(19) OFICIUL DE STAT PENTRU INVENŢII ŞI MĂRCI București



(11) RO 132968 B1

(51) Int.CI. *A61K 6/08* ^(2006.01); *A61C 13/00* ^(2006.01)

BREVET DE INVENŢIE

- (21) Nr. cerere: a 2017 00923
- (22) Data de depozit: 13/11/2017
- (45) Data publicării mențiunii acordării brevetului: 30/08/2023 BOPI nr. 8/2023

(41) Data publicării cererii: 28/12/2018 BOPI nr. 12/2018

20/12/2010

(73) Titular:
UNIVERSITATEA DE MEDICINĂ SI FARMACIE " CAROL DAVILA"
BUCUREȘTI, STR.DIONISIE LUPU, NR.37, SECTOR 2, BUCUREȘTI, B, RO;
UNIVERSITATEA POLITEHNICA DIN BUCUREȘTI, SPLAIUL INDEPENDENȚEI
NR 242, SECTOR 2, BUCUREȘTI, B, DE MEDICI

NR.313, SECTOR 6, BUCUREȘTI, B, RO; • DDX EUROPA S.R.L., STR.DR.NICOLAE STAICOVICI NR.15, SECTOR 5, BUCUREȘTI, B, RO

(72) Inventatori:

CRISTACHE CORINA MARILENA, ŞOS.OLTENIŢEI,NR. 257N, SECTOR 4, BUCUREŞTI, B, RO;
TOTU EUGENIA, STR.MĂGURICEA, NR. 20, BL.7P, AP.13, SECTOR 1, BUCUREŞTI, B, RO;
NECHIFOR GHEORGHE, ALEEA SLĂTIOARA NR.4, BL.C 2, SC.2, ET.1, AP.19, SECTOR 4, BUCUREŞTI, B, RO;

DIDILESCU ANDREEA CRISTIANA, STR.IOVIŢA, NR.2, BL.P24, AP.32, SECTOR 5, BUCUREŞTI, B, RO; NECHIFOR AURELIA CRISTINA, ALEEA SLĂTIOARA, NR.4, BL.C2, AP.19, SECTOR 4, BUCUREŞTI, B, RO

(56) Documente din stadiul tehnicii: ANA M. DIEZ-PASCUAL, ANGEL L. DIEZ-VICENTE, "NANO-TIO, REINFORCED PEEK/PEI BLENDS AS BIOMATERIALS FOR IOAD-BEARING IMPLANT APPLICATIONS ACS APPL MATER INTERFACES", VOL. 7(9), P. 5561, 2015; ERCAN B., TAYLOR E., ALPASLAN E. WEBSTER T. J., "DIAMETER OF TITANIUM NANOTUBES INFLUENCES ANTI-BACTERIAL EFFICACY" NANOTECHNOLOGY, VOL. 22, 2011; GAUTAM R., SINGH R. D., SHARMA V. P., SIDDHARTHA R., CHAND P., KUMAR R., "BIOCOMPATIBILITY OF POLYMETHYLMETHACRYLATE RESINS USED IN DENTISTRY", J. BIOMED. MATER. RES. PART B APPL. BIOMATER., VOL. 100B, PP. 1444-1450, 2012

(54) MATERIAL NANOCOMPOZIT PE BAZĂ DE POLI(METILMETACRILAT) ȘI NANOPARTICULE DE DIOXID DE TITAN PENTRU CONFECȚIONAREA DE PROTEZE DENTARE PRINTATE 3D ȘI PROCEDEU DE OBȚINERE AL ACESTUIA

RO 132968 B1

Examinator: inginer chimist PIŢU MARCELA



(12)

Invenția se referă la un material compozit pe bază de poli(metilmetacrilat) și nanoparticule de dioxid de titanprintabil 3D și la un procedeu de obținere a acestuia.

Urmare a creşterii speranţei de viaţă şi implicit a numărului vârstnicilor, politicile de sănătate din ţările europene se concentrează din ce în ce mai mult pe îmbunătăţirea
 serviciilor medicale adresate acestei categorii de populaţie. În acelaşi timp, aşteptările persoanelor de vârsta a treia au crescut exponenţial în ultima vreme, mai ales de la serviciile
 stomatologice - atunci când vine vorba de menţinerea funcţionalităţii şi estetică [Cristache C.-M., Totu E. E., 2016. CAD-CAM - A Third Millennium Technology in Dentistry/CAD CAM - O tehnologie a mileniului trei în stomatologie (Ro). Editura Didactică şi Pedagogică, Bucharest].

11

13

1

Sunt cunoscute din articolul "Nano-TiO₂ reinforced PEEK/PEI blends as biomaterials for load-bearing implant applications ACS Appl Mater Interfaces", Ana

- M Díez-Pascual 1, Angel L Díez-Vicente, 2015; 7(9), pag. 5561 nanocompozitele ternare
- biocompatibile bazate pe amestecuri de poli(eter eter cetona) (PEEK)/poli(eter imida) (PEI)
 întărite cu nanoparticule de dioxid de titan bioactiv (TiO₂) obținute prin ultrasonare, bio-
- materialele dezvoltate au fost caracterizate folosind FT-IR, SEM, XRD, DSC, TGA şi DMA.
 În plus, au fost evaluate proprietățile lor de absorbție a apei, de tracțiune, dielectrice şi antibacteriene, nanoparticulele au rigidizat şi întărit matricea simultan, iar proprietațile optime

au fost atinse la 4,0% în greutate TiO₂, iar nanocompozitele au prezentat, de asemenea, o absorbţie redusă de apa, deşi stabilitate termică mai mare, modul de stocare, temperatura
 de tranziţie sticloasă, constanta dielectrica şi pierderi dielectrice în comparaţie cu amestecul de control.

Este cunoscut din articolul "*Diameter of titanium nanotubes influences anti-bacterial efficacy*", - Ercan, B., Taylor, E., Alpaslan, E., Webster, T. J., 2011, Nanotechnology 22 faptul că titanul a fost creat pentru a avea topografii de suprafață nanotubulare cu diametre controlate de 20, 40, 60 sau 80 nm, uneori urmate de tratament termic pentru controlul cristalinității, dimensiunii, modificarea hidrofilicității printr-un proces de anodizare. S-a urmărit comportamentul față de *Staphylococcus epidermidis* și *Staphylococcus aureus* (agenți patogeni relevanți pentru dispozitive ortopedice și alte dispozitive medicale și infecțiile asociate) arătându-se că tratamentul termic al tuburilor de titan cu diametrul de 80 nm a produs cel mai robust efect antimicrobian dintre toți parametrii de tratare a suprafeței testate.

