文章编号:1001-506X(2012)02-0385-06

Gamma-Gamma 模型下采用 PPM 调制的 MIMO-FSO 系统误时隙率分析

王红星,徐建武,孙晓明,胡 吴,吴晓军

(海军航空工程学院电子信息工程系,山东烟台264001)

摘 要:分析了在 Gamma-Gamma 分布下基于脉冲位置调制(pulse position modulation, PPM)方式的多输入输出自由空间光学(multiple input multiple output free space optics, MIMO-FSO)通信系统模型。首先推导了单输入单输出(single input single output, SISO)-PPM 系统的误时隙率(slot error rate, SER)计算公式,以此作为参考,在独立同分布和独立分布参数不同情况下,分别推导出 MISO-PPM、SIMO-PPM 和 MIMO-PPM 系统的平均 SER 计算公式,并用数值仿真的方法,分析了它们的平均 SER 性能。仿真结果表明,在 Gamma-Gamma 分布模型下,采用多发多收的方法确实能有效提高 FSO 系统的平均 SER 性能,如在误时隙率为 10^{-4} 时,M=2、N=2 的 MIMO-PPM 系统在 信道分布参数相同和不同时,与 SISO-PPM 相比,分别能节省信噪比 50 dB 和 65 dB 左右。实际应用中,M和 N分别取 3 或 4 就基本足够,对无线光通信系统的理论分析和系统设计具有一定的指导意义。

关键词:无线光通信;脉冲位置调制;多输入多输出;误时隙率

中图分类号: TN 929.12 文献标志码: A DOL:10.3969/j.issn.1001-506X.2012.02.32

Performance analysis of MIMO-FSO systems based on PPM modulation and Gamma-Gamma distribution model

WANG Hong-xing, XU Jian-wu, SUN Xiao-ming, HU Hao, WU Xiao-jun (Department of Electronics and Information Engineering, Naval Aeronautical and Astronautical University, Yantai 264001, China)

Abstract: The multiple input multiple output free space optics (MIMO-FSO) system model is analyzed under the Gamma-Gamma distribution channels and pulse position modulation (PPM). The SER calculating formula of single input single output (SISO)-PPM systems is derived firstly, then as a benchmark, under the cases of both independent with identical distribution (IID) and independent with different distributions(IDD), the average slot error rates (SER) of MISO-PPM, SIMO-PPM and MIMO-PPM systems are derived respectively. Simulations of the average SER performances of these systems are done. The simulation results show that, under Gamma-Gamma distribution, the average SER is indeed improved in MIMO systems. When SER is at 10^{-4} , the average SER of the MIMO-PPM system with M=2 and N=2 is improved by about 50 dB and 65 dB under IID and IDD respectively. In practical designs, M and N are enough to set to 3 or 4 respectively. The obtained conclusion is significant to the analysis and design of FSO systems.

Keywords: wireless optical communication; pulse position modulation (PPM); multiple input multiple output (MIMO); slot error rate (SER)

0 引 言

无线光信号在大气中传输时受到大气的影响,大气对无 线光信号的衰减和湍流作用导致了传输距离的有限以及传 输误码率的急剧增大^[1-2]。出于安全考虑,激光源的功率不 能太高,因而无线光通信在军事领域的应用目前还受到了极 大的限制^[3]。脉冲位置调制(pulse position modulation, PPM)可以有效提高系统的功率利用率,在大气湍流中应用 具有性能优势,因此成为无线光通信优先选择的调制方式之 一^[4-5]。在射频通信系统中,多输入多输出(multiple input multiple output, MIMO)技术应用比较普遍。考虑到自由空 间光学(free space optics, FSO)通信系统和射频通信系统在

作者简介:王红星(1962-),男,教授,博士研究生导师,主要研究方向为光通信、现代通信新技术。E-mail:13371368601@cumail.com.cn

收稿日期:2011-04-17;修回日期:2011-09-21。

某些方面的相似性,很多研究者越来越关注 MIMO 技术在 FSO 通信系统中的应用^[6-8]。文献[9]首先提出了应用空间 分集技术来提高 FSO 系统传输性能的思想。在基于对数分 布和瑞利分布衰减信道下,文献[10-11]研究了采用 PPM 和 Q-PPM(quantitative pulse position modulation)调制方式的 MIMO-FSO 通信系统的传输性能。文献[12]研究基于独立 和相关对数分布的 MIMO-FSO 通信系统的误比特性能。在 强湍流下,文献[13]推导出了基于 K 分布的 MIMO-FSO 系 统误码率的封闭解形式。

