PA 1343 Fortevel Reducili серение на 19

VODJENJE PO POTEGU PROJEKTILA PREMA SAPELITU NA KRUŽNOJ HUTANJI

<u>V V O D</u>

O vodjenju projektila po potegu i putenjama koje projektil tem prilikom prelami postoji vrle eskudna literatura. Najviše se e tem nalazi u [1], no samo u specijalnom alučaju kad se cilj kreće ravnomerne po pravoj liniji. Ne, i u tem slučaju postavljena je samo diferentijalna jednačina, sa koju se kaže da se ne meže rešiti kvadraturama, pa je date samo približno rešenje razvijanjem u beskomačni red, bez ihakve matematičke analize fenomena.

Ovnj slučaj, kao specijalan slučaj opšteg problema, obradio je do kraja i dao kompletnu analizu prof. R. Kašanin, koji je izvesne rezultate saopštio u Matematičkom institutu Srpske akademije nauka marta 1960 godine. Taj rad nije štampap,već se nalazi kao dokumentacija u Institutu za vojno-tehnička istraživanja. Ostali pisci uglavnom se bave tehničkom realizacijom

servo-sistema, ne govorcéi uopšte o matematičkom i kinematičkom aspektu kretanja projektila.

U ovom radu iznosim resultate de kojih sam dešao razmatrajući vedjenje po potegu projektila prema satelitu na kružnoj putanji eko Zemlje. U odeljku I postavio sam diferencijalnu jednačinu trajektorije. Pošto se ona meše integraliti u satvorenom obliku samo u dva slučaja, te sam prve obradio ta dva slučaja u odeljeima II i III. U odeljeima IV i V obradio sam dva slučaja kad se diferencijalna jednačina ne može rešiti u zatvorenom obliku, naime kad je satelit ili vrlo blizu Zemlji ili vrlo daleko od nje. Za ta dva slučaja dao sam približna rešenja, doveljna za uobičajemu tečnost.

- VOLIMIJE PO POTOTI

-2-

1. OPSTI FROBLEL. - Make a proinvoline inshranom prevougloss koordinatnos sistema Axys tačka I predstavlja cilj koji se kreće po nekoj krivej liniji L (slika 1.), a tačka <u>P</u> naka predstavlja dirigovani projektil. Sistem vodjenja projektila po potegu sa-M stoji se u tomo da se tačka P nalasi u svakon tremthu na potegu All tačko N. Pri tomo je vektor položaja tačke <u>N</u> pozna*т*У

ta funkcija vremena

Ako sa e osnačino ort ovog vektora, biće

S11ka 1.

 $\vec{R} = R.\vec{e}$

pa diferenciranjem po vremenu j dobivamo brzinu cilje <u>N</u> - # - # - + = # .

odakle je

$$a^2 = (\frac{4R}{4t})^2 + R^2 \frac{4R}{4t} \cdot \frac{4R}{4t}$$

Kako je vektor položaja tačko P: AP = 7 kolinearan sa ortom e, to je T = r.e, pa diferencizanjem po vremenu t dobivano brzim tačke P

odekle je

$$v^2 = (\frac{4\pi}{4})^2 + r^2 \frac{4\pi}{4} \cdot \frac{4\pi}{44}$$

Stavino 11

$$\overline{V} = \frac{d\overline{e}}{d\overline{t}}, \quad \overline{V} = \left| \frac{d\overline{e}}{d\overline{t}} \right|, \quad (1.1)$$

dobivamo

$$e^2 = (\frac{dR}{H})^2 + R^2 v^2, \quad v^2 = (\frac{dR}{H})^2 + r^2 v^2.$$
 (1.2)

Veličina V predstavlja dvostruku površinsku brzinu savršne tačke orta e. Zaista, kako je vektor te površinske brsine $\vec{s} = \frac{1}{2} \vec{e} \times \frac{4\vec{e}}{4\vec{t}},$

$$2S = \left|\vec{e} \times \frac{d\vec{e}}{dt}\right| = \left[\left|\vec{e}\right|^2 \left|\frac{d\vec{e}}{dt}\right|^2 - \left(\vec{e} \cdot \frac{d\vec{e}}{dt}\right)^2\right]^{1/2};$$
ne kake je
$$\left|\vec{e}\right| = 1, \quad \vec{e} \cdot \frac{d\vec{e}}{dt} = 0,$$
tohivane
$$2S = \left|\vec{e}\right| = V.$$

Sto smo i tvrdili. Is prve jednačino u (1.2) možemo \underline{V} izračunati kao funkciju vremena <u>t</u>, jer protpostavljemo da nam je poznato kretanje tačke M, tj. da zname <u>R</u> i <u>g</u> kao funkcije vremena <u>i</u>.

Uvošćeno kao novu netavismu promenljivu X , definisanu sa

$$\mathcal{Y} = \int \nabla \cdot \mathbf{d} \mathbf{s} \, . \qquad (1.3)$$

Time je 1, obrauto, j definisane kao funkcija od x, tj. t = F(x), pa imemo

$$\frac{dy}{dx} = \mathbf{F}, \quad \frac{1}{dx} = \frac{d\mathbf{F}(x)}{dx} = \mathbf{F}'(y).$$

T_a

Is druge jednačine u (1.2) dobivane onda

$$\frac{dx}{dy}^2 + x^2 = \frac{y^2(t)}{y^2(t)},$$
 (1.4)

tj., kako je t = P(x).

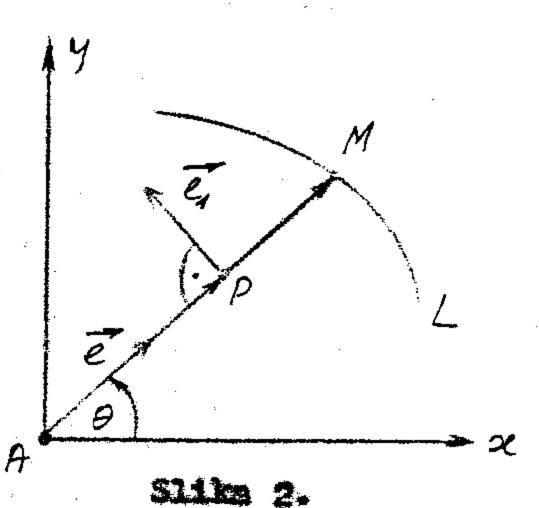
$$(\frac{1}{4})^{2} + r^{2} = \{ \mathbf{F}'(x) \cdot \mathbf{v}[\mathbf{F}(x)] \}^{2} = \mathbf{U}^{2}(x).$$
 (1.5)

Ako se zna kakva je funkcija y od <u>1</u>, znaće se i kakva je od X. pa je diferencijalnom jednačinom (1.4) odredjeno <u>r</u> kao funkcija od X. tj. od <u>1</u>. Što se tiče kosimusa smera vektora <u>r</u>, oni su isti kao i kod vektora <u>R</u>, a ovi su poznati. Prema tome, sve se svodi na diferencijalnu jednačinu (1.5), u kojoj troba da <u>U</u> bude poznata funkcija od X.

2. PROBLEM U RAVEL. - Uzmime da je kriva L, po kojoj se cilj <u>M</u> kreće, ravna kriva linija. Njonu ravan uzećemo za ravan Azy (slika 2.). Ako sa <u>O</u> označime polarni ugao tačke <u>P</u> (on je u isti mah i polarni ugao tačke <u>M</u>), biće <u>do de de do di e je do</u> <u>di e di do</u> <u>di e di</u> <u>pa jednačina (1.3) daje</u>

 $x = 0 - 0_{0}$; dx = d0. (2.2)

Diferencijalne jednačina (1.4), odnosno (1.5) glasi sad $(\frac{dx}{d\theta})^2 + x^2 = \frac{x^2}{x^2} = U^2(\theta - \theta_0)$. (2.3) Ona odredjuje <u>x</u> kao funkciju od θ , tj. putanju tačke P. Polarni ugac θ je poznata funkcija vremena <u>t</u>, jer je θ polarni ugac i tačke <u>H</u>, čije jednačine kretenja pretpostavljamo da su poznate.



3. ZEMILJIH SATELLT NA REUŽNOJ PUTANJI.-

Koji ćemo dalje obra-

djivati je ovo: oko Zemlje, koju uzimeme kao loptu poluprečnika a_0 , kreće se veštački satelit (tačka <u>N</u>) po krugu poluprečnika $a > a_0$ sa eredištem u središtu <u>O</u> Zemlje, a projektil (tačka <u>P</u>) vodi se po potegu iz tačke <u>A</u> na površini Zemlje, i to take da se tačka <u>A</u> nalazi u ravni putanje satelita; rotaciju Zemlje pri tom ne uzimemo u obzir.

-4-

Topocentrični koordinatni sistem Axy postavićemo u ravni kretanja satelita <u>M</u> tako da se z-osovina nalazi u preseku ove ravni sa ravni horizonta mesta <u>A</u>, a y-osovina u pravcu zenita ovog mesta. Grijentisaćemo koordinatni sistem tako da kretanje satelita bude obranto od kretanja skazaljke na satu. Ostale oznake vide se iz slike 3.

Za veštački satelit važi treći Keplerov zakon, po kome je, ako masu satelita zenemarimo u odnosu na masu Zemlje, $a^3 \omega^2 = \Omega$, $(1 = 6,665.10^{-8} \text{ gr}^{-1} \text{ cm}^3 \text{ sec}^{-2}, H = 5.977.10^{27} \text{ gr} = \text{masa Zemlje}),$ gle je ω ugaona brzina satelita. Iz slike 3. imemo