33 De asemenea, este cunoscută din articolul "Biocompatibility of polymethylmethacrylate resins used in dentistry" - Gautam R., Singh R.D., Sharma V. P., Siddhartha R., Chand P., Kumar R., 2012, J. Biomed. Mater. Res. Part B Appl. 35 Biomater, 100B, 1444-1450, biocompatibilitatea sau compatibilitatea tisulară și anume capacitatea unui material de a functiona cu un răspuns adecvat al gazdei atunci când este 37 aplicat, rășinilor pe bază de polimetilmetacrilat (PMMA) acestea fiind cele mai utilizate în stomatologie, în special în fabricarea protezelor dentare și a aparatelor ortodontice, dar cu 39 toate că sunt considerate citotoxice și pot provoca iritarea mucoasei și sensibilizarea tesuturilor. 41

În ciuda măsurilor profilactice adoptate, majoritatea vârstnicilor prezintă edentații
 totale iar protocoalele curente pentru conceperea unui plan de tratament, producția şi
 utilizarea materialelor pentru confecționarea protezelor dentare au rămas practic
 neschimbate în ultimii 40 de ani [Jacob R.F., 1998. *The traditional therapeutic paradigm: Complete denture therapy*. J. Prosthet. Dent. 79, 6-13],[Wimmer, T., Gallus, K.,
 Eichberger, M., Stawarczyk, B., 2016. Complete denture fabrication supported by
 CAD/CAM, J. Prosthet. Dent. 115, 541-546].

Atât procedurile clinice cât și cele tehnice de confecționare a protezelor mobile rămân1pline de neconcordanțe și imperfecțiuni legate direct de procesul clasic de manufacturare cât3și de impreciziile materialelor. Dacă se adaugă la acestea și un număr necesar de 5-63şedințe pentru confecționare și alte câteva pentru adaptare, se ajunge o situație neplăcută5și cu consum mare de timp atât pentru pacient cât și pentru practician .5

Inovaţiile rapide în domeniul informaticii, nivelul ridicat de creativitate şi înţelegere complexă a tehnologiei, precum şi colaborarea interdisciplinară au făcut posibilă aplicarea 7 noilor tehnici CAD-CAM (Computer Aided Design & Manufacturing) în medicina dentară.

Începând cu anul 2012 tehnica CAD-CAM (Van Noort, 2012) a fost disponibilă 9 commercial și pentru fabricarea protezelor totale prin introducerea protezelor digitale AvaDent (Global Dental Science LLC, Scottsdale, Arizona, SUA& Tilburg, Olanda) și a 11 sistemului Dentca CAD-CAM System (Dentca Inc., Los Angeles, California, SUA) [Kattadiyil M.T., Goodacre C.J., Baba N.Z., 2013. CAD/CAM complete dentures: a review of two 13 commercial fabrication systems. J Calif Dent Assoc 41, 407-416]. Primul proces - utilizat de sistemul AvaDent - constă în folosirea tehnicii substractive, respectiv frezarea bazei 15 protezei într-un bloc prepolimerizat de PMMA. Baza protezei este prevăzută cu retenții pentru dinții prefabricați iar aceștia sunt lipiți ulterior cu ajutorul unui adeziv special. Cel de-al 17 doilea proces (sistemul Dentca) folosește tehnica de printare, aditivă - stereolitografie pentru a realiza o proteză de probă de culoare albă. Proteza totală finală este procesată 19 conventional după efectuarea adaptărilor necesare.

Avantajele tehnologiei CAD-CAM în confecționarea protezelor totale sunt [**Baba N.Z.**, 21 Goodacre C J., Kattadiyil M.T., 2015. *CAD/CAM removable prosthodontics*, in: Clinical Applications of Digital Dental Technology. John Wiley & Sons, Inc, pp. 107-138]: 23

reducerea numărului de şedinţe necesare de tratament la 2-3 - reprezintă un avantaj
 esenţial pentru pacienţii vârstnici care se deplasează greu sau aflaţi în centrele de îngrijire
 25
 pentru bătrâni;

- informaţiile clinice sunt colectate într-o şedinţă care poate dura în medie 1-2 h iar
 27 inserţia protezei se poate realiza în următoarea şedinţă clinică. Va urma o nouă întâlnire
 pentru eventualele adaptări, retuşuri;

31

37

- necesită un timp clinic mai redus pentru medic, deci costurile manoperei vor fi mai reduse comparativ cu protetica clasică;

 toate informaţiile colectate de la pacient sunt transformate în fişiere digitale şi stocate. De asemeni design-ul protezei este stocat în format digital. În consecinţă, lucrarea
 protetică poate fi refăcută identic cu cea precedentă în caz deteriorare sau pierdere, fără a
 mai necesita prezenţa pacientului sau înregistrări clinice suplimentare;
 35

- în cazul în care se intenționează inserția de implanturi dentare, informațiile obținute prin scanarea modelelor pot fi utilizate pentru confecționarea ghidului chirurgical.

Unul dintre dezavantajele majore ale ambelor tehnici prezentate anterior este cerința de producție centralizată, respectiv datele și amprentele sunt trimise la un laborator central din Statele Unite ale Americii pentru sistemul Dentca și în SUA sau Olanda pentru AvaDent. Proteza finală este fabricată și retrimisă ulterior clinicii dentare. Prin urmare, toate modificările sau ajustările eventual necesare implică timp și costuri suplimentare.

Tehnica aditivă stereolitografică (SLA) - foto-solidificare sau fabricare optică - este43o prototipare rapidă (PR), definită de Lennings ca "procesul care creează automat prototipul43fizic pornind de la un model 3D CAD, într-o scurtă perioadă de timp". Stereolitografia constă45în utilizarea unui fascicul laser cu lumină ultravioletă pentru solidificarea unei rășini fotopoli-47merice lichide aflată într-o cuvă a imprimantei. Sub acțiunea luminii laser acesta rășină47

