

Laboratorijski postupci izradbe jednokomadnoga metalnog odljeva djelomične proteze

Dubravka Knezović-Zlatarić
Monika Nemet
Ivo Baučić

Zavod za stomatološku protetiku Stomatološkog fakulteta Sveučilišta u Zagrebu

Sažetak

Jednokomadni lijevani metalni odljev sastavni je dio svake metalne djelomične proteze. Njegova izradba zahtijeva preciznost i tehničara i stomatologa - od početne faze kada se još planira taj mobilni nadomjestak, pa tijekom otiskivanja, izljevanja sadrenoga modela, dubliranja, modeliranja voštanim strukturama, kivetiranja dubliranoga modela, zagrijavanja, žarenja i izljevanja metalne konstrukcije, uklanjanja uljevnih kanala, pjeskarenja, pa sve do završnoga poliranja odljevka i njegova prilagođavanja na sadrenom modelu i u pacijentovim ustima.

U tehnološkim postupcima izradbe važnu ulogu ima zahtjevna oprema: robustan i jak motor, paralelometar, termostatska posuda materijala za dubliranje, pjeskara, uređaji za mehaničko poliranje i elektropoliranje, peć za žarenje i naponsjetku posebno lijevalo na bazi inducirane struje.

Ključne riječi: jednokomadni metalni odljev, dubliranje, kivetiranje, lijevanje, kobalt-krom-molibden slitina.

Acta Stomat Croat
2003; 85-94

PREGLEDNI RAD
Primljeno: 11. travnja 2002.

Adresa za dopisivanje:

Dr. sc. dr. D. Knezović-Zlatarić
Zavod za stomatološku protetiku
Stomatološki fakultet
Gundulićeva 5, 10000 Zagreb

Uvod

U postupku izradbe metalne djelomične proteze vrlo je važna izradba jednokomadnoga metalnog odljeva kao važnoga sastavnog dijela buduće djelomične proteze.

Metoda jednokomadnog odljeva temelji se na izradbi metalnoga kostura zajedno sa svim potrebnim elementima koji se izljevaju iz jednoga komada (1).

Potrebno je istaknuti kako mnogo veća otpornost metala na lom u usporedbi s akrilatom omogućuje izraditi reducirane oblike baze djelomične proteze, što uvelike pridonosi boljoj i bržoj prilagodbi pacijenta na nove uvijete u usnoj šupljini.

Postupak izradbe jednokomadnog odljeva je sljedeći:

Planiranje budućega protetskog rada

Pošto se izradi funkcionalni otisak potrebno je izliti sadreni radni model iz tvrde sadre.

Neposredno prije početka izradbe jednokomadnog odljeva potrebno je da stomatolog isplanira položaj i veličinu buduće protezne baze, sedala te svih sastavnih elemenata za retenciju, stabilizaciju i ravnomjeran prijenos opterećenja djelomične proteze (2-7).

Na temelju isplaniranoga budućeg rada tehničar počinje izrađivati jednokomadni odljev (8-10).

Dubliranje izvornoga sadrenog modela

Neposredno prije dubliranja potrebno je izvorni sadreni model od tvrde sadre pripremiti za dubliranje zatvaranjem meziostalnih i lingvalnih potkopanih predjela koji nisu predviđeni za retenciju voskom uz uporabu paralelometra kojim se istodobno određuje protetski ekvator te smjer uvođenja buduće proteze (11, 12). Također se na ležište budućih sedala djelomične proteze postavi tanak sloj voska (debelog od 0,4 do 0,7 mm, ovisno o položaju sedla) koji će se u kasnjem tijeku izradbe zamijeniti akrilatom te na spomenuti način omogućiti mehaničku svezu akrilata i metalne konstrukcije (Slika 1, 2).



