

Funkcija gustine verovatnoće kompozitne faze u prisustvu Hoyt-ovog fedinga

Ivo M. Kostić, *Member, IEEE*

Sadržaj — Funkcija gustine verovatnoće (*pdf-probability density function*) faze prijemnog signala u formi Furijeovog reda pogodan je alat za analizu ugaono-modulisanih digitalnih signala. U ovom radu dobijeno je novo analitičko rešenje za *pdf* kompozitne faze u prisustvu Hoyt-ovog fedinga i aditivnog belog Gausovog šuma. Ilustrovana je primena dobijene *pdf* za izračunavanje srednje verovatnoće greške *M*-CPSK signala.

Gljučne reči — Hoyt feding, funkcija gustine verovatnoće, kompozitna faza, Furijeovi koeficijenti.

I. UVOD

BRZE slučajne fluktuacije amplitude prijemnog signala (*fast/multipath fading*) opisuju se odgovarajućim statističkim raspodelama. Najčešće se koristi Nakagamijeva-*m* raspodela [1] koja "pokriva" vrlo širok raspon fluktuacija od ekstremno dubokih (u slučaju jednostranog normalnog fedinga) do ekstremno plitkih (slučaj Rajsovog fedinga sa jakim LOS (*line-of-sight*) komponentom). Pomenuto opredelenje za Nakagamijevu raspodelu motivisano je prvenstveno određenim analitičkim pogodnostima koje se ostvaruju kada se ista koristi za analizu performansi radio-sistema pri složenim kanalskim i/ili modulacionim scenarijima. Posmatrano sa stanovišta fizičkih procesa u radio-kanalu i statističkih karakteristika odgovarajućih amplitudskih fluktuacija, situacija je znatno komplikovanija. Naime, Nakagamijeva raspodela, koja se inače karakteriše sa *m*-parametrom ($0.5 < m < \infty$), predstavlja pogodnu analitičku aproksimaciju za familiju amplitudskih raspodela, a egzaktno opisuje samo dva fizički utemeljena specijalna slučaja - Rejljev feding ($m=1$) i jednostrani normalni feding ($m=0.5$). Takođe, Nakagamijeva raspodela daje egzaktno rešenje i za trivijalni slučaj kada $m \rightarrow \infty$, a odnosi se na kanal bez fedinga. U svim ostalim slučajevima, tj. kada je $1 < m < \infty$ Nakagamijeva raspodela predstavlja aproksimaciju Rajsove raspodele, a kada je $0.5 < m < 1$ Nakagamijeva raspodela predstavlja aproksimaciju Hoyt-ove raspodele. Analitički tretman performansi aktuelnih radiokomunikacionih sistema u prisustvu kako Rajsovog tako i Hoyt-ovog fedinga mnogo je komplikovaniji (kada je uopšte moguće) u odnosu na tretman na bazi Nakagamijevog fedinga. Imajući u vidu navedeno

činjenično stanje osnovano je pitanje koje se odnosi na svrshodnost analiza na bazi Nakagamijeve raspodele sa jedne strane i analiza na bazi Rajsove i Hoyt-ove raspodele sa druge strane. Ukratko, odgovor je: u preliminarnim sistemskim analizama u kojima treba proceniti karakter i/ili relativni uticaj pojedinih kanalskih i modulacionih parametara pogodno je i adekvatno opredelenje za analizu na bazi Nakagamijeve raspodele; u sistemskim analizama u kojima je primarna i kritična procena energetskog bilansa radio-linka (tipično, naprimer, za mobilne satelitske sisteme) neophodna je analiza na bazi odgovarajuće egzaktno raspodele - Rajsove ili Hoyt-ove. U ovom radu biće generisan statistički alat koji treba da omogući egzaktnu i eksplicitnu analizu aktuelnih digitalnih sistema u prisustvu Hoyt-ovog fedinga. Hoyt-ovu obvojniju [2] ima gausovski proces čija je srednja vrednost jednaka nuli, a varijanse međusobno nekorelisanih kvadraturnih komponenti procesa su različite i njihov odnos jednak je q^2 . Hoyt-ov feding, poznat u literaturi i kao Nakagami-*q* feding, karakterističan je za kanal satelitske veze [3],[4].