1 obținându-se astfel modelul solid 3D [Ippolito R., Iuliano L., Gatto A., 1995. Benchmarking of rapid prototyping techniques in terms of dimensional accuracy and surface finish. 3 CIRP Ann. Technol. 44, 157-160]. Avantajele tehnologiei SLA: 5 - obținerea unor piese cu geometrii complexe și extrem de detaliate [Anitha R., Arunachalam S., Radhakrishnan P., 2001. Critical parameters influencing the quality 7 of prototypes in fused deposition modelling, in: Journal of Materials Processing Technology; Pennington, R.C., Hoekstra, N.L., Newcomer, J.L., 2005. Significant factors in the dimensional accuracy offused deposition modelling. Proc. Inst. Mech. 9 Eng. Part E J. Process Mech. Eng. 219, 89-92], la o viteză de printare bună spre foarte 11 bună; - capacitatea de manufacturare a unor forme dentare personalizate nerestrictionată 13 de axele de frezaj sau limitele mașinii cum se întâmplă în situația tehnicilor substractive; - sistemul funcționează într-un mod stabil: o dată început procesul de construcție 15 decurge în mod automat; - precizia este ridicată: exemplu un fir de păr are un diametru de aproximativ 100 17 microni, iar precizia cu care se obțin obiectele prin acest procedeu are o marjă de eroare de 5 microni, garantând chiar o acuratețe dimensională de până la 1 micron [Kim G.D., Oh Y.T., 19 2008. A benchmark study on rapid prototyping processes and machines: quantitative comparisons of mechanical properties, accuracy, roughness, speed, and material 21 cost. Proc. Inst. Mech. Eng. Part B J. Eng. Manuf. 222, 201-215]. Dezavantajele tehnologiei SLA cu materialele existente în prezent: 23 - rezistența medie la prelucrări mecanice, nedurabilitate în timp, necesită operațiuni de post-procesare; 25 - durata de viată a tubului de laser heliu-cadmiu este de aproximativ 3000 de ore. întreținerea este destul de scumpă, astfel costul de producție fiind relativ mare; 27 - rășinile fotosensibile nu rezistă testelor termice și de durabilitate, prezentând o instabilitate în timp, pot provoca alergii. În compoziția materialului, conform invenției, pentru a compensa dezavantajele 29 utilizării printării 3D în confecționarea protezelor totale, am realizat modificări atât prin adaus de nanofileri cât și în tehnica de procesare. 31 Polimerul biocompatibil, polimetil metacrilat, cunoscut sub numele de PMMA este 33 foarte mult folosit în medicina stomatologică datorită proprietăților sale deosebite, precum: uşurința procesării [El Bahra S., Ludwig K., Samran A., Freitag-Wolf S., Kern M., 2013. Linear and volumetric dimensional changes of injection-molded PMMA denture base 35 resins. Dent Mater 29, 1091-1097] și reparării sale [Soygun, K., Bolayir, G., Boztug, A., 37 2013. Mechanical and thermal properties of polyamide versus reinforced PMMA denture base materials. J Adv Prosthodont 5, 153-160], costul redus și acceptabilitatea 39 sa de către majoritatea pacienților, lipsa gustului și mirosului, transparența și de asemenea aspectul estetic satisfăcător [Vojdani, M., Bagheri, R., Khaledi, A.A.R., 2015. Effects of 41 aluminum oxide addition on the flexural strength, surface hardness, and roughness of heat-polymerized acrylic resin. J. Dent. Sci. 7, 238-244]. În ciuda caracteristicilor sale incontestabile, există si aspecte negative în folosirea 43 PMMA pentru realizarea protezelor dentare, cum ar fi: contracția în timpul polimerizării, rezistența mecanică limitată, contaminarea microbiană ca urmare a contactului permanent cu 45 mediul oral agresiv [Williams, D.W., Chamary, N., Lewis, M.A., Milward, P.J., McAndrew, 47 R., 2011. Microbial contamination of removable prosthodontic appliances from

laboratories and impact of clinical storage. Br Dent J 211, 163-166], lipsa radio-opacității, 1 sensibilizări ale pacienților ca urmare a eliberării de monomer nereticulat la contactul cu salivă [Gautam R., Singh R.D., Sharma V.P., Siddhartha R., Chand P., Kumar R., 2012. 3 Biocompatibility of polymethylmethacrylate resins used in dentistry. J. Biomed. Mater. Res. Part B Appl. Biomater. 100B, 1444-1450], precum și degradarea continuă a 5 rezistenței mecanice ca urmare a acțiunii salivei umane [Akin H., Tugut F., Polat Z.A., 2015. In Vitro Comparison of the Cytotoxicity and Water Sorption of Two Different Denture 7 Base Systems. J. Prosthodont. 24, 152-155]. În contextul punctelor slabe ale acestui material versatil utilizat extensiv în medicina dentară, se impune ca necesară dezvoltarea 9 unui compozit îmbunătățit folosind noile nanotehnologii, întrucât PMMA este încă cel mai bun material pentru aplicațiile dentare, o soluție adecvată a fost considerată aceea în care chiar 11 PMMA-ul se folosește ca și material inițial pentru dezvoltarea noului nanocompozit prin includerea unui nano aditiv care să îi îmbunătățească performanțele. Astfel, de interes major 13 este obținerea unor caracteristici mecanice superioare, precum și o acțiune antimicrobiană sustinută. 15

În ultimiii ani, au fost studiate intens diferite nanocompozite cu acțiune antimicrobiană [Kubacka A., Diez M.S., Rojo, D., Bargiela R., Ciordia S., Zapico I., Albar, J.P., Barbas, 17 C, Martins dos Santos, V.A.P., Fernândez-Garcfa, M., Ferrer, M., 2014. Understanding the antimicrobial mechanism of TiO₂-based nanocomposite films in a pathogenic 19 bacterium. Sci. Rep. 4, 4134; Wady, A.F., Machado, A.L., Zucolotto, V., Zamperini, CA., Berni, E., Vergani, CE., 2012. Evaluation of Candida albicans adhesion and biofilm 21 formation on a denture base acrylic resin containing silver nanoparticles. J. Appl. Microbiol., 112, 1163-1172]. Astfel, s-a dovedit că prin acoperiri cu filme subțiri de TiO₂ este 23 posibilă manifestarea unor caracteristici antibacteriene pronunțate [Ercan B., Taylor E., Alpaslan E., Webster T.J., 2011. Diameter of titanium nanotubes influences anti-25 bacterial efficacy. Nanotechnology 22, 295102]. Se poate spune că, nanoparticulele de dioxid de titan se recomandă singure ca o soluție optimă pentru aditivarea polimerilor de uz 27 dentar [Wang, Y., Wen, C, Hodgson, P., Li, Y., 2014. Biocompatibility of Ti02 nanotubes with different topographies. J Biomed Mater Res A 102, 743-751]. 29

Problema tehică pe care o rezolvă invenția constă în obținerea controlată a unui compozit suficient de rezistent pentru confecționarea unei proteze totale printate 3D cu 31 utilizare îndelungată.

Polimetil metacrilat fotopolimerizabil disponibil comercial pentru sistemul de fabricație 33 aditiv este special conceput pentru crearea restaurărilor unidentare pe termen limitat datorită lipsei de rezistență, riscului de alterare a proprietăților mecanice și contaminare bacteriană. 35

Materialul utilizat, conform invenţiei, este adaptat şi conceput pentru echipamentul DLPM (Digital Light Projection Manufacturing = fabricare prin proiecţia digitală a luminii) 37 dezvoltat de Envisiontec GmbH (Gladbeck, Germania), iar îmbunătăţirea proprietăţilor lui nu va trebui să influenţeze reticularea fotocatalizată. 39

Pentru obținerea materialului nanocompozit, conform invenției s-au utilizat nanoparticule de oxid de titan obținute prin sintetiza solvo-hidro-termală din tetrabutilortotitanat, și polimerul biocompatibil polimetil metacrilat la care au fost adăugați aditivi care să permită ulterior reticularea sa completă sub influența UV în timpul printării 3D. 43

Obținerea controlată a nanoparticulelor de dioxid de titan prin sinteză hidrotermală moderată de dimedonă

În realizarea experimentală se abordează sinteza controlată solvo-hidro-termală moderată de dimedonă a dioxidului de titan din precursori organometalici. Prin utilizarea unei 47 cantități mici de dimedonă (5,5-dimetil-1,3-ciclohexandionă), un agent de chelare, s-a urmărit stabilizarea alcoxizilor rezultați din reacție ca urmare a posibilității de control asupra reacțiilor 49 sol-gel implicate.