本文分析了在 Gamma-Gamma 分布信道下基于强度检测 PPM 调制方式的 MIMO-FSO 系统模型,首先推导了单输入单输出(single input single output, SISO)-PPM 系统的误时隙率(slot error rate, SER)计算公式,然后以此作为参考,在独立同分布和独立分布参数不同情况下,分别推导出多入单出(multiple input single output, MISO) -PPM、单入多出(single input multiple output, SIMO) -PPM 和MIMO-PPM 系统的平均 SER 计算公式,并用数值仿真的方法,分别分析了它们的平均 SER 性能。这对于 MIMO-FSO 通信系统的系统设计具有一定的指导意义。

1 系统模型

1.1 Gamma-Gamma 分布模型

大气湍流对光信号的影响,目前还处在研究阶段,还没 有完备的理论能描述清楚。在弱湍流下,人们普遍认为光 强闪烁服从标准对数分布,而在强湍流下,很多的实验数据 证明,光强闪烁更接近于 K 分布和负指数分布。对于描述 一般强度的湍流,包括强湍流和弱湍流,目前还没有非常准 确的模型,Gamma-Gamma 分布被认为是较为准确的分布 模型。其概率密度分布函数为^[14]

$$T_{x}(x) = \frac{2(\alpha\beta)^{\frac{\alpha+\beta}{2}}}{\Gamma(\alpha)\Gamma(\beta)} x^{\frac{\alpha+\beta}{2}-1} K_{\alpha-\beta}(2\sqrt{\alpha\beta x}), \ x > 0 \quad (1)$$

式中, K_n 为阶数为 n 的第二类修正贝塞尔函数; $\Gamma(x)$ 为 Gamma 函数; $\alpha \ \pi \ \beta$ 分别为外尺度和内尺度参数,定义如下:

$$lpha = \left[\exp \left\{ rac{0.49 \sigma^2}{(1+0.18 d^2+0.56 \sigma^{12/5})^{7/6}}
ight\} - 1
ight]^{-1} egin{aligned} eta &= \left[\exp \left\{ rac{0.51 \sigma^2 (1+0.69 \sigma^{12/5})^{-5/6}}{1+0.9 d^2+0.62 d^2 \sigma^{12/5}}
ight\} - 1
ight]^{-1} \end{aligned}$$

式中, $\sigma^2 = 0.5C_n^{*}k^{7/6}L^{11/6}$, C_n^{*} 为折射率结构常数; $d = \sqrt{(\pi D^2/2\lambda L)}$, λ 为光波数,D为接收端孔径直径,L为传输距离。Gamma-Gamma分布是在强湍流和弱湍流都能较为准确地描述光强闪烁的分布模型,从式(1)可以看出,当 $\beta=1$ 时,Gamma-Gamma分布退化为K分布。

1.2 MIMO-PPM 信号检测

考虑采用 M 个发射天线和 N 个接收天线的 MIMO-FSO 通信系统,假设信道是时间离散、各类历经的,并且系统 输入 T 为二进制,即 $T \in (0,1)$,则接收信号可以表示为^[15]

$$R_{n} = T\eta \sum_{m=1}^{M} x_{mn} + \rho_{n}, \ n = 1, \cdots, N$$
 (2)

式中,T代表信息比特; η 为光电转换效率系数; x_{mn} 是第 m

个发射天线发出的信号在第 n 个接收天线上的光强。

对 PPM 信号进行最大似然解调时,首先对光电检测器的输出电流进行抽样,若以 f_{som}为抽样频率对每个时隙抽样 P 次,设 R_i 是第 i 次抽样值,当发送脉冲信号 T(t)位于 第 j 个时隙时,接收信号为

$$R_i = \begin{cases} T_i + n_i, \ i = (j-1)P + 1, \dots, jP\\ n_i, \ \notin dt \end{cases}$$

式中, $T_i = T\{[i-(j-1)P]/f_{sam}\}$ 为光脉冲信号的抽样值; n_i 和 n_i 为高斯白噪声的抽样值,均值都为0,方差分别为 σ_i^2 和 σ_{ns}^2 。也就是说,当发送脉冲位于第j个时隙时 $R_i = T_i + n_i$, 此时信号值用 ε_j 表示;其他时隙内 $R_i = n_i$,此时信号值由 ε_i 表示,若 $\varepsilon_j \ge \varepsilon_i$,则判决脉冲位于第j个时隙。