Slika 1. *Gornji izvorni sadreni model pripremljen za dubliranje*

Figure 1. *Original maxillary stone cast prepared for duplicating*

Za vrijeme izradbe metalne konstrukcije potrebno je imati dva istovjetna modela, to jest treba napraviti duplikat izvornoga sadrenog modela. Najpozdaniji način da se dobije duplikat modela jest uzeti otisak izvornika. Tako se dobiju dva istovjetna modela od kojih prvi (izvorni) sadreni model služi za izradbu djelomične proteze te za dobivanje drugoga modela od materijala za ulaganje na kojem se modelira i izljeva metalni jednokomadni odljev (11, 12).

Pripremljeni izvorni sadreni model postavlja se u kivetu (Slika 3).



Slika 2. *Donji izvorni sadreni model pripremljen za dubliranje*

Figure 2. *Original mandibular stone cast prepared for duplicating*



Slika 3. *Kiveta s izvornim sadrenim modelom*

Figure 3. *Flask with the original stone cast*

Materijali za dubliranje modela

Materijali za dubliranje modela su elastični materijali za otiske prilagođeni toj namjeni. Mogu biti irreverzibilni i reverzibilni (11, 12).

Ireverzibilni materijali za dubliranje modela uglavnom su na bazi alginata, silikona ili polietera. Njihova se uporaba ne isplati jer se tijekom procesa dubliranja troše velike količine tih materijala.

Znatno prihvatljiviji i dovoljno precizni materijali za dubliranje modela jesu na bazi reverzibilnih hidrokoloida kojih je aktivan sastojak agar. Ti su ma-



Slika 4. Uredaj za grijanje mase za dubliranje
Figure 4. Device for heating the duplication material



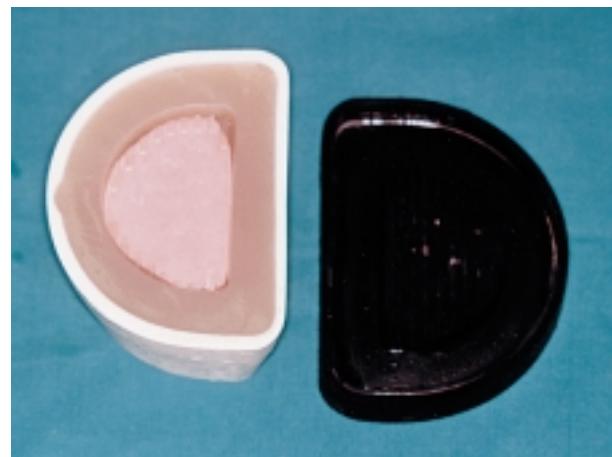
Slika 5. Ulijevanje ugrijane mase za dubliranje u kivetu
Figure 5. Pouring of the heated duplication material into the flask

terijali vrlo ekonomični jer se mogu upotrijebiti nekoliko puta. Osim reverzibilnih hidrokoloida potrebno je imati i uređaj za grijanje materijala za dubliranje modela u kojem se materijal rastapa (na temperaturi do 90°C), hlađi do temperature od 40 do 50°C te održava potrebna temperatura na kojoj je materijal u gel-stanju (Slika 4). Na uređaju je otvor iz kojega se materijal ulijeva u kivet za dubliranje modela (Slika 5). Dijelovi materijala za dubliranje se nakon stvrđnjavanja i odvajanja od modela ispiru u hladnoj vodi te se mogu ponovno upotrijebiti u uređaju (11, 12).

Postupak izrade duplikata izvornoga sadrenog modela od uložnoga materijala

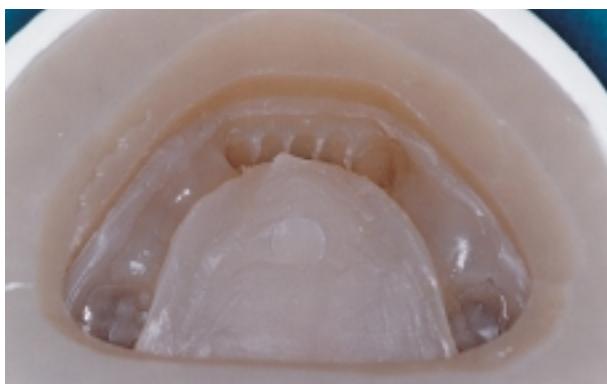
Pošto se materijal za dubliranje stvrdne, izvorni originalni sadreni model se iz kivete ukloni (Slika 6), a u materijalu za dubliranje ostane negativ modela (Slika 7) (11, 12).