Aktuelni digitalni radio-sistemi koriste ugaone (*M*-ary PSK) ili kombinovane ugaone i amplitudske modulacije (*M*-ary QAM). Odgovarajući modulatori/detektor nisu savršeni (posebno to važi za sisteme u kojima je $M > 4$), a i primopredajni radio-trakt nije savršen što dodatno degradira kvalitet prenosa u datom sistemu. Jasno, vezano za kvalitet prenosa, najveći i najneizvesniji problemi potiču iz radio-kanala zbog prisutnog fedinga. Pri tako kompleksnom scenariju, koji zavisi od više parametara (hardverskih i kanalskih), umesto uvek moguće i vremenski zahtevne simulacione analize, pogodno je da se otvori put za eksplicitno analitičko rešenje problema. U [5]-[7] (videti i reference uz te radove) pokazano je da je to moguće ako se raspolaže sa funkcijom gustine verovatnoće (*pdf-probability density function*) kompozitne faze na ulazu u detektor. Pomenuta *pdf* treba da je u obliku Furijeovog reda. Zato, osnovni cilj ovog rada je da se dobije analitičko rešenje za Furijeove koeficijente *pdf* kompozitne faze koja potiče od simultanog uticaja Hoyt-ovog fedinga i aditivnog belog Gausovog šuma (*AWGN-Additive White Gaussian Noise*). Koliko je ovom autoru poznato, pomenuti rezultat je nov. Alternativni alat (na bazi *MGF-Moment Generating Function*) za analizu performansi digitalnih sistema u prisustvu Hoyt-ovog fedinga može se naći u [8]. Međutim, *MGF* pristup omogućava rešenja u implicitnoj formi i to samo za hardverski savršene sisteme.

I. M. Kostić, Elektrotehnički fakultet u Podgorici, Crna Gora (telefon: 382-81-245 839; e-mail: ivok@cg.ac.yu).

II. ANALIZA

Analitičko rešenje za *pdf* kompozitne faze, Φ , prijemnog signala u prisustvu glatkog Hoyt-ovog fedinga i AWGN nalazimo tako što usrednjavamo *pdf* faze za AWGN kanal po amplitudskoj raspodeli Hoyt-ovog fedinga, tj.

$$p(\Phi) = \int_0^{\infty} p(\Phi|\rho) f(\rho) d\rho \quad (1)$$

gde je $p(\Phi|\rho)$ uslovna *pdf* faze sume signala i AWGN, ρ je trenutni *snr* (*signal-to-noise ratio*) u posmatranom kanalu, $f(\rho)$ je *pdf* trenutnog *snr* u prisustvu Hoyt-ovog fedinga [8, (2.11)], tj.

$$f(\rho) = \frac{1+q^2}{2q\rho_0} \exp\left(-\frac{(1+q^2)^2\rho}{4q^2\rho_0}\right) I_0\left(\frac{(1-q^4)\rho}{4q^2\rho_0}\right) \quad (2)$$

ρ_0 je srednji *snr* u prisustvu fedinga, parametar q ima vrednost koja je u opsegu između 0 i 1, a $I_0(\cdot)$ je modifikovana Beselova funkcija prve vrste 0-og reda. Smenom $q=1$ u izraz za *pdf* Hoyt-ovog fedinga [8, (2.10)] lako je utvrditi da se Hoyt-ova raspodela svodi na Rejljevu raspodelu (tj., *pdf* u (2) svodi se na eksponencijalnu raspodelu), a ako je $q=0$ asimptotskom analizom može se utvrditi da se Hoyt-ova raspodela svodi na jednostranu normalnu raspodelu. Dakle, Hoyt-ova raspodela se odnosi na vrlo duboke fluktacije prijemnog signala (između Rejljevog fedinga i u graničnom slučaju jednostranu normalnog fedinga).

Analitički oblik za $p(\Phi|\rho)$ zahteva poseban komentar.

Prvo, shodno osnovnom cilju formulisanom u Uvodu, $p(\Phi)$ treba da bude u obliku Furijeovog reda. To se najjednostavnije može ostvariti ako $p(\Phi|\rho)$ ima oblik

$$p(\Phi|\rho) = \frac{1}{2\pi} + \sum_{n=1}^{\infty} a_n(\rho) \cos n\Phi, \quad |\Phi| \leq \pi, \quad (3)$$

