# Računalna aplikacija za trodimenzijski prikaz brodskog vijka

# Rosandić, Ante

# Undergraduate thesis / Završni rad

2017

Degree Grantor / Ustanova koja je dodijelila akademski / stručni stupanj: University of Zagreb, Faculty of Mechanical Engineering and Naval Architecture / Sveučilište u Zagrebu, Fakultet strojarstva i brodogradnje

Permanent link / Trajna poveznica: https://urn.nsk.hr/urn:nbn:hr:235:457305

Rights / Prava: In copyright/Zaštićeno autorskim pravom.

Download date / Datum preuzimanja: 2025-02-12

Repository / Repozitorij:

Repository of Faculty of Mechanical Engineering and Naval Architecture University of Zagreb





SVEUČILIŠTE U ZAGREBU FAKULTET STROJARSTVA I BRODOGRADNJE

# ZAVRŠNI RAD

Ante Rosandić

Zagreb, 2017.

SVEUČILIŠTE U ZAGREBU FAKULTET STROJARSTVA I BRODOGRADNJE

# ZAVRŠNI RAD

Mentor:

Prof. dr. sc. Nastia Degiuli, dipl. ing.

Student:

Ante Rosandić

Zagreb, 2017.

Izjavljujem da sam ovaj rad izradio samostalno koristeći znanja stečena tijekom studija i navedenu literaturu.

Zahvaljujem se profesorici Degiuli na iskazanom povjerenju, podršci tokom studija i izrade rada. Zahvalio bih se i Ivanu Muniću, dipl.ing. koji mi je uvelike pomogao sa svojim stručnim savjetima tijekom izrade rada. Također se zahvaljujem prijateljima, kolegama, obitelji i djevojci.

Ante Rosandić



#### SVEUČILIŠTE U ZAGREBU FAKULTET STROJARSTVA I BRODOGRADNJE Središnje povjerenstvo za završne i diplomske ispite Povjerenstvo za završne i diplomske ispite studija brodogradnje



| Sveuð<br>Fakultet stro | ilište u Zagrebu<br>pjarstva i brodogradnje |
|------------------------|---|
| Datum                  | Prilog                                      |
| Klasa;                 |   |
| Ur.broj:               |   |

# ZAVRŠNI ZADATAK

Student:

Ante Rosandić

Mat. br.: 0035193272

Naslov rada na hrvatskom jeziku: Naslov rada na engleskom jeziku: Opis zadatka:

#### RAČUNALNA APLIKACIJA ZA TRODIMENZIJSKI PRIKAZ BRODSKOG VIJKA COMPUTER APPLICATION FOR THREE-DIMENSIONAL VISUALISATION OF A SHIP PROPELLER

Računalni trodimenzijski prikaz postaje standard u projektiranju broda. Često zamjenjuje izradu fizičkih modela i pomaže pri projektiranju dijelova broda koji nisu prikladno opisani tradicionalnim, linijskim metodama, te pri izračunu potrebne količine materijala za dijelove broda, i omogućuje lakši i izravniji pregled konačnog proizvoda. Brodski vijak je jedan od najkompleksnije zakrivljenih dijelova broda jer je rotacijsko tijelo zakrivljeno u više smjerova. Stoga je najčešće potreban trodimenzijski prikaz vijka kako bi se dobio zorni uvid u konačni izgled. To je moguće ili izradom modela-makete ili računalnim alatima (aplikacijama). Izrada jedne ovakve aplikacija pomogla bi u nastavi i dala trodimenzijski uvid u izgled više različitih serija brodskih vijaka, a omogućila bi i pripremu ulaznih podataka za više metoda izrade modela vijaka poput lijevanja u kalup ili CNC izradu.

U radu je potrebno:

- Prikupiti podatke o geometrijskim karakteristikama više serija brodskih vijaka kako bi se što kvalitetnije odredila struktura ulaznih podataka za računalnu aplikaciju.
- Analizirati mogućnosti različitih dostupnih računalnih modela prikaza ploha te odabrati najprikladniji za trodimenzijski prikaz krila vijka.
- Izraditi računalnu aplikaciju za standardni prikaz brodskog vijka.
- Izraditi računalnu aplikaciju za trodimenzijski prikaz brodskog vijka.
- Ulazni dio aplikacije napraviti prilagodljivim različitim serijama vijaka i na taj način omogućiti jednostavno dodavanje novih serija vijaka.
- Grafički dio aplikacije prilagoditi odabranom računalnom modelu prikaza plohe kako bi ploha bila što jednostavnije, a i dalje točno opisana.
- Izraditi korisničke upute za aplikaciju.

Zadatak zadan:

30. studenog 2016.

Rok predaje rada: 1. rok: 24. veljače 2017. 2. rok (izvanredni): 28. lipnja 2017. 3. rok: 22. rujna 2017. Predviđeni datumi obrane; 1. rok: 27.2. - 03.03. 2017, 2. rok (izvanredni): 30. 06. 2017, 3. rok: 25.9. - 29. 09. 2017,

Zadatak zadao:

Nehe

Prof. dr. sc. Nastia Degiuli

Predsjednica Povjerenstva:

Prof. dr. sc. Nastia Degiuli

# SADRŽAJ

| POPIS SLIKA II   |
|--|
| POPIS TABLICAIII   |
| POPIS OZNAKAIV   |
| SAŽETAKV   |
| SUMMARYVI  |
| 1. Brodski propulzori  |
| 1.1 Općenito o propulzorima1                                   |
| 1.2 Vrste brodskih propulzora                                  |
| 1.3 Podjela brodskih propulzora                                |
| 1.4 Vijak s konstantnim usponom                                |
| 1.5 Geometrija vijka   |
| 1.6 Uspon vijka  |
| 1.7 Dijelovi vijka7  |
| 2. Nacrt brodskog vijka  |
| 3. Serije brodskih vijaka                                      |
| 3.1.1 Wageningen B serija                                      |
| 3.1.2 Japanska AU serija                                       |
| 3.1.3 Gawn-ova serija  |
| 3.1.4 KCA serija   |
| 3.1.5 Lindgren (MA) serija14                                   |
| 3.1.6 Newton-Rader serija                                      |
| 4. Izrada aplikacije za trodimenzijski prikaz brodskog vijka17 |
| 4.1 NURBS krivulje   |
| 4.2 NURBS plohe  |
| 4.3 Rhinoceros 5   |
| 4.4 Ulazni podaci za crtanje vijka20                           |
| 5. Zaključak   |
| Literatura   |
| PRILOZI  |

# POPIS SLIKA

| Slika 1.  | Podjela brodskih propulzora [1]  | 2   |
|-----------|--|-----|
| Slika 2.  | Vijak s konstantnim usponom  | 4   |
| Slika 3.  | Referentne krivulje krila [1]  | 4   |
| Slika 4.  | Oblik segmentnih profila na različitim radijusima (0,50R i na 0,750R)          | 5   |
| Slika 5.  | Presjek profila na radijusu <i>r</i> [3]                                       | 5   |
| Slika 6.  | Nastajanje vijčanice [1]   | 6   |
| Slika 7.  | Trokut uspona vijčanice [1]  | 6   |
| Slika 8.  | Detaljan prikaz vijka [2]  | 8   |
| Slika 9.  | Zaobljeni vrh ulaznog i izlaznog brida [1]                                     | 9   |
| Slika 10. | Nacrt brodskog vijka   | .11 |
| Slika 11. | Geometrija profila Wageningen B serije [3]                                     | .13 |
| Slika 12. | Krivulje krila Gawn-ove serije [3]   | .14 |
| Slika 13. | Oblik presjeka profila Newton-Rader serije vijaka                              | .15 |
| Slika 14. | Kontrolni poligon, i pomak kontrolnih točaka [4]                               | .18 |
| Slika 15. | Vanjske krivulje krila   | .22 |
| Slika 16. | Izračunata geometrija profila  | .22 |
| Slika 17. | Točka rotacije   | .23 |
| Slika 18. | Rotacija koordinatnog sustava u ravnini [8]                                    | .23 |
| Slika 19. | Zakretanje točaka profila i prebacivanje iz 2D u 3D                            | .25 |
| Slika 20. | Spajanje zakrenutih profila i lijepljenje na cilindar                          | .25 |
| Slika 21. | Spojene točke ulaznog i izlaznog brida nagnutog profila koji je zalijepljen na |     |
|           | cilindar   | .26 |
| Slika 22. | Ploha generirana kao mreža krivulja  | .27 |
| Slika 23. | Nacrtana produljena ploha koja ulazi u glavinu                                 | .28 |
| Slika 24. | Prikaz vijka u 3D  | .28 |

# **POPIS TABLICA**

| Tablica 1. | Dijelovi vijka  | 7  |
|------------|---|----|
| Tablica 2. | Omjeri dimenzija trokrilnog vijka po radijusima [3]             | 10 |
| Tablica 3. | Karakteristike serija u ovisnosti o raznim parametrima [3]      | 16 |
| Tablica 4. | Omjeri dimenzija više krilnog vijka po radijusima [3]           | 20 |
| Tablica 5. | Vrijednosti V1 koje se koriste za računanje ordinata točaka [3] | 21 |
| Tablica 6. | Vrijednosti V2 koje se koriste za računanje ordinata točaka [3] | 21 |

# **POPIS OZNAKA**

| Oznaka    | Opis  | Mjerna jedinica |
|-----------|---|-----------------|
| D         | Promjer vijka   | m               |
| Р         | Uspon vijka   | m               |
| $A_E/A_0$ | Omjer površine krila i površine diska vijka               | -               |
| Ζ         | Broj krila vijka  | -               |
| P/D       | Omjer uspona i promjera vijka                             | -               |
| α         | Nagib krila vijka   | rad             |
| Ψ         | Srpolikost krila vijka                                    | rad             |
| arphi     | Kut uspona vijčanice                                      | rad             |
| С         | Duljina tetive profila                                    | m               |
| а         | Duljina tetive od ravnine vijka do izlaznog brida         | m               |
| b         | Duljina tetive od točke najveće debljine do ulaznog brida | m               |
| Ar        | Bezdimenzijski koeficijenti za računanje omjera t/D       | -               |
| Br        | Bezdimenzijski koeficijenti za računanje omjera t/D       | -               |
| β         | Kut rotacije profila vijka                                | rad             |
| t         | Debljina profila vijka                                    | m               |
| r/R       | Omjer visine presjeka i radijusa krila vijka              | -               |
| $\theta$  | Kut savijanja profila vijka                               | rad             |

# SAŽETAK

Ideja ovog rada bila je olakšati studentima i inženjerima trodimenzijski prikaz najkompleksnijeg dijela broda, a to je brodski vijak. Dana je općenita podjela brodskih propulzora, značajke brodskih vijaka s konstantnim usponom i geometrija brodskog vijka Wageningen B serije. U izradi programskog koda za trodimenzijski prikaz brodskog vijka korištena je poznata geometrija Wageningen B serije, NURBS krivulje i programski paket Rhinoceros 5, točnije RhinoScript koji koristi Microsoft-ov Visual Basic for Applications programski jezik. U radu su priložene korisničke upute kako bi se olakšalo korištenje programskog koda. Upotrebom programskog koda moguće je napraviti dvodimenzijski nacrt kao i trodimenzijski plošni prikaz brodskog vijka. Programski kod je napravljen tako da je, uz poznavanje geometrije, moguće prikazati i brodski vijak bilo koje druge serije.

Ključne riječi: brodski vijak, trodimenzijski prikaz, Wageningen B serija, Rhinoceros 5, RhinoScript

### SUMMARY

The main idea of this paper was to facilitate three dimensional visualization of the ship's most complex part, marine propeller for students and engineers. General classification of marine propulsors, the characteristics of constant pitch propellers and the geometry of Wageningen B series propellers are given. The well known Wageningen B series geometry, NURBS curves and Rhinoceros 5 programme package, more precisely RhinoScript which uses Microsoft Visual Basic for Applications programming language, were used to create source code for three dimensional visualization of marine propeller. User's manual is attached within the paper to simplify the use of the source code. By using the source code it is possible to create two dimensional drawing as well as the three dimensional surface visualization. The source code was created in order to be able to present marine propeller of any other series with known geometry.

Key words: marine propeller, three dimensional visualization, Wageningen B series, Rhinoceros 5, RhinoScript

### 1. Brodski propulzori

# 1.1 Općenito o propulzorima

Propulzor je tehnička naprava koja je ugrađena na plovilo/vozilo i djeluje prikladno usmjerenom silom kako bi se započelo gibanje plovila/vozila. Propulzori se najčešće nalaze u tekućem mediju kroz koji ostvaruju gibanje (npr. silu poriva). Mediji koji su uobičajeni za rad propulzora su voda, zrak, vakuum.

Propulzori za ostvarivanje svoga primarnog zadatka što je gibanje kroz medij koriste energiju raznih oblika. Najčešće je to toplinska energija dobivena iz goriva (diesel, bunker C, kerozin) pomoću toplinskih strojeva, ali može biti dobivena i iz drugih izvora kao što su elektromotori punjeni fotonaponskim ćelijama, nuklearni pogon...

Imajući u vidu da se propulzori ne koriste samo kao pogon broda, već i na raznim objektima kao npr. avioni, svemirske letjelice, dronovi i drugo, dalje u ovom radu kada se spomene propulzor odnosit će se isključivo na brodski propulzor [1].

# 1.2 Vrste brodskih propulzora

Propulzore dijelimo prema mediju u kojemu se nalaze, primarnim zadaćama tj. eksploataciji, razini uronjenosti, konstrukcijskoj složenosti, izgledu, načinu izrade te načinu na koji se stvara sila poriva.

Postoje dva načina stvaranja sile porive. Prvi način je sila otpora koja je ujedno i najstariji način pokretanja broda (veslo, jedro). Drugi način je da se na vodu djeluje silom uzgona.

S obzirom na navedeno, brodski propulzori koji se najviše koriste u praksi su [2]:

- vijci s konstantnim usponom (eng. fixed pitch propeller FPP),
- vijci s promjenjivim usponom (eng. controllable pitch propeller CPP),
- vijci u sapnici (eng. ducted propellers),
- pod propulzori (eng. thrusters-pod drives),
- cikloidni ili Voith-Schneiderovi propeleri,
- vodomlazni propulzori (eng. water jet).

Podjela brodskih propulzora prikazana je na Slici 1.



Slika 1. Podjela brodskih propulzora [1]

#### 1.4 Vijak s konstantnim usponom

Brodski vijak s konstantnim usponom je tip vijka koji je najrasprostranjeniji, Slika 2. Sastoji se od glavine kroz koju se prostire osovina za koju je poželjno da bude vodoravna i paralelna uzdužnoj simetrali broda, i krila kojih uobičajeno ima 2 - 9. Krila se za glavinu drže svojim korijenom koji mora biti izveden s postupnim zadebljanjem tako da se opterećenje ravnomjerno raspodjeli a strujanje bude što manje poremećeno. Vijci s konstantnim usponom spadaju pod propulzore koji stvaraju silu poriva stvarajući uzgon na krilnim tijelima (krila vijka).

Presjek krila u smjeru strujanja ima karakterističan oblik koji se naziva hidrodinamički, aerodinamički, strujni ili uzgonski profil. Na takvim krilima vrlo lako dolazi do nastanka kavitacije te je iz tog razloga potrebno vijak projektirati za svaki brod posebno. Iznos poriva i brzine broda mijena se s promjenom broja okretaja vijka.