45

Tetrabutilortotitanat și 5,5-dmetil-1,3-ciclohexandionă (Dimedonă) au fost procurate 1 de la Fluka (Aldrich), în timp ce alcoolul metilic, alcoolul etilic și alcoolul izo-propilic au fost 3 achiziționate de la Merck. Apa pură folosită în experimente este obținută într-o instalație de osmoză inversă Milipore. Sinteza solvo-hidro-termală a dioxidului de titan 5 Într-un balon de 500 mL al unei instalației tip Soxhlet se introduc 300 mL din alcoolul 7 saturat inferior ales (metilic, etilic sau izopropilic) și 25 mL tetrabutilortotitanat. în general, datorită reactivității crescute a alcoxidului de titan acesta se diluează în raport de cel putin 9 1:4 în alcoolul folosit. Reactivitatea crescută a alcoxizilor în prezența apei sau a soluțiilor conținând isopropanol duce la formarea unei retele tridimensionale de oxizi, rezultând si hidroxizi metalici 11 respectiv oxizi hidratați, în conformitate cu reacțiile chimice. 13 În cartuşul de celuloză regenerată al extractorului de 100 mL al instalației se introduce 1 g dimedonă dizolvată în 10 mL de apă pură. Pentru desfăsurarea sintezei balonul 15 instalației se așeză pe o plită electrică prevăzută la bază cu mecanism de agitare magnetică, iar la partea superioară a extractorului este plasat un condensator de mare eficacitate. 17 Prin încălzirea (sub agitare magnetică la 250 rpm) balonului conținând tetrabutirat de titan în alcool saturat inferior, alcoolul se evaporă, urcă în tubul lateral a extractorului Soxhlet și ajunge în condensatorul de la partea superioară. Prin condensare, alcoolul ajunge în 19 corpul extractorului intrând în contact cu continutul cartușului celulozic (dimedonă în apă). 21 La umplerea extractorului soluția alcoolic-apoasă conținând dimedonă la limita de solubilitate sifonează în balonul conținând tetrabutirat de titan. Sub agitarea energică (atât magnetică, cât și termică) are loc reacția de solvoliză hidrotermală a tetrabutiratului mediată de 23 dimedonă producându-se instantaneu o opalescență semnificativă. Sinteza continuuă prin evaporarea unei noi părți de alcool, ceea ce asigură un regim termic cvasiconstant, iar 25 întoarcerea condensului în balonul blaz se va face cu un conținut cvasiconstant de dimedonă 27 și apă. După douăzeci de cicluri de extracție se oprește încălzirea și se continuuă agitarea dispersiei obținute încă o oră. Dispersia se filtrează la vid și se spală de zece ori cu acetonă 29 și eter etilic 1:1, obținându-se dioxid de titan în formă de pulbere nanometrică albă. Sinteza se realizează separat utilizând metanolul, etanolul sau izopropanolul ca solvent de extracție și dispersare, obținându-se trei tipuri de dioxid de titan notate cu TiO₂-M, TiO₂-E și TiO₂-P. 31 Materialele obtinute s-au caracterizat cu ajutorul analizelor de microscopie electronică de baleaj (SEM) și EDAX efectuate pe un instrument FEI Inspect F. 33 Caracterizarea diferitelor tipuri de nanoparticule de TiO₂ obținute cu ajutorul 35 microscopiei electronice cu baleiaj au pus în evidență prezența nanoparticulelor, confirmând rezultatul pozitiv al determinărilor experimentale. Analiza elementală a pus în evidență prezența Ti, manifestată prin picul cu cea mai 37 mare intensitate, după cum se poate vedea în fig. 1, confirmând astfel prezența nanoparticulelor de TiO₂ formate în sistem. 39 Analiza structurală și morfologică au pus în evidentă prezența nanoparticuleleor de 41 dioxid de titan. În imaginile prezentate în fig. 2 pot fi vizualizate structurile obținute pentru

- TiO₂-M. Dimensiunea particulelor pentru titania sintetizată în metanol variază între 1,66 µm
 până la 2,97 µm. Se remarcă faptul că, particulele sintetizate formează conglomerate de diverse forme.
- Analiza morfologică pentru nanoparticulele de TiO₂-E evidenţiază o uniformitate a formei nanoparticulelor obţinute. Caracterizarea structurală pentru TiO₂-P cu ajutorul
 microscopiei electronice de baleiaj a permis determinarea dimensiunii nanoparticulelor între 30,0-61,9 nm. Studiul SEM evidenţiază o aglomerare a nanoparticulelor, precum şi prezenţa
 unor forme neregulate a structurii nanoparticulelor.

Pentru obținerea materialelor nanocompozite TiO2 - PMMA s-a decis folosirea nanoparticulelor de TiO ₂ obținute în metanol datorită unei structuri mai regulate având	1
particule cu dimensiuni ce pot fi mai bine definite și mai ușor determinate.	3
utilizării în tehnica stereolitografică cu aplicație în domeniul stomatologic.	5
În vederea realizării materialului nanocompozit s-au utilizat nanoparticule de titan	
sintetizate anterior și polimerul biocompatibil polimetil metacrilat la care au fost adăugați aditivi care să permită ulterior reticularea sa completă sub influența UV în timpul procesului	7
de prototipare rapidă. Nanoparticulele de TiQ, obtinute au fost uscate lent în etuvă la 60°C pentru 72 h. jar	9
ulterior au fost moiarate.	11
Materialul de bază folosit, matricea polimerică, a fost soluția de polimețil metacrilat	
(PMMA) în care s-a adăugat poliețil metacrilat (PEMA) monomer mețil metacrilat (MMA)	13
precum si un promotor pentru reactia de polimerizare prin mecanism radicalic - peroxidul	10
dibenzol (BPO)	15
Chimicalele necesare au fost procurate de la Envisiontec (GmbH Gladbeck	10
Germania) Acest amesctec al matricei polimerice de bază, o vom numi în continuare	17
simplu PMMA	
Compozițiile obținute au fost realizate prin adaosuri diferite de panoparticule de Ti Ω_{a}	19
considerând procentele masice dună cum urmează: 0.2% 0.4% 0.6% 1.0% 2.5% si 5.0%	10
Amestecul nanocompozit a fost obtinut sub agitare magnetică continuă la	21
temperatura ambientală	21
Întrucât materialele nanocompozite obtinute trebuiesc folosite pentru printarea 3D	23
acestea trebuje să prezinte un anume grad de fluiditate. Prin urmare, se poate face o selectie	20
preliminară în funcție de capacitatea nanocompozitelor de a curge"	25
Astfel s-a constatat că adaosul de 5.0% nanoparticule de TiQ, conduce la formarea	20
unui nanocompozit cu o consistentă aproape solidă, ceea ce nu permite utilizarea sa pentru	27
printarea 3D întrucât se riscă blocarea capului de printare al echipamentului	21
Cum era de astentat, prin adaos de 0.2%, respectiv 0.4% panoparticule de TiO, pu	29
se modifică semnificativ consistenta matricei de bază. Încenând de la un continut de 0.6%	23
în nanonarticule TiO, se manifestă o schimbare progresivă a aspectului PMMA către	31
compozitii cu fluiditate mai redusă	51
De asemenea, dacă matricea nolimerică initială prezintă o culoare și o consistență	33
similare cu cea de miere polifloră (chiblimbar închis), ne măsură ce fluiditatea scade se	55
remarcă albirea semnificativă a compozitului	35
Pentru efectuarea caracterizării materialului nanocompozitis, au ales compozitiile cu	55
r entru electuarea caracterizarii materialului manocompoziti s-au ales compozițile cu un continut în nanoparticule de TiO, de: 0.2%, 0.4%, 0.6%, 1.0% și 2.5%	37
Caracterizarea complexă a compozitului PMMA nanoparticule TiO_2 destinat printării 3D a	57
$Caracterizatea complexa a compozitului rimma-nanoparticule TO_2 destinat printani 5D a$	30
Caracterizarea complexă a RMMA nanonarticule. TiO destinat printării 3D a	39
$Caracterizatea complexa a rivima-hanoparticule 10_2 destinat printani 5D a$	11
Caracterizarea marfalagiaă ai atrusturală a materialului nanacomnazit	41
Caracterizarea monologica și structurală a materialului nanocompozit	40
Nanocompozitele objinute au losi situdiate din punct de vedere situctural și monologic	43
cu ajutorul encetroscopici cu oporcio dispersivă de reze X (EDX). În esset esen e e utilizat	٨E
Lu aphipament EEL lashed E (20 keV) felesind probe according our partru accurace	40
conductivității lor. Un achinament Bruker Tensor 27 cu sforă integratoare (ATE diament) a a	17
folosit pontru realizarea analizaler de anastrosconia ET ID	41
iolosit pentru realizarea analizelor de spectroscopie FT-IR.	