Zatim se postavi plastični konus za budući lijevni kanal na donjem modelu (Slika 8) te se negativ



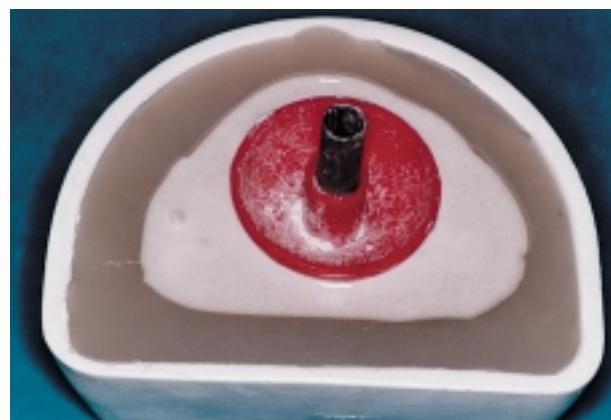
Slika 6. Kiveta nakon što se materijal za dubliranje stvrdnuo
Figure 6. Flask after hardening of the duplication material

modela ispunji materijalom za ulaganje (miješanom u vakuum miješalici) od kojega se izrađuje duplikat izvornoga sadrenog modela (Slika 9, 10). Višak zraka iz materijala za ulaganje uklanja se u uređaju Wiropress pod tlakom (Slika 11) (11).



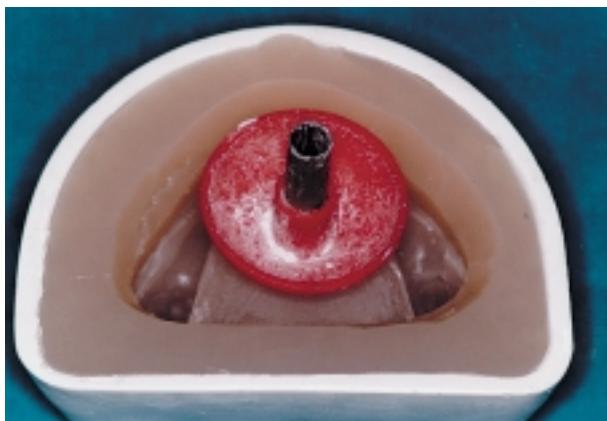
Slika 7. Negativ izvornoga sadrenog modela

Figure 7. Negative of the original stone cast



Slika 10. Kiveta s materijalom za ulaganje

Figure 10. Flask with the investment material



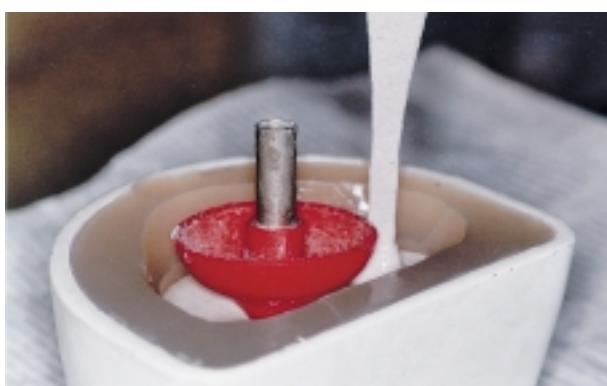
Slika 8. Plastični konus u kiveti na donjem modelu