$$\sin \alpha = \frac{3}{8} = \lambda . \tag{3.1}$$

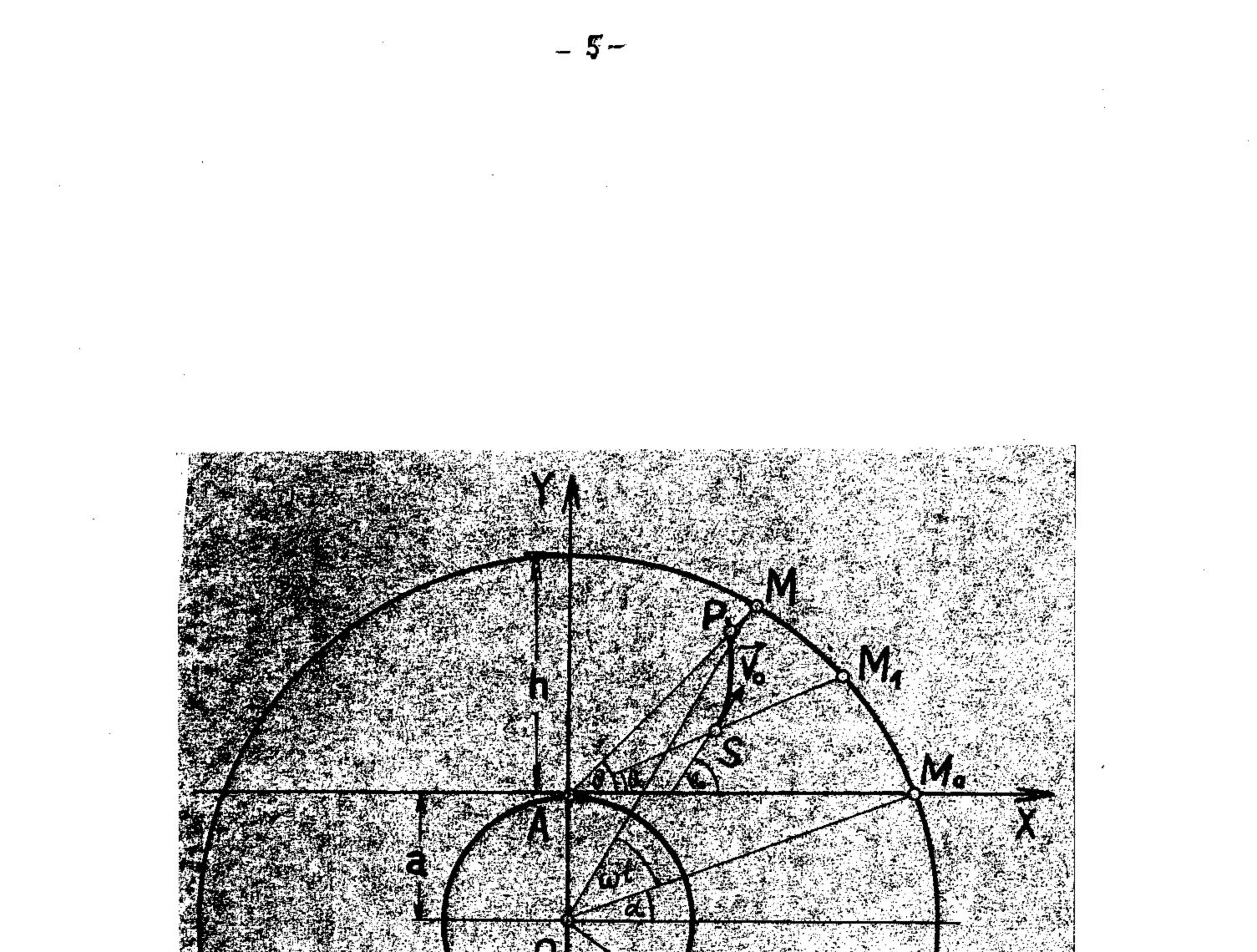
Pomoću à , treći Keplerov zakon glasi

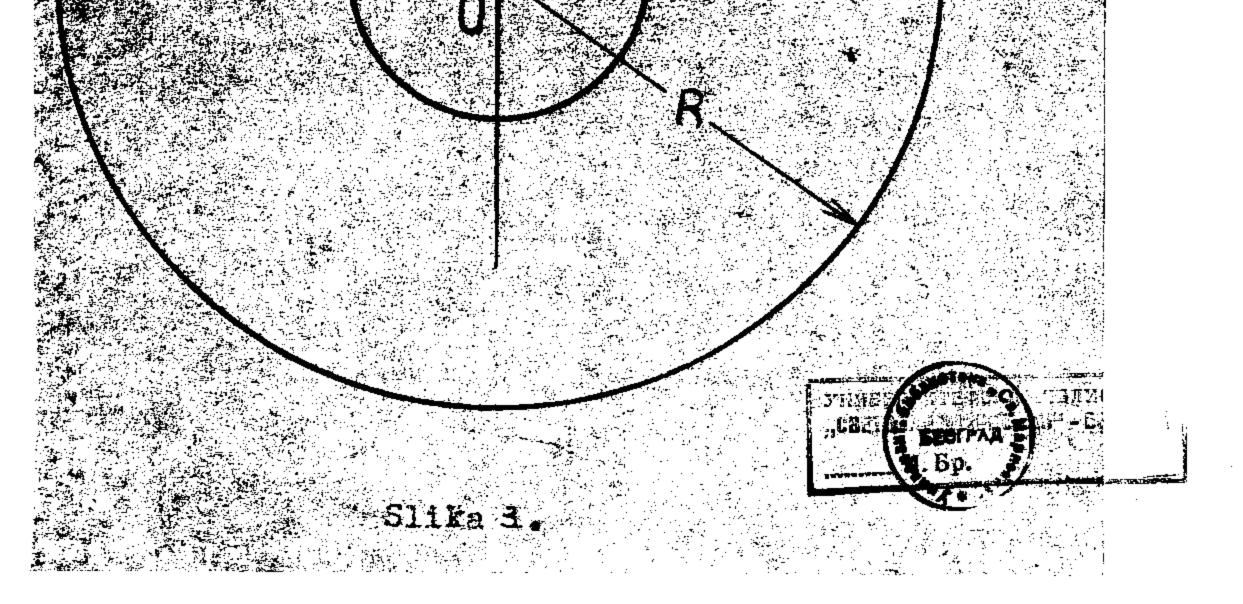
$$(v. \sqrt{-3/2} = \sqrt{\frac{14}{3}} = 1.242.10^{-3} \sec^{-1},$$
 (3.2)

ako uznemo a $_{0}$ 6,368.10⁸ cm. Pressa tome, izmedju ω 1 λ postoji veza (3.2). Radi kraćeg pisanja mi ćemo se i nadalje služiti 1 sa ω i sa λ , no treba pri tom uvek imati na umu relaciju (3.2). Neka satelit bude u tremutku \mathcal{G} na herizontu u tački M₀. Ako sa <u>i</u> eznačimo tremutak kada je en u tëčki M, biće

$$\tau = \omega (t - 2) + \alpha , \qquad (3.3)$$

Jodnačine kretanja tačke H u koordinatnom sistem Axy su (sl.3)





$$I = a.com \tau = a.com \left[\omega(t - U) + \alpha \right],$$

$$I = a.min \tau - a = a.min \left[\omega(t - U) + \alpha \right] - a_0.$$
Polaxni potog R = A edredjen je (al.3.) sa
R² = s² + s² - 2a.a₀cin T = a²(1 + L² - 2 L cin \tau).
13.
R = a $\sqrt{1 + L^2} - 2L sin \tau$.
(3.5)
Z a polazni ugao 9 u sistemu Ary imamo tgë = Y:I, tj., no
esnovi (3.4) 1 (3.1),
tge = $\frac{sin \tau - L}{cos \tau}$.
(3.6)
Tako cu sa (3.4) 1 sa (3.5) 1 (3.6) odredjene u sistemu Ary 1
ortogenalno i polarne koordinate satelita H hao funkcije vromens
j, so poznatia veličinana U , $\omega \pm L$.
Iz (3.6) dobivano
sin0.cos = sin τ .cosē = lesső,
to jo sin($\tau - 0$) = Lcosē,
(3.7)
tj., u eksplicitnem obliku,

-6-

 $T = 0 + \operatorname{arcsin}(\lambda \cos \theta). \tag{3.8}$

Na taj način, uzovši u obsir (3.3), pokazano je kake se j može izračanati iz 9.

Inden P (projektil) im isti polarni usao g kee i cilj 1, to

jednačine (3.6) 1 (3.7) (ednesac (3.8)) vaše i sa nju, tj. polarni ugao projektila P je poznata funkcija vremena j. Ostaje nam ješ da odredine i polarni poteg r projektila P, za šta ćemo upotrobiti jednačimu (2.3), kojem je u stvari odredjena trajektorija tačko P. Na osnovi (2.1),(3.3) i (3.8) imamo

$$\frac{1}{1-\frac{1}{2}} = \frac{1}{2} + \frac{1}{2} = \frac{1}{2} + \frac{1}{2} = \frac{1}{2} + \frac{1}{2} = \frac{1}{2} + \frac{1}{2$$

tako da jedmäina (2.3) postaje

$$(\frac{4}{3})^2 + r^2 = v^2,$$
 (3.9)

$$\overline{u} = \frac{y_{(1)}}{\sqrt{1 - \frac{2}{\cos^2 \theta}}}.$$
 (3.10)

U evos obrascu laras

$$\frac{\lambda \sin \theta}{\sqrt{1 - \lambda^2 \cos^2 \theta}}$$

predstavlje promenu realike uglova $\theta - \tau$, naime $\frac{d(\theta - \tau)}{d\theta}$, pe kake je ova promena positivna u internalu $0 < 0 < \tau$, to pred korenem trobe usimeti positivan snek.

De bi se diferencijalne jednačina (3.9) mogla reševati, potrebno je znati kakva je funkcija od <u>0</u> brzina y projektila.

Uestalom, možemo je znati i kao funkciju vremena i, jer će se enda, pomoću (3.8) i (3.1), debiti i kakva je funkcija od <u>0</u>. Razmatranju jednačine (3.9) može se pristupiti sa dva gledišta. Prvo je da v damo kao funkciju od <u>0</u> (odnosno od i), pa da tu diferencijalnu jednačinu ispitujemo i rešavame. Medjutim, mali je broj slučajeva kad se ta diferencijalna jednačina sa datim U(0) može rešavati pomoću kvadratura. Zato, možemo poći sa drugog gledišta: uzeti za U(0) takvu funkciju kada znamo re-

šiti jednačinu (3.9) kvadraturama, pa tako, na osnovi (3.10), projektilu P namotnuti brzinu

$$\mathbf{v} = \omega \, \mathbf{U}(\mathbf{0}) \cdot (1 - \frac{\lambda \sin \theta}{\sqrt{1 - \lambda^2 \cos^2 \theta}})^{-1} \cdot (3.11)$$

Mi ćemo poći prvo sa drugog gledišta, tj. birati funkciju U(Θ) (odeljak II i III). Zatim ćemo uzeti da je v konstantno, pa dati približna rešenja za malo λ (odeljak IV) i za malo $1 - \lambda$ (odeljak V).