Caracterizarea rezistenței mecanice și a comportamentului termic neizoterm pentru materialul compozit polimer- nanoparticule de oxid de titan

3 Comportamentul din punct de vedere mecanic a fost urmărit prin înregistrarea evoluției compozitelor la stres mecanic, comparându-le cu răspunsul în aceleași condiții pentru matricea polimerică nemodificată. Asupra nanocompozitelor au fost efectuate si 5 analize termice în regim de încălzire neizoterm urmărindu-se comportamentul acestora și 7 stabilirea intervalelor de stabilitate termică precum și a modificărilor de fază ce apar. Analizele termice au fost efectuate pentr o viteză de încălzire de 10°C/min pentru un interval de temperaturi de la 25°C la 1000°C ceea ce a permis și evidențierea formării fazei stabile 9 a oxidului de titan.

11

1

Caracterizarea biochimică a materialului compozit polimer-nanoparticule de TiO₂ Evaluarea acțiunii antimicrobiene a nanocompozitelor obținute a fost efectuată față de Candida scotti folosind metoda diluțiilor seriale (Zgoda and Porter, 2001). S-au utilizat 13 suspensii de microorganisme 0,5 McFarland și agar dextroză Sabouraud (2%). Innoculum de fungi s-a preparat din culturi de bulion lichid după 24 h. După incubarea la 37°C pentru 15 48-72 h pentru Candida scotti s-a determinat concentrația minimă inhibitorie (MIC) pentru fiecare material testat prin observarea macroscopică. Astfel, probele testate au fost

- 17 numerotate de la 1 la 5 după cum este prezentat în tabelul 1.
- 19
- 21

Probe analizate pentru acțiunea antimicrobiană

21		Tabelul 1
	Nr. Probă	Compoziția probă
23	1	PPMA
	2	PMMA - 0,2% nanoparticule TiO ₂
25	3	PMMA - 0,4% nanoparticule TiO ₂
	4	PMMA - 1,0% nanoparticule TiO ₂
27	5	PMMA - 2,5% nanoparticule TiO ₂

29 Pentru fiecare dintre proble analizate s-a aplicat metoda contactului acestora cu microorganismele în mediu apos. Fiecare flacon steril a conțiut 20 µL de mediu de analiză 31 (agar dextroză Sabouraud) și proba de analizat. De asemenea, s-au folosit două probe suplimentare, și anume: proba pentru control pozitiv - M (creștere microbiană), și proba pentru 33 control negativ (cu mediu steril - blank). În toate probele de analizat, mai puțin în flaconul cu blank s-a adăugat 50 µL de innoculum standardizat. Acesta a fost cultură microbiană 35 (Candida scotti) în apă sterilă peptonată a unui mediu proaspăt de 24 h, neselectiv realizat din triptonă, sare și agar având densitățile corespunzătoare pentru o densitate standard de 0,5 McFarland. Toate cele 7 tuburi de testat au fost incubate la temperature de 37°C pentru 37 48-72 h. Testarea vizuală a fost confirmată prin metoda TTC (clorură 2,3,5 trifeniltetrazolium) punând în evidență creșterea/inhibarea microorganismelor de către nanocompozitele 39 obținute prin măsurarea activității dehidrogenazei (DHA) exprimată ca și densitate optică 41 măsurată la o lungime de undă de 485 nm. Această metodă se bazează de fapt pe reducerea clorurii albe de 2,3,5 trifeniltetrazolium (TTC) la 1,3,5-triphenyltetrazolium forma-43 zan (TPF) de culoare roșie, reacție foarte sensibilă la prezența fungilor (Moussa et al., 2013).

Caracterizarea citotoxicității materialului compozit polimer-nanoparticule de HO₂ 1 Testul de micronucleație in vitro MNvit a fost realizat conform recomandărilor OECD (Organisation for Economic Cooperation and Development) 487 (Organization For Economic 3 Cooperation And Development, 2010). S-au realizat culturi de limfocite umane. Sângele periferic a fost recoltat de la un individ de sex feminin de vârsta medie, sănătos care nu a 5 fost expus recent la agenți genotoxici (substanțe chimice, radiații ionizante, infecții bacteriene/virale). Sângele periferic a fost recoltat pe anticoagulant (heparina). Aproximativ 7 0,5 mL sânge heparinizat a fost transferat într-un tub ce conține 10 mL mediu PB-MAX (GIBCO) suplimentat cu fitohemaglutinină (agent mitogen), BSA, aminoacizi și antibiotic. 9 Cultura a fost incubată la 37°C, 5% CO₂ pentru 24 h. Probele au fost introduse în cultura de limfocite umane după 24 h de la inițiere, după ce, în prealabil, au fost sterilizate prin expu-11 nere la UV timp de 15 min. Concentrațiile testate a fost de 1,5 mg/m, 2,5 mg/m și 5,0 mg/mL. O probă a fost utlizată ca și control negativ - martor (fără nanocompozit). Fiecare probă a 13 fost realizată în duplicat. Culturile au fost sacrificate după 72 h de la adăugarea probelor, timp suficient pentru ca celulele să treacă prin mai multe runde de diviziune celulară astfel 15 încât, să se poată identifica potențialele leziuni ADN sub formă de micronuclei în celulele interfazice. Cultura s-a realizat fără adăugarea de cytochalasin B (cytoB - inhibitor al 17 polimerizării actinei). În etapele următoare s-a realizat sacrificarea culturilor prin hipotonizare în soluție de citrat de potasiu și fixarea celulelor în soluție de metanol/acid acetic 3:1. 19 Realizarea preparatelor microscopice pe lame de microscop şi colorarea acestora în soluție Giemsa. Lamele au fost tratate în prealabil cu Tripsina-EDTA 10X. Analiza preparatelor 21 microscopice s-a realizat la microscopul Olympus BX40.