采用雪崩光电二极管(avalanche photo diode, APD)作为接收机光电探测器,其接收光电流为

$$I_s = M \frac{He}{hf} P_r = \eta P_r \tag{3}$$

式中, $e \approx h h$ 分别是电子电荷和普朗克常数; $M \gg APD$ 的 增益系数; $H \approx f 分别是光波频率和量子效率; P, 为接收$ $平均光功率,<math>P_r = x_{mn} \times A_r$, A_r 为接收天线面积。

当接收端接收到发射端发送的光脉冲时,在探测器 APD上的的噪声电流分为三个部分^[16]:暗电流噪声 I_d 、散 粒噪声引起的电流波动 I_b 以及热噪声电流 I_{th} ,其均方值为 $\sigma_s^2 = I_b^2 + I_d^2 + I_{th}^2$ 。

2 SISO-PPM 系统误时隙率分析

假设系统精确同步且无码间干扰,且信道信息已知,对于 L-PPM(level pulse position modulation),则接收到的光强度 x 的条件 SER 概率为^[17]

$$P(ser \mid x) = \frac{1 + erf[(b - \sqrt{P_r})/\sqrt{2\sigma_s^2}] + (2^M - 1)[1 - erf(b/\sqrt{2\sigma_s^2})]}{2^{M+1}}$$
(4)

式中, $b = [2\sigma_s^2 \ln(L) + P_r]/2\sqrt{P_r}$, P_r 为接收端信号的平均 功率, $L = 2^M - 1$,由光电检测相关知识可知,经光电转换后 $P_r = A_r x$,其中 A_r 为检测器面积,x为接收光强。则式(4) 可化简为

$$P(ser \mid x) = \frac{1 + erf\left[\frac{2\sigma_s^2\ln(L) - A_rx}{2\sqrt{2\sigma_s^2A_rx}}\right] + L\left[1 - erf\left[\frac{2\sigma_s^2\ln(L) + A_rx}{2\sqrt{2\sigma_s^2A_rx}}\right]\right]}{2(L+1)}$$
(5)

曲
$$erfc(x) = 1 - erf(x)$$
,式(5)可化简为
 $P(ser \mid x) =$

$$\frac{2 - erfc\left[\frac{2\sigma_s^2\ln(L) - A_rx}{2\sqrt{2\sigma_s^2A_rx}}\right] + L \times erfc\left[\frac{2\sigma_s^2\ln(L) + A_rx}{2\sqrt{2\sigma_s^2A_rx}}\right]}{2(L+1)}$$
(6)

那么,在Gamma-Gamma分布信道模型下,SISO系统的平均SER为

$$P_{\text{SISO}}(ser) = \int_{0}^{\infty} T_{x}(x) \times P(ser \mid x) dx =$$

$$2 - erfc \left[\frac{2\ln(L) - \frac{A_{r}x}{\sigma_{s}^{2}}}{2\sqrt{\frac{2A_{r}x}{\sigma_{s}^{2}}}}\right] + L \times erfc \left[\frac{2\ln(L) + \frac{A_{r}x}{\sigma_{s}^{2}}}{2\sqrt{\frac{2A_{r}x}{\sigma_{s}^{2}}}}\right]$$

$$\int_{0}^{\infty} \frac{2(\alpha\beta)^{\frac{s+\beta}{2}}}{\Gamma(\alpha)\Gamma(\beta)} x^{\frac{s+\beta}{2}-1} K_{\alpha-\beta}(2\sqrt{\alpha\beta x}) dx \qquad (7)$$

由式(3)可知,光电检测电流 $I = \eta P_r = \eta A_r x$,则电信号 平均功率为 $P = I^2 R = \eta^2 A_r^2 R x^2$,令 μ_{ev} 为电信号信噪比, 则 $\mu_{ev} = \frac{P}{2\sigma_s^2} = \frac{\eta^2 A_r^2 R x^2}{2\sigma_s^2} = \eta^2 A_r^2 R \frac{x^2}{2\sigma_s^2}$,若归一化后接收面 积 $A_r = 1, \eta^2 A_r^2 R = 1$,则电信号的平均信噪比可表示为: $\mu_{ev} = \frac{x^2}{2\sigma_s^2}$,将式(7)化简为平均信噪比 μ_{ev} 的表达式,则

$$P_{\rm SISO}(ser) = \int_{0}^{\infty} \frac{2 - erfc(c) + L \times erfc(d)}{2(L+1)} \times \frac{2(\alpha\beta)^{\frac{\alpha+\beta}{2}}}{\Gamma(\alpha)\Gamma(\beta)} x^{\frac{\alpha+\beta}{2}-1} K_{\alpha-\beta}(2\sqrt{\alpha\beta x}) dx$$
(8)

