朱伏生

车载雷达通信系统综述

DOI: 10.3969/j.issn.1009-6868.2018.03.006 网络出版地址; http://kns.cnki.net/kcms/detail/34.1228.TN.20180622.1739.004.html

车载雷达通信系统综述

Overview of Vehicle Radar-Communication System

朱伏生/ZHU Fusheng

(中兴通讯股份有限公司,广东深圳 (ZTE Corporation, Shenzhen 518057, China)

➡ 达通信的概念约在21世纪初被 **≡** 提出来^{□-5]}。雷达通信一体化概 念的提出则是为了适应未来高科技 战争。雷达系统和通信系统作为电 子战平台的基本组成部分,在军事方 面的作用至关重要。长期以来,这些 系统都是各自纵向发展,但随着技术 的进步,各系统间的差距逐渐减少, 于是系统间的横向一体化发展问题 开始受到关注,即从横向上对现有系 统进行融合,使其具备通用性和多功 能性。如果能实现雷达通信一体化, 不仅能够减少电子战平台的体积和 电磁干扰,更可以大幅度提升战场的 指挥效率。

虽然雷达系统和通信系统由于 用途的不同在工作方式、功能实现和 信号特征等方面都存在显著差异,但 从系统原理来看,雷达技术和通信技 术都与电磁波在空间的发射和接收 有关。从系统结构来看,两者的硬件 系统都包括天线、发射机、接收机和 信号处理器等模块;从技术的发展趋 势来看,雷达由传统硬件器件实现的 功能正在由数字信号处理来取代完 成。同时,通信系统的载频也转移到

收稿日期:2018-03-20 网络出版日期:2018-06-22

中图分类号: TN929.5 文献标志码: A 文章编号: 1009-6868 (2018) 03-0032-007

摘要: 雷达通信一体化是同时具有目标探测和信息交互的系统,是近年来雷达和 通信技术研究的一个重要方向,车载雷达通信系统是其重要的应用之一。梳理了关 于雷达通信系统研究的现状,介绍了雷达通信一体化系统的评价指标、系统构成和 波形设计方案,总结了雷达指标和通信指标的仿真性能研究成果,并分析了车载雷 达通信系统用于自动驾驶和智慧交通的应用前景和发展趋势。认为车载雷达通信 系统既降低成本又可以提高频谱利用率,将会成为雷达通信一体化技术从军事应用 转向民用领域的重要突破之一。

关键词: 雷达通信系统;线性调频;正交频分多址(OFDM);扩频

Abstract: Radar-communication integrated system is a combination of target detection and information exchange. It is recently an important direction for the development of radar and communication technology. Vehicle radar-communication integrated system is one of the most important applications. In this paper, the literature on radar-communication integrated system is reviewed, and the key metrics, system structure and waveform design are analyzed, the research achievements on the performance simulations of radar and communication functions are then summarized. Finally, the future development and tendencies of vehicle radar-communication integrated system which is used for automatic driving and intelligent transportation are analyzed. It is considered that the vehicle radarcommunication system can reduce the cost and improve the spectrum efficiency, which will become one of the important breakthroughs in the field of radar communication integration from military applications to civilian applications.

Keywords: radar-communication system; linear frequency modulation; orthogonal frequency division multiplexing (OFDM); spread spectrum

微波领域,与传统雷达使用的频率处 于同一数量级。因此,雷达系统和通 信系统从硬件结构实现到软件算法 处理都正在趋同。

雷达系统和通信系统的一体化 首先是以共用相同的硬件平台为基 础。最简单的是时分共享的方式,利 用选通开关,雷达系统和通信系统分 时复用天线、发射机和接收机等硬件 平台,但是这种方式下两个系统都不 可能连续长时间地占用资源,否则就 会影响另一个系统的性能;而本系统

也由于工作时间有限而使得系统性 能受限。另一种硬件平台共享的方 式主要用于相控阵雷达,将二维阵列 分成多个子阵,每个子阵独立工作, 用于实现雷达或通信功能,但是由于 子阵的功率受限,雷达和通信系统的 性能都会受到影响。因此,这种硬件 共享、独立实现雷达和通信功能的一 体化技术由于资源受限不仅对系统 性能有影响,而且限制了系统效率的 提升。因此,近年来雷达通信一体化 的研究开始关注信号方面的融合,即