Figure 8. Plastic cone in the flask on the mandibular cast



Slika 11. Wiropress uređaj

Figure 11. Wiropress device



Slika 9. Ulijevanje materijala za ulaganje u kivetu

Figure 9. Pouring of the investment material into the flask

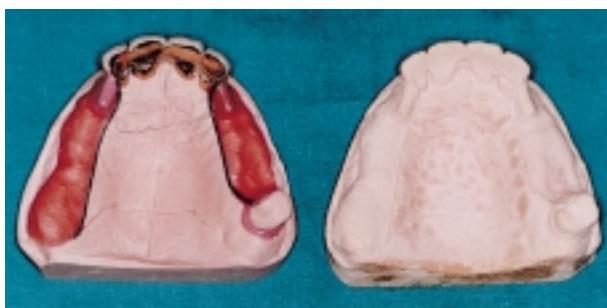
Nakon približno 30 minuta model se od uložnog materijala odvoji od materijala za dubliranje i stavi u peć 20 minuta na temperaturu od 250°C. Kada se

model zagrije, potopi se u tekućinu kojom površina modela očvrsne i postane glatka. Razlog je tomu postupku vrlo krhká i porozna površina modela od uložnoga materijala (11).

Modeliranje buduće metalne konstrukcije iz voska

Na dobivenu duplikatu modela izrađenog iz materijala za ulaganje s pomoću konfekcijskih se voštanih elemenata slažu i modeliraju sastavnice buduće metalne konstrukcije; baza, sedla, sredstva za retenziju, stabilizaciju i ravnomjeran prijenos opterećenja djelomične proteze (Slika 12).

Na tržištu postoje već oblikovani razni konfekcijski voštani elementi (Slika 13). Danas postoje i samoljepivi plastični konstrukcijski elementi.



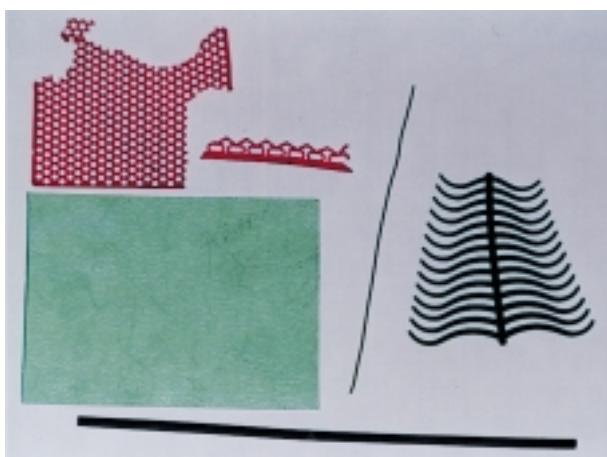
Slika 12. Izvorni i dublirani model gornje djelomično bezube čeljusti

Figure 12. Original and duplicated cast of a partially edentulous maxillary jaw



Slika 14. Gornji dublirani model s voštanom konstrukcijom

Figure 14. Duplicated maxillary cast with a wax pattern



Slika 13. Različiti oblici voska za modelaciju

Figure 13. Various forms of modelling wax



Slika 15. Donji dublirani model s voštanom konstrukcijom

Figure 15. Duplicated mandibular cast with a wax pattern

Nakon precizno izmodelirane voštane konstrukcije (Slika 14, 15) na voštane se dijelove (na najdjeblje dijelove) postavljaju voštani kanali za lijevanje debljine od 3,5 do 4 mm (Slika 16, 17).

Kivetiranje dubliranoga modela s voštanom konstrukcijom i lijevnim kanalima

Modeli se zatim ulože u kivet (kiveta treba biti barem 6 do 8 mm šira od modela) (Slika 18) te oblože materijalom za ulaganje koji služi za izradbu kalupa u koji se poslije ulije rastaljena slitina (Slika 19) (11, 12).