Gledamo li vijak s krme prema pramcu, a brod napreduje pramcem i vijak se okreće u smjeru kazaljke na satu, kažemo da je vijak desnokretan. Vijak može biti monolitan, ako je lijevan u jednom dijelu (glavina i krila skupa) ili sastavljeni ako su krila izrađena svako za sebe te potom spojena s glavinom.

Neke od prednosti ovakvog propelera su:

- visoki stupanj djelovanja,
- jednostavan prijenos snage od glavnog pogonskog stroja do vijka,
- povećanje gaza bolje djeluje na rad vijka,
- mogu se ugraditi i na brodove s malim gazom (potrebna tunelska krma).

Nedostatci vijka s konstantnim usponom su:

- vibracije uslijed rada glavnog stroja,
- vibracije nastale zbog kavitacije,
- grba otpora glavni stroj se nalazi u preopterećenju i dolazi do nepotpunog izgaranja goriva zbog nepovoljnog područja radne točke,
- mala iskoristivost kod brzih brodova pa se najviše koristi za deplasmanske brodove,
- plovidba krmom- potreban prekretni stroj ili prekretni reduktor.



Slika 2. Vijak s konstantnim usponom

# 1.5 Geometrija vijka

Krilo vijka definirano je oko osi koja je okomita na os osovine koju nazivamo os krila (eng. *propeller reference line*), Slika 3. Aeroprofili (strujni) profili koji zajedno čine krilo propelera su definirani kao presjek cilindra koji ih opisuje (cilindrični presjek), a čija je uzdužna os kolinearna s osi osovine. Zbog toga se izraz "kružni profil" (presjek krila ili kraće profil) često koristi kao pojam kod opisivanja geometrije propelera. Za opisivanje geometrije potrebno je definirati koordinatni sustav, a ishodište tog koordinatnog sustava je u središtu vijka.



Slika 3. Referentne krivulje krila [1]

Prije pojave strujnih profila, najviše su se pojavljivali segmenti profili sa zaobljenim vrhom. Danas se takvi profili koriste kod serija vijaka za brže brodove kao što je Gawn-ova serija i Newton-Rader-ova serija. Na Slici 4. se vidi da su to profili oblika kružnog odsječka sa zaobljenim vrhovima. Također se vidi da os glavine prolazi kroz središte vijka.



Slika 4. Oblik segmentnih profila na različitim radijusima (0,50*R* i na 0,750*R*)

Najvažniji parametri geometrije vijka su:

- promjer D,
- uspon P,
- omjer površine krila i površine diska  $A_E / A_0$ ,
- broj krila Z,
- omjer uspona i promjera P/D,
- nagib krila  $\alpha$ ,
- srpolikost,  $\psi$ .

Presjek profila na radijusu *r* je prikazan na Slici 5. gdje je *cylindrical surface* valjak radijusa *r*, koji siječe krilo vijka radijusa *R, helical line* je linija zavojnice, a *blade section* je presjek krila vijka s cilindrom radijusa *r*.



Slika 5. Presjek profila na radijusu r [3]

### 1.6 Uspon vijka

Uspon ili korak vijka (eng. *pitch*) P, definira se kao teorijski aksijalni pomak vijka prema naprijed pri jednom okretaju vijka ( $2\pi r$ ), slika 6. Shvatljivo je da je uspon zapravo razlika između neke početne točke, nazovimo je P<sub>0</sub>, koja se nalazi na površini cilindra radijusa "*r*" i pomiče se duž cilindra po zavojnici, sve dok vijak ne napravi jedan puni okret (360°) i ta točka se nalazi u novom položaju P<sub>1</sub>koja je okomita na točku P<sub>0</sub>. Za točku P<sub>0</sub> možemo reći da je ortogonalna projekcija točke P<sub>1</sub> [1].





Slika 7. Trokut uspona vijčanice [1]

Na Slici 7., [1], vidljivo je da je kut uspona vijčanice  $\varphi$ , određen usponom koji je vijčanica napravila i opsegom valjka na kojem ona leži te slijedi:

Završni rad

$$\varphi = \arctan^{-1} \frac{P}{2\pi r}$$

(1)

# 1.7 Dijelovi vijka

Da bi bolje razumjeli kako radi vijak, i kako ga najbolje prikazati, potrebno je detaljno opisati svaki njegov dio. Detaljan opis dijelova vijka dan je u Tablici 1, a detaljan prikaz vijka dan je na Slici 8, [2].

| Ulazni brid   | dio krila koji "prvi" udara u vodu, možemo zamisliti kao da je siječe, a povezuje lice i naličje krila (eng. <i>leading edge</i> )         |
|---------------|--|
| Izlazni brid  | dio krila koji prati ulazni brid i također spaja lice i naličje (eng. <i>trailing edge</i> )   |
| Spojni dio    | ili korijen, dio gdje se spajaju glavina i krilo, potrebno je da zadebljanje bude<br>postepeno izvedeno (eng. <i>blade root</i> )          |
| Glavina       | dio vijka koji je pričvršćen za završetak osovine i preko glavine se okreće<br>vijak (eng. <i>hub</i> )                                    |
| Poklopac      | zatvara glavinu, mora biti strujno dobro oblikovan kako bi strujanje što<br>homogenije dolazilo na vijak (eng. <i>cap</i> )                |
| Vratilo       | osovina dolazi iz pogonskog stroja i ima svoj smjer vrtnje i broj okretaja (eng. <i>shaft</i> )  |
| Lice          | strana vijka koja se vidi kada gledamo iz krme prema pramcu, tlačna strana (eng. <i>pressure side</i> , <i>face</i> )                      |
| Naličje       | strana vijka koja se ne vidi kada gledamo s krme, nalazi se na strani osovine<br>vijka, podtlačna strana (eng. <i>suction side, back</i> ) |
| Ravnina vijka | ravnina okomita na osovinu vijka i sjecište tetive na presjecištu sa<br>središnjicom osovine (eng. <i>propeller plane</i> )                |
| Vrh krila     | najudaljenija točka od središta glavine, spaja ulazni i izlazni brid (eng. b <i>lade tip</i> )   |

Tablica 1. Dijelovi vijka



Slika 8. Detaljan prikaz vijka [2]

#### 2. Nacrt brodskog vijka

Nacrti nam općenito služe kako bi si mogli predočiti ono što radimo. Kod tijela koje je rotacijsko, a još k tome zakrivljeno u više smjerova, nacrt je upravo ono što nam olakšava crtanje i predodžbu.

Približavanje geometrije krila će nam biti utoliko lakše ako odustanemo od stvarnih strujnih profila, i zanemarimo zaobljenja na vrhu, Slika 9.



Slika 9. Zaobljeni vrh ulaznog i izlaznog brida [1]

U pravilu, nacrt brodskog vijka sadrži i rašireno krilo vijka. Rašireno krilo vijka je u suštini deformirana slika stvarnog krila.

Nacrt nam daje informaciju o izgledu (obliku) u paru s nekom brojčanom vrijednosti (dimenzija). Izrada tehničke dokumentacije je zahtijevala da ti nacrti budu precizni, točni, i lako čitljivi, što je projektantima zadavalo puno problema. Ručno crtanje nacrta danas je u potpunosti zamijenila upotreba raznih računalnih alata namijenjenih za crtanje/projektiranje, a oni su uvelike ubrzali izradu i pospješili same nacrte u odnosu na prijašnju upotrebu letvica i krivuljara. U ovom radu se koristio programski paket Rhinoceros.

Tumačenje nacrta može biti problematično, a pogotovo stvara problem ljudima koji nemaju iskustva u čitanju nacrta. Zbog toga je nužno i poželjno da se zahtjevne nacrte, a nacrt brodskog vijka to svakako jest, prikaže u trodimenzijskoj projekciji (3D). Nedostatak takvih

alata, koji bi bili fleksibilni pri projiciranju brodskog vijka u trodimenzijskom prikazu (prvenstveno se misli na mijenjanje ulaznih parametara npr. *D*, *P*/*D*, *Z*,  $A_E/A_0$  i neki drugi) potaknuo nas je da kroz ovaj rad omogućimo i olakšamo prvenstveno studentima prikaz vijka u naravi.

 Tablica 2. Omjeri dimenzija trokrilnog vijka po radijusima [3]

| r/R | $\frac{c}{D} \cdot \frac{Z}{4\pi/40}$ | a/c   | b/c   | $t/D = A_{\rm r} - B_{\rm r}Z$ |                |  |
|-----|---------------------------------------|-------|-------|--------------------------------|----------------|--|
|     | D 11E/110                             |       |       | $A_{\rm r}$                    | B <sub>r</sub> |  |
| 0.2 | 1.633                                 | 0.616 | 0.350 | 0.0526                         | 0.0040         |  |
| 0.3 | 1.832                                 | 0.611 | 0.350 | 0.0464                         | 0.0035         |  |
| 0.4 | 2.000                                 | 0.599 | 0.350 | 0.0402                         | 0.0030         |  |
| 0.5 | 2.120                                 | 0.583 | 0.355 | 0.0340                         | 0.0025         |  |
| 0.6 | 2.186                                 | 0.558 | 0.389 | 0.0278                         | 0.0020         |  |
| 0.7 | 2.168                                 | 0.526 | 0.442 | 0.0216                         | 0.0015         |  |
| 0.8 | 2.127                                 | 0.481 | 0.478 | 0.0154                         | 0.0010         |  |
| 0.9 | 1.657                                 | 0.400 | 0.500 | 0.0092                         | 0.0005         |  |
| 1.0 | 0.000                                 | 0.000 | 0.000 | 0.0030                         | 0.0000         |  |
|     |                                       |       |       |                                |                |  |

Dimensions for three-bladed propellers

U Tablici 2. dani su omjeri dimenzija trokrilnog vijka po radijusima, omjer r/R, je zadani presjek krila na određenom radijusu r u odnosu na radijus cijelog krila R, vidi Sliku 5., a/c i b/c su omjeri duljina gdje je c duljina tetive, a je duljina između izlaznog brida od ravnine vijka, b je duljina između ulaznog brida do mjesta najveće debljine profila, D promjer vijka, Z broj krila vijka,  $A_E/A_0$  omjer površine krila i diska. Bezdimenzijski koeficijenti za određivanje najveće debljine profila su Ar i Br. Uz ove vrijednosti iz Tablice 2., jednadžbi 4,5 i koeficijenata VI i V2 računamo koordinate svih točaka profila vijka. Nacrt brodskog vijka dan je na Slici 10.



Slika 10. Nacrt brodskog vijka

# 3. Serije brodskih vijaka

Kroz povijest pojavio se veliki broj standardnih serija vijaka testiranih u raznim bazenima diljem svijeta. Prikazati sve bilo bi prekomplicirano i opširno da bi se obradilo u ovom radu. Zato će se ovdje spomenuti i analizirati samo neki od njih, tj. oni koji su se nekako najviše istaknuli i koji se još koriste (izrađuju).

Glavni cilj je sistematsko predstavljanje serija kako bi se projektantima prikazalo koji vijak je najpogodniji za potrebne nekog broda, koji to čimbenici i kako utječu na rad propelera te sveukupne performanse broda.

# 3.1.1 Wageningen B serija

Wageningen B serija je vrlo vjerojatno najraširenija, najispitivanija i najkorištenija serija vijka. Serija je nastala u 40-im godinama 20. stoljeća. Kroz godine istraživanja vijka ove serije, dobili smo sveobuhvatni model vijka s konstantnim usponom. Analiziranjem svojstava vijka zaključilo se da dolazi do odstupanja u odnosu na nacrtane dijagrame i tu pogrešku su pripisali skaliranju različitih ispitivanja modela. To je rezultiralo novim procjenama serije u kojim su razlike u ispitivanju odmah uzete u obzir, a to je prvi objavio u svojem radu Van Lammeren [3].

Proširenje serije u smislu broja krila i omjera površina  $A_E/A_0$ , rezultiralo je time da imamo 20 različitih kombinacija broja krila i omjera površina.

Oznaka ove serije općenito glasi BZ.y , gdje B označava tip serije, Z broj krila, a y – omjer površina  $A_E/A_0$ . Uspon krila se kreće u rasponu od 0,6 - 1,4.

Wageningen B serija je serija široke namjene, konstantnog uspona a široku primjenu je ostvarila kao serija koja se najviše ispitivala i projektirala. Malo drugačija izvedba Wageningen B serije, je označena kao BB serija. BB serija je predstavljena kada se primijetilo da B serija ima duljinu tetive pri vrhu koja nije u potpunosti bila prihvaćena u praksi. Prema tome BB serija je imala redefiniranu konturu sa širim vrhom profila za razliku od B serije. BB serija unatoč tome nije naišla na širu primjenu.

Na Slici 11, [3], prikazana je geometrija profila Wageningen B serije gdje je *position of genetator line* pozicija ravnine vijka, *position of maximum thickness* pozicija najveće debljine profila, TE izlazni vrh, LE ulazni vrh, MT točka gdje je najveća debljina profila, tj. pozicija najveće debljine profila, a DI točka pozicije ravnine vijka.



Slika 11. Geometrija profila Wageningen B serije [3]

#### 3.1.2 Japanska AU serija

Japanska AU serija propelera je po mnogo čemu slična Wageningenskoj B seriji, ali nikada nije dobila široku primjenu van granica Japana. Ono što je tipično za ovu seriju vijaka je broj krila 4 - 7, omjer  $A_E/A_0$  u rasponu od 0,4 - 0,758. Ova serija vijaka je karakteristična po svomu obliku koji je aeroprofilan i razvijen je iz ranijih serija oblika *Unken*-ovog tipa presjeka.

#### 3.1.3 Gawn-ova serija

Ovu seriju vijaka čije je rezultate predstavio *Gawn* 1953. godine te je po njemu i dobila ime, sadrži niz od 37 trokrilnih vijaka koji pokrivaju raspon uspona od 0,4 - 2,0, a omjer površina  $A_E/A_0$  u rasponu od 0,2 - 1,1, Slika 12. Vijci ove serije imaju promjer od 503 mm a to znači da su mnogi efekti skaliranja povezani s manjim promjerom propelera izbjegnuti. Svaki od propelera ove serija ima uniformnu raspodjelu uspona, segmentne profile te konstantnu debljinu krila 0,06. Razvijena krivulja krila je eliptična. Cijela serija je ispitana u bazenu *Admiralty Experimental Works* (AEW) u Haslaru . AEW je društvo gdje je William Froude predstavio svoju seriju ispitivanja otpora na modelu broda[3].



Slika 12. Krivulje krila Gawn-ove serije [3]

#### 3.1.4 KCA serija

*KCA* serija za koju se ponekad govori Gawn – Burrill serija je po mnogočemu dodatni dio Gawn-ove serije. KCA serija uspoređuje 30 trokrilnih vijaka, promjera 406 mm obuhvaćajući raspon uspona od 0,6 – 2,0 i omjer površina od 0,5 – 1,1. Uočljivo je da ovakvi vijci mogu u dobrom dijelu pokriti vijke iz Gawn-ove serije zbog gornjih granica P/D i  $A_E/A_0$ . Ovi vijci su ispitani u kavitacijskom tunelu na Sveučilištu u Newcastleu. Zbog toga je ova serija ispitana i na kavitaciju tj. s različitim kavitacijskim brojevima.