式中

$$c = \ln(L)\sqrt{\frac{x}{4\mu_{ev}}} - \sqrt{\frac{\mu_{ev}}{4x}}$$
$$d = \ln(L)\sqrt{\frac{x}{4\mu_{ev}}} + \sqrt{\frac{\mu_{ev}}{4x}}$$

3 MIMO-PPM 系统 SER 分析

3.1 MISO-PPM 系统

如果系统采用发射分集,即 N=1,为了便于与 SISO 系 统进行公平比较,设总的发射功率 P_t 不变,那么平均到每 个发射天线的发射功率为 P_t/M ,则每个接收天线的接收光 功率 $P_{rM} = P_r/M = A_{rX}/M$,假设发射天线和接收天线之间 的多个信道模型之间是独立同分布的,则 $I_{rM} = \eta P_r/M =$ $\eta A_{rX}/M$,且信道信息已知,那么系统的平均 SER 可表示为

$$P_{\text{MISO}}(ser) = \left(\int_{0}^{\infty} T_{x_{M}}(x_{M}) \times P(ser \mid x_{M}) dx_{M}\right)^{M}$$
(9)

式中

$$P(ser \mid x_{M}) = \frac{2 - erfc \left[\frac{2\sigma_{s}^{2}\ln(L) - A_{r}x_{M}/M}{2\sqrt{2\sigma_{s}^{2}A_{r}x_{M}/M}}\right]}{2(L+1)} + \frac{L \times erfc \left[\frac{2\sigma_{s}^{2}\ln(L) + A_{r}x_{M}/M}{2\sqrt{2\sigma_{s}^{2}A_{r}x_{M}/M}}\right]}{2(L+1)}$$
(10)

将式(10)代入式(9),得到

$$P_{MISO}(ser) =$$

$$\left\{\int_{0}^{\infty} \frac{2 - \operatorname{erfc}(c_{M}) + L \times \operatorname{erfc}(d_{M})}{2(L+1)} \times T_{x_{M}}(x_{M})\right\}$$
(11)

式中

$$c_{M} = \ln(L) \sqrt{\frac{Mx_{M}}{4\mu_{ev}}} - \sqrt{\frac{\mu_{ev}}{4Mx_{M}}}$$
$$d_{M} = \ln(L) \sqrt{\frac{Mx_{M}}{4\mu_{ev}}} + \sqrt{\frac{\mu_{ev}}{4Mx_{M}}}$$

假设收发天线之间的多个子信道间的光强闪烁分布是 独立的,但其分布参数不同,则系统的误时隙率 P_{MISO}(ser) 可表示为

$$P_{\text{MISO}}(ser) = \prod_{m=1}^{M} \int_{0}^{\infty} \frac{2 - erfc(c_m) + L \times erfc(d_m)}{2(L+1)} \times \frac{2(\alpha_m \beta_m)^{\frac{a_m + \beta_m}{2}}}{\Gamma(\alpha_m) \Gamma(\beta_m)} x_m^{\frac{a_m + \beta_m}{2} - 1)} K_{a_m - \beta_m}(2 \sqrt{\alpha_m \beta_m x_m}) dx_m \quad (12)$$

式中

$$c_m = \ln(L)\sqrt{rac{Mx_m}{4\mu_{ev}}} - \sqrt{rac{\mu_{ev}}{4Mx_m}}$$
 $d_m = \ln(L)\sqrt{rac{Mx_m}{4\mu_{ev}}} + \sqrt{rac{\mu_{ev}}{4Mx_m}}$

3.2 SIMO-PPM 系统

如果系统天线采用单发多收,即 *M*=1。对于 SIMO-FSO 系统,接收端常采用最大比值合并和等增益合并两种的 接收方式,理论和实践都表明,二者之间的性能差异很小,一 般在 1~2 dB。在这里只讨论接收机采用等增益合并方式。

