS-Vademecum tworzyw sztucznych, 2002, 1, 14-21.
- [4] Gilman J.W., Flammability and thermal stability studies of polymer layered-silicate (clay) nanocomposities, Applited Clay Science 1999, 15, 31-49.
- [5] Magaraphan R., Lilayuthalrt W., Sirivat A., Schwank J.W., Preparation, structure, properties and thermal behavior of rigid-rod polyimide/montmorillonite nanocomposites, Composites Science and Technology 2001, 61, 1253-1264.
- [6] Ajayan P.M., Schadler L.S., Braun P.V., Nanocomposite Science and Technology, Wiley-VCH 2003, 103, 109.
- [7] Siegel R.W., Chang S.K., Ash B.J., Stone J., Ajayan P.M., Doremus R.W., Schadler L.S., Mechanical behavior of polymer and ceramic matrix nanocomposites, Scripta Mater. 2001, 44, 2061-2064.

- [8] Kunicki A.R., Pasynkiewicz S., Jankowski J., Mańk B., Alkoxyalumoxanes (ROAlO)_n - Synthesis and Properties, Polish J. Chem. 2004, 18, 1857-1846.
- [9] Michalski J., Wejrzanowski T., Pielaszek R., Konopka K., Łojkowski W., Kurzydłowski J.K., Application of image analysis for characterization of powders, Material Science 2005, 23, 1.
- [10] Kurzydłowski K.J., Ralph B., Quantitive description of micro- structure of materials, CRC Press, Baton Rouge 1995.
- [11] Broniewski T., Kapko J., Płaczek W., Thomalla J., Metody badań i ocena właściwości tworzyw sztucznych, WNT, Warszawa 2000.

Recenzent Stanisław Wierzbiński