II - SIUČAJ KADA JE U(O) - K

4. TRAJERTORIJA PROJEKTILA - Ako uzmeno da je funkcija U(6) konstentom, pa stevimo gornju vrednost

U(6) = K u diferencijalmu jednačimu (3.9) ena postaje

$$(ff)^2 - r^2 = r^2,$$
 (4.1)

pa is (3.11) dobiverso da jo

$$\mathbf{v} = \mathbf{E} \, \omega \, (1 - \frac{\lambda \sin \theta}{\sqrt{1 - \lambda^2 \cos^2 \theta}})^{-1}.$$

Hedjutin, is (3.6) imano vezu izmedju polarnog ugla 8 i ugla C: $t_{C} = \frac{\sin C - \lambda}{\cos C}$

pa ako sin9 1 oce9 izrazino preko tg9,dobivano,posle sredjivanja,

$$\mathbf{v} = \mathbf{I} \omega \frac{1 - \lambda \sin \tau}{1 + \lambda^2 - 2\lambda \sin \tau}$$
(4.2)

Pre nego što predjemo na ispitivanje ove funkcije, možemo odroditi konstantu <u>K</u> iz uslova da je u početnom tremutku $t=t_0$, $\mathcal{T}=\mathcal{T}_0^*$ $w \, \omega \, t_0 + \alpha$, ako vreme radunamo od trenutka kada se cilj pojavljuje u horizontu mosta <u>A</u>, tj. ako u (3.5) stavime da je $\mathcal{U} = 0$. Ako je v_o brzina projektile u trenutku t_o, onda je

-8-

$$\mathbf{X} = \frac{1}{\omega} - \frac{1}{1 - \sin \tau_0}$$

Stavino 11

$$\frac{1}{\omega} \frac{d\theta}{dt} = \frac{1 - \lambda \sin \tau}{1 + \lambda^2 - 2\lambda \sin \tau} = \mathbf{E}(\tau), \quad (4.3)$$

biće

$$\mathbb{I} = \frac{\sqrt{2}}{\omega P(z)} = \frac{\sqrt{2}}{\theta_0}.$$
 (4.4)

Also an početni tremutak uznamo t=0, kada je cilj u horizontu, onda je $T_0 = \alpha$, sin $T_0 = \sin \alpha = \lambda$ (prema (3.1)), pa je $P(T_0) = P(\alpha) = 1$, i $K = V_0/\omega$. (4.5)

Vratimo so funkciji P(T) iz (4.3). Izrez (4.2) možo se nopisati u obliku $v = K\omega P(T)$. P(T) je neprekidna periodična funkcija sa periodom 2^T. Kako je $M1 = \Lambda^2$ oce T

$$P'(\tau) = \frac{\lambda(1 - \lambda^2)\cos(\tau)}{(1 + \lambda^2 - 2\lambda\sin(\tau)^2)}$$

to vidimo da kriva u intervalu (0,27) ima dva ekstremume, i to za $T_1 = \frac{\pi}{2}$ i $T_2 = \frac{3\pi}{2}$. Iz izraze

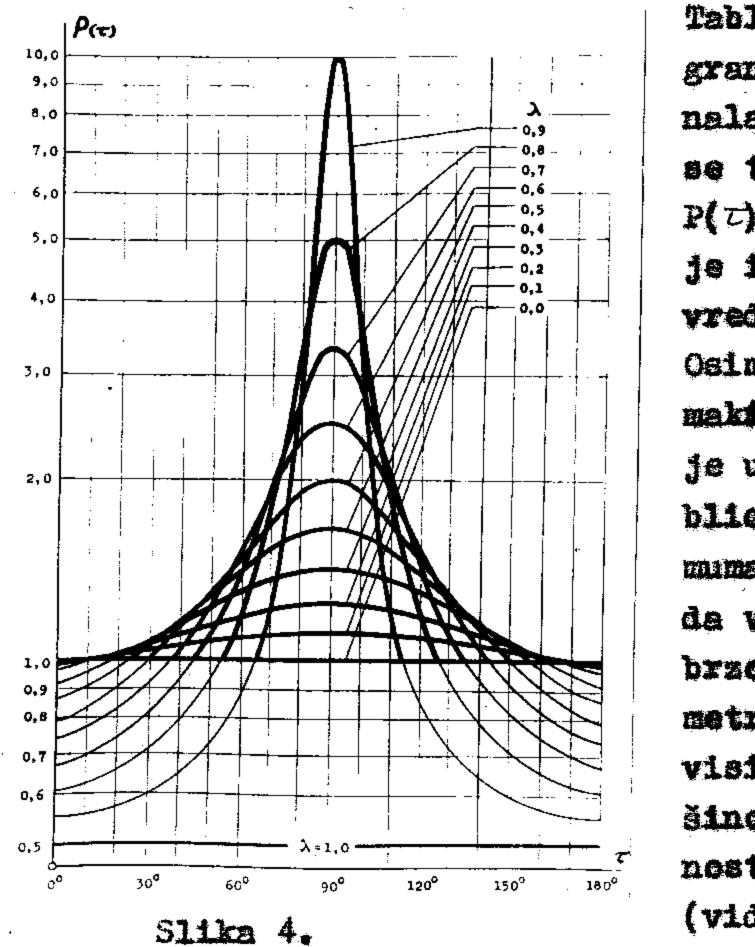
$$P''(\tau) = \lambda(1-\lambda^2) \frac{2\lambda(1+\cos^2\tau) - \beta_{in}\tau(1+\lambda^2)}{(1+\lambda^2-2\lambda\sin\tau)^3}$$

vidino da je, zbeg $0 < \lambda < 1$, $P^{*}(\pi/2) = -\frac{\lambda(1+\lambda)}{(1-\lambda)^{2}} < 0$, $P^{*}(3\pi/2) = \frac{\lambda(1-\lambda)}{(1+\lambda)^{2}} > 0$,

odakle islazi da je najveća vrednost funkcije $P(\tau)$: Max $P(\tau) = P(\tau/2) = \frac{1}{1-\lambda}$, a njema najmanja vrednost Min $P(\tau) = P(3^{-1}/2) = \frac{1}{1+\lambda}$. Medjutim, nama nije potrebna cela funkcija $P(\tau)$, već samo njem deo za one vrednosti ugla τ sa koje se cilj nalazi nad horizontom mesta A, (al.3), a to je dok je

$$\alpha \leq \tau \leq \tau - \alpha \tag{4.6}$$

Vrednosti ugla \ll sa razne vrednosti parametra λ prikazane su u



Tablici 1., dok se gornja i donja granica intervala u kome se može nalaziti Zvide iz Tablice 2. Sto se tiče samog dijagrama funkcije $P(\tau)$, on se vidi sa slike 4., sde je isertan deo krive, koji odgovara vrednostima iz intervala (o, π). Osim toga, zbog velikih vrednosti makinalne tačke krive, za ordinate je uzeta logaritamska podela. Iz Tablice J., koja daje vrednosti maksi. muma i minimuma krive $P(\tau)$, vidi se de vrednosti maksimume za $T = \frac{\pi}{2}$ brzo rastu ukoliko je vrednost parametra A bliže jedinici. U praksi,gde visina veštačkog satelita nad portšinom Zemlje ne prelazi 500 km, vrednosti λ se nalaze izmedju 0,9 1 1,0 (vidi Tablicu 4.), tako da brzina projektila brzo raste ukoliko se Z više približava vrednosti $\mathbb{Z}/2$, što

znači da treba težiti za tim da se cilj pogodi niže nad horizontom, pre no što vrednost funkcije $P(\tau)$ dostigne svoj maksimum za $\tau = \pi/2$. Osim toga, odnos početne i krajnje brzine (u tački u kojoj projektil pogadja cilj) može se smanjiti i na taj način što će projektil početi svoje kretanje kada početni ugao τ_0 dostigne izvesnu vrednost veću od ugla \propto , koji ima kad se cilj nalazi u horizontu mesta A.

Vratimo se sada diferencijalnoj jednačini (4.1). Kako je, posle razdvajanja promenljivih, Tablica 1.

L	0,1	4.2	0,9	0,4		6,6	0,7	0,8	9,9
do	5,8	11,5	17,5	23,6	30,0	36,9	44,4	53,1	64,2
r	0,91	0,92	0,93	0,94	0,95	0,96	0,97	0,98	0,99
do	65,5	66,9	60,4	70,1	71,8	75,7	75,9	78,5	81,9

.

Tebl168 2.

.

r	0,1	0,2	0,3	0,4	0,5	0,6	0,7	0,8	0,9
Tmin	5,8	11,5	17,5	23,6	30,0	36,9	44.4	55,1	54,2
tomax	174,2	168,5	162,5	156,4	150,0	143,1	1,35,6	126,9	115,8
	168,4	157,0	145,0	132,8	120,0	106,2	91,2	73,8	51,6
r	0,91	0,92	0,93	0,94	0,95	0,96	0,97	0,98	0,99
tomin	65,5	66,9	68,4	70,1	72,8	73.7	75.9	78,5	81,9
to make	114,5	113,1	111,6	109,9	108,2	106,3	104,1	101,5	98,1
۵T°	49.0	46,2	43,2	39,8	36,4	52,6	28,2	23,0	16,2

Tablica 3.

1 L	0,1	0,2	0.3	0,4	0,5	0,6	0,7	0,8	0,9
Mare P(Z)	1,11	1,25	1,43	1,67	2,00	2,50	3,33	5,00	10,0
Min P(T)	0,91	0,83	0,77	0,72	0,67	0,63	0,59	0,56	0,53
l	0,91	0,92	0,93	0,94	0,95	0,96	0,97	0,98	0,99
Yax P(T)	11,1	12,5	14.3	16,7	20,0	25,0	33.3	50.0	100
Min P(T)	0,52	0,52	0,52	0,52	0,51	0,51	0,51	0,50	0,50

Tablica 4.

.. .

	L.	0,1	0,2	0,3	0,4	0,5	°,6	0,7	0,8	0,9
h	(200)	57330	25481	14863	9555	6370	4247	2730	1593	707
	λ	0,91	C,92	0,93	0,94	्,95	0,96	0,97	0,95	0,99
h	(1.631)	630	650	480	410	340	270	200	130	70

to se integracijom dobiva

je uopšte

$$\operatorname{arcsin}(\frac{2}{2}) = 0 - 0_0 + \operatorname{arcsin}(\frac{2}{2})$$

pešto smo pred korenen uzeli pesitiven snak, jer vektor položaja r treba da se povećava lad polarni ugas raste.

-11-

Stavino li arcsin
$$\left(\frac{x}{2}\right) = \theta_1, x_2 = K.sin\theta_1, \qquad (4.7)$$

biće jednačina trajektorije projektila

$$r = K.sin(0 - 0_{0} + 0_{1}).$$
 (4.8)

Jednačina (4.8) predstavlja krug poluprečnika

$$g = E/2,$$
 (4.9)

(4.12)

pozi-

sa centrom u tački čije su koerdinate

$$c_{c} = -\frac{1}{2} \sin(\theta_{0} - \theta_{1}), y_{c} = \frac{1}{2} \cos(\theta_{0} - \theta_{1}), \quad (4.10)$$

pa je, prema tome, njegova jednačina u pravouglom koerdinatnom sistemu Axy (sl.3.):

 $x^{2} + y^{2} + Rx.sin(\theta_{0} - \theta_{1}) - Ry.cos(\theta_{0} - \theta_{1}) = 0.$ (4.11) Elevacionu ugao projektila (ugao ismedju smera tangente na putanju i pozitivnog smera x-ose) u početnom tremutku (φ_{o}) nije nezevisen od početnih elemenata, već se is njih izračunava. Kako

$$tg \ \varphi = \underbrace{av}_{d\theta} = \underbrace{av}_{d\theta} - x, tg\theta$$

a iz jednačine trajektorije projektila (4.8) je

$$\frac{dr}{d\theta} = K.\cos(\theta - \theta_0 + \theta_1),$$
to je u početnom trenutku

$$(\frac{dx}{d\theta}) = K.\cos\theta_1,$$
pe je

$$tg \ \varphi = \underbrace{K.\cos\theta_1 \cdot tg\theta}_{K.\cos\theta_1} - x_0 \cdot tg\theta_0$$
pdavde, zbog (4.7), dobiva se

$$tg \ \varphi_0 = tg(\theta_0 + \theta_1),$$
tj.