中兴通讯技术 32 2018年6月 第24卷第3期 Jun. 2018 Vol.24 No.3

在同一硬件平台上利用同一信号实 现雷达和通信功能。

车载雷达通信系统利用车辆已 经装载的毫米波雷达以及雷达通信 一体化技术,可以实现车载雷达探测 和车间通信功能,而且不会额外增加 汽车的硬件模块,也不会因为通信功 能的引入而使得汽车的电磁环境更 加复杂,既降低成本又可以提高频谱 利用率。因此,车载雷达通信系统将 会成为雷达通信一体化技术从军事 应用转向民用领域的重要突破之一。

1 车载雷达通信系统的 研究意义

车载雷达通信系统正面对巨大 的市场机遇。一方面,各国政府对交 通安全的重视升级,自动紧急刹车、 前向碰撞告警、车道偏离告警等汽车 安全技术不断被纳入相关的法律法 规。另一方面,自动驾驶成为全球研 究的热点,更在"中国制造2025"中上 升为国家战略之一。目前业界采用 的高级驾驶辅助系统仅依靠搭载的 摄像头、红外、激光雷达等各种车载 传感器来为单车智能驾驶提供辅 助。而与高级驾驶辅助系统相比,车 载雷达通信系统是在车载毫米波雷 达系统上一体化实现现代通信技术, 在实现雷达探测功能的同时建立车 联网的通信连接,使汽车同时具备复 杂环境感知、信息共享、智能化决策 等功能,为智能驾驶提供最有效的保 障。车载雷达通信系统不仅具有毫 米波雷达的探测优势,即在车辆对周 围环境感知的功能上具有全天候、全 天时、高精度、高分辨率的特点,而且 还可以通过车载雷达通信系统建立 的车联网实现车辆自身及其周围环 境信息的传递与共享。车辆可以获 得超视距范围的环境认知,从而具有 了"视觉+听觉"的能力。因此,车载 雷达通信系统是支持智能驾驶和智 慧交通最基础、最有效的手段。

并且,随着5G通信时代的来临, 通信的频段已不限制于6 GHz以下,

而是扩展到十几吉赫兹到几十吉赫 兹的微波波段。车载雷达通信系统 可使用全球统一的频谱,即24 GHz、 77 GHz、79 GHz 频段。这些频段与 5G 高频通信频段和微波通信频段接 近。因此,基于雷达技术和通信技术 的同源性,通过研究车载雷达通信系 统,不仅使得车车间通过车载雷达建 立车通信联网成为可能,而且可以对 5G 高频通信技术的研究提供相应的 技术积累。

2 车载雷达通信系统的 研究现状

2.1 雷达通信一体化的评价指标

雷达通信一体化的评价指标包 括雷达指标和通信指标。通常雷达 指标主要涉及雷达对目标的距离、速 度、角度等各方面的测量要求,主要 包括测量范围、测量精度、分辨率等 指标。通信指标主要为信噪比、数据 速率等,且通信功能的引入不能降低 雷达的探测性能。

以下主要介绍雷达指标。

(1)距离

• 雷达作用距离

雷达的作用距离可由雷达方程 来得出,雷达方程将雷达的作用距离 和雷达发射、接收、天线和环境等各 因素联系起来,可以反映雷达各参数 对雷达作用距离的影响程度。基本 雷达方程为:

$$R_{\text{max}} = \left[\frac{P_{t} G_{t} G_{r} \lambda^{2} \sigma}{(4\pi)^{3} S_{\text{sim}}} \right]^{1/4}$$
 (1)

其中, R_{max} 是雷达的最大作用距离, P_{ι} 是雷达发射功率, G_{ι} 和 G_{ι} 分别是 发射天线和接收天线的增益, σ 是雷 达截面积, S_{sim} 是雷达接收机最小可 检测信号功率。

• 测距范围

测距范围包括最小可测距离和 最大单值测距范围。最小可测距离 是指雷达能测量的最近目标距离。 对于脉冲雷达来说,收发天线是共用 的,在发射脉冲宽度 τ 的时间内,接 收机无法接收目标回波,在发射脉冲 结束后将天线收发开关转换到接收 状态也需要一定的时间 to,接收机也 不能接收目标回波。因此,雷达的最 小可测距离为:

$$R_{\min} = \frac{1}{2}c(\tau + t_0) \tag{2}$$

雷达的最大单值测距范围由脉 冲重复周期 T_m 决定。为保证单值测 距,通常应选取 $T_m \ge \frac{2}{a} R_{\text{max}}$,其中 R_{max} 是被测目标的最大作用距离。当雷 达重复频率不能满足单值测距的要 求时,将产生距离模糊。