#### 3.1.5 Lindgren (MA) serija

Lindgren serija je obuhvatila ispitivanja na trokrilnim i peterokrilnim vijcima, obuhvaća raspon omjera uspona i promjera P/D od 1 - 1,45 i raspon omjera površina od 0,75 - 1,2. Iz Tablice 3., vidljivo je da je u ovoj seriji ispitano ukupno 32 vijka. Svi vijci su konstantnog uspona s modificiranim eliptičnim oblikom krila. Promjer vijka ove serije je 250 mm i manji je od svih dosadašnjih, a promjer na koji mu dolazi glavina iznosi 0,2 D. Debljina krila varira ovisno o broju krila. Ova serija je ispitana i u bazenu za ispitivanja i u kavitacijskom tunelu i zbog toga imamo opsežne podatke o ispitivanju ove serije.

#### 3.1.6 Newton-Rader serija

Newton-Rader je relativno mala serija, Tablica 3., koja je sadržavala 12 trokrilnih propelera za potrebe plovila za visokom brzinom. Značajke ove serije su da je raspon uspona 1,05 - 2,08 a omjer površina 0,5 – 1 zajedno s nelinearnom raspodjelom debljina profila po radijusu. Početni model ove serije je projektiran za posebne brodove s promjerom od 254 mm. Značajka početnog modela je bila da ima konstantan uspon od 1,2 i konstantan omjer površina 0,75. Zbog pojave kavitacije morao se modificirati oblik krila. Serija je ispitana za 9 različitih kavitacijskih brojeva. U Tablici 3. Dane su karakteristike serija u ovisnosti o raznim parametrima [3].



Slika 13. Oblik presjeka profila Newton-Rader serije vijaka

| Series                 | Number of   | Range of parameters |                             |            | D(mm) | $r_h/R$ | Cavitation | Notes  |
|------------------------|-------------|---------------------|-----------------------------|------------|-------|---------|------------|--|
|                        | in series   | Z                   | $A_{\rm E}/A_{\rm O}$       | P/D        |       |         | available  |  |
| Wageningen<br>B-series | ≃120        | 2–7                 | 0.3–1.05                    | 0.6–1.4    | 250   | 0.169   | No         | Four-bladed<br>propeller has<br>non-constant<br>pitch dist |
| Au-series              | 34          | 4-7                 | 0.4-0.758                   | 0.5 - 1.2  | 250   | 0.180   | No         |  |
| Gawn-series            | 37          | 3                   | 0.2-1.1                     | 0.4-2.0    | 508   | 0.200   | No         |  |
| KCA-series             | $\simeq 30$ | 3                   | 0.5-1.25                    | 0.6-2.0    | 406   | 0.200   | Yes        |  |
| Ma-series              | 32          | 3 and 5             | 0.75 - 1.20                 | 1.0 - 1.45 | 250   | 0.190   | Yes        |  |
| Newton-Rader<br>series | 12          | 3                   | 0.5-1.0                     | 1.05-2.08  | 254   | 0.167   | Yes        |  |
| KCD-series             | 24          | 3-6<br>(mainly 4)   | 0.587 Principal<br>0.44-0.8 | 0.6-1.6    | 406   | 0.200   | Yes        | Propellers not<br>geosyms                                  |
| Meridian series        | 20          | 6                   | 0.45-1.05                   | 0.4–1.2    | 305   | 0.185   | Yes        | Propellers not geosyms                                     |

# Tablica 3. Karakteristike serija u ovisnosti o raznim parametrima [3]

# 4. Izrada aplikacije za trodimenzijski prikaz brodskog vijka

# 4.1 NURBS krivulje

NURBS (Non-uniforma rational B-spline) je matematički model koji se uobičajeno koristi u računalnoj grafici za generiranje raznih krivulja i ploha. Velika fleksibilnost i preciznost za manipuliranje matematički opisanim krivuljama i plohama (modelima) je ono što ga čini poželjnim za korištenje. Često se koristi u raznim CAD, CAM, CAE alatima te također ima veliku primjenu u 3D modeliranju. NURBS-ove plohe su funkcija mapiranja dva parametra na plohu u trodimenzijskom prostoru. Oblik površine je određen s kontrolnim točkama.

Jedna od glavnih prednosti NURBS krivulje je mogućnost lakog manipuliranja s glatkoćom krivulje. NURBS model krivulja nam omogućava definirati krivulju bez oštrih rubova i vrpčastih završetaka. Glatka krivulja nema naglih prijelaza, oštrih rubova i brze promjene brzine ili smjera. Zamislimo li strelicu koja pokazuje smjer kojim bi hipotetski djelić krivulje putovao duž krivulje, matematički to možemo opisati kao smjer strelice koja odgovara tangenti na krivulju koja je definirana kao derivacija funkcije.

Na Slici 14. se jasno vidi razlika između kontinuirane, glatke i diskontinuirane funkcije koja ima oštar prijelaz (u točki spajanja možemo imati dvije različite tangente).

Sada kada znamo kako NURBS krivulja funkcionira, možemo je s razumijevanjem definirati. Nazovemo li našu funkciju C(t), gdje je t parametar ovisan o vremenu, procjenjivanje ove funkcije za različite t-ove, dobit ćemo parove točaka koje možemo iskoristiti za grafički prikaz krivulje. Kada smo definirali lijevi dio jednakosti, moramo to napraviti i za desni dio jednakosti.

Jedna od ključnih karakteristika NURBS krivulja je ta da je njihov oblik određen pozicijama parova točaka koje se još nazivaju kontrolne točke (eng. *control points*). Kontrolne točke su uobičajeno spojene linijom kako bi se potvrdila njihova povezanost s krivuljom. Niz takvih spojenih točaka se još naziva i kontrolni poligon (eng. *control polygon*).



Slika 14. Kontrolni poligon, i pomak kontrolnih točaka [4]

Na Slici 14. vide se dvije iste krivulje, ali desna krivulja ima točku B7 malo pomaknutu u desno. Uočimo da se oblik krivulje nije generalno promijenio nego samo lokalno u blizini točke B7. To je vrlo poželjno svojstvo koje nam omogućava promjenu oblika krivulje na lokalnoj razini pomakom pojedinih kontrolnih točaka bez utjecaja na cjelokupni izgled krivulje. Svaka kontrolna točka utječe na dio krivulje u blizini točke, i ima mali ili gotovo nikakav utjecaj na dio krivulje koji nije u blizini te točke.

Jedan od načina razmišljanja je da se uzme u obzir koliko utjecaja na kontrolne točke duž putanje ima pomak naše male čestice u svakom vremenskom trenutku. U bilo kojem trenutku t, pozicija čestice će biti težinski prosjek svih kontrolnih točaka, pri čemu točke bliže čestici nose veću "težinu" od točaka dalje od nje. To možemo intuitivno matematički izraziti kao:

$$C(t) = \frac{\sum_{i=0}^{n} N_{i,p}(t) \cdot w_{i} \cdot P_{i}}{\sum_{i=0}^{n} N_{i,p}(t) \cdot w_{i}}$$
(2)

Drugim riječima, kako bi znali točnu poziciju putujuće čestice u određenom trenutku t, moramo zbrojiti pozicije svih kontrolnih točaka  $P_i$  i varirati iznos doprinosa kontroliranja svake kontrolne točke u vremenu  $w_i$ .

Funkcija  $N_{i,p}(t)$  označava koliko kontrolna točka  $P_i$  jako utječe na krivulju u trenutku t i nazivamo je temeljna funkcija. Vrijednost temeljne funkcije je realan broj.

## 4.2 NURBS plohe

NURBS ploha se dobije kao matrični umnožak dviju NURBS krivulja i zadana je s dva nezavisna parametra u i v. Neuniformna racionalna B-splajn ploha nastaje poopćenjem B-splajn ploha. NURBS ploha reda (p, q) je u stvari omjer dvaju splajnova, a definirana je izrazom :

$$S(u,v) = \frac{\sum_{i=0}^{m} \sum_{j=0}^{n} N_{i,p}(u) \cdot N_{j,q}(v) \cdot w_{i,j} \cdot P_{i,j}}{\sum_{i=0}^{m} \sum_{j=0}^{n} N_{i,p}(u) \cdot N_{j,q}(v) \cdot w_{i,j}}$$
(3)

gdje su  $N_{i,p}$  i  $N_{j,q}$  bazne funkcije B-splajna,  $P_{i,j}$  su kontrolne točke, a težina  $w_{i,j}$  kontrolnih točaka  $P_{i,j}$  je zadnja ordinata homogene točke  $P_{i,j}^{w}$  [5].

### 4.3 Rhinoceros 5

Rhinoceros je alat koji se koristi za stvaranje, uređivanje, analiziranje, dokumentiranje, izradu animacija, lako manipuliranje s krivuljama, plohama ili tijelima... Nema ograničenje na kompleksnost rada, stupanj složenosti i drugo, nego samo na hardverske mogućnosti računala. I pri najzamršenijim zadacima pokazao je odličnu funkcionalnost i efikasnost.

Jedna od glavnih značajki je izuzetno brz 3D prikaz , neograničene veličine, mogućnost raznoraznih pogleda iz svakakvih kutova. Program ima mogućnost doprogramiravanja novih alata (*SDK – software development kit*) i koristi *open*NURBS zapis ploha koji je otvorenog tipa. Mogućnost korištenja raznih programskih jezika kao što su Python, Visual Basic for Applications, Grasshopper čini ga pristupačnim svi korisnicama. Korisničko sučelje je krajnje jednostavno i pregledno te su sve opcije razvrstane po karticama.

Neograničena mogućnost *undo* i *redo* tipke te opcija *multiple undo* neke su od stavki koje pojednostavljuju korištenje Rhinoceros-a. Međutim, pozitivnih značajki zbog kojih smo odabrali korištenje ovog programa ima puno više, a to su npr.: vrlo jednostavno uključivanje/isključivanje kontrolnih točaka te pomicanje istih, zadavanje *i* promjena *layera* krivulja, automatsko dovršavanje naredbi u *command line*-u, zaključavanje/otključavanje *layera*, pokazivanje/skrivanje layera te laka mogućnost izrade raznih plug in-ova.

Rhinoscript je alat za kodiranje (pisanje skripti, skriptiranje) temeljen na Microsoft-ovom Visual Basic for Applications programskom jeziku. Pomoću RhinoScripte vrlo lako možemo zamijeniti ručno crtanje automatskim generiranjem krivulja, ploha ili tijela. Gotovo sve funkcije koje Rhinoceros posjeduje, dostupne su i Rhinoscript-i. U slučaju da ne postoji

naredba u Rhinocerosu, slobodni smo je sami generirati što je vrlo zanimljivo u odnosu na većinu drugih programa za crtanje/modeliranje [6].

## 4.4 Ulazni podaci za crtanje vijka

U kodu je trenutačno moguće crtanje Wageningen B i BB serije vijaka, ali je omogućeno jednostavno dodavanje bilo koje druge serije vijaka. Potrebni su samo: promjer vijka, broj krila vijka, nagib krila vijka, raspodjela uspona vijka po polumjeru i tablični zapis točaka profila na različitim polumjerima.

Za crtanje vijka u trodimenzijskom prikazu, potrebna nam je topologija presjeka krila prema Slici 11. Točke na krivulji presjeka profila računamo prema sljedećim izrazima:

$$Y_{face} = V_1(t_{max} - t_{t.e.}) \quad Y_{back} = (V_1 + V_2)(t_{max} - t_{t.e.}) + t_{t.e.} \quad \text{za} \quad P \leq 0$$
(4)

$$Y_{face} = V_1 (t_{max} - t_{l.e.}) \quad Y_{back} = (V_1 + V_2) (t_{max} - t_{l.e.}) + t_{l.e.} \quad \text{za} \quad P \ge 0$$
(5)

Zbog pojednostavljenja koda i izbjegavanja komplicirane geometrije debljine izlaznih krajeva vijka  $t_{t.e.}$  i  $t_{l.e.}$  su zanemarene. Nadogradnja postojećeg koda zasigurno bi u sebi sadržavala debljine na krajevima profila. U Tablici 4., prikazani su omjeri dimenzija više krilnog vijka po radijusima [3].

Tablica 4.Omjeri dimenzija više krilnog vijka po radijusima [3]

| r/R | $\frac{c}{D}$ . Z       | a/c   | b/c   | $t/D = A_{\rm r} - B_{\rm r}Z$ |        |  |
|-----|-------------------------|-------|-------|--------------------------------|--------|--|
|     | $D A_{\rm E}/A_{\rm O}$ |       |       | Ar                             | Br     |  |
| 0.2 | 1.662                   | 0.617 | 0.350 | 0.0526                         | 0.0040 |  |
| 0.3 | 1.882                   | 0.613 | 0.350 | 0.0464                         | 0.0035 |  |
| 0.4 | 2.050                   | 0.601 | 0.351 | 0.0402                         | 0.0030 |  |
| 0.5 | 2.152                   | 0.586 | 0.355 | 0.0340                         | 0.0025 |  |
| 0.6 | 2.187                   | 0.561 | 0.389 | 0.0278                         | 0.0020 |  |
| 0.7 | 2.144                   | 0.524 | 0.443 | 0.0216                         | 0.0015 |  |
| 0.8 | 1.970                   | 0.463 | 0.479 | 0.0154                         | 0.0010 |  |
| 0.9 | 1.582                   | 0.351 | 0.500 | 0.0092                         | 0.0005 |  |
| 1.0 | 0.000                   | 0.000 | 0.000 | 0.0030                         | 0.0000 |  |

Dimensions of four-, five-, six- and seven-bladed propellers

| Tablica 5. | Vriiednosti | V1 koie se k | koriste za ra | tčunanie (                            | ordinata 1 | točaka [3 | 31  |
|------------|-------------|--------------|---------------|---------------------------------------|------------|-----------|-----|
|            | · J         |              |               | · · · · · · · · · · · · · · · · · · · |            |           | - 1 |

Values of  $V_1$  for use in the equations

| r/R   | Р   | - 1.0  | -0.95  | -0.9   | -0.8   | -0     | .7 –   | 0.6 -  | -0.5   | -0.4   | -0.2   | 0 |
|-------|-----|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|---|
| 0.7-1 | .0  | 0      | 0      | 0      | 0      | 0      |        | 0      | 0      | 0      | 0      | 0 |
| 0     | .6  | 0      | 0      | 0      | 0      | 0      |        | 0      | 0      | 0      | 0      | 0 |
| 0     | .5  | 0.0522 | 0.0420 | 0.03   | 30 0.0 | 190 0. | 0100   | 0.0040 | 0.0012 | 0      | 0      | 0 |
| 0     | .4  | 0.1467 | 0.1200 | 0.09   | 72 0.0 | 630 0. | 0395   | 0.0214 | 0.0116 | 0.0044 | 0      | 0 |
| 0     | .3  | 0.2306 | 0.2040 | 0.17   | 90 0.1 | 333 0. | 0943   | 0.0623 | 0.0376 | 0.0202 | 0.0033 | 0 |
| 0     | .25 | 0.2598 | 0.2372 | 0.21   | 15 0.1 | 651 0. | 1246   | 0.0899 | 0.0579 | 0.0350 | 0.0084 | 0 |
| 0     | .2  | 0.2826 | 0.2630 | 0.24   | 00 0.1 | 967 0. | 1570   | 0.1207 | 0.0880 | 0.0592 | 0.0172 | 0 |
| 0     | .15 | 0.3000 | 0.2824 | 0.26   | 50 0.2 | 300 0. | 1950   | 0.1610 | 0.1280 | 0.0955 | 0.0365 | 0 |
| r/R   | Р   | +1.0   | +0.95  | +0.9   | +0.85  | +0.8   | +0.7   | +0.6   | +0.5   | +0.4   | +0.2   | 0 |
| 0.7-1 | .0  | 0      | 0      | 0      | 0      | 0      | 0      | 0      | 0      | 0      | 0      | 0 |
| 0     | .6  | 0.0382 | 0.0169 | 0.0067 | 0.0022 | 0.0006 | 0      | 0      | 0      | 0      | 0      | 0 |
| 0     | .5  | 0.1278 | 0.0778 | 0.0500 | 0.0328 | 0.0211 | 0.0085 | 0.0034 | 0.0008 | 0      | 0      | 0 |
| 0     | .4  | 0.2181 | 0.1467 | 0.1088 | 0.0833 | 0.0637 | 0.0357 | 0.0189 | 0.0090 | 0.0033 | 0      | 0 |
| 0     | .3  | 0.2923 | 0.2186 | 0.1760 | 0.1445 | 0.1191 | 0.0790 | 0.0503 | 0.0300 | 0.0148 | 0.0027 | 0 |
| 0     | .25 | 0.3256 | 0.2513 | 0.2068 | 0.1747 | 0.1465 | 0.1008 | 0.0669 | 0.0417 | 0.0224 | 0.0031 | 0 |
| 0     | .2  | 0.3560 | 0.2821 | 0.2353 | 0.2000 | 0.1685 | 0.1180 | 0.0804 | 0.0520 | 0.0304 | 0.0049 | 0 |
| 0     | .15 | 0.3860 | 0.3150 | 0.2642 | 0.2230 | 0.1870 | 0.1320 | 0.0920 | 0.0615 | 0.0384 | 0.0096 | 0 |