$$\varphi_0 = \theta_0 + \theta_1.$$
(4.12)
Medjutim, kao što je poznato, ugao koji gradi tengenta se pozi-
tivnim smerom x-ose, φ , jednak je u svakom trenutku zbiru po-
larnog ugla θ i ugla ψ koji čine poteg i tengenta. Zbog toga je

$$\mathbf{e_1} = \psi_{\mathbf{c}} \mathbf{i}$$

drugia rečina, Ugao Θ_1 , koji se pojavio kao integraciona konstanta u jednačini trajektorije, jednak je uglu koji čine positivni smerovi tengente i vektora poleždja u početnom trenutku. Zato je r_o K.sin ψ_0 , slakle se, sbog (4.4) dobiva

$$\sin \alpha = \frac{\pi \omega P(\tau_{0})}{\pi} \qquad (4.15)$$

tj., abo jo
$$\theta_0 = 0, P(\tau_0) = 1,$$

 $\sin \psi_0 = \frac{1}{\sqrt{2}} \frac{\omega}{\sqrt{2}}.$ (4.14)

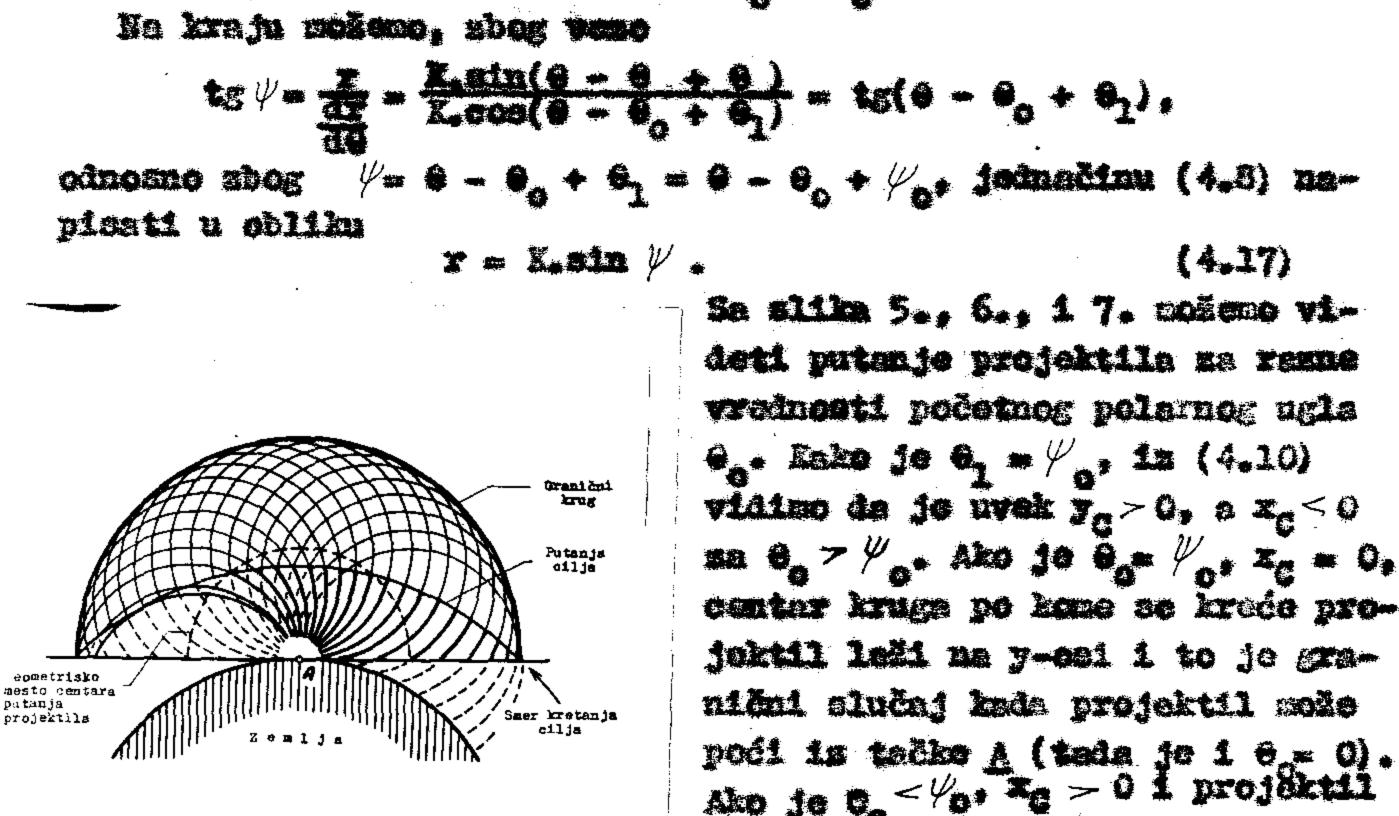
Onda jo

$$\gamma_0 = 0_0 + \gamma_0$$
 (4.15)

drugin rečina, clevacical ugao u početnos tremtku jednek je uglu koji čine poteg i tangenta u ten isten tremtku. Zbog

$$\mathbf{x}_{0} = \frac{\mathbf{x}_{0} \mathbf{x}_{0} \mathbf{y}_{0}}{\omega \mathbf{P}(\tau_{0})},$$

vidimo da je u slučaju = 0 i r = 0, tj. projektil počinje da se kreće iz tačko A, bez obzira koliki je početni polarni ugao θ_0 i početni elevacioni ugao \mathcal{V}_0 ; jedino izmedju njih, zbog $\mathcal{V} = \Theta + \mathcal{V}$, mera postojati veza $\theta_0 = \mathcal{V}_0$.



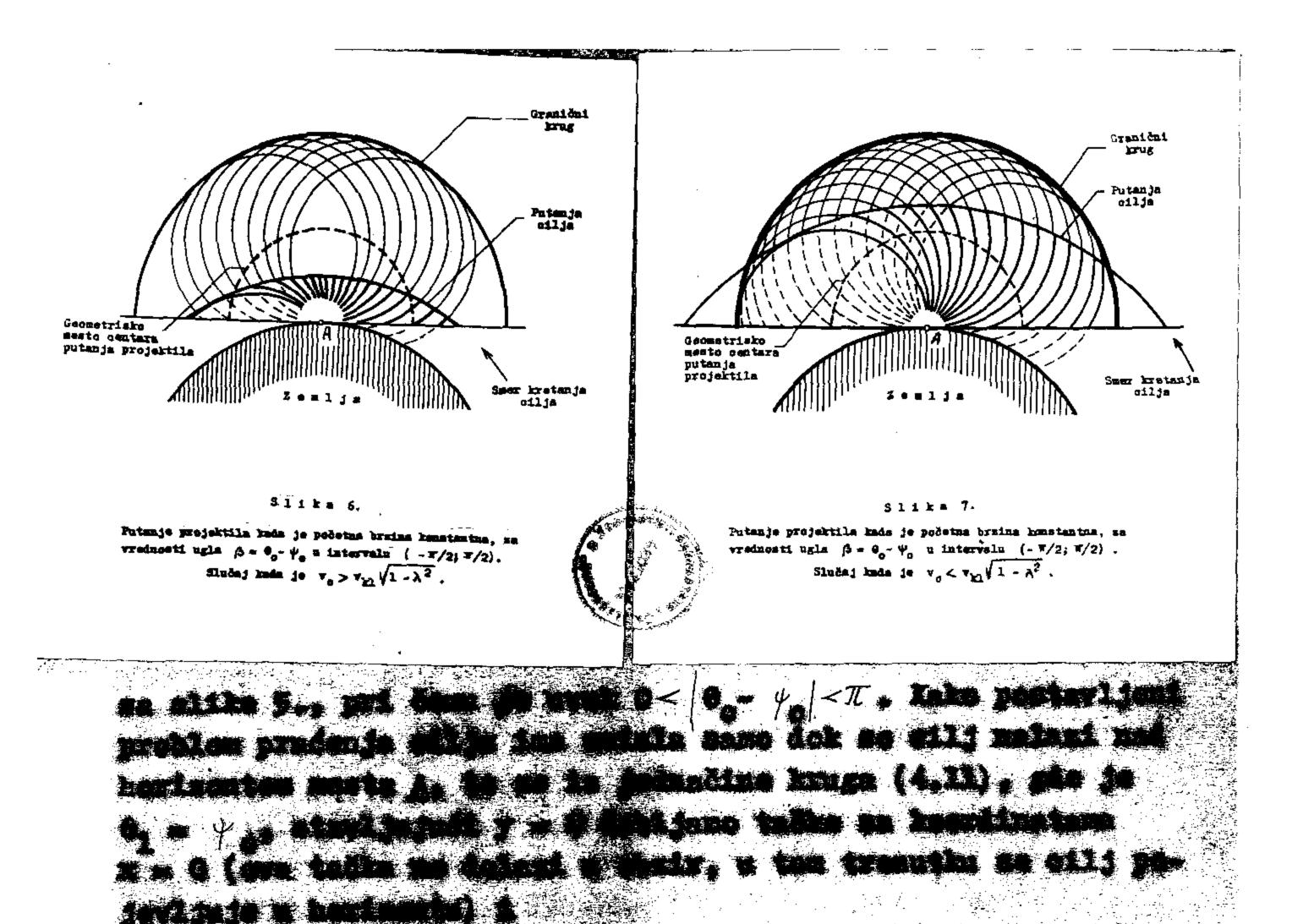
mora počěti kretanje is nako druge

tačko na udaljenju r. od tačke j.

kao što se uostalom sože videti 1

Slika 5.

Putanje projektila kada je početna brzina konstantna, za vrednosti ugla $\beta = \theta_0 - \psi_0$ u intervalu (-T/2; T/2). Slučaj kada je $v_0 = v_{k1}\sqrt{1 - \lambda^2}$.



$dute - \gamma = \frac{1}{2} + \frac{1$

$$0 \leq 0 \leq 10 + \arctan\left[\frac{1}{2}, \frac{\omega}{2}/1 - \lambda^2 P(\tau_{0})\right],$$

-14-

tj., sbog (3.2),

 $0 \leq \theta_{0} \leq \psi_{0} + \operatorname{arosin}\left[\frac{1.91}{\sqrt{\lambda(1-\lambda^{2})}}P(\tau_{0})\right]. \quad (4.19)$ side je v₀ date u km/see.

Is joinstine (4,19) sleduje de norm biti uvek sedevoljen uslov $|F(\tau_0) \frac{1.91}{\sqrt{\lambda(1-\lambda^2)}}| \leq 1$,

adaklo sa početnu brzinu debivane uslev

 $v_0 \ge 7.91 \sqrt{\lambda(1-\lambda^2)} P(\tau_0) \text{ km/sec.}$ (4.20) Na primer, za $\lambda = 0.91 T_0 = \alpha$ taj uslov je $v_0 \ge 3.25 \text{ km/sec}$, dok imraz na desnoj strani dostiše maksimum za $\lambda = 1/\sqrt{3} = 0.578$, pri čemu u tem slučaju mora biti $v_0 \ge 4.9 \text{ km/sec}$, što se dogadja kod satelita kod kojih je poluprečnik putenje a = 11000 km, tj. čija je visina nad površinom Zemlje h = 4630 km.

Izraz (4.20) može se i drukčije napisati. Eako je o = = 7,91 $\sqrt{\lambda}$ km/sec, brzina kojem se kreće satelit na kružnoj putanji oko Zemlje na rastojenju h = a - a, od njme površine, to uslev (4.20) možeme napisati i u obliku

 $\mathbf{v}_{\mathbf{0}} \geq \mathbf{0} / \mathbf{1} - \lambda^2 P(\tau_{\mathbf{0}}) . \qquad (4.21)$

Ovakva početna braina suvišo jo velika. Ni jeden projektil no može krenuti sa površino Zemlje tolikom brainom, pa stoga treba praćemje cilja otpočeti u nekoj tački nad površinom Zemlje, se

koordinatama x_o,y_o, do kojo projektil može **jos**tupno dostići poć Jotnu brzimi, potrebnu sa otpočinjanje praćenja oilja.