Materijal za ulaganje miješa se u određenom odnosu s vodom ili izvornom tekućinom dok se ne



Slika 16. Postavljanje lijevnih kanala na gornji dublirani model

Figure 16. Placement of sprues on the duplicated maxillary cast



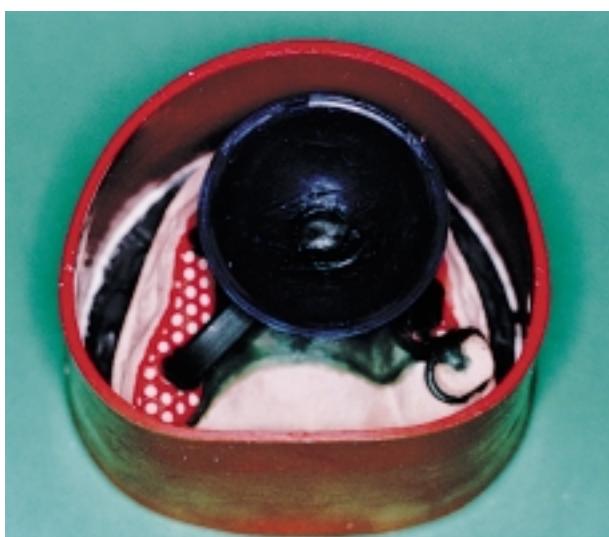
Slika 17. Postavljanje lijevnih kanala na donji dublirani model

Figure 17. Placement of sprues on the duplicated mandibular cast



Slika 19. Kiveta nakon što se ulio materijal za ulaganje

Figure 19. Flask after pouring the investment material



Slika 18. Postavljanje dubliranoga modela u kivetu

Figure 18. Placement of the duplicated cast in the flask

dobije kašasta masa (u vakuum miješalici), a zatim se ona ulije u kivetu.

Pošto se materijal stvrdne (nakon 40 minuta), kiveta se stavi u hladnu peć i grije do temperature od 250°C 30 do 60 minuta kako bi iscurio vosak, a u šupljinu se u kojoj je bio vosak nakon žarenja kivete ulije rastaljena slitina. Na taj način nastane jednokomadni metalni odljev (Slika 20).

Potrebno je istaknuti kako je prigodom izbora materijala za ulaganje (ovisno o njegovu sastavu)



Slika 20. Kivete u peći za žarenje

Figure 20. Flasks in the glowing furnace

važno da termička ekspanzija materijala prati kontrakciju slitine (koeficijenti ekspanzije i kontrakcije materijala) kako bi odljev nakon lijevanja bio što točniji i precizno slijegao uz izvorni sadreni model jer je to ujedno jamstvo da će isto tako slijegati i u pacijentovim ustima (11, 12).

Lijevanje jednokomadnoga metalnog odljeva djelomične proteze i opis lijevala

Lijevanje je vrlo važna faza koja u užem smislu ujedinjuje dva postupka - proces taljenja slitine i

čega se njome ispuni slobodan prostor u užarenome materijalu za ulaganje.

Taljenje je proces koji agregatno stanje slitine mijenja iz krutog u tekuće. Ono se obavlja uz pomoć električne energije. Temperatura zagrijavanja treba dostići točku likvidusa intervala taljenja upotrebljivane zubne slitine. To se najbolje postiže u uređajima za lijevanje - lijevalima s induciranim visokofrekventnom strujom. Lijevalo ima središnje postavljen spiralni namot bakrene cijevi, kroz koji teče voda za hlađenje, a zapravo tvori primarni svitak transformatora. Unutar primarne bakrene uvojnica stavi se keramička posuda s količinom slitine dovoljnom za izlijevanje budućeg objekta. Slitina unutar neutralne keramičke posude tvori sekundarni svitak transformatora. Kada se preko središnjega generatatora struje na uređaju dovede u bakreni namot struja vrlo velike frekvencije (i iznad 10000 Hz), ona unutar razmjerne velikih tvornički pripravljenih uzoraka slitine izazove inducirano struju niskoga napona, ali iznimne jakosti (nekoliko stotina ampera), koja vrlo brzo najprije zagrije a zatim rastali slitinu.