 Tablica 6.
 Vrijednosti V2 koje se koriste za računanje ordinata točaka [3]

| Values of | $V_2$ | for use | in | the | equations |
|-----------|-------|---------|----|-----|-----------|
|-----------|-------|---------|----|-----|-----------|

| r/R   | Р    | -1.0 | -0.95  | -0.9   | -0.8   | -0.          | 7 -    | -0.6 - | -0.5   | -0.4   | -0.2   | 0 |
|-------|------|------|--------|--------|--------|--------------|--------|--------|--------|--------|--------|---|
| 0.9-1 | .0   | 0    | 0.0975 | 0.19   | 0.30   | 5 <b>0</b> . | 51     | 0.64   | 0.75   | 0.84   | 0.96   | 1 |
| 0     | 0.85 | 0    | 0.0975 | 0.19   | 0.30   | <b>5</b> 0.  | 51     | 0.64   | 0.75   | 0.84   | 0.96   | 1 |
| 0     | ).8  | 0    | 0.0975 | 0.19   | 0.30   | 5 O.         | 51     | 0.64   | 0.75   | 0.84   | 0.96   | 1 |
| C     | ).7  | 0    | 0.0975 | 0.19   | 0.30   | 5 O.         | 51     | 0.64   | 0.75   | 0.84   | 0.96   | 1 |
| 0     | ).6  | 0    | 0.0965 | 0.188  | 5 0.3  | 585 0.       | 5110   | 0.6415 | 0.7530 | 0.8426 | 0.9613 | 1 |
| C     | ).5  | 0    | 0.0950 | 0.186  | 5 0.3  | 569 0.       | 5140   | 0.6439 | 0.7580 | 0.8456 | 0.9639 | 1 |
| 0     | ).4  | 0    | 0.0905 | 0.181  | 0.3    | 500 0.       | 5040   | 0.6353 | 0.7525 | 0.8415 | 0.9645 | 1 |
| 0     | ).3  | 0    | 0.0800 | 0.167  | 0.33   | 360 0.       | 4885   | 0.6195 | 0.7335 | 0.8265 | 0.9583 | 1 |
| C     | 0.25 | 0    | 0.0725 | 0.156  | 7 0.32 | 228 0.       | 4740   | 0.6050 | 0.7184 | 0.8139 | 0.9519 | 1 |
| 0     | ).2  | 0    | 0.0640 | 0.145  | 5 0.30 | 060 0.       | 4535   | 0.5842 | 0.6995 | 0.7984 | 0.9446 | 1 |
| C     | 0.15 | 0    | 0.0540 | 0.132  | 5 0.28 | 870 0.       | 4280   | 0.5585 | 0.6770 | 0.7805 | 0.9360 | 1 |
| r/R   | Р    | +1.0 | +0.95  | +0.9   | +0.85  | +0.8         | +0.7   | +0.6   | +0.5   | +0.4   | +0.2   | 0 |
| 0.9-1 | .0   | 0    | 0.0975 | 0.1900 | 0.2775 | 0.3600       | 0.51   | 0.6400 | 0.75   | 0.8400 | 0.9600 | 1 |
| 0     | 0.85 | 0    | 0.1000 | 0.1950 | 0.2830 | 0.3660       | 0.5160 | 0.6455 | 0.7550 | 0.8450 | 0.9615 | 1 |
| 0     | 0.8  | 0    | 0.1050 | 0.2028 | 0.2925 | 0.3765       | 0.5265 | 0.6545 | 0.7635 | 0.8520 | 0.9635 | 1 |
| 0     | ).7  | 0    | 0.1240 | 0.2337 | 0.3300 | 0.4140       | 0.5615 | 0.6840 | 0.7850 | 0.8660 | 0.9675 | 1 |
| C     | ).6  | 0    | 0.1485 | 0.2720 | 0.3775 | 0.4620       | 0.6060 | 0.7200 | 0.8090 | 0.8790 | 0.9690 | 1 |
| C     | ).5  | 0    | 0.1750 | 0.3056 | 0.4135 | 0.5039       | 0.6430 | 0.7478 | 0.8275 | 0.8880 | 0.9710 | 1 |
| 0     | ).4  | 0    | 0.1935 | 0.3235 | 0.4335 | 0.5220       | 0.6590 | 0.7593 | 0.8345 | 0.8933 | 0.9725 | 1 |
| 0     | ).3  | 0    | 0.1890 | 0.3197 | 0.4265 | 0.5130       | 0.6505 | 0.7520 | 0.8315 | 0.8020 | 0.9750 | 1 |
| 0     | ).25 | 0    | 0.1758 | 0.3042 | 0.4108 | 0.4982       | 0.6359 | 0.7415 | 0.8259 | 0.8899 | 0.9751 | 1 |
| 0     | ).2  | 0    | 0.1560 | 0.2840 | 0.3905 | 0.4777       | 0.6190 | 0.7277 | 0.8170 | 0.8875 | 0.9750 | 1 |
| C     | 0.15 | 0    | 0.1300 | 0.2600 | 0.3665 | 0.4520       | 0.5995 | 0.7105 | 0.8055 | 0.8825 | 0.9760 | 1 |

Tablica 5., i Tablica 6., prikazuje koeficijente V1 i V2, te uz pomoć tih koeficijenata računaju se ordinate profila, tj. računa se ordinatu lica i naličja za određenu poziciju P.

*P* iz Tablica 5. i 6. je bezdimenzijski koeficijent te se pomoću njega mogu izračunati ordinate točaka na različitim mjestima duž presjeka. Mjeri se od točke maksimalne debljine do ulaznog brida (P = 1) te od ravnine vijka do izlaznog brida (P = -1).

Nakon što je definirana raspodjela ordinata lica i naličja i definirani ulazni parametri vijka (D, Z, P/D,  $A_E/A_0$ ) može se izračunati duljinu tetive, udaljenost od izlaznog brida do mjesta najveće debljine i na drugu stranu do ulaznog brida. Nakon toga računaju se koordinate krajnjih točaka po svim radijusima kao i najveća debljina profila na određenom radijusu. Na Slici 15., vidi se prikaz razvijene površine krila vijka s ucrtanim pozicijama maksimalnih debljinama po radijusima (0,2-1R).



Slika 15. Vanjske krivulje krila

Ulazne i izlazne krivulje napravljene su pomoću rubnih točaka profila, po 8 točaka za svaku krivulju te jedna zajednička točka (vrh krila). Zatim smo po izrazima za određivanje ordinate izračunali točke svakog profila po radijusima i spojili ih NURBS krivuljom, Slika 16.



Slika 16. Izračunata geometrija profila

Kut rotacije svakog profila  $\beta(i)$ , računa se prema sljedećoj jednadžbi:

$$\beta(i) = \operatorname{arctg}^{-1}\left(\frac{P}{2\pi R(i)}\right)$$
(6)

Točka rotacije profila je određena dvjema veličinama, prva je apscisa koja iznosi  $\frac{P}{2\pi}$ , a druga veličina je dužina koja prolazi iz ravnine vijka na nekoj visini R(i) kroz točku rotacije. Kut između te dvije veličine je kut rotacije  $\beta(i)$ , gdje je  $\frac{P}{2\pi}$  apscisa točke rotacije, a R(i) njena ordinata. To se vidi na Slici 17., na kojoj je označena točka rotacije.



Slika 17. Točka rotacije

Nakon što se izračunaju sve koordinate točaka projekcije vijka u 2D, moraju se prebaciti u 3D i napraviti još jednu transformaciju kako bi se profil vijka savio te lijepo zalijepio na glavinu. To se napravilo s klasičnim jednadžbama za transformaciju koordinatnog sustava.



Slika 18. Rotacija koordinatnog sustava u ravnini [8]

Indeksi koordinata točaka nakon svake transformacije su:

- 0 za crtanje profila,
- 1 nakon rotacije,
- 2 nagib,
- 3 prebacivanje iz 2D u 3D (zadavanje treće dimenzije),
- 4 –savinuti profili.

Kako bi vijak u 3D bio točno i precizno određen, potrebno je egzaktno izračunati koordinate svih njegovih točaka profila po svim presjecima.

Određivanje koordinata zarotiranih točaka profila računaju se prema jednadžbama:

$$x_1 = x_0 \cos\beta - y_0 \sin\beta \tag{7}$$

$$y_1 = x_0 \sin \beta + y_0 \cos \beta \tag{8}$$

Na taj način napravljena je rotacija točaka, koje se i dalje nalaze u ravnini ali su zakrenute. Slijedeća transformacija je dodavanje nagiba krilu, a nagib je dodan na slijedeći način:

$$y_2 = y_1 + \tan(a) \cdot R(i) \tag{9}$$

U jednadžbi 9 vidljiv je član  $tan(a) \cdot R(i)$ , to je pomak zbog nagiba vijka karakterističan za Wageningen B seriju dok je kut  $\alpha = 15^{\circ}$ .

Nakon rotacije i nagiba krila, slijedi prebacivanje svih točaka iz ravninskog crteža u prostorni crtež, a to je napravljeno na način da se svakoj točki doda njezina z-komponenta, Slika 19., kako slijedi:

$$z_3 = R(i) \tag{10}$$

Nakon toga potrebno je izračunati kut savijanja profila vijka, a to je napravljeno uz pomoć jednostavnih trigonometrijskih funkcija i pravila o sličnosti trokuta. Sada se s dobivenim kutom savijanja, tj. njegovim sinusnim i kosinusnim komponentama, izračunaju koordinate savinutih točaka, Slika 20., kako slijedi:

$$\theta = \frac{x_3}{R(i)} \tag{11}$$

$$x_4 = \sin\theta \cdot R(i) \tag{12}$$

$$z_4 = \cos\theta \cdot R(i) \tag{13}$$



Slika 19. Zakretanje točaka profila i prebacivanje iz 2D u 3D



Slika 20. Spajanje zakrenutih profila i lijepljenje na cilindar

Zatim se crtaju ulazne i izlazne krivulje krila. Spajanje točaka profila izvršeno je pomoću NURBS krivulje. U ovom radu se radilo s polinomima 3. stupnja. Na Slici 21., vidi se kako izgleda nagnuto krilo vijka koje je zalijepljeno na glavinu.



Slika 21. Spojene točke ulaznog i izlaznog brida nagnutog profila koji je zalijepljen na cilindar Kako bi vrh krila imao zadovoljavajuću glatkoću trebalo je izračunati krajnju točku obje krivulje (ulazni i izlazni brid) tako da se koordinate tangente poklapaju po iznosu, a razlikuju po predznaku.

Nakon nacrtanih krivulja (4 krivulje po presjeku), krivulje lica i naličja su se spojile (cijelo lice i cijelo naličje) kako bi se kasnije iz tih spojenih krivulja mogla generirati ploha. Nakon generiranja, donji kraj plohe produžen je prema osi vrtnje vijka za slučaj da je promjer glavine manji od 0,2D. Ploha se crta kao mreža krivulja (gustoća se može odabrati) koje se međusobno presijecaju. Ovako se dobije glatka i točna ploha, koja ne odstupa od nijedne ulazne krivulje, umjerenog broja kontrolnih točaka kao što je prikazano na Slici. 22. i koju možemo lako upotrijebiti u radu s drugim aplikacijama za proračun karakteristika vijka ili za izradu vijka.



Slika 22. Ploha generirana kao mreža krivulja

Nakon produljenja plohe, potrebno je generirati glavinu vijka. Za generiranje glavine mora se zadati ravnina crtanja, a glavina je zapravo krnji stožac. Ravnina crtanja glavine definira se zajedno s ulaznim podacima kao i druge dimenzije glavine (duljina prema licu i naličju te promjeri na strani lica i naličja). Zatim se ploha krila spaja s glavinom na način da višak krila "odrežemo". Na Slici 23., vidi se prodor krila u glavinu prije rezanja viška krila.

Nakon spajanja krila i glavine sve je zakrenuto za Z-1 puta kako bi se dobio vijak sa zadanim brojem krila. S obzirom da vijak može imati proizvoljnu glavinu (promjer i duljina) i da promjer glavine ne mora biti jednak 0,2*D* potrebno je ograničiti minimalne dimenzije glavine kako bi se kasnije uspjelo točno spojiti krilo s glavinom (u slučaju da je duljina glavine manja od duljine krila, krilo se ne bi zalijepilo na glavinu).

Na kraju svega označene su sve krivulje presjeka profila (8 presjeka), i postavljeni su u drugu boju kako bi presjeci bili vidljivi u finalnoj projekciji.



Slika 23. Nacrtana produljena ploha koja ulazi u glavinu Na Slici 24., prikazan je vijak u tri dimenzije.



Slika 24. Prikaz vijka u 3D

## 5. Zaključak

U ovom završnom radu analiziran je proces izrade dvodimenzijskog nacrta i trodimenzijske projekcije brodskog vijka. Programski kod je izrađen za vijak Wageningen B serije, koja je najkorištenija i najispitivanija serija vijaka za primjenu na deplasmanskim brodovima. Geometrija profila krila predstavlja ulazne podatke u programski kod i postupno se geometrijskim transformacijama dobiju 3D krivulje za generiranje ploha krila. Korišten je alat Rhinoceros 5, koji koristi OpenNURBS matematičku osnovu i uz mogućnost pisanja skripte, RhinoScript napravljen je kod za automatsko crtanje vijka s unaprijed određenom rutinom računanja koordinata njegovih točaka i spajanja istih. Funkcionalnost njegovih naredbi je iskorištena za lakše manipuliranje NURBS krivuljama uz zadovoljavajuće rezultate. Dobivene plohe vijka su dovoljno točne i jednostavne te ih je moguće lako prenijeti u druge oblike digitalnih zapisa. U programski kod je moguće jednostavno dodati i neku drugu seriju vijaka uz uvjete navedene u radu. Upotreba ovog programskog koda olakšat će studentima razumijevanje nacrta vijka i prikaza u tri dimenzije.