5. TAČKA POGOTKA CILJA.- Bačka pogotka, u kojoj projektil presreće ili dostiše cilj, leži u preseku

putanja projektila iccilja, daklo u preseku dva kruga čije ou jednačine u polarnom koordinatnom sistemu:

putanje projektila: $r = K.sin(0 - 0 + 0_1)$, putanje cilje: $r = a [\sqrt{1 - \lambda^2 \cos^2 \theta} - \lambda \sin \theta]$.

Napišeno 11 prvu jednačimu u obliku

R = K.sin0.cos/3 - K.cos0.sin/3.

gie je $\beta = \theta_0 - \theta_1$, pa izrazimo sinė i cose preko tge, dobivamo $x = \frac{K}{1 + tx^2 \theta} (tg \theta, \cos \beta - \sin \beta).$

Posle unošenja vrednosti se tge is (3.6) dobiveno jednačinu putenje projektila u obliku

$$= \pi \frac{\sin(\tau - \beta) - \lambda \cos \beta}{\sqrt{1 + \lambda^2 - 2\lambda \sin \beta}}$$
(5.2)

Jednačina kruga po komo se krećo cilj jo, sko i u njoj kao prononliivu uvolense $1 + \lambda^2 - 2\lambda \sin \tau$ (5.2)Presedan tačku krugova dobivara is jednačine - = $1+\lambda^2$ - $2\lambda \sin T_n$ + $\lambda^2 = 2 \lambda \min \tau$

gle indeks p označava tačku pogotka, ednosne

$$\sin(\tau - \beta) - \lambda \cos \beta = \frac{1}{1 + \lambda^2} - 2\lambda \sin(\tau)$$
.
Poslednje jednačina ze sbos (4.4) poše nepiseti u obliku

$$(\cos\beta + 20_1)\sin T_p - \sin\beta \cdot \cos T_p = 0_1 \frac{1+\beta}{2} + \lambda \cos\beta,$$

(10 jo

$$C_1 = \frac{C_0 \omega P(T_0)}{C_1}, \qquad (5.3)$$

Stavlja jući

cos/3+ 201= m.cosli, sin/3 = m.sinli, dobiva se

$$m_{sin}(\tau_{p} = 1) = c_{1} = \frac{1}{\sqrt{1 + 1000}} (5.4)$$

$$pri com jo = + \sqrt{1 + 4o_1^2 + 4o_1 \cos /3}, \qquad (5.5)$$

$$sin/3 = (tot > 0, 0 \le 1 \le 90^6).$$

osnačava vreinost ugla Zu trautiu pogotia.

Da bi jednačina (5.4) imela rečenja, tj. da bi knusovi trajektorije projektila i cilja imli zajedničke tačko preseka, nors biti zadovoljen uzlov $|o_1 \frac{1+\sqrt{2}}{3}| \leq \pi$, $(\frac{1-\lambda^2}{2})^2 c_1^2 - 2.00/3(1-\lambda^2) c_1 - (1-\lambda^2000^2/3) \leq 0.$ alnomo. Also protpostavino da je ugas $\beta = \theta_0 - \theta_1$ unapred dat, moženo odrediti granice u kojima treba da se nalezi c, da bi došlo do pogadjanja oilja. Posladnja jednačina može se napisati u $(\frac{1-\lambda^2}{2})^2(a_1-a_{11})(a_1-a_{12}) \leq 0,$ oblim $(c_1 - c_{11})(c_1 - c_{12}) \leq 0$, odakle sloduje da ormoono see bit zaloveljen uslov $c_{12} \leq c_1 \leq c_{11}$, sie je $o_{12} = \frac{1}{1-\lambda^2}(1 + \lambda \cos\beta) > 0, o_{12} = -\frac{1}{1-\lambda^2}(1 - \lambda \cos\beta) < 0.$ Medjutin, kako je o12 <0 uvek, a veličina o1 je uvek pozitivna, lovoljno je naplanti semo uslov $c_1 \leq c_{11}$

ginemo,

$$\frac{2\omega P(\tau_{0})}{V_{0}} \leq \frac{\lambda}{1-\lambda^{2}} (1+\lambda\cos\beta),$$

odakle se za početnu brzimu žobiva uslev

$$\mathbf{v}_{0} \geq \frac{\mathbf{a}_{0} \omega \mathbf{P}(\mathbf{z}_{1}) \cdot (1 - \lambda^{2})}{1 + \lambda \cos \beta}, \qquad (5.6)$$

Vidino da je na dosnoj strani israz najmanji za $T_0 \propto P(T_0) = 1$, odakle je $\Theta_0 = 0$ i cos $\beta = 1$, $\Rightarrow 0$, pa je, abos $\beta = 0 - \Theta_1 = -N_0$, $N_0 = 0$. Za to vrednosti uslov (5.6) glasi

$$\mathbf{v} \geq \frac{\mathbf{v}_{\omega}(1-\lambda^{2})}{1+\lambda} = \frac{\mathbf{v}_{\omega}(1-\lambda^{2})}{1+\lambda}$$

Show (3.2) 1 ap 6370 km melov ma početru braimu postaje $v_0 \ge 7.91 \sqrt{\lambda} (1 - \lambda) \frac{1}{2000}$

111, ako uvodemo opet brzinu ellja g.

$$n \geq o(1-\lambda)$$
. (5.7)

Uslow (5.7) blazi je od uslova (4.21); na primer sa $\lambda = 0.9$ ovaj uslov daje v \geq 751 m/sec, dak je sa istu vrednost λ uslov (4.21) davao v \geq 3.27 km/sec, sa vrednost $\mathcal{T}_{o} \propto$, dakle sa minimelna vrednost $\mathbb{P}(\mathcal{T}_{o})$.

Esda alredino vrežnost cyla \sum_{p} u trenutku kada projektil pogadja oilj, iz ježnečine (5.4), odnomo iz

$$du(T_{p} - 1) = \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{2} + \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{2} + \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{2}$$

-16-

estale elemente koji odgovaraju prome tremutku, dobivano na
sladoći način:
vektor polešaja tačke is
$$r_p = \frac{1}{\chi} \sqrt{1 + \lambda^2} - 2\lambda \sin \tau_p$$
; (5.9)
brzinu is
 $v_p = v_0 \frac{P(\tau_p)}{P(\tau_p)}$; (5.10)
gde je
 $P(p) = \frac{1 - \lambda \sin \tau_p}{1 + \lambda^2 - 2\lambda \sin \tau_p}$;
ugao izvedju vektora položaja i tangente iz
 $V_p = \Theta_p - \Theta_0 + V_0$, (5.11)
pri čemu se polarni ugno dobiva iz
 $t_{S}\Theta_p = \frac{\sin \tau_p - \lambda}{\cos \tau_p}$, (5.12)

a elevacioni ugas je

.

$$\gamma_p = \Theta_p + \gamma_p = 2\Theta_p - \Theta_0 + \gamma_0.$$
 (5.13)

Olnos

$$\gamma = v_p / v_o = P(\overline{z}) / P(\overline{z})$$

dostiže najveću vrednost ako je $\tau_0 = \alpha_0 T_p = 90^{\circ}$, tj. ako projektil polazi u tranutku kada se oilj nalazi u horizontu, a pogadja ga u tremutku kada se nalazi u zenitu mesta A. Tada je $\operatorname{Mex} \eta = \frac{1}{1 - \lambda} \, .$ (5.14)

Vrednost η je utoliko menja ukoliko je $P(\mathcal{T}_{n})$ veće, samo se u tom slučaju, prema uslovu (5.6), povećava vrednost početne brzine, što je nepovoljnije. Za $\lambda = 0.9$ je Har $\eta = 10$. Osim toga, može se dogoditi da n ima manju vrednost od maksimalne (prilikom gonjenja, kada cilj predje zenit mesta A), a da prilikom prelaza iz presretanje u gonjanje, za T= 90°, brzina projektila uzime vrednost v = v /(1 - λ), poele čega se opet smanjuje do vrednosti v_n , što se vidi iz grafika funkcije P(τ) (sl.4.). Ovo se može izbeći na taj način što će projektil početi kretanje u trenutku kada se cilj nalazi u zemitu ili blizu njega, tako da imamo čisto gonjenje, ali je tada početna brzina jednaka brzini cilja, odnosno vrlo bliska njoj, što je neizvodljivo ako projektil treba da počne kretanje i u isto vreme i praćenje iz tačke A. (Iz (5.6) se za $\mathcal{T}_{=} 90^{\circ}$ dobiva da more biti $v_n \ge c$, ako je /3 = 0.)

6. GRANIČNA KRIVA - Napišemo li jednačimu (4.1) u obliku

$$\frac{\mathrm{d}\mathbf{r}}{\mathrm{d}\boldsymbol{\theta}} = \sqrt{\mathbf{x}^2 - \mathbf{r}^2},$$

vidimo da ona ima rešenja samo ako je $\mathbf{R}^2 - \mathbf{r}^2 \ge 0$, što znači da se projektil može kretati samo u unutrašnjosti krive

$$\mathbf{r} = \mathbf{K}, \tag{6.1}$$

ili u krajnjem slučaju može se naći na samoj krivoj (6.1). Ovu krivu liniju, koja odvaja oblast mogućih od oblasti nemogućih rešenja diferencijalne jednačine (4.1), nazvaćemo graničnom krivom linijom. Po je krug poluprečnika <u>I</u>, sa centrom u tački A, čija je jednačina u pravouglom sistemu Ary: 2)

$$X^{-} + y^{-} = K^{-}$$
. (6.2)

Ovaj krug je obvojnica trajektorija projektila

 $f(x.y) = x^2 + y^2 + Kx.sin/3 - Ky.cos/3 = 0,$ kada je početna brzina projektila konstantna, a samim tim je konstantna i veličina <u>K</u>. Kako je

 $\frac{f(x,y)}{f(x,y)} = Kx.\cos\beta + Ky.\sin\beta = 0,$

to iz ove jednačine i jednačine trajektorije projektila sleduje $\sin \beta = \frac{Kr}{r^2 + v^2}$, $\cos \beta = \frac{Kr}{r^2 + v^2}$

pa eliminacija parametra /3 daje zaista kao obvojnicu krug (6.2).

Sa slika 5., 6. 1 7. vidimo kako isgleda položaj graničnog kruga.

Frema tome, ako je zadoveljen uslov za početnu brzinu projektila (5.6) (ili (5.7)), koji uslovaljava pogadjanje cilja, onda tačke pogotka leže u unutračnjosti graničnog kruga, dakle u oblasti mogućih rešnja diferencijalne jednačine (4.1). Granični slučaj se dogadja kada centar kruga trajektorije projektila leži na y-osi i pritom je $\gamma = 90^{\circ}$ (u uslovu (5.6) treba uzeti znak jednakosti; putanje projektila i cilja seku se samo u jednoj tečki). Inda, i samo u tem slučaju, tačka pogotka leži na samom graničnom krugu; u svim ostalim slučajevima nalazi se u njemu.