Caracterizarea morfologică a nanocompozitelor obținute

Analiza morfologică efectuată cu ajutorul SEM asupra nanocompozitelor obținute au evidențiat dispersia aditivului TiO₂ în matricea polimerică - fig. 3. Din studiul imaginilor SEM 25 s-a putut constata faptul că adaosul unor cantități mărite de nanoparticule în matricea polimerică inițială conduce la aglomerarea acestora. Astfel, în locul unor dispersii uniforme 27 a nanoparticulelor se înregistrează diverse conglomerate. Un material prezentând o astfel de morfologie este de așteptat să prezinte o rezistență mecanică redusă și caracteristici 29 modificate ale vâscozității. Analiza EDX prezentată în fig. 4 arată prezența Ti în compoziția materialului obținut. Se evidențiază de asemenea prezența unor aditivi anorganici care au 31 rol de a crește rezistența mecanică a polimerului luat în studiu.

23

33

Caracterizarea structurală a nanocompozitelor obținute

Analiza structurală a materialului nanocompozit obținut efectuată cu ajutorul spectroscopiei FT-IR a pus în evidență similarități care au permis identificare matricei 35 polimerice de bază, și anume PMMA (Riaz et al., 2016). Astfel, benzile de absorbție de la 3,000 și 2,900 cm⁻¹ corespund întinderii legăturii C-H a grupării metil (-CH₃), în timp ce 37 benzile de vibrație caracteristice pentru PMMA apar la 1,722 cm⁻¹ (C=O) și 1,426 cm⁻¹ (C-O). Pentru 1,450 cm⁻¹ se indentifică benzile specifice pentru întinderea asimetrică a legăturii C-H. 39 Benzile de vibrație pentru gruparea C-O de la 1,150 cm⁻¹ și întinderea legăturilor pentru C-C de la 1,000 și 800 cm⁻¹ completează amprentă specifică spectrului PMMA. 41

Pentru 1,450 cm⁻¹ se indentifică benzile specifice pentru întinderea asimetrică a legăturii C-H. Benzile de vibrație pentru gruparea C-O de la 1,150 cm⁻¹ și întinderea legăturilor pentru C-C de la 1,000 și 800 cm⁻¹ completează amprenta specifică spectrului PMMA. Gruparea metil înregistrează o bandă la 1,388 cm⁻¹. Benzile de absorbție caracteristice pentru PMMA sunt deplasate către 1,060 cm⁻¹, 940 ^{cm-1}, respectiv 829 cm⁻¹. Banda de absorbție de la 1,716 cm⁻¹ indică prezența grupului carboxilic din acrilat. Benzile prezente la 698 cm⁻¹ și 653 cm⁻¹ indică manifestări ale legăturilor specifice pentru O-C=O și C-O-C. Pe baza observațiilor experimentale se poate concluziona că, soluția polimerică folosită pentru obținerea nanocompozitului este un amestec molecular de PMMA, PEMA și BPO.

Spectrele FT-IR prezentate în fig. 5 scot în evidență atât deplasarea benzilor de 1 absorbție cât și modificare aspectui acestora ca urmare a adaosului unor cantități variabile 3 de nanoparticule de TiO₂. Aceste modificări permit corelarea cu evoluția altor proprietăți precum structura morfologică, comportamentul termic și rezistența mecanică a nanocom-5 pozitului. Interacția dintre matricea polimerică și aditivul nano TiO₂ poate fi studiată urmărind deplasarea benzilor de absorbție, apariția unor noi picuri sau modificarea în formă și intensitate a unor benzi existente în spectrul FT-IR. în acest sens, banda de vibrație pentru Ti-O-C 7 apare la 810 cm⁻¹ în cazul compozitelor. Acesta bandă de vibrație este foarte apropiată de banda de întindere a legăturii C-C din PPMA ce apare la 827 cm⁻¹. Banda intensă de 9 absorbtie de la 1,722 cm⁻¹ ce este caracteristică pentru carbonilul grupării esterice manifestă 11 o modificare în intensitate pentru nanocompozite. Banda de absorbție caracteristică pentru -CH₂ ce apare la 2,962 cm⁻¹ prezintă o modificare a intensității comparativ cu spectrul PMMA. Pentru această bandă, intensitatea maximă de absorbție s-a înregistrat pentru 0,4% adaos 13 de nanoparticule de TiO₂, după cum se poate urmări în fig. 5. De remarcat că, odată cu creșterea conținutului în nanoparticule a compozitului 15 polimeric are loc scăderea în intensitate a acestei benzi de absorbție. Prin urmare, astfel de modificări pot fi considerate ca un rezultat al interacției dintre matricea PMMA și nanopar-17 ticulele de TiO₂. Luând în considerare interacția filerului metalic cu matricea polimerică este de așteptat o îmbunătățire a proprietăților mecanice și termice pentru 0,4% nanoparticule de 19 TiO₂ adăugate. În acest context, au fost studiate și modificările structurale suferite în urma 21 expunerii la radiație UV pentru compozitul cu 0,4% TiO₂. Per ansamblu, intensitățile spectrului FT-IR înregistrat sunt mult mai scăzute. Vibrația caracteristică pentru întinderea legăturii C-O-C este deplasată la 1,241 cm⁻¹, în timp ce vibrația caracteristică pentru PMMA 23 este deplasată la 1,007 cm⁻¹. Banda de vibrație pentru Ti-O este deplasată la 796 cm⁻¹, în timp ce banda evidențiată la 3,362 cm⁻¹ se poate datora unei suprapuneri a legăturilor de 25 hidrogen din grupările hidroxil și vibrațiile simetrice și asimetrice ale grupării hidroxil din apa

coordinată de către cationii Ti⁴⁺. Banda de absorbție de la 1,634 cm⁻¹ se poate atribui 27 vibrațiilor de întindere și îndoire în plan pentru -OH. 29

Caracterizarea rezistenței mecanice a nanocompozitelor obținute

Este cunoscut faptul că orice material folosit pentru dispozitive stomatologice este 31 supus unor forte foarte importante, precum sunt fortele masticatorii. Astfel, materialele nanocompozite obtinute au fost studiate din punct de vedere al rezistentei la compresie 33 mecanică. De remarcat însă, că sunt unele dificultăți în determinarea cu precizie a mărimilor specifice, întrucât trebuie să se asigure o încărcare uniaxială sau biaxială pe material.