## Literatura

- [1] Sambolek, M., Propulzija broda, Brodarski institut, Zagreb, 2012.
- [2] Radan, D., Uvod u hidrodinamiku broda, Sveučilište u Dubrovniku, Dubrovnik, 2004.
- [3] Carlton, J., Marine Propellers and Propulsion, Elsevier Ltd., 2012.
- [4] <u>https://www.scribd.com/document/154183304/NURB-Curves-a-Guide-for-the-</u> <u>Uninitiated</u>
- [5] https://www.fsb.unizg.hr/geometrija.broda/
- [6] <u>https://www.rhino3d.com/</u>
- [7] Ević, D., Hidrodinamički i tehnološki aspekti kape brodskog vijka, Završni rad, FSB, Sveučilište u Zagrebu, Zagreb, 2013.
- [8] http://www.phy.pmf.unizg.hr/~mbacani/Fizika/OF1/04\_analiticka.pdf
- [9] http://www.scam-marine.hr/upload/Propeller%20Terminology%201%20hrvatski.pdf
- [10] https://wiki.mcneel.com/developer/rhinoscript

# PRILOZI

- I. Skripta za crtanje vijka
- II. Upute za korištenje skripte za prikaz brodskog vijka

# PRILOG 1

<u>Skripta za crtanje vijka</u>

```
0
    Option Explicit
    'Script version Završni rad, 20.2.2017.
1
2
    Call Crtanje vijka()
3
4
    Sub Crtanje vijka()
5
6
        Rhino.UnitSystem 2
7
        Rhino.UnitAbsoluteTolerance0.001
8
        Rhino.MaximizeRestoreView "Perspective"
9
10
        'definiranje glavnih parametara
11
        Dim AEAO, D, PdivD, Z, Serija, vrh, projekcija
12
        Dim a(8),b(8),c(8),t(8)
13
        Dim R(8)
14
        Dim hte(8), hle(8), pte(7), ple(7)
15
        Dim tte(8),tle(8)
16
        Dim kotA1(8),kotB1(8),kotA2(8),kotB2(8), kotD1(8), kotD2(8)
17
        Dim razmak, zapomak
18
        Dim blnredraw, Ra, Rf, La, Lf
19
20
21
        'blnRedraw = Rhino.EnableRedraw(False)
22
23
        'pozivanje funkcija za crtanje vijka
24
        Call ulaz (AEAO, D, PdivD, Z, Serija, R, Ra, Rf, La, Lf, Projekcija)
25
        razmak = 0.8 * R(8)
26
        Call abc(AEA0, D, Z, a, b, c, t, R, vrh, Serija, projekcija)
27
        Call koord(R, razmak, projekcija)
28
        Call profili(a, b, c, t, R, hte, hle, tte, tle, pte, ple, D, PdivD, vrh,
     Z, Ra, Rf, La, Lf, projekcija)
        Call kote(a, c, R, hte, hle, tte, hle, pte, ple, vrh, PdivD, kotA1, kotB1
29
     , kotA2, kotB2, kotD1, kotD2, projekcija)
30
        Call lukovi(R, kotA1, kotB1, kotA2, kotB2, kotD1, kotD2, projekcija)
31
32
         'pomak 2d projekcija
33
        If Projekcija = 1 Then
34
35
             zapomak = Rhino.ObjectsByLayer("NVnacrt")
             Rhino.MoveObjects zapomak, array(0, 0, 0), array(-razmak, 0, 0)
36
             zapomak = Rhino.ObjectsByLayer("NVbokocrt")
37
38
             Rhino.MoveObjects zapomak, array(0, 0, 0), array(-2 * razmak, 0, 0)
             Rhino.CurrentLayer "NVpomocne"
39
40
             zapomak = Rhino.ObjectsByType(1)
41
            Rhino.ObjectLayer zapomak, "NVkote"
42
43
        End If
44
45
46
        Rhino.ZoomExtents
47
48
        'blnRedraw = Rhino.EnableRedraw(True)
49
50
    End Sub
51
         ' unos ulaznih podataka vijka
    Sub ulaz(AEAO, D, PdivD, Z, Serija, R, Ra, Rf, La, Lf, Projekcija)
52
53
```

```
53
        Dim dane,i
        dane = "n"
54
55
        Do While dane <> "d"
            Rhino.Print "Unos ulaznih podataka"
56
57
            D = Rhino.GetReal("Promjer vijka u mm")
58
            AEA0 = Rhino.GetReal("AE/A0 [0.3-1.05]")
59
            PdivD = Rhino.GetReal("P/D [0.6-1.4]")
60
            Z = Rhino.GetReal("Broj krila vijka [2-7]")
            Ra = Rhino.GetReal("Radijus baze glavine na strani lica, ne manje od
61
     10% D, u mm")
62
            Rf = Rhino.GetReal("Radijus nalicja glavine u mm")
63
            La = Rhino.getReal("Izlazna duljina glavine , ne manje od 10% D ,u mm
    ")
64
            La = -La
65
            Lf = rhino.getREal("Ulazna duljina glavine u mm")
66
             Serija = Rhino.GetReal("Serija vijka (1 = WB serija, 2 = WBB serija
    )")
67
            Projekcija = Rhino.GetReal("Zelite li 2d (1) ili 3d (2) projekciju?
    ")
            Rhino.Print "D = " & D & " mm, AE/AO = " & AEAO & ", P/D = " & PdivD
68
     & ", Z = " & Z & ", Serija = WB "
69
            Rhino.Print "La = " & -La & "mm, Lf = " & Lf & "mm, Ra = " & Ra & "mm,
     Rf = " & Rf & "mm"
70
            dane = Rhino.GetString("U redu? (d/n)", "d")
71
72
        Loop
73
        ' racunanje polumjera po visini
        For i = 0 To 8
74
75
76
            R(i) = D / 2 * (i / 10 + 0.2)
77
78
        Next
79
80
    End Sub
81
82
    Sub abc(AEA0, D, Z, a, b, c, t, R, vrh, serija, projekcija)
83
        'izračun gabarita profila vijka Wageningen B i Wageningen BB serije
84
85
86
        Dim i,ulazni(8),izlazni(8),sirine(8)
87
        Dim chord, adivc, bdivc, Ar, Br
        Rhino.AddLayer "NVrazvijena", RGB(255, 0, 0)
88
        Rhino.CurrentLayer "NVrazvijena"
89
90
91
        Select Case serija
92
            Case 1
93
                 If Z = 2 Or Z = 3 Then
94
95
                     chord = Array(1.633, 1.832, 2.000, 2.120, 2.186, 2.168, 2.127
    , 1.657, 0.000)
96
                     adivc = Array(0.616, 0.611, 0.599, 0.583, 0.558, 0.526, 0.481
    , 0.400, 0.000)
97
                     bdivc = Array(0.350, 0.350, 0.350, 0.355, 0.389, 0.442, 0.478
    , 0.500, 0.000)
98
99
                 Else
100
101
```

101 chord = Array(1.662, 1.882, 2.050, 2.152, 2.187, 2.144, 1.970 , 1.582, 0.000) 102 adivc = Array(0.617, 0.613, 0.601, 0.586, 0.561, 0.524, 0.463 , 0.351, 0.000) 103 bdivc = Array(0.350, 0.350, 0.351, 0.355, 0.389, 0.443, 0.479 , 0.500, 0.000) 104 105 End If 106 107 Case 2 108 chord = Array(1.600, 1.832, 2.023, 2.163, 2.243, 2.247, 2.132, 1.798 , 0.000) 109 adivc = Array(0.581, 0.584, 0.580, 0.570, 0.552, 0.524, 0.480, 0.402 , 0.000) 110 bdivc = Array(0.350, 0.350, 0.351, 0.355, 0.389, 0.443, 0.486, 0.500 , 0.000) 111 112 Case Else chord = Array(1.662, 1.882, 2.050, 2.152, 2.187, 2.144, 1.970, 1.582 113 , 0.000) 114 adivc = Array(0.617, 0.613, 0.601, 0.586, 0.561, 0.524, 0.463, 0.351 , 0.000) 115 bdivc = Array(0.350, 0.350, 0.351, 0.355, 0.389, 0.443, 0.479, 0.500 , 0.000) 116 117 End Select 118 Ar = Array(0.0526, 0.0464, 0.0402, 0.0340, 0.0278, 0.0216, 0.0154, 0.0092)119 , 0.0030) Br = Array(0.0040, 0.0035, 0.0030, 0.0025, 0.0020, 0.0015, 0.0010, 0.0005)120 , 0.0000) 121 'tablice iz J.Carlton: Marine Propellers 122 For i=0 To 8 123 124 c(i) = (D \* AEA0 / Z) \* chord(i) 125 **a**(i) = **adivc**(i) \* **c**(i)  $\mathbf{b}(i) = \mathbf{bdivc}(i) * \mathbf{c}(i)$ 126 127 t(i) = (Ar(i) - Z \* Br(i)) \* D 128 129 Next 130 'racunanje glavnih dimenzija profila 131 For i=0 To 7 132 133 ulazni(i) = Array(a(i), R(i), 0)134 izlazni(i) = Array(a(i) - c(i), R(i), 0)135 sirine(i) = Array(a(i) - b(i), R(i), 0)136 137 Next 138 'spremanje rubnih tocaka profila vijka  $vrh = 2 \star (a(7) - b(7)) - a(6) + b(6)$ 139 ulazni(8) = Array(vrh, R(8), 0) 140 141 izlazni(8) = ulazni(8) sirine(8) = ulazni(8) 142 143 'crtanje krivulja ulaznog i izlaznog brida te sirine profila 144 If Projekcija = 1 Then 145 146 Rhino.AddInterpCurve ulazni, 3, 1,, Array(-1, 0, 0) 147

```
147
            Rhino.AddInterpCurve izlazni, 3, 1,, Array(1, 0, 0)
148
            Rhino.AddInterpCurve sirine, 3, 1
149
150
        End If
151
152 End Sub
153
154 Sub koord(R, razmak, projekcija) ' crtanje koordinatnog sustava i pomoćnih linija
155
156
        If Projekcija = 2 Then
157
            Exit Sub
158
        End If
159
160
        Dim i, j, linstart, linend
161
162
        Rhino.AddLayer "NVpomocne", RGB(64, 64, 64)
163
        Rhino.CurrentLayer "NVpomocne"
164
165
        linstart = Array(0, 0, 0)
166
        linend = Array(0, R(8) * 1.1, 0)
167
        Rhino.Addline linstart, linend
        linstart = Array(-1.5 * R(8) * 2, 0, 0)
168
        linend = Array(\mathbf{R}(8), 0, 0)
169
170
        Rhino.Addline linstart, linend
171
172
        For i=0 To 8
173
174
             linstart = Array(-1.5 * R(8) * 2, R(i), 0)
175
            linend = Array(R(8), R(i), 0)
176
            Rhino.Addline linstart, linend
177
178
        Next
179
180
        linstart = Array(-razmak, 0, 0)
        linend = Array(-razmak, R(8) * 1.1, 0)
181
        Rhino.Addline linstart, linend
182
        linstart = Array(-2 * razmak, 0, 0)
183
184
        linend = Array(-2 * razmak, R(8) * 1.1, 0)
185
        Rhino.Addline linstart, linend
186
187 End Sub
188
189 Sub profili(a, b, c, t, R, hte, hle, tte, tle, pte, ple, D, PdivD, vrh, Z, Ra
     , Rf, La, Lf, projekcija)
190
         'crtanje profila WB i WBB serije i razvijene površine krila
191
        Dim beta(8),P,apscisatr,fi1(9),fi2(10),fi3(9),fi4(10),fiv,kut,alfa 'kut
    rotacije, kut savijanja, uspon, apscisa rotacije
192
        Dim i,j,linstart, linend,k,pb,pa 'brojila i polja distribucije
        Dim vla(8),vlb(8),v2a(8),v2b(8) 'pomocne varijable za racunanje koordinata
193
        Dim fte(9),fle(10),bte(9),ble(10) 'polje za koordinate profila "f"-face,
194
     "b"-back, "t"-trailing "l"-leading, "e"-edge
195
        Dim crvle, crvfle, crvble, crvte, crvfte, crvbte, crvmax ' varijable za crtanje
     krivulja u 2d
196
        Dim distri, dane, zaobljenje, razmak 'pozivi funkcija, da/ne pitalica
197
```

```
197
        Dim x(8), y(8), zz(8), sve(8), x1(8), y1(8), z1(8), sve1(8), rub, x2, y2, z2, vrhx, vrhy
    ,vrhz 'koordinate tocaka
        Dim glavina, rot(7), propeler, ravnina ' varijable za crtanje glavine
198
        Dim duljinap,temp,temp2 'pomocne varijable
199
200
        Dim krivuljeuk 'varijable za crtanje svih krila
201
        Dim ploha, ploha1, plohe, spojenifte(7), spojenibte(7), spojenolice, spojenonalicje
    ,krivulja(7),krivulja1(7),spline,spline1 'plohe i krivulje
202
203
204
        duljinap = 10 ' duljina pravca na vrhu
205
        razmak = 0
        P = PdivD * D 'uspon
206
207
        apscisatr = P / ( 2 * Rhino.PI ) ' apscisa rotacije
208
        sve(0) = Array(0, 0, 0)
209
        beta(8) = Rhino.ATan2(apscisatr, R(8))
210
        alfa = -15 * rhino.PI / 180 ' kut nagiba krila
211
212
        Rhino.CurrentLayer "NVrazvijena"
213
        'distribucija apscisa
        pa = Array(-1.00, -0.95, -0.90, -0.80, -0.70, -0.60, -0.50, -0.40, -0.20)
214
    , 0.00)
215
        pb = Array(+1.00, +0.95, +0.90, +0.85, +0.80, +0.70, +0.60, +0.50, +0.40)
    , +0.20, 0.00)
216
217
        'parametri distribucije ordinata lica i naličja
        v1a(8) = Array(0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000)
218
    , 0.0000, 0)
        v1a(7) = Array(0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000)
219
    , 0.0000, 0)
        v1a(6) = Array(0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000)
220
    , 0.0000, 0)
        v1a(5) = Array(0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000)
221
    , 0.0000, 0)
        v1a(4) = Array(0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000)
222
    , 0.0000, 0)
223
        v1a(3) = Array(0.0522, 0.0420, 0.0330, 0.0190, 0.0100, 0.0040, 0.0012, 0.0000)
    , 0.0000, 0)
        v1a(2) = Array(0.1467, 0.1200, 0.0972, 0.0630, 0.0395, 0.0214, 0.0116, 0.0044)
224
    , 0.0000, 0)
        v1a(1) = Array(0.2306, 0.2040, 0.1790, 0.1333, 0.0943, 0.0623, 0.0376, 0.0202)
225
    , 0.0033, 0)
        v1a(0) = Array(0.2826, 0.2630, 0.2400, 0.1967, 0.1570, 0.1207, 0.0880, 0.0592)
226
    , 0.0172, 0)
227
228
        v1b(8) = Array(0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000)
    , 0.0000, 0.0000, 0)
        v1b(7) = Array(0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000)
229
    , 0.0000, 0.0000, 0)
        v1b(6) = Array(0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000)
230
    , 0.0000, 0.0000, 0)
        v1b(5) = Array(0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000, 0.0000)
231
    , 0.0000, 0.0000, 0)
        v1b(4) = Array(0.0382, 0.0169, 0.0067, 0.0022, 0.0006, 0.0000, 0.0000, 0.0000)
232
    , 0.0000, 0.0000, 0)
233
        vlb(3) = Array(0.1278, 0.0778, 0.0500, 0.0328, 0.0211, 0.0085, 0.0034, 0.0008)
    , 0.0000, 0.0000, 0)
234
```