• 距离分辨率

距离分辨率通常是指同一方向 上两个大小相同的点目标之间的最 小可区分距离。对于简单的脉冲雷 达信号,脉冲越窄,距离分辨力越 好。对于复杂的脉冲压缩信号,决定 距离分辨率的是雷达信号的有效带 宽B,有效带宽越宽,距离分辨率越 好。距离分辨率可表示为:

$$\triangle R = \frac{c}{2B} \tag{3}$$

• 测距精度

测距精度是指雷达对被测目标 距离测量的准确度,一般用均方根误 差来表示。理论上,单个强散射点距 离的最小均方根误差可以表示为:

$$\sigma_R = \frac{c}{2B\sqrt{2E/N_0}} \tag{4}$$

其中, E/N。为信噪比。可以看出:雷 达的测距精度与信号带宽和信噪比 成反比。

(2)速度

根据多普勒频率,其中 v, 为径向 速度,测速精度可以表示为:

$$\sigma_v = \frac{\lambda}{2\tau \sqrt{2E/N_0}} \tag{5}$$

速度分辨率为:

$$\Delta v = \frac{c}{2f_{\circ}\tau} \tag{6}$$

其中, τ 是信号持续时间, 正比于信 号时宽。可以看出:测速精度和速度

分辨率都与信号时宽成反比,而且信 号波长越短,测速精度和速度分辨率 越高。

(3)角度

角度的测量与天线孔径有关,若 天线的半功率波束宽度为:

$$y(t) = \sum_{\mu=0}^{N_{om}-1} \exp(j2\pi f_D t) \sum_{n=0}^{N_c-1} A(\mu, n) \times \left\{ d_{Tx}(\mu N_c + n) \exp(-j2\pi f n \frac{2R}{c_0}) \right\} \times \frac{t - uT_{OFDM} - \frac{2R}{c_0}}{T_{OFDM}}$$

$$(7)$$

则方位角或俯仰角的测量精度 可以表示为:

$$\sigma = \frac{\theta_{3 \text{dB}}}{1.6 \sqrt{2E/N_0}} \tag{8}$$

2.2 雷达通信一体化系统的波形设计

雷达通信一体化系统最大的挑 战就是找到合适的信号能同时完成 信息的传递和雷达探测功能。雷达 和通信的参数都跟信道特性有关,最 主要的信道特性是多普勒频率和最 大多径时延,并且由于回波经历了二 倍的传播路径,因此这些特性对雷达 的影响更大。除了信道的物理特性 外,还有一些只针对雷达性能的限 制,主要跟雷达的模糊函数有关。

传统雷达波形设计的目的是得 到具有最优自相关特性的波形来保 证雷达探测性能。雷达波形的选择 要考虑3个性能因素:目标距离、多 普勒和方位角。对于车载雷达来说, 在交通密集的区域,波形应能有效地

对抗干扰和噪声。而通信的主要性 能指标包括:覆盖范围、时延、数据速 率、系统容量等。通信波形的选择是 要保证能对抗各种信道衰落以及多 用户干扰从而正确地解调解码出通

考虑到现有雷达的实现技术和 现有的通信技术,车载雷达通信一体 化信号的主要研究方向有:基于线性 调频的雷达通信四、基于扩频的雷达 通信[6-9]、基于 OFDM 雷达通信[10-11]。 当然,这些技术还可进一步与多天 线、波束赋形等技术结合起来。

2.3 基于线性调频的雷达通信

基于线性调频的雷达通信主要 分为2类:基于准正交波形叠加的方 案[4-5]和基于单一波形的方案[11-13]。在 单一波形方案中,又可分成2类:基 于波形分离方案[9][14]和基于分数阶傅 里叶变换的方案间。

2.3.1 基于准正交波形叠加的方案

在基于准正交波形叠加的方案 中[4-5],雷达信号和通信信号使用相互 "正交"的波形,例如:雷达探测可以 使用 Down-Chirp 信号(频率随时间线 性下降),通信数据可以使用Up-Chirp 信号(频率随时间线性上升), 并使用2个"正交"的匹配滤波器分 别提取期望的信号。用户之间的数 据可以通过不同的调频斜率、不同的 发射时间、不同的起始频率等来进行 区分。

此方案中,雷达信号为:

$$f_{Radar}(t) = rect(\frac{t}{T_{p}}) \cdot e^{j \cdot (2 \cdot \pi \cdot f_{c} \cdot t - \pi \cdot k \cdot t \cdot t)} \quad (9)$$