为了便于与 SISO 系统进行公平比较,假定发射功率不变,N 个接收天线的总接收面积与 SISO 系统相同,那么平均每个接收天线的接收面积为 A_r/N ,则每个接收天线的接收无功率 $P_{rN} = A_{rN} x = A_{rX}/N$ 。假设发射天线和接收天线之间的多个信道模型之间是独立同分布的,则 $I_N = \eta P_{rN} = \eta A_{rX}/N$,且信道信息已知,那么系统的平均 SER 可表示为

$$P_{\text{SIMO}}(\text{ser}) = \left(\int_{0}^{\infty} T_{x_{N}}(x_{N}) \times P(\text{ser} \mid x_{N}) \, \mathrm{d}x_{N} \right)^{N} (13)$$

式中

$$P(ser \mid x_{N}) = \frac{2 - erfc \left[\frac{2\sigma_{s}^{2}\ln(L) - A_{r}x_{N}/N}{2\sqrt{2\sigma_{s}^{2}A_{r}x_{N}/N}}\right]}{2(L+1)} + \frac{L \times erfc \left[\frac{2\sigma_{s}^{2}\ln(L) + A_{r}x_{N}/N}{2\sqrt{2\sigma_{s}^{2}A_{r}x_{N}/N}}\right]}{2(L+1)}$$
(14)

将式(14)代入式(13)中,得到

$$P_{\text{SIMO}}(\text{ser}) = \left\{ \int_{0}^{\infty} \frac{2 - \operatorname{erfc}(c_N) + L \times \operatorname{erfc}(d_N)}{2(L+1)} \times T_{x_N}(x_N) \right\}^{N}$$
(15)

式中

$$c_{N} = \ln(L) \sqrt{\frac{Nx_{N}}{4\mu_{ev}}} - \sqrt{\frac{\mu_{ev}}{4Nx_{N}}}$$
$$d_{N} = \ln(L) \sqrt{\frac{Nx_{N}}{4\mu_{ev}}} + \sqrt{\frac{\mu_{ev}}{4Nx_{N}}}$$

假设收发天线间的多个子信道之间的光强闪烁分布是 独立的,但其分布参数不同,则系统的误时隙率 P_{siMO}(ser) 可表示为

$$P_{\text{SIMO}}(\text{ser}) = \prod_{n=1}^{N} \int_{0}^{\infty} \frac{2 - \operatorname{erfc}(c_{n}) + L \times \operatorname{erfc}(d_{n})}{2(L+1)} \times \frac{2(\alpha_{n}\beta_{n})^{\frac{a_{n}+\beta_{n}}{2}}}{\Gamma(\alpha_{n})\Gamma(\beta_{n})} x_{n}^{(\frac{a_{n}+\beta_{n}}{2}-1)} K_{\alpha_{n}-\beta_{n}}(2\sqrt{\alpha_{n}\beta_{n}x_{n}}) dx_{n}$$
(16)

式中

$$c_n = \ln(L) \sqrt{\frac{Nx_n}{4\mu_{ev}}} - \sqrt{\frac{\mu_{ev}}{4Nx_n}}$$

$$d_n = \ln(L) \sqrt{\frac{Nx_n}{4\mu_{ev}}} + \sqrt{\frac{\mu_{ev}}{4Nx_n}}$$

3.3 MIMO-PPM 系统

对于 MIMO-FSO 光通信系统,利用条件概率函数的相关计算方法,得到其系统的平均误码率 P_{MIMO} (ser)的计算 公式,可表示为

$$P_{\text{MIMO}}(\text{ser}) = \left(\int_{0}^{\infty} T_{x_{MN}}(x_{MN}) \times P(\text{ser} \mid x_{MN}) dx_{MN} \right)^{MN}$$
(17)

式中, $T_{x_{MN}}(x_{MN})$ 为矢量 x的联合概率密度函数。

为了对 MIMO-FSO 系统和 SISO-FSO 系统的性能差 异进行对比分析,在做仿真分析时,保证二者满足两个条 件:一是总的发射功率相等;二是总的接收面积相等。

假设收发天线之间的多个子信道之间的光强闪烁分布 是独立同分布的,且接收端已知信道信息,则系统的误时隙 率 P_{MIMO}(ser)可表示为

$$P_{\rm MIMO}(ser) =$$

$$\left\{\int_{0}^{\infty} \frac{2 - \operatorname{erfc}(c_{MN}) + L \times \operatorname{erfc}(d_{MN})}{2(L+1)} \times T_{x_{MN}}(x_{MN})\right\}^{MN}$$
(18)