Budući da se električna struja može inducirati samo u kovinama, posuda u kojoj se slitina tali mora biti iz nemetala (keramika, grafit). Slitina se u keramičkoj posudi vrlo brzo zagrijava i kada postigne temperaturu svog likvidusa tali (u trajanju od nekoliko desetaka sekundi). Tada se u keramičkoj posudi iznad rastaljene slitine stvori oblačak isparenih sastavnica, koji ju štiti od oksida za koje je rastaljena slitina lako prijemljiva.

Vanjska cjevasta bakrena navojnica treba se hladiti vodom jer se jako zagrije od vrtložnih struja ali i od utjecaja vrućine rastaljene slitine. Za sam postupak lijevanja potrebno je da kiveta u peći za žarenje dostigne usijanje svijetlo crvene boje na temperaturi od oko 1000°C (od 1000 do 1050°C ovisno o proizvođaču) (Slika 20). Na toj temperaturi kiveta treba u peći za žarenje ostati od 45 do čak 60 minuta kako bi se ta temperatura postignula u svim dijelovima kivete.

Tada započinje sam postupak lijevanja tako da se u keramičku posudu stave pripravci izvorne zubne slitine, a užarena se kiveta s pomoću hvataljki namjesti u ležište posebnoga nosača s lijevnim konusom okrenutim prema keramičkoj posudi sa slitinom (Slika 21). Poklopac uređaja se zatvori, uključi se program taljenja slitine i kada je ona rastaljena u



Slika 21. Uredaj za inducirano taljenje i lijevanje jednokomadnoga metalnog odljeva s pomoću centrifugalne sile

Figure 21. Device for induced melting and fabrication of metal partial denture frameworks by means of centrifugal force

kruženju posude sa užarenom i rastaljenom slitinom i užarene kivete pokrene se stvaranje podtlaka od -0,5 bara. Tada se aktivira rotiranje keramičke posude s rastaljenom slitinom i užarene kivete da bi se s pomoću centrifugalne sile slitina ulila u prazan prostor kivete (11, 12). Tim se načinom taljenja i lijevanja može sigurno, brzo i precizno vremenu izliti mnogo odljevaka homogene i glatke površine bez vidljivih makroskopskih i mikroskopskih pora. Postoje lijevala koja umjesto rotiranja i centrifugalne sile imaju dodatni pritisak za utiskivanje taline u užarenu kivetu.

Vrste slitina za izradbu metalnoga jednokomadnog odljeva

Slitina od koje se izrađuju metalne djelomične proteze sastoji se najvećim dijelom od kobalta (62-65%), kroma (23-31%) i molibdена (4,5-5,5%). Kobalt u slitini pridonosi dobrim mehaničkim osobinama te smanjuje njezin viskozitet, krom joj pridonosi kemijskoj stabilnosti i njezinoj postojanosti u ustima, a molibden joj povoljno utječe na kemijsku stabilnost, povećava njezinu elastičnost te veže na sebe višak nesagorjela ugljika (povećava krtost slitine) stvarajući pritom molibden-karbid (Mo_6C) (13-16).

U novije vrijeme metalni jenokomadni odljevi izrađuju se i od titana (17).

Obradba izlivene metalne konstrukcije

Pošto se kiveta ohladi, ona se usitni i oslobođi se jednokomadni metalni odljev (Slika 22).

Zatim se u uređaju za pjeskarenje odstranjuju materijal za ulaganje i oksidi (Slika 23) te se piljenjem odstranjuju odljevni kanali (Slika 24, 25).