35 Datele experimentale obținute la compresiune aplicată pe probele de PMMA și material compozit pun în evidență un comportament deosebit. Astfel, se observă o creștere a rezistenței la o compresiune mai ridicată în cazul nanocompozitelor cu un conținut de 0,2% 37 şi 0,6% TiO₂ dar pentru un timp uşor mai redus comparative cu PMMA, în timp ce pentru compozitul având 0,4% nanoparticule de titania forțele de compresie la care rezistă sunt 39 foarte usor reduse fată de PMMA până la atingerea punctului de rupere, după care compor-41 tamentul nanocompozitului este îmbunătățit, în sensul că rezistă la o forță de compresie mai ridicată în continuare pentru mai mult timp decât PMMA (fig. 6 a). O creștere în conținutul

43 de nanoparticule, nu aduce o modificare pozitivă în comportamentul materialului astfel că, acestea rezistă un timp mai scurt și la valori mai scăzute a puterii de compresie comparativ 45 cu PMMA. A fost efectuat și studiul asupra rezistenței la forțele de forfecare, întrucât forțele

masticatorii sunt foarte puternice și complexe, având pe lângă componenta de compresie 47 și o forță componentă de forfecare. Din studiul experimental efectuat se remarcă comportamentul îmbunătățit al nanocompozitelor comparativ cu PMMA. Și de această dată se observă

o evoluţie semnificativ diferită a nanocompozitului având 0,4% TiO₂ în raport masic faţă de 1 matricea polimerică (fig. 6 b). Coroborând rezultatele experimentale ale comportamentului de rezistenţă mecanică, putem concluziona că nanocompozitul având un conţinut de 0,4%
 TiO₂ reprezintă o soluţie optimă pentru a fi folosit în printarea 3D a protezelor dentare.

Caracterizarea termică neizotermă a nanocompozitelor obtinute Studiile de analiză 5 termică neizotermă au arătat că procentul de mixare a nanoparticulelor de titania cu PMMA conduc la modificări ale comportamentului termic, similar cu schimbarea morfologiei 7 nanocompozitelor. Analizele termice prezentate în fig. 7 pun în evidență patru etape distincte de descompunere termică, având ca puncte de maxim al procesului termic: 44,92°C, 9 271,86°C, 325,00°C și 393,00°C pentru matricea de PMMA. Curbe similare de piroliză se înregistrează pentru toate nanocompozitele obținute. Se remarcă o deplasare a picurilor 11 termice spre valori mai crescute ale temperaturii comparativ cu PMMA. Acest aspect se poate datora unei stabilități termice superioare ca urmare a aditivilor de tip TiO₂. De aseme-13 nea. comportamentul termic general indică o dispersie relativ uniformă a nanoparticulelor de dioxid de titan în matricea de PMMA, ceea ce nu permite o mişcare liberă a scheletului 15 polimeric. După cum se poate vedea cu ușurință au loc modificări ale picurilor endotermice. Valorile celui de-al doilea și celui de al treilea pic enotermic se deplaseză către temperaturi 17 mai ridicate cu adaosul de TiO₂ în matricea polimerică. Mai mult, adâncimea "umărului" se modifică odată varierea conținutului în TiO₂, ca urmare a schimbărilor în dimensiunea medie 19 a cristalitelor. Analiza termică, ca și tehnică de lucru foarte valoroasă pentru caracterizarea materialelor polimerice și a compozitelor acestora, permite determinarea atât a temperaturii 21 de tranziție vitroasă, a purității, punctului de topire, cât și identificarea reacțiilor de reticulare. Deplasarea temperaturilor la care se înregistrează diferitele etape de descompunere termică 23 în cazul nanocompoziteleor pe bază de PMMA se poate datora unei bune miscibilități între matricea polimerică și nanofilerul TiO₂, precum și o bună dispersabilitate în faza amorfă a 25 rețelei polimerice. Modificările în formă și arie a descompunerilor termice, endotermice în mod deosebit, se pot datora unei schimbări a gradului de cristalinitate și a aranjamentului 27 ordonat molecular. Analizele termice efectuate au indicat faptul că adiții dferite de nanoparticule de TiO₂ în matricea polimerică de PMMA au condus la îmbunătățirea performanțelor, 29 respectiv a stabilității termice .

Caracterizarea efectului antibacterian al nanocompozitelor obținute

După cum s-a menţionat în secţiunea "Caracterizarea biochimică a materialului compozit polimer-nanoparticule de TiO₂", testul TTC a fost aplicat pentru a se confirmă sau infirma activitatea inhibitorie a nanocompozitelor sintetizate asupra *Candida scotti*. Din rezultatele calitative experimentale obţinute, probele conţinând 0,4%, 1,0% şi 2,5% 35 nanoparticule de TiO₂ au inhibat creşterea *Candida scotti* în condiţii standard conform metodei de control a toxicităţii DHA (Totu et al., 2017). Confirmarea biochimică a activităţii dehidrogenazei, DHA, a pus în evidenţă faptul că nanocompozitele obţinute prezintă o activitate antimicrobiană foarte bună faţă de *Candida scotti*. Prin urmare, este de aşteptat 39 ca astfel de nanocompozite să prevină ataşarea, înmulţirea, colonizarea microorganismelor şi formarea biofilmelor pe protezele dentare.

31

43

Caracterizarea citotoxicității materialului compozit polimer-nanoparticule de TiO₂ utilizat pentru confecționarea protezelor dentare

Pentru analiza proliferării celulare Culturile (descrise în secțiunea "*Caracterizarea citotoxicității materialului compozit polimer-nanoparticule de TiO*₂") s-au realizat fără cytoB 45 și în acest caz a fost necesară măsurarea indicelui RICC (Relative Increase in Cell Count) astfel încât, să se demonstreze faptul că celulele din cultură au parcurs diviziunea celulară. 47 În caz contrar, pot fi înregistrate răspunsuri fals negative.

Citotoxicitatea nanocompozitului PMMA - 0,4% TiO₂ în funcție de concentrație (Citotoxicitatea = 100-RICC)

1

		·	,	Tabelul 2	
	Tipul NP	Concetrația probei în mediu de cultură			
		1,5 mg/mL	2,5 mg/mL	5,0 mg/mL	
	Р	42,4%	59,9%	72,3%	
	Ti-	49,0%	62,2%	74,9%	
	Ti+	50,1%	61,4%	68,1%	
	Imaginile de m Conform indice	icroscopie sunt prezen elui RICC a fost calculat	ate în fig. 8. ă citotoxicitatea pentru	fiecare concentrație și	
	după cum se constata concentrațiile maxime citotoxicitatea depăşe	ă în tabelul 2, la conce admise pentru o evalu ste 60% determină apa	ntrațiile de 2,5 mg/mL are corectă fără rezult artiția micronucleilor ca	şi 5 mg/mL depăşesc ate fals pozitive. Dacă a un efect secundar al	
	citotoxicității, astfel îi genotoxice a substanț <i>Analiza incide</i>	ncât nu poate fi evalu jei. n <i>ței micronucleilor</i>	iată incidența MN ca	urmare a capacităţii	
	Analiza frecvente	i micronucleilor în funct	e de probă la concenti	ratia de 1 5 ma/ml	
	Analiza hecvenije (evaluarea s-a realizat p	rin medierea frecvențe	açıa de 1,5 mg/mL ei	
		MN la 1000 nuclei pe	ntru cele două replici)		
1				Tabelul 3	
	Tipul NP	Conce	rația NP în mediu de cult	tură	
			1,5 mg/mL		
	Р		5,0‰		
	Ti-		6,8‰		
	Ti+		5,8‰		
	Control negativ		5,2‰		
1	Concentrația c relativ scăzută a micro trație favorabilă realiz	le 1,5 mg/mL a probei onucleilor comparativ cu ării evaluării capacității	în mediu de cultură a I controlul negativ, repi genotoxice.	determinat o incidență rezentând și o concen-	
Realizarea protezelor dentare printate 3D folosing noul nanocompozit obținut Prototipul protezei totale inițiale a fost confecționată cu nanocompozitului PMMA -					
	0,4% nanoparticule de TiO ₂ produs și complet caracterizat. Pentru un caz clinic real, modelele funcționale cât și relația centrică (RC) și dimensiunea verticală de ocluzie (DVO)				
;	au fost digitalizate, iar dedicat 3Shape (Cope	macheta protezei s-a r nhaga, Danemarca) pe	ealizat virtual (CAD) cu ntru design-ul protezelo	u ajutorul software-ului or totale și a fost expor-	
i	tată ca fişier format do	m către o imprimantă 3	D Envisiontec (GmbH,	Gladbeck, Germania).	