gde je $a_n(\rho)$ Furijeov koeficijent za *pdf* faze sume signala i AWGN pri *snr* jednakom ρ . Drugo, u literaturi su raspoloživa tri ekvivalentna, ali međusobno formalno različita zapisa za koeficijent $a_n(\rho)$; prvi zapis je na bazi konfluentne hipergeometrijske funkcije sa negativnim argumentom [9, (3.91)], drugi zapis je na bazi konfluentne hipergeometrijske funkcije sa pozitivnom argumentom [10, (3)], i treći zapis je na bazi modifikovane Beselove funkcije μ -og reda [11]. Na osnovu više analitičkih eksperimenata pri rešavanju integrala u (1), koristeći ponaosob svaku od tri pomenute forme zapisa za $a_n(\rho)$, koliko je ovaj autor mogao da utvrdi, jedino $a_n(\rho)$ zapisan na bazi modifikovane Beselove funkcije μ -og reda omogućava eksplicitno rešenje integrala u (1). Dakle, dalje radimo sa $a_n(\rho)$ čiji je zapis:

$$a_n(\rho) = \frac{\sqrt{\pi}}{2\pi} e^{-\frac{\rho}{2}} \rho^{\frac{1}{2}} \left[I_{\frac{n-1}{2}}\left(\frac{\rho}{2}\right) + I_{\frac{n+1}{2}}\left(\frac{\rho}{2}\right) \right] \quad (4)$$

(napomena: zapis u (4) uključuje i korekciju štamparske greške koja postoji u [11, (5)]).

Smenom (3) u (1) dobijamo

$$p(\Phi) = \frac{1}{2\pi} + \sum_{n=1}^{\infty} b_n(\rho_0) \cos n\Phi, \quad |\Phi| \leq \pi, \quad (5)$$

gde je

$$b_n(\rho_0) \triangleq \int_0^{\infty} a_n(\rho) f(\rho) d\rho \quad (6)$$

Furijeov koeficijent kompozitne faze signala u prisustvu Hoyt-ovog fedinga i AWGN. Smenom (2) i (4) u (6) dobijamo

$$b_n(\rho_0) = \frac{1+q^2}{2q\rho_0} \frac{\sqrt{\pi}}{2\pi} J \quad (7)$$

gde je

$$J \triangleq \int_0^{\infty} \rho^{\frac{1}{2}} \exp\left(-\left(\frac{1}{2} + \frac{(1+q^2)^2}{4q^2\rho_0}\right)\rho\right) \cdot \left(I_{\frac{n-1}{2}}\left(\frac{\rho}{2}\right) + I_{\frac{n+1}{2}}\left(\frac{\rho}{2}\right) \right) I_0\left(\frac{(1-q^4)\rho}{4q^2\rho_0}\right) d\rho \quad (8)$$

Očigledno, integral $J=J_1+J_2$, gde su J_1 i J_2 integrali međusobno istog oblika, ali je $J_1 \neq J_2$. Radi preglednosti i da bi $J_{1(2)}$ prepoznali kao tablične integrale [12, tom II, (2.15.20.2)] uvodimo sledeće oznake:

$$\alpha - 1 \triangleq 1/2; \quad p \triangleq \frac{1}{2} \left(1 + \frac{(1+q^2)^2}{2q^2\rho_0} \right); \quad \mu \triangleq \begin{cases} \frac{n-1}{2} & \text{za } J_1 \\ \frac{n+1}{2} & \text{za } J_2 \end{cases}$$

$$b \triangleq 1/2; \quad \nu \triangleq 0; \quad c \triangleq \frac{1-q^4}{4q^2\rho_0}$$

Lako je proveriti da je $p > b+c$ što dozvoljava primenu [12, tom II, (2.15.20.2)]. Shodno [12, tom II, (2.15.20.2)] postoje dve varijante oblika rešenja za $J_{1(2)}$.

Prva varijata.

$$J_{1(2)} = \frac{b^\mu}{2^\mu p^{\alpha+\mu}} \frac{\Gamma(\alpha+\mu)}{\Gamma(\mu+1)} \cdot F_4\left(\frac{\alpha+\mu}{2}, \frac{\alpha+\mu+1}{2}; \mu+1, 1; \left(\frac{b}{p}\right)^2, \left(\frac{c}{p}\right)^2\right) \quad (9)$$

gde je $\Gamma(\cdot)$ gama funkcija, a $F_4(\cdot, \cdot, \cdot; \cdot, \cdot; \cdot, \cdot)$ je hipergeometrijska funkcija sa dve promenljive (*Appell*-ova funkcija 4-og reda definisana u [12, tom III, (7.2.4.4)]). Lako je proveriti da je $(b/p)+(c/p) < 1$ što garantuje konvergenciju funkcije F_4 . Imajući u vidu da je $J=J_1+J_2$, koristeći (9) i smenom u (7) dobijamo kompaktni analitički izraz za Furijeov koeficijent kompozitne faze prijemnog signala u prisustvu Hoyt-ovog fedinga i AWGN. Odgovarajuća *pdf* kompozitne faze prijemnog signala definisana je u (5). Softversko rešenje za F_4 trenutno je teško dostupno. Međutim, korisno je imati u vidu da se u praktično relevantnim graničnim slučajevima funkcija F_4 bitno pojednostavljuje. Ovde ćemo samo uputiti na formule [12, tom III, (7.2.4.77), (7.2.4.78), (7.3.5.2)] koje omogućavaju pomenuta pojednostavljenja.