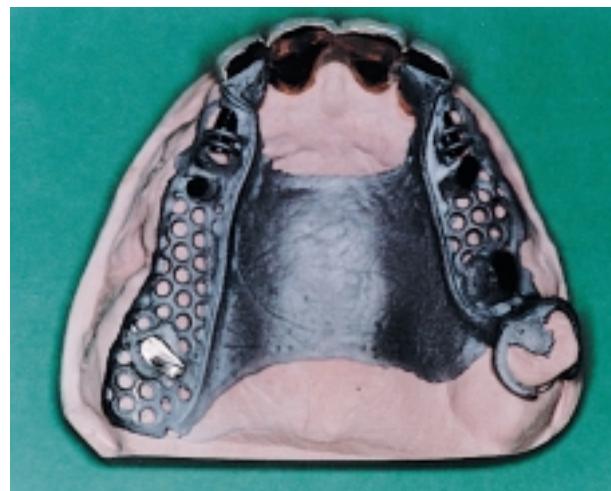
Slika 22. Metalni jednokomadni odljev izvađen iz kivete
Figure 22. Metal partial denture framework after removal from the flask



Slika 23. Pjeskarenje jednokomadnog odljeva
Figure 23. Sandblasting of a one-piece casting

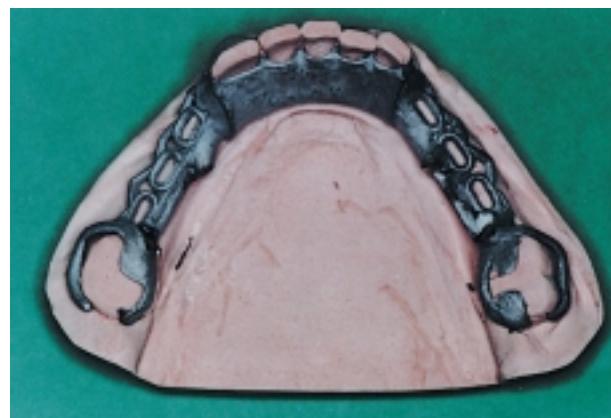
Nakon grube obradbe odljeva ponovno ga se pjeskari, zatim fino obrađuje i polira.

Prva faza poliranja sastoji se od elektrolitskog poliranja u uređaju za elektrolitsko poliranje. U tom se postupku s pomoću elektrolize s vanjskih površina metala odvode ioni i time postiže poliranje. Na anodu uređaja postavi se metalni odljev, a katoda je izrađena od bakra. Na taj način ne nastaje nanošenje već elektrolitsko skidanje materijala s metalne povr-



Slika 24. Odstranjivanje lijevnih kanala na gornjem jednokomadnom odljevu

Figure 24. Removal of sprues on the maxillary one-piece casting



Slika 25. Odstranjivanje lijevnih kanala na donjem jednokomadnom modelu

Figure 25. Removal of sprues on the mandibular one-piece casting

šine odljeva. Elektrolitskim poliranjem uklanjuju se oksidi sa svih površina jednakomjerno, ali on ne daje visok sjaj (Slika 26) (18).

Završna faza sastoji se od mehaničkog poliranja (gumiranja) različitim sredstvima za poliranje kojima se postiže visok sjaj metalnoga jednokomadnog odljeva (gumice i četke za poliranje s pastom) (Slika 27).

Nakon obradbe potrebno je provjeriti prilježe li precizno odljev na izvornome sadrenom modelu i u pacijentovim ustima (Slika 28, 29).



Slika 26. Elektrolitsko poliranje jednokomadnoga odljeva
Figure 26. Electrolytic polishing of a metal partial denture framework



Slika 29. Donji jednokomadni odljev nakon poliranja
Figure 29. Mandibular one-piece casting after polishing



Slika 27. Fina obradba jednokomadnoga odljeva četkama za poliranje
Figure 27. Fine polishing of a one-piece casting with polishing brushes



Slika 28. Gornji jednokomadni odljev nakon poliranja
Figure 28. Maxillary one-piece casting after polishing

Zaključak

Postupak izradbe jednokomadnoga metalnog odljeva djelomične proteze vrlo je složen te zahtjeva veliku preciznost u radu i tehničara i stomatologa.