| 234        | <b>v1b</b> (2) = <b>Array</b> (0.2181,   | 0.1467,           | 0.1088,           | 0.0833,   | 0.0637,           | 0.0357,         | 0.0189,   | 0.0090    |
|------------|--|-------------------|-------------------|-----------|-------------------|-----------------|-----------|-----------|
|            | , 0.0033, 0.0000, 0)   |                   |                   |           |                   |                 |           |           |
| 235        | v1b(1) = Array(0.2923,   | 0.2186,           | 0.1760,           | 0.1445,   | 0.1191,           | 0.0790,         | 0.0503,   | 0.0300    |
| 226        | (0.0148, 0.0027, 0)  | 0 0001            | 0 0 0 5 5 0       | 0 0000    | 0 1 0 0 5         | 0 1100          | 0 0004    | 0 0 5 0 0 |
| 230        | VID(0) = Array(0.3560, 0.0304, 0.0049, 0.004 | 0.2821,           | 0.2353,           | 0.2000,   | 0.1685,           | 0.1180,         | 0.0804,   | 0.0520    |
| 237        | , 0.0304, 0.0049, 0)   |                   |                   |           |                   |                 |           |           |
| 238        | v2a(8) = Array(0.0000)   | 0.0975,           | 0.1900,           | 0.3600,   | 0.5100,           | 0.6400,         | 0.7500,   | 0.8400    |
|            | , 0.9600, 1)   |                   |                   |           |                   |                 |           |           |
| 239        | v2a(7) = Array(0.0000,   | 0.0975,           | 0.1900,           | 0.3600,   | 0.5100,           | 0.6400,         | 0.7500,   | 0.8400    |
|            | , 0.9600, 1)   |                   |                   |           |                   |                 |           |           |
| 240        | v2a(6) = Array(0.0000, 0.0600, 1)  | 0.09/5,           | 0.1900,           | 0.3600,   | 0.5100,           | 0.6400,         | 0.7500,   | 0.8400    |
| 241        | $v^{2a}(5) = Array(0, 0000)$   | 0 0975.           | 0 1900.           | 0 3600.   | 0 5100.           | 0 6400.         | 0 7500.   | 0 8400    |
| - · -      | , 0.9600, 1)   | 0.00,00,          | 0.1900,           | 0.0000,   | 0.0100,           | 0.0100,         | 0.7000,   | 0.0100    |
| 242        | v2a(4) = Array(0.0000,   | 0.0965,           | 0.1885,           | 0.3585,   | 0.5110,           | 0.6415,         | 0.7530,   | 0.8426    |
|            | , 0.9613, 1)   |                   |                   |           |                   |                 |           |           |
| 243        | v2a(3) = Array(0.0000,   | 0.0950,           | 0.1865,           | 0.3569,   | 0.5140,           | 0.6439,         | 0.7580,   | 0.8456    |
| 211        | (0.9639, 1)  | 0 0005            | 0 1 9 1 0         | 0 3500    | 0 5040            | 0 6353          | 0 7525    | 0 9/15    |
| 277        | $\sqrt{2a}(2) = \operatorname{Allay}(0.0000),$<br>. 0.9645, 1)   | 0.0000,           | 0.1010,           | 0.3300,   | 0.3040,           | 0.0333,         | 0.7525,   | 0.0413    |
| 245        | v2a(1) = Array(0.0000),  | 0.0800,           | 0.1670,           | 0.3360,   | 0.4885,           | 0.6195,         | 0.7335,   | 0.8265    |
|            | , 0.9583, 1)   |                   |                   |           |                   |                 |           |           |
| 246        | v2a(0) = Array(0.0000),  | 0.0640,           | 0.1455,           | 0.3060,   | 0.4535,           | 0.5842,         | 0.6995,   | 0.7984    |
| 217        | , 0.9446, 1)   |                   |                   |           |                   |                 |           |           |
| 248        | y2b(8) = Array(0.0000)   | 0.0975.           | 0.1900.           | 0.2775.   | 0.3600.           | 0.5100.         | 0.6400.   | 0.7500    |
| 210        | , 0.8400, 0.9600, 1)   | ,                 | 0.1000,           |           | ,                 | 0.0100,         | ,         |           |
| 249        | v2b(7) = Array(0.0000,   | 0.0975,           | 0.1900,           | 0.2775,   | 0.3600,           | 0.5100,         | 0.6400,   | 0.7500    |
|            | , 0.8400, 0.9600, 1)   |                   |                   |           |                   |                 |           |           |
| 250        | v2b(6) = Array(0.0000, 0.8520, 0.9635, 1)  | 0.1050,           | 0.2028,           | 0.2925,   | 0.3/65,           | 0.5265,         | 0.6545,   | 0./635    |
| 251        | v2b(5) = Array(0.0000),  | 0.1240,           | 0.2337,           | 0.3300,   | 0.4140,           | 0.5615,         | 0.6840,   | 0.7850    |
|            | , 0.8660, 0.9675, 1)   | ,                 | ,                 | ,         | ,                 |                 | ,         |           |
| 252        | v2b(4) = Array(0.0000,   | 0.1485,           | 0.2720,           | 0.3775,   | 0.4620,           | 0.6060,         | 0.7200,   | 0.8090    |
| 050        | , 0.8790, 0.9690, 1)   | 0 1750            | 0 0050            | 0 4105    | 0 5000            | 0 6420          | 0 7470    | 0 0075    |
| 253        | $\nabla 2D(3) = \text{Array}(0.0000, 0.8880, 0.9710, 1)$   | 0.1/50,           | 0.3056,           | 0.4135,   | 0.5039,           | 0.6430,         | 0./4/8,   | 0.8275    |
| 254        | v2b(2) = Array(0.0000)   | 0.1935.           | 0.3235.           | 0.4335.   | 0.5220.           | 0.6590.         | 0.7593.   | 0.8345    |
|            | , 0.8933, 0.9725, 1)   | ,                 | ,                 | ,         | ,                 | ,               | ,         |           |
| 255        | v2b(1) = Array(0.0000,   | 0.1890,           | 0.3197,           | 0.4265,   | 0.5130,           | 0.6505,         | 0.7520,   | 0.8315    |
|            | , 0.8920, 0.9750, 1)   |                   |                   |           |                   |                 |           |           |
| 256        | v2b(0) = Array(0.0000, 0.0000)   | 0.1560,           | 0.2840,           | 0.3905,   | 0.47777,          | 0.6190,         | 0.7277,   | 0.8170    |
| 257        | , 0.8875, 0.9750, 1)   |                   |                   |           |                   |                 |           |           |
| 258        | Call <b>LeTe</b> (t, tte, tle,   | distri,           | zaoblje           | nje, pro  | jekcija)          |                 |           |           |
| 259        |  |                   |                   |           |                   |                 |           |           |
| 260        | For i=0 To 7   |                   |                   |           |                   |                 |           |           |
| 261        | hete(i) - Dhine Am   |                   | iaata P           | (+))   ]- | .+                | -               |           |           |
| 262<br>263 | Deta(I) = RHIHO:AT   | anz (apsc         | ISALI, K          | (1)) · K  | ut uspon          | d               |           |           |
| 264        | For j=0 To 10  |                   |                   |           |                   |                 |           |           |
| 265        | 2  |                   |                   |           |                   |                 |           |           |
| 266        | If j < 10 Then   |                   |                   |           |                   |                 |           |           |
| 267        | $\mathbf{fte}(\mathbf{j}) = \mathbf{A}$  | <b>rray((c</b> () | i) – <b>b</b> (i) | )) * pa(  | j) + <b>a</b> (i) | - <b>b</b> (i), | R(i) +    | (         |
|            | $\mathbf{U}(1) = \mathbf{U}(1) \wedge \mathbf{V}\mathbf{I}\mathbf{a}(1)(1)$<br>brida   | , 0) ' r          | acunanje          | koorain   | ald tOCa          | ka na ll        | Su izlazi | nog       |
| 268        | 21244  |                   |                   |           |                   |                 |           |           |

268 269 bte(j) = Array((c(i) - b(i)) \* pa(j) + a(i) - b(i), R(i) + (i))t(i) - tte(i)) \* (v1a(i)(j) + v2a(i)(j)) + tte(i), 0) ' racunanje koordinata tocaka na naličju izlaznog brida 270 271 End If 272 fle(j) = Array((b(i)) \* pb(j) + a(i) - b(i), R(i) + (t(i) - tle(i))i)) \* **v1b**(i)(j), 0) ' racunanje koordinata tocaka na licu ulaznog brida 273 274 ble(j) = Array((b(i)) \* pb(j) + a(i) - b(i), R(i) + (t(i) - tle(i)))i)) \* (v1b(i)(j) + v2b(i)(j)) + tle(i), 0) ' racunanje koordinata tocaka na naličju ulaznog brida 275 276 Next 277 hte(i) = (t(i) - tte(i)) \* vla(i)(0) + tte(i) 278 hle(i) = (t(i) - tle(i)) \* vlb(i)(0) + tle(i) 279 280 If Projekcija = 1 Then 281 282 crvmax = Rhino.Addline(fle(10), ble(10)) ' maksimalna debljina profila 283 Rhino.Addline Array(fle(0)(0), R(i), fle(0)(2)), ble(0) crvle = Rhino.Addline(fle(0), ble(0)) ' ulazna debljina profila 284 285 Rhino.Addline Array(fte(0)(0), R(i), fte(0)(2)), bte(0) crvte = Rhino.Addline(fte(0), bte(0)) ' izlazna debljina profila 286 287 crvfte = Rhino.AddInterpCurve(fte, 3, 0,, Array(1, 0, 0)) 'lice izlazni crvfle = Rhino.AddInterpCurve(fle, 3, 0,, Array(-1, 0, 0)) 'lice 288 ulazni 289 crvbte = Rhino.AddInterpCurve(bte, 3, 0,, Array(1, 0, 0)) 'naličje izlazni 290 crvble = Rhino.AddInterpCurve(ble, 3, 0,, Array(-1, 0, 0)) 'naličje ulazni 291 Rhino.AddPoints fte 'crtanje tocaka fte Rhino.AddPoints bte 'crtanje tocaka bte 292 Rhino.AddPoints fle 'crtanje tocaka fle 293 Rhino.AddPoints ble 'crtanje tocaka ble 294 295 296 End If 297 298 299 For j=0 To 10 ' petlja za racunanje koordinata tocaka profila vijka nakon transformacije iz 2D u 3D 300 If j < 10 Then 301 302 fte(j)(0) = fte(j)(0) - 0303 fte(j)(1) = fte(j)(1) - R(i)304 temp2 = fte(j)(0)fte(j)(0) = fte(j)(0) \* cos(beta(i)) - fte(j)(1) \* sin(beta(i))305 i)) ' PRVA TRANSFORMACIJA 306 fte(j)(1) = temp2 \* sin(beta(i)) + fte(j)(1) \* cos(beta(i)) + tan(alfa) \* R(i) 307 fte(j)(2) = R(i)308 fi1(j) = fte(j)(0) / R(i) ' DRUGA TRANSFORMACIJA 309 fte(j)(0) = sin(fi1(j)) \* R(i)310

310 fte(j)(2) = cos(fi1(j)) \* R(i) 311 x(i) = fte(0)(0) ' x koordinata fte-a za crtanje vanjske krivulje 312 **y**(i) = **fte**(0)(1) ' y koordinata fte-a za crtanje vanjske krivulje 313 zz(i) = fte(0)(2) ' z koordinata fte-a za crtanje vanjske krivulje 314 sve(i) = Array(x(i), y(i), zz(i)) ' polje tocaka vanjske krivulje 315 izlaznog brida 316 **bte**(j)(0) = **bte**(j)(0) - 0 317 bte(j)(1) = bte(j)(1) - R(i)318 temp2 = bte(j)(0)319 **bte**(j)(0) = **bte**(j)(0) \* **cos**(**beta**(i)) - **bte**(j)(1) \* **sin**(**beta**( i)) ' PRVA TRANSFORMACIJA 320 bte(j)(1) = temp2 \* sin(beta(i)) + bte(j)(1) \* cos(beta(i)) + tan(alfa) \* R(i) 321 bte(j)(2) = R(i)322 fi3(j) = bte(j)(0) / R(i) ' DRUGA TRANSFORMACIJA 323 **bte**(j)(0) = **sin**(**fi3**(j)) \* **R**(i) 324 bte(j)(2) = cos(fi3(j)) \* R(i)325 End If 326 327 **fle**(j)(0) = **fle**(j)(0) - 0 328 329 fle(j)(1) = fle(j)(1) - R(i)330 temp2 = fle(j)(0)331 **fle**(j)(0) = **fle**(j)(0) \* **cos**(**beta**(i)) - **fle**(j)(1) \* **sin**(**beta**(i)) ' PRVA TRANSFORMACIJA 332 **fle**(j)(1) = temp2 \* **sin**(**beta**(i)) + **fle**(j)(1) \* **cos**(**beta**(i)) + **tan** (alfa) \* **R**(i) 333 fle(j)(2) = R(i)334 fi2(j) = fle(j)(0) / R(i) ' DRUGA TRANSFORMACIJA 335 fle(j)(0) = sin(fi2(j)) \* R(i)336 fle(j)(2) = cos(fi2(j)) \* R(i)337 ble(j)(0) = ble(j)(0) - 0ble(j)(1) = ble(j)(1) - R(i)338 339 temp2 = ble(j)(0)340 **ble**(j)(0) = **ble**(j)(0) \* **cos**(**beta**(i)) - **ble**(j)(1) \* **sin**(**beta**(i)) ' PRVA TRANSFORMACIJA **ble**(j)(1) = temp2 \* **sin**(**beta**(i)) + **ble**(j)(1) \* **cos**(**beta**(i)) + **tan** 341 (alfa) \* **R**(i) 342 ble(j)(2) = R(i)343 fi4(j) = ble(j)(0) / R(i) ' DRUGA TRANSFORMACIJA344 **ble**(j)(0) = **sin**(**fi4**(j)) \* **R**(i) 345 ble(j)(2) = cos(fi4(j)) \* R(i)346 347 **x1**(i) = **fle**(0)(0) ' x koordinata fle-a za crtanje vanjske krivulje 348 **y1**(i) = **fle**(0)(1) ' x koordinata fle-a za crtanje vanjske krivulje 349 **z1**(i) = **fle**(0)(2) ' x koordinata fle-a za crtanje vanjske krivulje 350 svel(i) = Array(x1(i), y1(i), z1(i)) ' polje tocaka vanjske krivulje ulaznog brida 351 352 Next 353