 Proteza dentară a fost creată strat cu strat prin fotopolimerizarea cu ajutorul unei raze
 43 laser de o anumită frecvenţă şi intensitate, asistată de computer (CAD), laser ce declanşează reacţia în materialul nanocompozit cu 0,4% nanoparticule de TiO₂, fig. 9.

Înainte de trimiterea comenzii către imprimantă, la nivelul suprafeţei externe a 1 protezei, se editează automat structurile de sprijin, necesare pentru a preveni deformarea în timpul procesului de prototipare rapidă. Prin această opţiune se asigură integritatea lucrării 3 și totodată uşurinţa îndepărtării acestora. Modelul 3D dorit este feliat iniţial în secţiuni transversale pe care fasciculul laser le trasează pe suprafaţa răşinei lichide. Expunerea la 5 lumina laser ultravioletă solidifică modelul trasat pe răşina lichidă PMMA cu nano-TiO₂, rezultând un strat solid construit (printat 3D) care se adaugă la stratul precedent construit. 7

După finalizarea construcției, modelul 3D obținut trece printr-o fază de postprocesare: este imersat într-o baie chimică separată (alcool izopropilic), pentru îndepărtarea excesului 9 de rășină, este sablat, se îndepărtează suporții de sprijin, se finisează după care este tratat într-un cuptor cu radiații ultraviolete pentru polimerizarea finală.

Pentru obținerea unei culori cât mai apropiate de cea a țesutului mucozal s-a folosit un acrilat multifuncțional autoplimerizabil, cu o stabilitate coloristică în timp foarte bună, disponibil în trei nuanțe (Vertex Acrylic stain, Vertex Dental[®], Olanda), cu care s-a cosmetizat porțiunea gingivală a protezei (fig. 9).

Avantaje de necontestat ale tehnologiei de printăre 3D utilizată în confecționarea protezelor totale:

- uşurinţa refacerii protezei, pe baza design-ului stocat pe termen nelimitat, sub forma
unui fişier .stl sau .dcm. În cazul în care proteza este distrusă accidental, timpul necesar
19
refacerii, fără prelucrări ulterioare şi machiaj, este de circa 60 min (în funcție de complexitatea construcției şi de caracteristicile imprimantei);

17

design-ul şi capacitatea de manufacturare, unor forme dentare personalizate
 nerestricţionată de axul de frezaj sau limitele maşinii cum se întâmplă în situaţia tehnicii
 substractive. Imprimanta poate printa 3D toate detaliile anatomo-morfologice interioare exterioare cu o rezoluţie foarte fină, aceasta reprezentând înălţimea stratului depus;

 - consum redus de material: spre deosebire de tehnica substractivă în care se pierde întreg blank-ul. În tehnica aditivă se consumă strict cantitatea de material necesară printării
 27 obiectului. Răşina rămasă în cuva de construcție poate fi reutilizată la printările ulterioare;

protocol de producţie descris este accesibil oricărui laborator de tehnică dentară ce
 29 deţine un echipament adecvat respectiv imprimantă 3D şi software CAD-CAM compatibil. Se
 evită astfel costurile suplimentare şi consumul de timp aferente tehnicilor centralizate.
 31

Revendicări

1

3	1. Material nanocompozit pe bază de poli(metilmetacrilat) și nanoparticule de dioxid
	de titan, caracterizat prin aceea că, are un conținut în procente de greutate de 0,4%
5	nanoparticule de dioxid de titan, o stuctură omogenă, o distribuție uniformă a nano-
	particulelor de TiO2 în matricea polimerică, suportă o compresie de 8023,31 N pentru o
7	deformare la compresiune de 1,09%, o rezistență la forfecare de 239 x 10 ⁶ Pa pentru o
	deformare de 0,91%, temperatură de tranzitie vitroasă Tg de 118°C, temperatura de topire
9	de 335°C și o activitate antimicrobiană a nanocompozitului față de specia Candida scotti.
	2. Procedeu de obținere a materialului nanocompozit definit prin revendicarea 1,
11	caracterizat prin aceea că, cuprinde următoarele etape:
	- obținerea nanoparticulelor de dioxid de titan prin sinteză controlată solvo-hidro-
13	termală din precursori organometalici cum ar fi tetrabutilortotitanat utilizând ca agent de
	chelare, dimedonă;
15	- introducerea nanoparticulelor de dioxid de titan într-o matrice polimerică formată din
	soluție de polimetil metacrilat în care s-a adăugat polietil metacrilat, monomer metil metacrilat
17	precum și promotor - peroxidul dibenzol care permit ulterior reticularea completă sub
	influența radiațiilor UV;
19	- obținerea matricei polimerice pe bază de polimetilmetacrilat cu un conținut de
	0,4%în greutate nanoparticule de dioxid de titan sub formă fluidă.
21	3. Material nanocompozit pe bază de polimetilmetacrilat și nanoparticule de dioxid
	de titan definit conform revendicării 1, caracterizat prin aceea că, este utilizat pentru
23	obținerea de proteze dentare printate 3D.

14

(51) Int.CI. *A61K 6/08* ^(2006.01); *A61C 13/00* ^(2006.01)



Fig. 1



Fig. 2







Fig. 4

(51) Int.CI. *A61K 6/08* ^(2006.01); *A61C 13/00* ^(2006.01)



Fig. 5

(51) Int.CI. *A61K 6/08* ^(2006.01); *A61C 13/00* ^(2006.01)



a)



b)

Fig. 6

(51) Int.CI. *A61K 6/08* ^(2006.01); *A61C 13/00* ^(2006.01)



Fig. 7

(51) Int.CI. *A61K 6/08* ^(2006.01); *A61C 13/00* ^(2006.01)







Fig. 9



Editare și tehnoredactare computerizată - OSIM Tipărit la Oficiul de Stat pentru Invenții și Mărci sub comanda nr. 316/2023