7. BRZINA FROJEKTIJA I GRANIČNA KRIVA.- Drugi i ujedno poslednji slučaj kada ce dife-

reboijalne jednačine kretanje projektila može rešiti kvedraturame sa datom funkcijom V(8) je kod ova funkcije ime oblik

$$U(0) = \frac{A}{000^2 0}$$
, (7.1)

gde jo A > 0 konstantna veličina. U tom slučaju jo, sbog (3.6), brzina projektila u funkciji ugle τ data izrazóm

$$\mathbf{v} = \mathbf{A} \, \omega \, \frac{\mathbf{P}(\tau)}{\cos^2 \theta} = \mathbf{A} \, \omega \, \mathbf{N}(\tau) \,, \qquad (7.2)$$

gle je

a za koje je

$$N(\tau) = \frac{1 - \lambda \sin \tau}{\cos^2}$$
 (7.3)

Ako sa $N(T_0)$ označimo vrednost funkcije N(T) u trenutku kada projektil počinje svoje kretenje, onda imamo, ako sa v_o označimo početnu brzimu projektila,

$$\mathbf{v} = \mathbf{v}_0 \frac{\mathbf{N}(\overline{L})}{\mathbf{N}(\overline{L}_0)} \cdot (7.4)$$

Example (1) postaje beskonačna u tački $T = \frac{1}{2}$. Dakle, cilj se mora pogoditi pro no što dodje u zenit mesta A.pošto u tački $T = \sqrt{2}$, prema (7.2) brzina treba da bude beskonačno velika.

Funkcija je periodična, sa periodom 2π . U intervalu ($0,\pi$) ima dva minimuma, u tačkama u kojima je

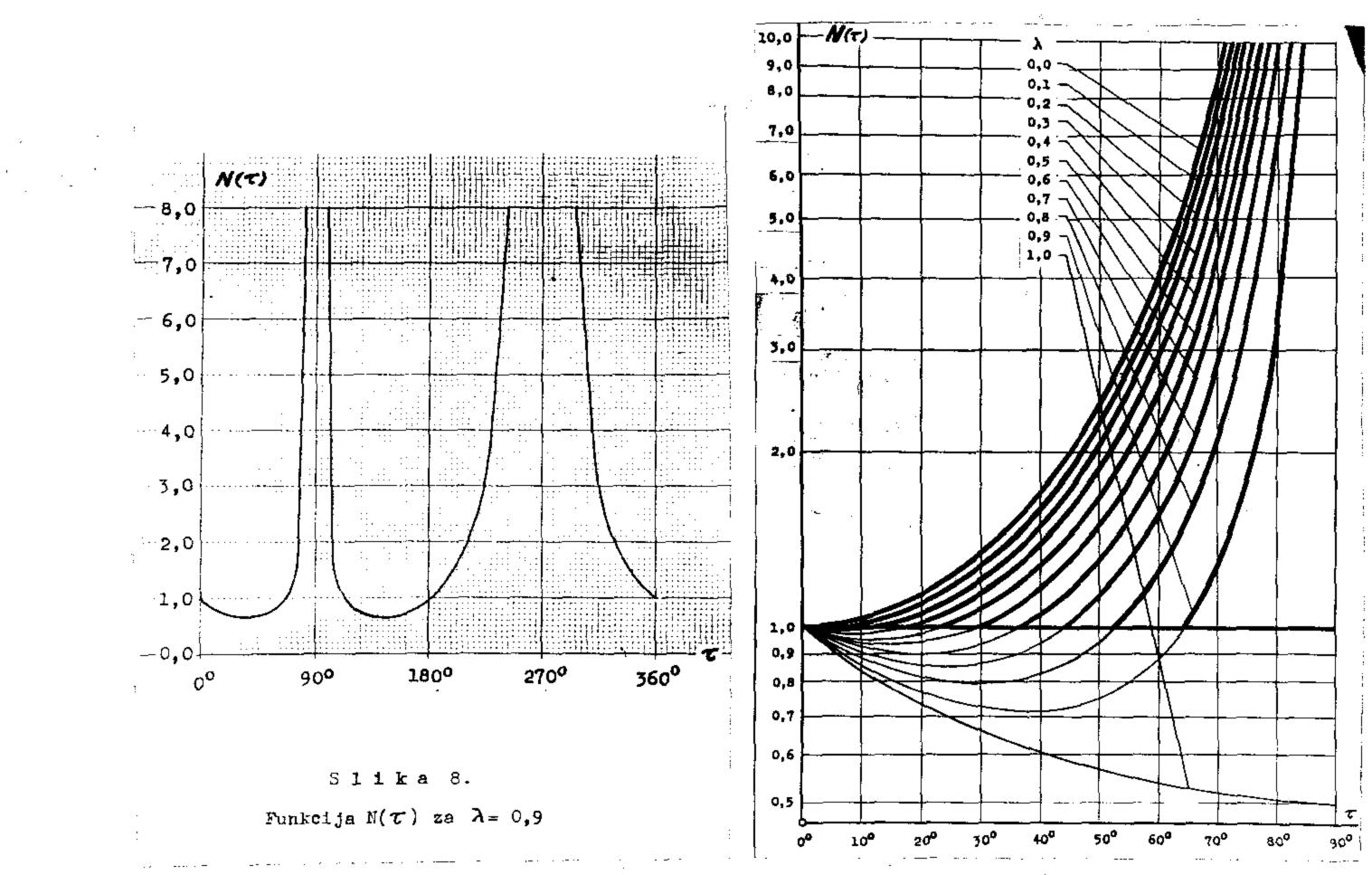
$$\sin \tau_1 = \frac{1 - \sqrt{1 - \lambda^2}}{\lambda},$$

$$N(\tau_1) = \frac{1 + \sqrt{1 - \lambda^2}}{2},$$

No kako je $N(T_1) \le N(^{\alpha}) = 1$, to tačke u kojima bi brzina imela ovu minimalnu vrednost leže ispod horizonta mesta A, pa je, prema toma najmanja vrednost brzine ustvari početna brzina. Do tačke T=T/2 N(T) raste, se T=T/2 postaje beskomačne veliko, zatim opada do tačke $T=T-T_1$, a onda ponovo raste do T=3T/2, gde opet postaje beskomačno veliko, poslo čega opada do vrednosti N(T) = 1, sa T=2T.

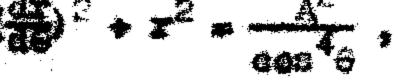
Na sliui 3. prikazan je dijagram funkcije N(Z) za vrednosti parametra $\lambda = 0.9$ u celom intervalu (0.2π) , dok su funkcije N(T) sa sve vzednosti parametra λ u intervalu (0,1) prikazane samo u intervalu $0 \le T \le \pi/2$ na slici 9., pri čemu je deo funkcije, koji odgovara položajima projektila nad horizontom isortan debljom linijom.

Vratimo se sada diferencijalnoj jednačini



-20-

Slike 9.



pa je naplšime u obliku

$$\frac{dr}{ds} = \sqrt{\frac{\Lambda^2}{\cos^4 \theta}} = x^2$$

Vidimo da jednačina ima rešenja samo ako je $r \leq A/\cos^2 \theta$. Granična kriva linija, koja odvaja oblast realnih od oblasti imasinarnih rešenja diferencijelne jednačine kratanja projektila, a čija je jednačina u polarnom koordinatnom sistemu

$$\mathbf{r} = - \mathbf{\Lambda}_{\mathbf{0}}$$
(7.5)

ima u pravonglom koomilnatnom sistemu Azy jedzačimu

$$J = \frac{3}{4} / \frac{2}{x^2} - \frac{2}{x^2}$$
. (7.6)

Ova krive linija presson horizont u tačkam dije su koordinate $z_1 = 0$ (izolovana tačka), $z_2 = A i z_3 = -A$, pa, preze tome, de bi projektil izao mogićnosti da pogodi cilj bilo gde nad horizontos, treba tačka u kojoj se cilj nalezi u horizontu, se apocisom $x = \sqrt{a^2 - a_0^2}$ da bude bliže tački <u>A</u> od tačke sa apacisom z_0 , tj. treba da bude

Ve² -
$$u_0^2 \in A_{-}$$

Eako jo, modjutim, in (7.2) $A = V_{-} (\omega H(T_{-}))$. to more biti
 $\frac{2}{\lambda} \sqrt{1 - \lambda^2} \leq \frac{V_0}{\omega H(T_0)}$.
odakie je
 $V_0 \geq \frac{u_0 W(T_0)}{\lambda} \sqrt{1 - \lambda^2}$.
Zbog (3.2) dobivano uslov

Zbog (3.2) dobtvane uslov

$$\mathbf{v}_{0} \geq \frac{\mathcal{I}_{0} \mathcal{I}_{1}}{\mathcal{I}_{1}} = \mathbf{N}(\mathcal{I}_{0}) / \mathbf{1} - \boldsymbol{\lambda}^{2},$$

dinosno, ako uzosemo vreinost za brzinu dilja, goroji uslov postajo

$$v_{0} \ge 0. \mathbb{I}(\tau_{0}) / 1 - \lambda^{2}$$
, (7.7),

odnosno, za Hin $M(T_n) = 1$, knde se cilj u početnom trenutku kretenje projektila nelazi u horicontu mesta A,

v. 7 - 1 - 12, (7.8)a to je upravo uslov (4.21), nepovoljen za početnu brzinu projettila. Ovo so, kao i u slučaju $U(\theta) = R$, moše izbeći ako se pradenje cilja zepočno is neke druge tačko, sa koordinstema xaya, de koje rakete nepe de resvije potrebnu početnu breinu. Bodjutia, postoji jeina olakševajuće okolnost. Baime, sa slike 10. se vidi de tečka u kojoj se cilj nalazi u borizonta meste A meže biti i dalje od tačke sa apecisom x,- A granične

. .

krive linije, pa de izned mesta A ješ uvek postoji develjno velika oblast realnih rešenja diferencijalne jednačine, u kojoj projektil meže pegediti veštački satelit.