式中

$$T_{x_{MN}}(x_{MN}) = \frac{2(\alpha\beta)^{\frac{\sigma+\beta}{2}}}{\Gamma(\alpha)\Gamma(\beta)} x_{MN}^{(\frac{\sigma+\beta}{2}-1)} K_{\sigma-\beta}(2\sqrt{\alpha\beta x_{MN}}) dx_{MN}$$

$$c_{MN} = \ln(L)\sqrt{\frac{MNx_{MN}}{4\mu_{ev}}} - \sqrt{\frac{\mu_{ev}}{4MNx_{MN}}}$$

$$d_{MN} = \ln(L)\sqrt{\frac{MNx_{MN}}{4\mu_{ev}}} + \sqrt{\frac{\mu_{ev}}{4MNx_{MN}}}$$

假设收发天线之间的多个子信道间的光强闪烁分布是 独立的,但其分布参数不同,则系统的误时隙率 P_{MMO}(ser) 可表示为

$$P_{\text{MIMO}}(ser) = \prod_{m=1}^{M} \prod_{n=1}^{N} \int_{0}^{\infty} \frac{2 - erfc(c_{mn}) + L \times erfc(d_{mn})}{2(L+1)} \times \frac{2(\alpha_{mn}\beta_{mn})^{\frac{a_{mn}+\beta_{mn}}{2}}}{\Gamma(\alpha_{mn})\Gamma(\beta_{mn})} x^{(\frac{a_{mn}+\beta_{mn}}{2}-1)} K_{a_{mn}-\beta_{mn}} (2\sqrt{\alpha_{mn}\beta_{mn}x_{mn}}) dx_{mn}$$

$$(19)$$

式中

$$c_{mn} = \ln(L) \sqrt{\frac{MNx_{mn}}{4\mu_{ev}}} - \sqrt{\frac{\mu_{ev}}{4MNx_{mn}}}$$
$$d_{mn} = \ln(L) \sqrt{\frac{MNx_{mn}}{4\mu_{ev}}} + \sqrt{\frac{\mu_{ev}}{4MNx_{mn}}}$$

4 SER 性能仿真分析

根据第3.1~3.3节中推导出的平均误时隙率计算公式,本节分别对 SISO-PPM、MISO-PPM、SIMO-PPM和MIMO-PPM系统的 SER性能进行仿真分析。

4.1 SISO-PPM 系统性能分析

在图 1 中,假设信道信息已知,光强闪烁分布外尺度和 内尺度指数分别为 α =1.3, β =0.9,闪烁指数 SI=2.74,在 OOK 调制和 L 分别等于 7、15、63、127 和 255 的 PPM 调制 条件下,仿真了 $P_{\text{SISO}}(ser) \sim \mu_{ev}$ 的性能曲线。



图 1 不同调制阶数下系统 SER 性能

从图 1 中可以看出,采用 PPM 调制后,系统 SER 性能 明显比通断键控(on-off keying, OOK)要好,而且随着调制 阶数的增加,SER 性能越来越好。如 SER 在 10^{-2} 时,即使 是采用 3 阶 PPM 调制,与 OOK 相比,系统具有 5 dB 的增 益,而 4 阶 PPM 调制的增益高出与 3 阶 PPM 调制大约 4 dB。

图 2 分别在 OOK、31-PPM 和 255-PPM 调制下, 仿真 出 3 组 SER 性能曲线。其中每组有 4 条曲线, 分别是在 α =0.9, β =0.8, SI=3.75, α =1.5, β =1.2, SI=2.06, α = 2.5, β =2, SI=1.1和 α =3.5, β =3.2, SI=0.69 条件下仿 真得出。从三组曲线中都能看出一种趋势, 那就是在同一 组曲线中信噪比达到一定值后, SER 性能随着闪烁指数的 减小而越来越好。由图 2 还能看出, 虽然在采用 PPM 调制 之后, SER 比 OOK 要低, 且 SER 随着调制阶数增加而下 降, 但是对于采用单发单收的SISO-PPM 系统来说, SER 性 能还是很差。例如在 31-PPM 系统中, 要使 SER 在 10⁻³ 以 下, 信噪比必须在 25 dB 以上。所以采用 MIMO 技术提高 系统的 SER 性能就非常必要。