353 354 355 If Projekcija = 2 Then 356 357 crvfte = Rhino.AddInterpCurve(fte, 3, 0) ' crtanje krivulje fte - lice izlazni 358 crvbte = Rhino.AddInterpCurve(bte, 3, 0) ' crtanje krivulje bte - naličje izlazni 359 crvfle = Rhino.AddInterpCurve(fle, 3, 0) ' crtanje krivulje fle - lice ulazni crvble = Rhino.AddInterpCurve(ble, 3, 0) ' crtanje krivulje ble 360 - 'naličje ulazni 361 krivulja(i) = Array(crvfte, crvfle) ' polje za spajanje lica 362 krivulja1(i) = Array(crvbte, crvble) ' polje za spajanje nalicja 363 profila u jednu 364 profila u jednu 365 Rhino.**DeleteObject**(crvfte) ' brisanje pojedinacnih linija profila 366 Rhino.**DeleteObject**(crvbte) ' brisanje pojedinacnih linija profila 367 Rhino.**DeleteObject**(crvfle) ' brisanje pojedinacnih linija profila 368 Rhino.**DeleteObject**(crvble) ' brisanje pojedinacnih linija profila 369 370 End If 371 372 If i = 0 Then 373 374 If la > (fte(0)(1) - 0.025 \* D / 2) Then 375 376 La = fte(0)(1) - 0.025 \* D / 2377 rhino.print"La je korigiran zbog krivog iznosa duljine" 378 rhino.print"Novi La iznosi " & -La 379 End If 380 381 382 If lf < (fle(0)(1) + 0.025 \* D / 2) Then 383 Lf = fle(0)(1) + 0.025 \* D / 2384 385 rhino.print"Lf je korigiran zbog krivog iznosa duljine" rhino.print"Novi Lf iznosi " & Lf 386 387 388 End If 389 End If 390 391 392 If zaobljenje And distri Then 393 394 Call **zaob**(crvle, crvfle, crvble, **ple**(i), projekcija) 395 Call **zaob**(crvte, crvfte, crvbte, **pte**(i), projekcija) 396 Rhino.DeleteObject crvle 397 Rhino.DeleteObject crvte 398 399

```
399
            End If
400
401
        Next
402
403
        vrhx = vrh * cos(beta(8)) ' PRVA transformacija najvise tocke krila
404
        vrhy = vrh * sin(beta(8)) + tan(alfa) * R(8)
405
        vrhz = \mathbf{R}(8)
406
        fiv = vrhx / \mathbf{R}(8)
407
        vrhx = R(8) * sin(fiv) ' DRUGA transformacija najvise tocke krila
408
        vrhz = \mathbf{R}(8) * \mathbf{cos}(fiv)
409
        sve(8) = Array(vrhx, vrhy, vrhz) ' dodavanje tocke vrha krila u polje za
     crtanje vanjske krivulje
410
        sve1(8) = Array(vrhx, vrhy, vrhz) ' dodavanje tocke vrha krila u polje za
     crtanje vanjske krivulje
411
        Rhino.Prompt int((i + 1) / 8 * 100) & "%" 'postotak obavljenog
412
413
        x2 = duljinap * cos(beta(8)) * cos(fiv) ' racunanje koordinata tocaka na
     pravcu cilindra
414
        y2 = duljinap * sin(beta(8)) ' racunanje koordinata tocaka na pravcu cilindra
        z2 = -duljinap * cos(beta(8)) * sin(fiv)
415
416
417
        If Projekcija = 2 Then
418
419
            spline = Rhino.AddInterpCurve(sve, 3, 1,, Array(x2, y2, z2)) ' crtanje
     vanjske krivulje izlaznog brida do vrha
420
            spline1 = Rhino.AddInterpCurve(sve1, 3, 1,, Array(-x2, -y2, -z2)) '
    crtanje vanjske krivulje ulaznog brida do vrha
421
            spojenolice = Array(spojenifte(0)(0), spojenifte(1)(0), spojenifte(2)
    )(0), spojenifte(3)(0), spojenifte(4)(0), spojenifte(5)(0), spojenifte(6)(0)
    , spline, spline1)
422
            spojenonalicje = Array(spojenibte(0)(0), spojenibte(1)(0), spojenibte
    (2)(0), spojenibte(3)(0), spojenibte(4)(0), spojenibte(5)(0), spojenibte(6)(
    0), spline, spline1)
423
            rub = Array(spline, spline1)
424
            ploha = Rhino.AddNetworkSrf(spojenolice)
425
            ploha1 = Rhino.Addnetworksrf(spojenonalicje)
426
            Rhino.DeleteObject(spline) 'brisanje pojedinacnih vanjskih krivulja
427
            Rhino.DeleteObject(spline1) 'brisanje pojedinacnih vanjskih krivulja
428
            temp = Rhino.SurfaceClosestPoint(ploha, array(0, 0, d / 10))
429
            rhino.ExtendSurface ploha, temp, r(0) / 2
430
            rhino.ExtendSurface ploha1, temp, r(0) / 2
431
            krivuljeuk = rhino.allobjects()
432
            plohe = rhino.JoinSurfaces(Array(krivuljeuk(0), krivuljeuk(1)))
433
            Rhino.DeleteObject(ploha)
434
            Rhino.DeleteObject(ploha1)
            ravnina = Array(Array(0.0, La, 0.0), Array(1.0, 0.0, 0.0), Array(0.0
435
    , 0.0, 1.0))
436
            glavina = Rhino.AddTruncatedCone(ravnina, Ra, -Lf + La, Rf, True)
437
            propeler = Rhino.BooleanUnion(Array(plohe, glavina))
438
            krivuljeuk = rhino.allobjects()
439
            kut = 360 / Z
440
```

```
441
        End If
442
        ' petlja za rotiranje krila
443
         If Projekcija = 2 Then
444
445
             For i = 1 To Z - 1
446
                 rot(i) = Rhino.RotateObjects(krivuljeuk, Array(0, 0, 0), kut * i
     , Array(0, 1, 0), True)
447
             Next.
448
449
        End If
450
451
        If projekcija = 2 Then
452
453
             krivuljeuk = Rhino.ObjectsByType(4)
454
             Rhino.AddLayer "Presjek profila", RGB(0, 250, 0)
455
             Rhino.CurrentLayer "Presjek profila"
456
             Rhino.ObjectLayer krivuljeuk, "Presjek profila"
457
458
         End If
459
460 End Sub
461
462 Sub kote(a, c, R, hte, hle, tte, tle, pte, ple, vrh, PdivD, kotA1, kotB1, kotA2
     , kotB2, kotD1, kotD2, projekcija)
463
464
         If projekcija = 2 Then
465
            Exit Sub
         End If
466
467
468
         Dim i,j,linstart, linend
469
         Dim \mathbf{x}(7), \mathbf{y}(7)
470
        Dim koefa(5),koefb(5)
471
         Dim xtemp, ytemp, koefatemp, koefbtemp
472
        Dim lbc,duz,strduz,pta1,ptd1,pta2,ptd2
473
        Rhino.AddLayer "NVkote", RGB(0, 255, 0)
474
        Rhino.CurrentLayer "NVkote"
        x(0) = -PdivD * R(8) / Rhino.Pi
475
476
        y(0) = 0
477
        For i=0 To 8
478
             x(1) = 0
             y(1) = R(i)
479
             If i < 8 Then
480
481
                 'x(3) = a(i)
                 'y(3) = R(i) + hle(i)
482
483
                 'x(6) = a(i) - c(i)
484
                 'y(6) = R(i) + hte(i)
485
             Else
486
                 x(3) = 0
487
                 y(3) = R(i)
488
                 \mathbf{x}(6) = vrh
489
                 y(6) = R(i)
490
             End If
491
492
             Call p2t(x(0), y(0), x(1), y(1), koefa(0), koefb(0))
493
             Call okt(koefa(0), koefb(0), x(1), y(1), koefa(1), koefb(1))
494
             'Call sp(koefa(0), koefb(0), koefa(1), koefb(1), x(2), y(2))
495
```