8. TRAJERNIJA PROJEKTIA. - Vratimo se sed na polezna diferenoijalnu jednačimu $(\frac{32}{35})^2 + z^2 = -\frac{\Lambda^2}{2}$ (8.1)

1 uvedimo opet ugao / ismedju positivnih smerova vektora položeja i braine projektile, proko izvaza

$$t_{\mathcal{B}} \gamma = r : \underbrace{H}_{\mathcal{A}}, \qquad (3.2)$$

(8.3)

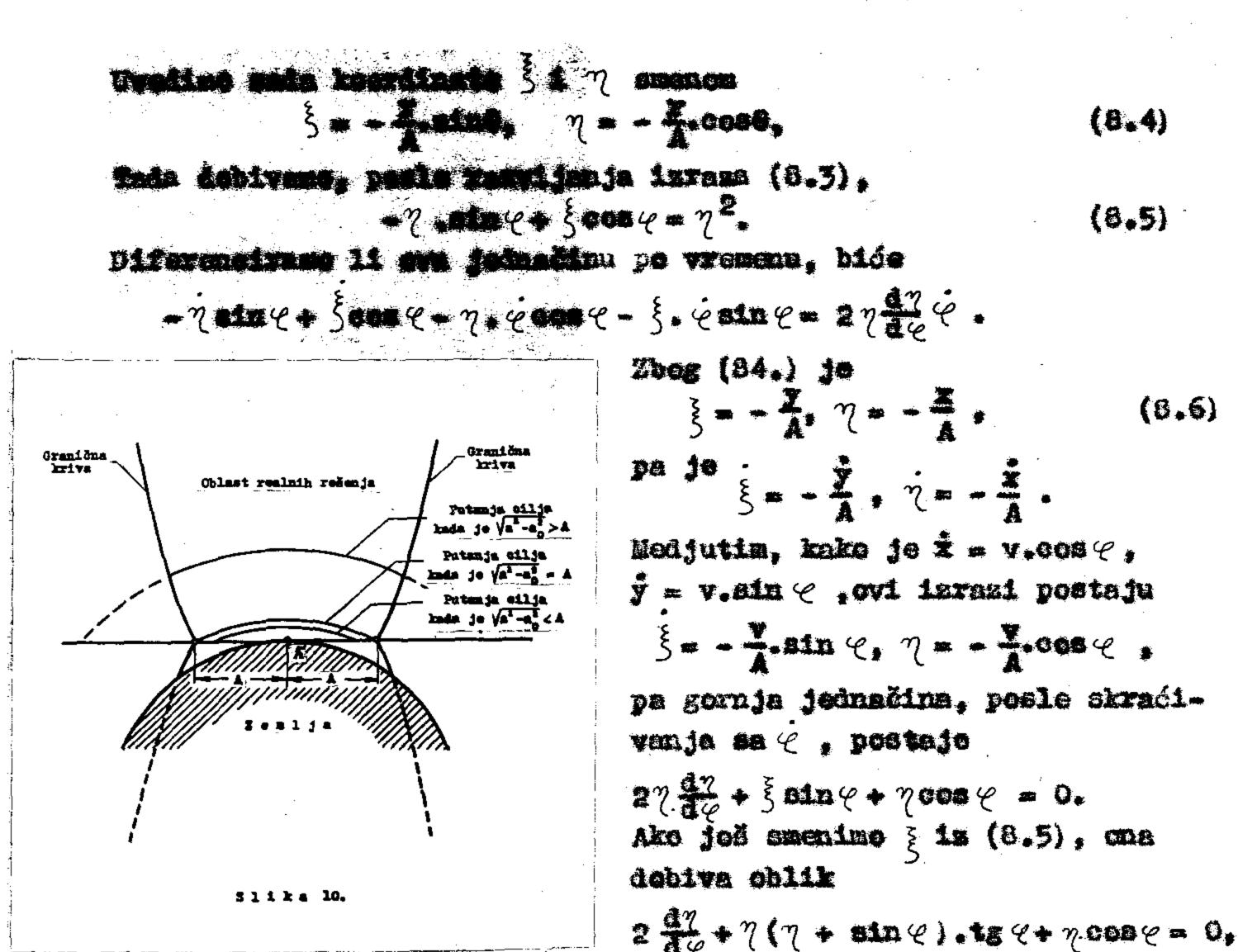
dakle je

= $x \cdot cts Y$.

A bake je, prema ramije rečenom, $\gamma = \gamma - \theta$, sie je γ ugae in ji vektor braine zaklapa sa positivnin amoros x-ose, to je H = r.ets(4-6). Dalje je, sko se ovnj izrez uvrsti u (8.1), $r^{2}ots^{2}(\gamma - \theta) + r^{2} = -4\frac{1}{4\pi}$

odakle je

$$\frac{\gamma_{c}}{\sin(4-\theta)} = \frac{A}{\cos^{2}\theta}$$



22-

 $2 \overline{d} \notin \gamma (\gamma + \sin \ell) \cdot is \ell + \gamma \cos \ell = 0,$ odnosno, posle skraćivenja sa $\gamma 1$

sreljivanja,

$$\frac{1}{2e} + \frac{1}{2.008e} = 0.$$

Najsad, smenom nesaviane promenljive $e = \frac{\pi}{2} - u$, de = -du, poelednju jednačimu svedimo za diferencijalnu jednačimu krotanja projektila, koji prati po potegu cilj koji se kreće praveliniski konstantnom brainem. *) ora jednačina glasi:

$$\frac{7}{2} - \frac{1}{2} \gamma \text{ etc.} = \frac{1}{2.\text{ simi}}$$
 (8.7)

Resenje eve jednačine je

=
$$\sqrt{|simi|} \left(0 + \frac{1}{2} \right) = \frac{1}{2} \left(\frac{du}{\sin u} \right) = 1_2(u),$$
 (8.8)

pri čemi je

atmu >0, a C integraciona konstanta.

*) Rešenje pref. R. Rešenina (Sacpštenje Instituta sa vojnotehnička istraživanja, R.-35.39/1960). -23-

Iz (8.5) je

$$f = f_2(u) \cdot oteu + f_2(u) \cdot ooseeu = f_1(u),$$
 (8.9)

pa, zbog (8,6) jednačine

$$x = -A_{1} f_{2}(u)$$
, $y = -A_{1} f_{1}(u)$, (8.10)

daju parameterski oblik jednačine trajektorije projektila.

De bi se dobila tačka u kojoj projektil pogadja cilj, treba u ovom slučaju integralne krive linije is rešenja (8.10)^{×)}, umesto sa pravim linijama, preseći kružnim putanjama veštačkog satelita.

*) Rešenje prof. R. Kašanina, pomenuto na prothodnoj strani.

IV - SIUČAJ KADA JE PARAMETAR 🗸 MALI

9. PRVA APROESIMACIJA.- Ako je odnos poluprečnika Zemlje i kružne putanje cilja teliko meli da se praktično može uzeti da je jednak nuli (ovo je granični slučaj), iz uslova praćenja po potegu (3.6) izlazi tg0 = tg7, tj.

$$\Theta = \tau = \omega t, \qquad (9.1)$$

jer je iz (3.1) i ugao $\propto = 0$. Tada se diferencijalna jednačina (3.9) svodi na jednačinu

$$(\frac{d\mathbf{r}}{d\mathbf{r}})^2 + \mathbf{r}^2 = (\frac{\mathbf{v}}{\omega})^2$$
, (9.2)

Stavićemo

$$\frac{V}{2} = k,$$
 (9.3)

i pretpostaviti da je brzina projektila konstantna. Onda se razdvajanjem promenljivih u jednačini (9.2) i integraljenjem dobiva r = k.sin(0 + C).

gde je <u>C</u> konstanta integracije. U početnom trenutku je $r_0 = 0$, pa je $r = k.sin(\theta - \theta_0)$, gde je θ_0 polarni ugao u početku kretanja projektila. Dakle,

$$\mathbf{r} = \frac{\mathbf{v}}{\omega} \sin(\mathbf{\theta} - \mathbf{\theta}). \qquad (9.4)$$

Kako se x-osa polarnog koordinatnog sistema može izabrati pro-

izvoljno, možemo uzeti da je i $\Theta_0 = 0$, pa dobivame jednačinu kruga $\mathbf{r} = \frac{\mathbf{v}}{\omega} \sin \Theta$ (9.5)

kao trajektoriju projektila. U prevouglom koordinatnom sistemu jednačina ovog kruga je

$$x^{2} + y^{2} = \frac{V}{\omega} y,$$

a ove je krug sa centnom u tački (0, $\frac{V}{2\omega}$) i poluprečnika
 $g = \frac{V}{2\omega}$. (9.6)

Tačka u kojoj projektil pogadja cilj dobiva se presekom putanja cilja i projektila, tj. stavljajući $r_p = a$. Odatle je

$$\sin\theta_{\rm p} = \frac{a\,\omega}{v} \,. \tag{9.7}$$

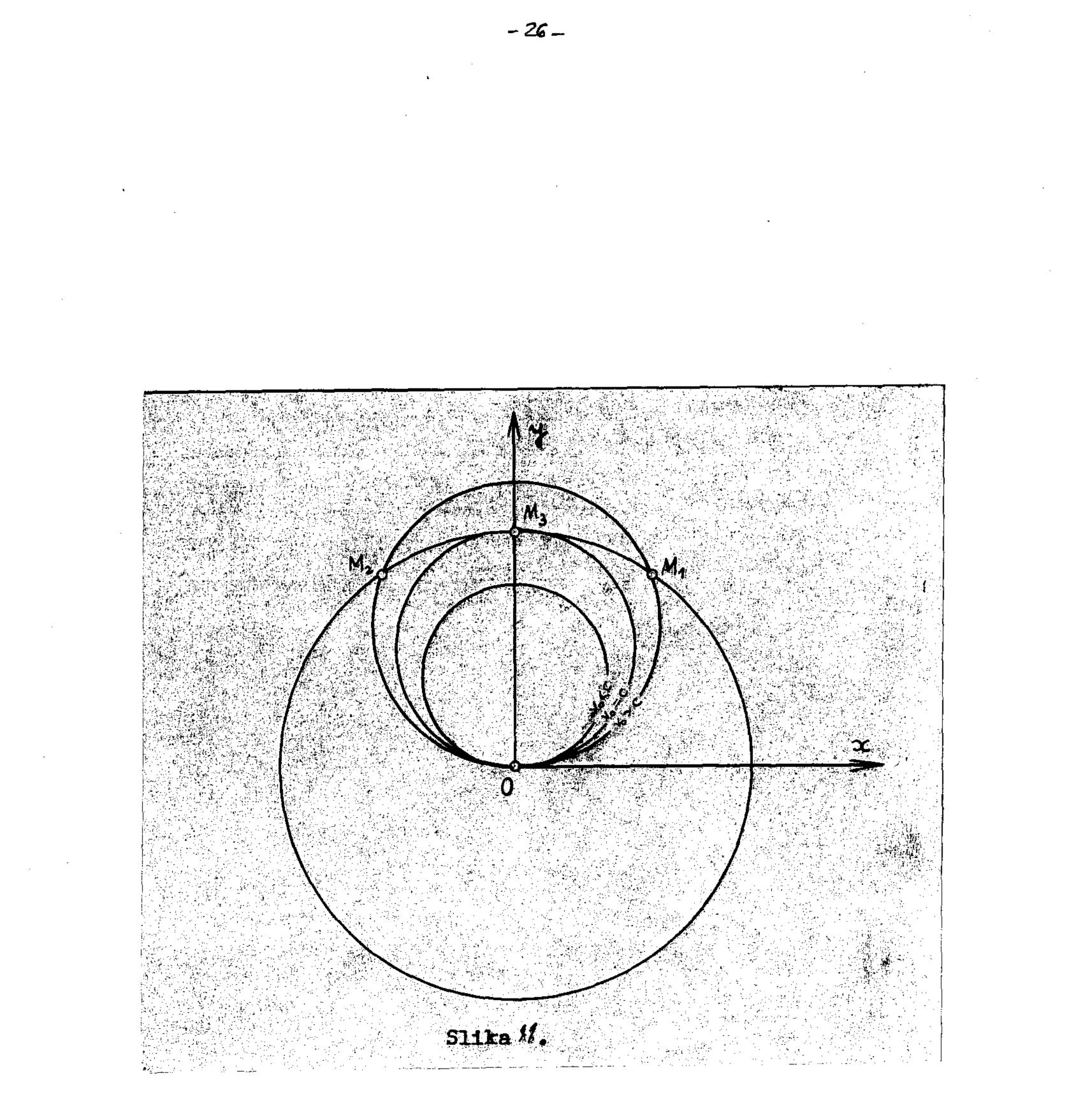
Medjutim, veličina a ω predstavlja brzinu cilja na putanji, tj. a $\omega = c$, pa je zbog toga

$$\sin \Theta_n = c/v. \tag{9.8}$$

Odavde se vidi ovo: ako je v > c, imamo dva rešenja, tj. putanja projektila preseca putanju cilja u dve tačke; ako je c = v, imamo jednu tačku za $\Theta_{p} = \pi/2$; ako je v < c, jednačina (9.8) nema realmin redenja, pa projektil no mode uopšto pogoditi cilj. 200 Sto se, uostalem, pože videti i se slike 11.