图 2 不同闪烁指数和调制阶数 SER 性能

4.2 MISO-PPM 系统性能分析

在图 3 中,假设信道信息已知,并且多个信道之间独立 同分布,首先仿真了 SISO-PPM 系统的 $P_{\text{SISO}}(ser) \sim \mu_{ev}$ 性能 曲线,其中,调制方式采用 7-PPM 调制, α =3.5, β =3.2, SI=0.69;然后对 MISO-PPM 系统,在 M 分别取 2、3、4、5、6 情况下,仿真了 $P_{\text{MISO}}(ser) \sim \mu_{ev}$ 的性能曲线。



由图 3 可知,在相同湍流强度影响下,MISO-PPM 系统 的误时隙率性能较 SISO-PPM 系统要好很多。比如在平均 SER 为 10^{-5} 时,采用 M=3 的 MISO-PPM 系统在信噪比约 12 dB 就能达到;而对于相同条件下的 SISO-PPM 系统,信 噪比在 65 dB 左右才能达到,信噪比差异约为 53 dB,这个 理论值是相当可观的。对于实际应用的 MISO-PPM 系统, M取 3 或 4 就足够。

4.3 SIMO-PPM 系统性能分析

在图 4 中,假设信道信息已知,且多个信道之间独立的,但 是分布参数不同,接收端采用等增益合并方式,对于 7-PPM 调 制,在 α =0.8, β =0.6,SI=5 情况下,首先仿真出 SISO-PPM 系 统的 $P_{\text{SISO}}(ser) \sim \mu_{ev}$ 性能曲线。对 SIMO-PPM 系统,当 N 取 2 时,分布参数分别为 α =0.8, β =0.6 和 α =0.9, β =0.8;当 N 取 3 时,分布参数分别为 α =0.8, β =0.6 和 α =0.9, β =0.8 和 α = 1.5, β =1.2;当 N 取 4 时,分布参数分别为 α =0.8, β =0.6 α = 0.9, β =0.8, α =1.5, β =1.2 和 α =2.5, β =2;当 N 取 5 时,分布 参数分别为 α =0.8, β =0.6, α =0.9, β =0.8, α =1.5, β =1.2, α = 2.5, β =2 和 α =3.5, β =3.2, 在上述 N 不同取值下,分别仿真出 了 $P_{\text{SIMO}}(ser) \sim \mu_{ev}$ 的性能曲线。



图 4 SIMO-PPM 系统 SER 性能(不同分布)

从图 4 可以显然看出,与 SISO-PPM 系统相比,SIMO-PPM 系统的误时隙率性能要优越很多。在平均 SER 为 10^{-4} 时,采用 N=3 的 SIMO-PPM 系统与相同条件下的 OOK 系统相比等节省信噪比 55 dB,与 N=2 的 SIMO-PPM 系统相比,能节省信噪比 18 dB。对于实际应用的 MISO-PPM 系统,N取 3 或 4 就足够。

4.4 MIMO-PPM 系统性能分析

图 5 和图 6 分别仿真了 MIMO-PPM 系统在信道分布参数相同和分布参数不同两种情况下的 SER 性能曲线。在图 5 中,调制参数 L=7,信道分布参数 α =3.5, β =3.2,闪烁指数 SI=0.69。在图 6 中,调制参数 L 也为 7,当 M=2,N=2 时,分 布参数分别为: α =1.5, β =1.2, α =2.5, β =2, α =3.5, β =3.2 和 α =3.8, β =3.4,当 M=2,N=3 时,分布参数分别为: α =0.8, β =0.6, α =0.9, β =0.8, α =1.5, β =1.2, α =2.5, β =2, α =3.5, β =3.2 和 α =3.8, β =3.4

从图 5 和图 6 都能看出, MIMO-PPM 系统的 SER 性 能明显优于 SISO-PPM 系统。在 SER 为 10^{-4} 时, M = 2, N = 2的 MIMO-PPM 系统在信道分布参数相同和不同时, 与 SISO-PPM 相比, 分别能节省信噪比 50 dB 和 65 dB 左 右。在信噪比为 5 dB 时, 分布参数相同的系统 SER 性能优 于分布参数不同的系统将近一个数量级。





图 6 MIMO-PPM 系统 SER 性能(不同分布)