440

```
495
             'Call okt(koefa(1), koefb(1), x(3), y(3), koefa(2), koefb(2))
496
             'Call okt(koefa(2), koefb(2), x(1), y(1), koefa(3), koefb(3))
             'Call sp(koefa(2), koefb(2), koefa(3), koefb(3), x(4), y(4))
497
498
             'Call okt(koefa(3), koefb(3), x(6), y(6), koefa(4), koefb(4))
499
             'Call sp(koefa(3), koefb(3), koefa(4), koefb(4), x(5), y(5))
500
             'Call okt(koefa(0), koefb(0), x(6), y(6), koefa(5), koefb(5))
501
             'Call sp(koefa(0), koefb(0), koefa(5), koefb(5), x(7), y(7))
502
             ' okomito-tangentna kota
503
             If i < 8 Then
504
                 xtemp = a(i)
505
                  ytemp = \mathbf{R}(i) + \mathbf{hle}(i) - \mathbf{tle}(i) / 2
506
                 koefbtemp = ytemp - koefa(1) * xtemp
507
                 koefbtemp = 2 * koefbtemp - koefb(1)
508
                 ytemp = \mathbf{R}(i)
509
                 linstart = Array(0, koefbtemp, 0)
510
                 linend = Array((ytemp - koefbtemp) / koefa(1), ytemp, 0)
511
                 duz = rhino.AddLine(linstart, linend)
512
                 ptd1 = Rhino.CurveClosestObject(ple(i)(0), duz)
513
                 If Not (isnull(ptd1)) Then
514
                      Rhino.addpoint ptd1(2)
515
                 End If
516
                 Rhino.DeleteObject duz
517
                 xtemp = a(i)
518
                 ytemp = \mathbf{R}(i) + \mathbf{hle}(i) - \mathbf{tle}(i) / 2
519
                 koefbtemp = ytemp - koefa(0) * xtemp
520
                 koefbtemp = 2 * koefbtemp - koefb(0)
521
                 ytemp = \mathbf{R}(i)
                 linstart = Array(0, koefbtemp, 0)
522
523
                 linend = Array((ytemp - koefbtemp) / koefa(0), ytemp, 0)
524
                 duz = rhino.AddLine(linstart, linend)
525
                 pta1 = Rhino.CurveClosestObject(ple(i)(0), duz)
526
                 If Not (isnull(pta1)) Then
527
                      Rhino.addpoint pta1(2)
528
                 End If
529
                 Rhino.DeleteObject duz
530
                 xtemp = \mathbf{a}(i) - \mathbf{c}(i)
531
                 ytemp = \mathbf{R}(i) + \mathbf{hte}(i) - \mathbf{tte}(i) / 2
                 koefbtemp = ytemp - koefa(0) * xtemp
532
533
                 koefbtemp = 2 * koefbtemp - koefb(0)
                 linstart = Array(0, koefbtemp, 0)
534
535
                 linend = Array((ytemp - koefbtemp) / koefa(0), ytemp, 0)
536
                 duz = rhino.AddLine(linstart, linend)
537
                 pta2 = Rhino.CurveClosestObject(pte(i)(0), duz)
538
                 If Not (isnull(pta2)) Then
539
                      Rhino.addpoint pta2(2)
540
                 End If
541
                 Rhino.DeleteObject duz
542
                 xtemp = \mathbf{a}(i) - \mathbf{c}(i)
543
                 ytemp = \mathbf{R}(i) + \mathbf{hte}(i) - \mathbf{tte}(i) / 2
544
                 koefbtemp = ytemp - koefa(1) * xtemp
545
                 koefbtemp = 2 * koefbtemp - koefb(1)
546
                 linstart = Array(0, koefbtemp, 0)
547
                 linend = Array((ytemp - koefbtemp) / koefa(1), ytemp, 0)
548
                 duz = rhino.AddLine(linstart, linend)
                 ptd2 = Rhino.CurveClosestObject(pte(i)(0), duz)
549
550
                 If Not (isnull(ptd2)) Then
551
                      Rhino.addpoint ptd2(2)
552
```

```
552
                 End If
553
                 Rhino.DeleteObject duz
554
                 'Call p2t(x(0), y(0), x(1), y(1), koefa(0), koefb(0))
555
                 Call okt(koefa(0), koefb(0), ptd1(2)(0), ptd1(2)(1), koefa(1), koefb
     (1))
556
                 Call sp(koefa(0), koefb(0), koefa(1), koefb(1), x(2), y(2))
557
                 Call okt(koefa(1), koefb(1), pta1(2)(0), pta1(2)(1), koefa(2), koefb
     (2))
558
                 Call sp(koefa(1), koefb(1), koefa(2), koefb(2), x(3), y(3))
559
                 Call okt(koefa(2), koefb(2), x(1), y(1), koefa(3), koefb(3))
560
                 Call sp(koefa(2), koefb(2), koefa(3), koefb(3), x(4), y(4))
561
                 Call okt(koefa(3), koefb(3), pta2(2)(0), pta2(2)(1), koefa(4), koefb
     (4))
562
                 Call sp(koefa(3), koefb(3), koefa(4), koefb(4), x(5), y(5))
563
                 Call okt(koefa(0), koefb(0), ptd2(2)(0), ptd2(2)(1), koefa(5), koefb
     (5))
564
                 Call sp(koefa(4), koefb(4), koefa(5), koefb(5), x(6), y(6))
565
                 Call sp(koefa(0), koefb(0), koefa(5), koefb(5), x(7), y(7))
566
                 For j=0 To 6
567
                     linstart = Array(x(j), y(j), 0)
568
                     linend = \operatorname{Array}(\mathbf{x}(j + 1), \mathbf{y}(j + 1), 0)
569
                     strduz = Rhino.Addline(linstart, linend)
570
                 Next
571
                 kotA1(i) = Sqr((x(2) - x(3)) ^ 2 + (y(2) - y(3)) ^ 2)
572
                 kotB1(i) = Sqr((x(3) - x(4)) ^ 2 + (y(3) - y(4)) ^ 2)
573
                 kotD1(i) = Sqr((x(2) - ptd1(2)(0)) ^ 2 + (y(2) - ptd1(2)(1)) ^ 2
    )
574
                 kotA2(i) = Sqr((x(6) - x(7)) ^ 2 + (y(6) - y(7)) ^ 2)
                 kotB2(i) = Sqr((x(5) - x(6)) ^ 2 + (y(5) - y(6)) ^ 2)
575
576
                 kotD2(i) = Sqr((x(7) - ptd2(2)(0)) ^ 2 + (y(7) - ptd2(2)(1)) ^ 2
    )
577
            Else
578
                 Call sp(koefa(0), koefb(0), koefa(1), koefb(1), x(2), y(2))
579
                 Call okt(koefa(1), koefb(1), x(3), y(3), koefa(2), koefb(2))
580
                 Call okt(koefa(2), koefb(2), x(1), y(1), koefa(3), koefb(3))
581
                 Call sp(koefa(2), koefb(2), koefa(3), koefb(3), x(4), y(4))
582
                 Call okt(koefa(3), koefb(3), x(6), y(6), koefa(4), koefb(4))
583
                 Call sp(koefa(3), koefb(3), koefa(4), koefb(4), x(5), y(5))
584
                 Call okt(koefa(0), koefb(0), x(6), y(6), koefa(5), koefb(5))
585
                 Call sp(koefa(0), koefb(0), koefa(5), koefb(5), x(7), y(7))
586
                 For j=0 To 6
587
                     linstart = Array(x(j), y(j), 0)
588
                     linend = Array(x(j + 1), y(j + 1), 0)
589
                     strduz = Rhino.Addline(linstart, linend)
590
                 Next
591
592
                 kotA1(i) = Sqr((x(2) - x(3)) ^ 2 + (y(2) - y(3)) ^ 2)
593
                 kotB1(i) = Sqr((x(3) - x(4)) ^ 2 + (y(3) - y(4)) ^ 2)
594
                 kotD1(i) = kotA1(i)
                 kotA2(i) = Sqr((x(6) - x(7)) ^ 2 + (y(6) - y(7)) ^ 2)
595
                 kotB2(i) = Sqr((x(5) - x(6)) ^ 2 + (y(5) - y(6)) ^ 2)
596
597
                 kotD2(i) = kotA2(i)
598
599
            End If
600
601
        Next
602
603
```

```
603 End Sub
604
605 Sub lukovi(R, kotA1, kotB1, kotA2, kotB2, kotD1, kotD2, projekcija)
606
        If projekcija = 2 Then
607
            Exit Sub
608
        End If
609
        Dim i, linstart, linend, sredine
610
        Dim le(8), te(8), mid(8)
611
        Dim bok(16), tes(8), les(8)
612
        Dim kut(2), at, bt
613
        Dim fi
614
615
        Rhino.AddLayer "NVnacrt", RGB(0, 0, 255)
616
        Rhino.CurrentLayer "NVnacrt"
617
        For i=0 To 8
618
            kut(1) = kotA1(i) / R(i)
             le(i) = array(sin(kut(1)) * R(i), cos(kut(1)) * R(i), 0)
619
620
            linstart = array(0, R(i), 0)
621
            linend = le(i)
622
            Rhino.AddArcPtTanPt linstart, array(1, 0, 0), linend
623
            kut(2) = kotA2(i) / R(i)
624
            te(i) = array(-sin(kut(2)) * R(i), cos(kut(2)) * R(i), 0)
625
            linstart = array(0, R(i), 0)
626
            linend = te(i)
627
            Rhino.AddArcPtTanPt linstart, array(-1, 0, 0), linend
628
            kut(0) = (kut(1) - kut(2)) / 2
629
            mid(i) = array(sin(kut(0)) * R(i), cos(kut(0)) * R(i), 0)
            If i < 8 Then rhino.AddPoint le(i)</pre>
630
631
            rhino.AddPoint te(i)
632
        Next
633
        le(8) = te(8)
634
        mid(8) = te(8)
635
        Call p2t(0, 0, te(8)(0), te(8)(1), at, bt)
636
        at = -1 / at
        Rhino.AddInterpCurve le, 3, 1,, Array(-1, -at, 0)
637
        Rhino.AddInterpCurve te, 3, 1,, Array(1, at, 0)
638
639
        sredine = Rhino.AddInterpCurve(mid, 3, 1)
640
        For i=0 To 7
            kut(1) = kotD1(i) / R(i)
641
642
            le(i) = array(sin(kut(1)) * R(i), cos(kut(1)) * R(i), 0)
643
            kut(2) = kotD2(i) / R(i)
644
            te(i) = array(-sin(kut(2)) * R(i), cos(kut(2)) * R(i), 0)
645
             rhino.AddPoint le(i)
646
            rhino.AddPoint te(i)
647
        Next
648
        Rhino.AddInterpCurve le, 3, 1,, Array(-1, -at, 0)
649
        Rhino.AddInterpCurve te, 3, 1,, Array(1, at, 0)
650
        'linstart=Array(0,0,0)
651
        'linend=Array(te(8)(0),te(8)(1),te(8)(2))
652
        'Rhino.Addline linstart, linend
653
654
        Rhino.AddLayer "NVbokocrt", RGB(0, 127, 0)
655
        Rhino.CurrentLayer "NVbokocrt"
656
657
        linstart = Array(0, 0, 0)
658
        linend = Array(tan(rhino.ToRadians(-15)) * R(8), R(8), 0)
659
        Rhino.Addline linstart, linend
660
```

```
660
661
       For i=0 To 7
            bok(i) = array(tan(rhino.ToRadians(-15)) * R(i) + kotB1(i), le(i)(1)
662
    , 0)
663
            bok(16 - i) = array(tan(rhino.ToRadians(-15)) * R(i) - kotB2(i), te(
    i)(1), 0)
664
665
        Next
666
        bok(8) = array(tan(rhino.ToRadians(-15)) * R(8) - kotB2(8), te(8)(1), 0)
667
        For i=0 To 16
668
            rhino.AddPoint bok(i)
669
        Next
670
        Rhino.AddInterpCurve bok, 3
671 End Sub
672
673 Function top(aa, bb, xx, yy) 'udaljenost točke od pravca
674
        Call okt(aa, bb, xx, yy, aal, bb1)
675
        Call sp(aa, bb, aa1, bb1, xx1, yy1)
676
        top = Sqr((yy1 - yy) ^ 2 + (xx1 - xx) ^ 2)
677 End Function
678
679 Sub p2t(xx1, yy1, xx2, yy2, aa, bb) 'jednadžba pravca kroz dvije točke
680
        aa = (yy2 - yy1) / (xx2 - xx1)
681
        bb = (yy2 - yy1) / (xx2 - xx1) * (-xx1) + yy1
682 End Sub
683
684 Sub okt(aal, bbl, xx, yy, aa2, bb2) 'okomiti pravac kroz točku
        aa2 = -1 / aa1
685
        bb2 = yy - aa2 * xx
686
687 End Sub
688
689 Sub sp(aa1, bb1, aa2, bb2, xx, yy) 'sjecište dvaju pravaca
690
        xx = (bb2 - bb1) / (aa1 - aa2)
        yy = aa1 * xx + bb1
691
692 End Sub
693
694 Sub zaob(str1, str2, str3, pe, projekcija) 'filetiranje rubova
695
        If projekcija = 2 Then
            Exit Sub
696
697
        End If
698
        Dim strFillet, arrCCX, arrTrim, dbl1
699
        Dim strg, strd
700
        Dim tol, skala
701
        Dim blnRedraw
702
703
       tol = 0.01
704
        skala = 1 / tol
705
        dbl1 = int(Rhino.CurveLength(str1) / 2)
706
        arrCCX = 1
707
        Do While skala > .9
            Do While Not IsNull(arrCCX)
708
709
                dbl1 = dbl1 + tol * skala
710
                strFillet = Rhino.AddFilletCurve(str2, str3, dbl1)
711
                If Not IsNull(strFillet) Then
712
                    arrCCX = Rhino.CurveIntersection(strFillet, str1, tol)
713
                    Rhino.DeleteObject strFillet
714
```

```
714
                End If
715
            Loop
716
            dbl1 = dbl1 - tol * skala
717
            skala = skala / 10
718
            \operatorname{arrccx} = 1
719
        Loop
720
        strFillet = Rhino.AddFilletCurve(str2, str3, dbl1)
721
        arrCCX = Rhino.CurveCurveIntersection(strFillet, str2, tol * 3)
722
        arrtrim = Rhino.CurveDomain(str2)
723
        strg = Rhino.TrimCurve(str2, Array(arrccx(0, 7), arrtrim(1)))
724
        arrCCX = Rhino.CurveCurveIntersection(strFillet, str3, tol * 3)
725
        arrtrim = Rhino.CurveDomain(str3)
726
        strd = Rhino.TrimCurve(str3, Array(arrccx(0, 7), arrtrim(1)))
727
        pe = rhino.joincurves(Array(strg, strFillet, strd), True)
728 End Sub
729
730 Sub LeTe(t, tte, tle, distri, zaobljenje, projekcija) 'distribucija debljina
     ulaznih i izlaznih bridova
731
        Dim Distrib, i, dane
732
        If projekcija = 2 Then
733
            Exit Sub
734
        End If
735
        Distrib = 0
736
        Distrib = Rhino.GetReal("Vrsta distribucije debljina ulaznih i izlaznih
    bridova")
737
        distri = True
738
        Select Case Distrib
739
            Case 1
740
                 'prema
741
742
743
744
                tte(7) = t(7) * 0.245
745
                tte(6) = t(6) * 0.152
                tte(5) = t(5) * 0.12
746
747
                tte(4) = t(4) * 0.1
                tte(3) = t(3) * 0.085
748
749
                tte(2) = t(2) * 0.075
750
                tte(1) = t(1) * 0.068
751
                tte(0) = t(0) * 0.057
752
753
                tle(8) = t(8) * 0
754
                tle(7) = t(7) * 0.245
                tle(6) = t(6) * 0.17
755
756
                tle(5) = t(5) * 0.143
                tle(4) = t(4) * 0.134
757
758
                tle(3) = t(3) * 0.13
759
                 tle(2) = t(2) * 0.127
                tle(1) = t(1) * 0.124
760
761
                tle(0) = t(0) * 0.12
762
            Case 2
763
                 'prema
764
                 'Parametric B - Wagenigen screw model.Verify compliance CFD computation
     With hydrodynamics plots.
765
                 'Andrzej Rachwalik
766
                 'Table 6
767
                 tte(7) = t(7) * 0.142969
768
```

```
768
               tte(6) = t(6) * 0.13
               tte(5) = t(5) * 0.125
769
               tte(4) = t(4) * 0.12
770
771
               tte(3) = t(3) * 0.115
772
               tte(2) = t(2) * 0.1
773
               tte(1) = t(1) * 0.0775602
774
               tte(0) = t(0) * 0.065562
775
776
               tle(8) = t(8) * 0
777
               tle(7) = t(7) * 0.142969
778
               tle(6) = t(6) * 0.1335
779
               tle(5) = t(5) * 0.121
780
               tle(4) = t(4) * 0.0998
781
               tle(3) = t(3) * 0.0994
782
               tle(2) = t(2) * 0.0986
               tle(1) = t(1) * 0.0968
783
784
               tle(0) = t(0) * 0.1072
785
           Case Else
786
               'bez debljina ulaznih i izlaznih bridova
787
               For i=0 To 8
788
                   tte(i) = 0
789
                   tle(i) = 0
790
               Next
791
792
               distri = False
793
        End Select
794
        dane = Rhino.getstring("Želite li zaobliti ulazne i izlazne bridove? (d/n)
    ")
        If dane = "d" Then
795
796
            zaobljenje = True
797
        Else
798
            zaobljenje = False
799
        End If
800 End Sub
```

# PRILOG 2

Upute za korištenje skripte za prikaz brodskog vijka

1. Pokrenite program *Rhinoceros* koji mora biti instaliran na računalu na kojem želite pokrenuti aplikaciju za trodimenzijski prikaz brodskog vijka.



Slika 1. Početni zaslon programa Rhinoceros

2. Nakon što ste pokrenuli program *Rhinoceros*, kliknite na izbornik *file*, zatim na opciju *open*.

| e | Edit   | View                    | Curve  | Surface | Solid | Mesh | Dimension | Transform | Tools | Analyze |
|---|--------|-------------------------|--------|---------|-------|------|-----------|-----------|-------|---------|
|   | New.   |                         |        |         |       |      |           |           |       | Ctrl+N  |
|   | Open   |                         |        |         |       |      |           |           |       | Ctrl+O  |
|   | Reven  | t                       |        |         |       |      |           |           |       |         |
|   | Save   |                         |        |         |       |      |           |           |       | Ctrl+S  |
|   | Save S | Small                   |        |         |       |      |           |           |       |         |
|   | Increr | mental S                | Save   |         |       |      |           |           |       |         |
|   | Save A | 4s                      |        |         |       |      |           |           |       |         |
|   | Save A | As Temp                 | olate  |         |       |      |           |           |       |         |
|   | Insert |                         |        |         |       |      |           |           |       | Ctrl+l  |
|   | Impo   | rt                      |        |         |       |      |           |           |       |         |
|   | Expor  | t <mark>Sel</mark> ecte | ed     |         |       |      |           |           |       |         |
|   | Expor  | t With C                | Drigin |         |       |      |           |           |       |         |
|   | Works  | session                 |        |         |       |      |           |           |       | >       |
|   | Notes  |                         |        |         |       |      |           |           |       |         |
|   | Prope  | rties                   |        |         |       |      |           |           |       |         |

Slika 2. Upute za otvaranje predloška

3. Pojaviti će se prozor u kojemu ćete morati otvoriti predložak *Vijak template*. Nakon što ste ga pronašli otvorite predložak.

| $\leftarrow \rightarrow \checkmark \uparrow$ $\blacksquare$ > This PC > Desktop $\checkmark$ $\eth$ |                |                   |                 |      |       |          |   | Q |  |
|---|----------------|-------------------|-----------------|------|-------|----------|---|---|--|
| ganize 🔻 New fold   | er             |                   |                 |      |       |          | • | 1 |  |
| OneDrive  | Name           | Date              | Туре            | Size |       | Tags     |   |   |  |
| This DC   | Documents      | 26.12.2016. 15:14 | Shortcut        |      | 1 KB  |          |   |   |  |
| This PC   | 📃 This PC      | 17.7.2016. 13:58  | Shortcut        |      | 1 KB  | Computer |   |   |  |
| Desktop   | VIJAK template | 12.2.2017. 22:07  | Rhino 3-D Model |      | 18 KB |          |   |   |  |
| Documents   |                |                   |                 |      |       |          |   |   |  |
| Downloads   |                |                   |                 |      |       |          |   |   |  |
| 👌 Music   |                |                   |                 |      |       |          |   |   |  |
| Pictures  |                |                   |                 |      |       |          |   |   |  |
| Videos  |                |                   |                 |      |       |          |   |   |  |
|   |                |                   |                 |      |       |          |   |   |  |
| Local Disk (C:)   |                |                   |                 |      |       |          |   |   |  |
| Local Disk (C:)   |                |                   |                 |      |       |          |   |   |  |
| Local Disk (C:)<br>Local Disk (D:)<br>USB Drive (F:)  |                |                   |                 |      |       |          |   |   |  |
| Local Disk (C:)<br>Local Disk (D:)<br>USB Drive (F:)  |                |                   |                 |      |       |          |   |   |  |

#### Slika3. Odabiranje predloška i otvaranje klikom na opciju open

4. Nakon otvaranja predloška *Vijak template*, odabirete izbornik *Tools*, zatim naredbu *RhinoScript*, zatim naredbu *Run*... kao na slici.



Slika 4. Pokretanje skipte unutar predloška

5. Odabir *subroutine* koja će pokrenuti izvršavanje skripte, tj crtanje vijka u 3D. Kliknete na *Crtanje\_vijka* i zatim na *OK*.

Slika5. Pokretanje skripte za crtanje vijka

6. U command line upisujete ulazne podatke po redoslijedu kako piše. Paziti na mjerne jedinice, sve duljine upisivati u milimetrima. Decimalne brojeve odvajati sa decimalnom točkom. Paziti da brojevi koje upisujete imaju fizikalni smisao. Nakon što ste upisali sve tražene podatke, provjerite je li sve uredu, ako je upišete "d" i pritisnete tipku enter na tipkovnici, ako ste nešto krivo upisali onda upišete slovo "n" i pritisnete tipku enter i ponovno upišete sve tražene vrijednosti. Nakon što ste provjerili ulazne vrijednosti, pritisnite slovo "d" pa tipku enter. Tada će skripta nacrtati vijak sa dimenzijama koje ste upisali.

VIJAK template (17 KB) - Rhinoceros Corporate (64-bit) - [Vijak]

File Edit View Curve Surface Solid Mesh Dimension Transform Tools Analyze Render Panels Help Nothing to undo. Unos ulaznih podataka Promjer vijka u mm: 600 AE/A0: 0.6 P/D: 0.8 Broj krila vijka: 4 Radijus baze glavine na strani lica, ne manje od 6% D, u mm: 55 Radijus nalicja glavine u mm: 60 Izlazna duljina glavine , ne manje od 9% D ,u mm: 60 Ulazna duljina glavine u mm: 60 D = 600 mm, AE/A0 = 0.6, P/D = 0.8, Z = 4, Serija = WB La = 60mm, Lf = 60mm, Ra = 55mm, Rf = 60mm U redu? (d/n) <d>: d

Slika 6. Unos ulaznih podataka

7. Prikaz brodskog vijka u tri dimenzije. Skripta je automatski nacrtala vijak u ovisnosti o ulaznim podacima po geometriji Wageningenske B (WB) serije.



Slika 7. Prikaz vijka Wageningen B serije