Druga varijata.

$$J_{1(2)} = \left(\frac{b}{2}\right)^\mu \frac{1}{p^{\alpha+\mu}} \sum_{k=0}^{\infty} \frac{1}{k!} \frac{\Gamma(\alpha+\mu+2k)}{\Gamma(\alpha+k+1)} \cdot {}_2F_1\left(-k, -\mu-k; 1; \left(\frac{c}{b}\right)^2\right) \left(\frac{b}{2p}\right)^{2k} \quad (10)$$

Kao i u prethodnoj varijanti i ovde je $J=J_1+J_2$, pa koristeći (10) i smenom u (7) dobijamo drugu varijantu analitičkog izraza za Furijeov koeficijent kompozitne faze prijemnog signala u prisustvu Hoyt-ovog fedinga i AWGN. Pošto je u praksi $c/b \ll 1$ i $b/2p < 1$ red u (10) brzo konvergira. Pored toga, numerički posao ovde je mnogo jednostavniji jer je funkcija ${}_2F_1$ raspoloživa u softverskom paketu MATLAB. Za potrebe relevantnih asimptotskih analiza (po ρ_0) korisno je imati u vidu da je ${}_2F_1(\cdot, \cdot; \cdot; 0)=1$, a za ${}_2F_1(\cdot, \cdot; \cdot; 1)$ postoji redukciona formula [12, tom III, (7.3.5.2)].

III. ZAKLJUČNA RAZMATRANJA

Dobijeno rešenje za pdf kompozitne faze prijemnog signala u prisustvu Hoyt-ovog fedinga i AWGN relevantno je sa teorijske i sa praktične tačke gledišta, a komplementarno je sa ranijim autorovim rezultatima [13, (3)] (pdf kompozitne faze u prisustvu Nakagamijevog fedinga i AWGN) i [10, (6)] (pdf kompozitne faze u prisustvu gama-Nakagamijevog fedinga i AWGN). Tako, u teorijskom pogledu rešenje je prilog statističkoj teoriji telekomunikacija. Praktični aspekt rešenja potenciran je već u Uvodu i bio je prevashodni motiv za ovaj rad. Zato, ovde ćemo dati kratak komentar i neke konkretne sugestije vezano za praktično korišćenje dobijenog rezultata.

Osnovna pogodnost prilikom analize performansi digitalnih sistema na bazi pdf faze prijemnog signala predstavljene u obliku Furijeovog reda odnosi se na činjenicu da se analitičke operacije vrše nad kosinusom faze prijemnog signala, a ne nad trenutnom amplitudom ili nad smr -om ili nad složenom trigonometrijskom funkcijom. To suštinski pojednostavljuje analizu. S druge strane, to omogućava da se na analitički pregledan način razmatra uticaj nekih kanalskih/hardverskih efekata, a što inače nije moguće ostvariti koristeći alternativne analitičke metode.

Dakle, koristeći pdf (5) i kombinujući sa metodologijom elaboriranom u [5]- [7] može se dobiti nekoliko novih i praktično relevantnih rezultata za performanse realnih sistema u Hoyt-ovom kanalu. U cilju ilustracije, razmotrićemo samo najjednostavniji slučaj, tj. srednju verovatnoću greške za savršeni M-CPSK u prisustvu Hoyt-ovog fedinga i AWGN, jer se isti može analitički i numerički uporediti sa rezultatom dobijenim alternativnom tehnikom. Označićemo tu verovatnoću sa P_f . Na osnovu [6] neposredno pišemo:

$$P_f = 1 - \frac{1}{M} - \sum_{n=1}^{\infty} \frac{2b_n(\rho_0)}{n} \sin \frac{n\pi}{M} \quad (11)$$

gde je koeficijent $b_n(\rho_0)$ definisan u (7), a zapisan u obliku koji smo ranije definisali kao "varijanta 1" ili u obliku označenom kao "varijanta 2". Pri izračunavanju izraza (11) broj članova reda je konačan i zavisi od zahtevane tačnosti. S duge strane, MGF-metod omogućava analizu jedino za s a v r š e n i M-CPSK. Naime, koristeći izraz za MGF Hoyt-ovog fedinga [8, (2.12)] i primenom istog u [8, (8.23)] nalazimo da je alternativno rešenje za P_f :