5 结 论

本文研究了在大气湍流信道中光强闪烁服从 Gamma-Gamma 分布情况下, MIMO-PPM 无线光通信系统的平均 误时隙率性能。通过严密的数学推导, 分别得到了基于 PPM 调制方式的 SISO-PPM、MISO-PPM、SIMO-PPM 和 MIMO-PPM 系统的平均误时隙率计算公式。通过数值仿 真表明,在 Gamma-Gamma 分布模型下,采用多发多收的方 法确实能有效提高 FSO 系统的 SER 性能,实际应用中 M 和 N 分别取 3 或 4 就基本足够。当然在实际的 MIMO-FSO 系统设计中, 根据实际需要, 还必须考虑到传输距离、 背景光影响、几何误差等因素, 才能满足具体需求。

参考文献:

- Karimi M, Nasiri-Kenari M. Outage analysis of relay-assisted free-space optical communications [J]. *IET Communication*, 2010,4(12):1423-1432.
- [2] Safari M, Uysal M. Cooperative diversity over lognormal fading channels performance analysis and optimization [J]. IEEE Trans. on Wireless Communications, 2008, 7(5):1963-1972.
- [3] Farid A, Hranilovic S. Outage capacity optimization for free space optical links with pointing errors[J]. IEEE Journal of Lightwave Technology, 2007,7(25):1702-1710.
- [4] Wilfried G, Steve H, Erich L. Performance of PPM on terrestrial FSO links with turbulence and pointing errors [J]. IEEE Communications Letters, 2010, 4(14):468-470.
- [5] Nick L, Ian H, William C. The Gaussian free space optical MIMO channel with Q-ary pulse position modulation[J]. *IEEE Trans. on Wireless Communications*, 2008,7(5):1744 – 1753.
- [6] Harinder S, Chadha D. Power and spectral efficient free space optical link based on MIMO system [C] // Proc. of the Communication Networks and Services Research Conference, 2008:504 - 509.
- [7] Mehdi K, Masoumeh N K. BER analysis of cooperative systems in free-space optical networks[J]. Journal of Lightwave Technology, 2009, 27(24):5639 - 5647.
- [8] Ehsan B, Robert S, Ranjan K M. Performance analysis of MIMO

free-space optical systems in Gamma-Gamma fading [J]. *IEEE Trans. on Communications*, 2009, 57(11): 3415 - 3424.

- [9] Ibrahim M M, Ibrahim A M. Performance analysis of optical receivers with space diversity reception[J]. Proc. of the IEEE Communications, 1996, 143(6): 369 372.
- [10] Wilson S G, Brandt-Pearce M, Cao Q, et al. Optical repetition MIMO transmission with multi-pulse PPM[J]. IEEE Journal on Selected Areas in Communications, 2005, 9(23):1901 – 1910.
- [11] Wilson S G, Brandt-Pearce M, Cao Q, et al. Free space optical MIMO transmission with Q-ary PPM[J]. IEEE Trans. on Communications, 2005, 53(8):1402-1412.
- [12] Navidpour S M, Uysal M, Kavehrad M. BER performance of free-space optical transmission with spatial diversity[J]. IEEE Trans. on Wireless Communications, 2007, 6(8):2813 - 2819.
- [13] Tsiftsis T A, Sandalidis H G, Karagiannidis G K, et al. FSO links with spatial diversity over strong atmospheric turbulence channels[C] // Proc. of the IEEE International Conference on Communications, 2008;5379 - 5384.
- [14] Abdelmoula B, Chedlia B N, Kamugisha K, et al. Transmission analysis of OFDM-based wireless services over turbulent radio-on-FSO links modeled by Gamma-Gamma distribution[J]. *IEEE Photonics Journal*, 2010, 2(3):510 – 520.
- [15] Molisch A F, Win M Z. MIMO systems with antenna selection[J]. IEEE Microwave Magazine, 2004,5(1):46 - 56.
- [16] 王朝晖. 空间光通信系统比特差错率的计算及影响因素分析[J]. 中国空间科学技术,2007,27(3):68-71.(Wang Z H. Bit error rate calculation and analysis for space optical communication system[J]. Chinese Space Science and Technology,2007, 27(3):68-71.)
- [17] 王红星,张铁英,朱银兵,等. 自由空间光通信调制方式研究[J]. 无线电通信技术,2006,32(6):13-15. (Wang H X, Zhang T Y, Zhu Y B, et al. Study on modulation mode for free space optics communication[J]. *Radio Communication Technology*,2006, 32(6):13-15.)