Vreme, potrebno projektiln de stigne cilj, od tremutka kada on počinje svoje kretenje de tremutka kada stigne cilj, dete je, sbog veze (9.1),izrezem

U prirodi se ovaj preblem javlja kod odredjivanje trajektorije projektila, koji pelazi sa Zemlje da bi stigao na Meseo, vedjem po potegu, pošto je ovde λ tako malo de granični slučaj $\lambda = 0$ predstavlja zajsta dobru aprokaimaciju reženja stvarnog problema. Hažalost, ove je sa zada neizvodljivo, jer bi raketni projektil serze tokom celog puta trediti gorive (radi održavanja projektila na unapred datoj putanji), što je, s obzirom na goriva kojima se danas raspolaže, još uvek nemoguće.



10. DECA AMDESTINCTIA. - Protycotavine sada da je permostar À realitit od mule, all tollico mali

da funkcija U(0) na domoj strani diferencijalne jednačine (3.9) data izrazom (3.10), mežemo razviti u red po stepenima od λ i zanemeriti kladrat i vlše stepene od λ . Eako je enda U(0) ~ k(1 - λ sine), U²(0) ~ k²(1 - 2 λ sine + λ^2 sin²0), gle smo sa k označili veličinu v/ ω , to rešenje ove jednačine možemo takodje dobiti u obliku

$$\mathbf{r} = \mathbf{f}(\mathbf{0}) + \lambda \boldsymbol{\gamma}(\mathbf{0}) + \lambda^{2} \boldsymbol{\gamma}(\mathbf{0}). \tag{10.1}$$

Ale 1sras (10,1) diferencirano po g debiécco

 $\frac{4}{10.2} = f'(0) + \lambda \varphi'(0) + \lambda^2 \varphi'(0). \qquad (10.2)$

Unescoro 11 sada (10.1) 1 (10.2) u jednačimu (3.9), pe zenemarino svo članove sa stopenom od λ višim od drugog, onda za odrodjivanje nepoznatih funkcija $f(\theta)$, $\gamma(\theta)$ 1 $\psi(\theta)$ dobivano ove diferencijalno jednačino $e^{i2}(\alpha) + e^{2}(\alpha) - y^{2}$

$$f'(\theta) \cdot f'(\theta) + f(\theta) \cdot f(\theta) = -k^2 \sin \theta, \qquad (10.3)$$

$$gf'(\theta) \cdot \psi'(\theta) + gf(\theta) \cdot \psi(\theta) + {\phi'}^2(\theta) + {\phi'}^2(\theta) - k^2 \sin^2 \theta.$$
Prva jednačina págovara diferencijalnoj jednačini (4.1) i njeno rečenje je $f(\theta) = k.\sin(\theta + C_{\gamma}), gie je C, integraciona konstan-$

and a second and a second and a second and a second a second second second second second second second second s

ta. Also pretpostavino da projektil polazi is koosiinathog pocetka (tačka A), onda je za $\theta_0 = 0$ i $r_0 = 0$, pa treba da Bude i $f(\theta_0) = f(0) = 0$, odakle je $C_1 = 0$, pa je

$$f(0) = k_{*} size.$$
 (10.4)

Kako jo daljo $f'(\theta) = k.cos\theta$, to so sa odredjivenje funkcije $\varphi(\theta)$ dobiva lincerna diferencijalna jodnačina prvoga reda, čije je režanje, sbog $\varphi(\theta_0) = \varphi(0) = 0$,

$$\rho(\theta) = -\frac{1}{1 - \cos \theta}.$$
 (10.5)

Dalje se sbog $\varphi'(\theta) = -k$, sinë, in troie jednačine (10.3) dobiva za odredjivenje funkcije $\varphi'(\theta)$ opet linearne diferencijalna jednačina prvoga reda, čiji je integral, pod usloven (C) = 0 38 $\theta = 0$.

$$^{\circ}$$
 $^{\circ}$ $\forall (6) = -\frac{1}{2}(sine + 0.cose) + 1.cose.ints(\frac{3}{2} + \frac{3}{2}).$ (10.6)

Ako se sada saustaviso na prva dva čiana, naine

$$r = k[mm - \lambda(1 - cose)],$$
 (10.7)

ti.
$$\mathbf{r} = 2\mathbf{r} \cdot \mathbf{sin} \{cool - \lambda \mathbf{sin} \}$$
, (10.8)

and a jo člen koji se zanemaruje $\lambda^2 \Psi(0)$ Maksimelna spoolutna vrednost funkcije $\Psi(0)$ u intervalu (0, $\pi/2$) je

Nex $Y(0) = \frac{1}{2}$ sa 0 = T/2. Prema teme najveća vrednost trećeg čiana, koji se u izrozu za z zanemeruje, izneti $\lambda^2 k/2 = \lambda^2 v/2 \omega$, ste je v breina projektila. Kako postoji izraz za ω (5.2), to $\frac{2}{2} = \frac{\lambda^2 v_{.10^3}}{2.484 \lambda^{3/2}} = 403 v \sqrt{\lambda},$ **je**

pri denn je brzina projektile data u km/sec. Medjutim, da bi projektil megae da pogodi cilj mera biti v > c = 7,91/2 km/800, parato mora biti $\lambda^2 k/2 \ge 3185 \lambda$ km. Dakle, makaimalna vrednost izraza koji se zanemaruje iznosi 3185 λ ka. U slučaju kad je olij Mesec, imemo $\lambda = 1/60$, pa bi greška u nájgorem slučaju iznosila 53 km, što je, s obzirom na veličinu cilja, dovoljno dobra aproksimacija, čak i u ovom, najnepovoljnijem slučaju, sa $\theta = \pi/2$. Za sve vrednosti ugla θ , menje od $\pi/2$ greška je daleko menja, na primer za $\Theta = T/4$ je

(Ψ (Θ) = 0,006k,

| Max $\lambda^2 \psi(\theta) \ge 38, 2 \lambda$ km. pa je

što u slučaju Meseca daje grešku od 640 m, a ovo je više nego dovoljna tačnost.

.

V - SIUČAJ KADA J E PARAMETAR / BLIZAK JEDINICI 11.- Vratimo se israsu (3,10) sa U(8) i stavino l = 2 - E, sde je E mala veličina, Tada je $U(\theta) = k \left[1 - \frac{(1-\varepsilon)\sin\theta}{\sqrt{1-(1-\varepsilon)^2\cos^2\theta}} \right] = k \left[1 - F(\varepsilon) \right].$ Napišino izraz za $F(\varepsilon)$ u obliku $F^{2}(\epsilon) \cdot (\sin^{2}\theta + 2\epsilon\cos^{2}\theta - \epsilon^{2}\cos^{2}\theta) = \sin^{2}\theta - 2\epsilon\sin^{2}\theta + \epsilon^{2}\sin^{2}\theta$. Po Taylor-ovoj formuli je $F(\varepsilon) = F(0) + \varepsilon F'(0) + \frac{\varepsilon^2}{2} F'(0) + \cdots$ gde su F(0), F'(0), F'(0), ... vrednosti funkcije $F(\varepsilon)$ i njenih izvoda za vrednost $\mathcal{E} = 0$. Ako se zaustavimo na članu sa drugim stepenem veličine E i izračunamo ove izvode, dobićemo $F(0) = 1, F'(0) = -\frac{1}{\sin^2 \theta}, F''(0) = -\frac{1}{\sin^2 \theta}, \frac{1}{\sin^2 \theta}$ Funkcija U(0) tada postaje $U(0) = k(\frac{1}{\sin^2 \theta} \in \frac{3.\cos^2 \theta}{2.\sin^4 \theta} \in 2),$ e njen kvadrat, sa istim stepenom tačnosti, je $U^{2}(\theta) = k^{2} \left(\frac{1}{4\pi} \epsilon^{2} - 3 \frac{\cos^{2}\theta}{5\pi} \epsilon^{3} \right),$ (11.1)gde smo, zbog odredjivanja greške, uzeli član i uz ς^2 . Potražimo sada rešenje diferencijalne jednačine (3.9) u obliku

-29-

$$\mathbf{x} = \mathcal{E} \mathbf{A}(\mathbf{0}) + \mathcal{E}^{\mathbf{B}}(\mathbf{0}); \qquad (11.2)$$

za odredjivanje nepoznatih funkcija $A(\theta)$ i $B(\theta)$ dobivano jednačine: $A^{*2}(\theta) + A^{2}(\theta) = \frac{k^{2}}{\sin^{4}\theta}$, $A^{*}(\theta)B^{*}(\theta) + A(\theta)B(\theta) = -\frac{3\cos^{2}\theta}{2\sin^{6}\theta}$. (11.2) Iz jednačina (11.1) i (11.2) vidimo sledeće:

1) ceo postupak se može sprovesti samo ako je ugao $\underline{\Theta}$ blizu vrednosti $\frac{\pi}{2.2a}$ male vrednosti ugla Θ , bliske nuli, članovi uz \mathcal{E} 1 \mathcal{E} ² dobivaju velike vrednosti i uvećavaju se beskonačno kad $\Theta \rightarrow 0$.

2) Prva jednačina (11.3), smenom $\theta = \frac{\pi}{2} - \theta'$, svodi se na diferencijalnu jednačinu (3.2), slučaj iz odeljka III. Rešavanje ovog slučaja dato je u parametarskom obliku jednačinama (3.10), gde umesto veličine <u>A</u> treba staviti <u>k</u>.

3) Već aproksimacija sa $r = \mathcal{E}A(\theta)$ istog je reda s obzorim na \mathcal{E} kao aproksimacija u lo, s obzirom na \mathcal{A} . Zato ćemo se zaustaviti samo na toj aproksimaciji.



1. A.S. Looke: Guidence, D.ven Nostrand Co. 1955

2. J.J. Jerger: SYSTEMS PRELIMINARY DESIGN. PRINCIPLES OF GUIDED MISSILE DESIGN. D. van Nostrand Co. 1960

3. A.E. Puckett-S.Romo: GUIDED MISSILE ENGINEERING, McGrew-H111, 1959

4. R.B. DOW: FUNDAMENTALS OF ADNAVCED MISSILES, J.Wiley, 1958 5. H.S. Scifert: SPACE TECHNOLOGY, J.Wiley, 1959

.

.

.

.

-....

Sadržžji