$$P_f = \frac{1}{\pi} \int_0^{\pi-\pi/M} \left(1 + \frac{2g_{MPSK}\rho_0}{\sin^2\theta} + \frac{4g_{MPSK}^2\rho_0^2q^2}{(1+q^2)^2\sin^4\theta} \right)^{-1/2} d\theta \quad (12)$$

gde je $g_{MPSK} = \sin^2(\pi/M)$. Integral u (12) može se rešiti isključivo numeričkim putem. Pri tome treba voditi računa o očiglednim singularitetima, a što predstavlja poseban problem.

Dalje, korisno je napomenuti da egzaktni rezultat za P_f u Hoyt-ovom kanalu možemo uporediti sa rezultatom dobijenim na bazi aproksimacije Hoyt-ove raspodele sa odgovarajućom Nakagamijevom raspodelom. U tu svrhu treba koristiti vezu q - parametra Hoyt-ove raspodele i m -parametra aproksimativne Nakagamijeve raspodele [8, (2.25)], pa tako dobijenu vrednost za m -parametar uvrstiti u [13, (3)]. Koristeći pdf iz ovog rada, slično poređenje moguće je i za sistem koji sadži hardverske nesavršenosti.

LITERATURA

- [1] M. Nakagami, "The m -Distribution – A General Formula of Intensity Distribution of Rapid Fading," in *Statistical Methods in Radio Wave Propagation*, W. C. Hoffman, Ed. London: Pergamon Press, 1960, pp.3–36.
- [2] R. S. Hoyt, "Probability Functions for the Modulus and Angle of the Normal Complex Variate," *Bell System Technical Journal*, vol. 26, pp.318–359, April 1947.
- [3] B. Chytil, "The Distribution of Amplitude Scintillation and the Conversion of Scintillation Indices," *Journal of Atmospheric and Terrestrial Physics*, vol. 29, pp. 1175–1777, September 1967.
- [4] A. Mehrnia and H. Hashemi, "Mobile satellite propagation channel part II—A new model and its performance," in *IEEE Veh. Technol. Conf.(VTC'99)*, Amsterdam, 1999, pp. 2780–2784.
- [5] I.M. Kostić, "Uticaj fazne sinhronizacione greške na MCPSK u prisustvu Nakagamijevog fedinga", *Konf.ETRAN*, Čačak, 2004., Sveska II, 60-62
- [6] I.M. Kostić, "Uticaj hardverskih nesavršenosti na MCPSK i MDPSK sisteme", *Konf. TELFOR*, Beograd, 2005., rad SPS-4.1
- [7] I.M. Kostić, "Uticaj fedinga na raspodelu fazne greške u faznoj petlji", *Konf. TELFOR*, Beograd, 2006., rad 3.14.
- [8] M. K. Simon, M. -S. Alouini, *Digital Communication over Fading Channels*. Second ed. New York, John Wiley&Sons, 2005
- [9] B. R. Levin, *Teorijske osnovy statističeskoj radiotekhniki*. Moskva, Sovetskoe radio, 1974.
- [10] I. M. Kostić, "Composite Phase PDF in Gamma Shadowed Nakagami Fading Channel", *Wireless Person. Commun.*, vol. 41, June 2007, pp.465-469.
- [11] J. W. Matthews, "On the Fourier coefficients for the phase-shift keyed phase density function," *IEEE Trans. on Inform. Theory*, pp. 337-338, May 1975.
- [12] A. P. Prudnikov, Ju. A. Bryčkov, O. I. Maričev, *Integrali i rjady*, Nauka, Moskva, tom II, 1983., tom III, 1986
- [13] I. M. Kostić, " Average SEP for M-ary CPSK with noisy phase reference in Nakagami fading and Gaussian noise", *Europ. Trans. Telecomm.*, vol. 18, No 2, 2007., pp. 109-113

ABSTRACT

The probability density function (pdf) of the received phase in a Fourier series form is a convenient tool in performance analysis of angle modulation schemes. A new expression for pdf of the phase affected by Hoyt fading (Nakagami- q) and additive white Gaussian noise is derived. The derived pdf is used to calculate the average symbol error rate of M -ary CPSK as an example.

COMPOSITE PHASE PDF IN HOYT FADING CHANNEL

Ivo M. Kostić