Dobro poznavanje svih faza složene laboratorijske izradbe pridonosi boljoj kakvoći izradbe toga protetskog nadomjestka, jer opisani način rada uz uporabu uvijek nove izvorne slitine jamči sigurnost i preciznost koja se očituje glatkom površinom odljeva i savršenim pristajanjem u ustima.

Literatura

- OHKUBO C, KURTZ KS, SUZUKI Y, HANATANI S, ABE M, HOSOI T. Comparative study of maxillary complete dentures constructed of metal base and metal structure framework. *J Oral Rehabil* 2001; 28: 149-56.
- ALI M, WATERS NE, NAIRN RI, WEST F, SHERRIFF M. A laboratory investigation of the role of guide planes in the retention of cast cobalt-chromium alloy partial denture frameworks. *J Dent* 2001; 29: 291-9.
- DE ROSSI A, ALBUQUERQUE RF JR, BEZZON OL. Esthetic options for the fabrication of removable partial dentures: a clinical report. *J Prosthet Dent* 2001; 86: 465-7.
- DONOVAN TE, DERBABIAN K, KANEKO L, WRIGHT R. Esthetic considerations in removable prosthodontics. *J Esthet Restor Dent* 2001; 13: 241-53.
- FRANK RP, BRUDVIK JS, LEROUX B, MILGROM P, HAWKINS N. Relationship between the standards of removable partial denture construction, clinical acceptability, and patient satisfaction. *J Prosthet Dent* 2000; 83: 521-7.

6. YEUNG AL, LO EC, CHOW TW, CLARK RK. Oral health status of patients 5-6 years after placement of cobalt-chromium removable partial dentures. *J Oral Rehabi.* 2000; 27: 183-9.
7. DAVENPORT JC, BASKER RM, HEATH JR, RAPH JP. Color atlas of removable partial dentures. Mosby-Wolfe 1994.
8. RUDD RW, RUDD KD. A review of 243 errors possible during the fabrication of a removable partial denture: part III. *J Prosthet Dent* 2001; 86: 277-88.
9. RUDD RW, RUDD KD. A review of 243 errors possible during the fabrication of a removable partial denture: part II. *J Prosthet Dent* 2001; 86: 262-76.
10. RUDD RW, RUDD KD. A review of 243 errors possible during the fabrication of a removable partial denture: part I. *J Prosthet Dent* 2001; 86: 251-61.
11. MCGIVNEY GP, CARR AB. McCracken's removable partial prosthodontics; 10. izdanje, Mosby 2000.
12. SUVIN M. Djelomična proteza. Zagreb: Školska knjiga 1991.
13. SCHNEIDER R. Metals used to fabricate removable partial denture frameworks. *J Dent Technol* 1996; 13: 35-42.
14. BRIDGEPORT DA, BRANTLEY WA, HERMAN PF. Cobalt-chromium and nickel-chromium alloys for removable prosthodontics, Part 1: Mechanical properties. *J Prosthodont* 1993; 2: 144-50.
15. JANG KS, YOUN SJ, KIM YS. Comparison of castability and surface roughness of commercially pure titanium and cobalt-chromium denture frameworks. *J Prosthet Dent* 2001; 86: 93-8.
16. LENZ E. Effect of materials and technology on the physical properties and structure of a cast removable partial denture. *Zahntechnik* 1981; 22: 398-403.
17. KONONEN M, RINTANEN J, WALTIMO A, KEMPAINEN P. Titanium framework removable partial denture used for patient allergic to other metals: a clinical report and literature review. *J Prosthet Dent* 1995; 73: 4-7.
18. SINCLAIR GF, RADFORD DR, SHERRIFF M, WALTER JD. Effects of electrobrightening on the fit surface of cobalt-chromium RPD frameworks. *Int J Prosthodont* 2000; 13: 232-7.