通信信号为:

$$f_{\textit{Comm}}(t) = rect(\frac{t}{T_p}) \cdot e^{j \cdot (2 \cdot \pi \cdot f_e \cdot t + \pi \cdot k \cdot t \cdot t + \pi \cdot d)} \quad (10)$$

雷达信号和通信信号在一个雷 达脉冲内是基本正交的。

基于准正交波形叠加的方案示 意图如图1所示。

2.3.2 基于波形分离方案

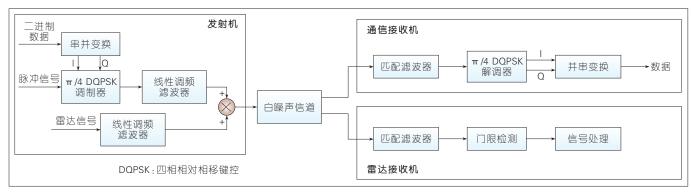
基于波形分离方案的示意如图 2 所示[13]。在发射端,编码后的通信信 息调制到雷达波形上发射。在接收 端,通过分离器将雷达信号和通信信 号进行分离之后再分别进行处理。 分离的方法主要包括了同态滤波、白 化等。

2.3.3 基于分数阶傅里叶变换的方案

基于分数阶傅里叶变换(FRFT) 方案的示意图如图3所示四。雷达信 号和通信信号是同一个,通信数据调 制在不同的初始频率的Chirp信号 上,接收端使用分数阶傅里叶变换分 别把通信数据和雷达信号提取出来。

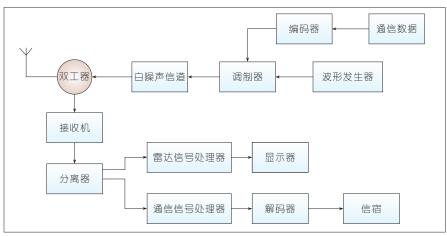
2.3.4 基于扩频的雷达通信

为了获得较好的通信性能,可以 考虑使用具有良好自相关特性的扩 频信号来作为雷达通信一体化的信 号。系统只发射一个扩频信号,一方 面,系统利用自己发射的信号回波进 行目标探测,实现雷达功能;另一方 面系统通过该发射信号给另外的系



▲图1 基于准正交波形叠加的方案示意图

中兴通讯技术 34 2018年6月 第24卷第3期 Jun. 2018 Vol.24 No.3



▲图2 基于波形分离的方案的示意图

统发射通信数据。用户之间的数据 通过不同的扩频码来区分。

一个雷达接收到的信号四为:

$$y(t) = Ax(t - \frac{2R}{c_0}) = A \sum_{i=0}^{l.Nsym-1} c(i)g(t - \frac{2R}{c_0} - iT)$$
 (11)

用本地码与接收到的雷达信号 做相关之后得到:

$$\begin{split} r_{_{yx}}(t,\tau) &= \int\limits_{_{t=0}}^{_{LN_{mn}}T} (A\sum_{i=0}^{LN_{mn}-1} c(i)g(t-\frac{2R}{c_0}-iT)) \times \\ &(\sum_{k=0}^{LN_{mn}-1} c(k)g(t-\tau-kT))dt \end{split} \tag{12}$$

在对公式进行简化之后,当

 $\tau = \frac{2R}{c_0} - (k-i)T$ 时,可得到相关峰值。 此时, $k=i+\left|\frac{2R}{c_sT}\right|$, 进而知道了目标 的距离、使用的扩频码,可以进一步 解调出数据,并得到目标速度(从码

相位推出)。

2.3.5 基于 OFDM 的雷达通信

OFDM 信号[10]也是目前雷达通信 一体化系统波形设计的研究内容之 一。OFDM 信号作为雷达信号,具有 图钉状的模糊函数,同时具有距离和 多普勒的高分辨率,而没有距离— 多普勒耦合问题,可以独立地处理距 离和多普勒信息。但 OFDM 信号对 多普勒频移更加敏感,会破坏回波子 载波之间的正交性,从而需要频偏估 计与补偿。另外,OFDM 信号具有较 高的峰值平均功率比(PAPR),如果 要获得较高的发射功率,则要尽量降 低信号的 PAPR 并采用大动态范围的 线性放大器。

基于OFDM信号的雷达通信示意 如图 4 所示[10]。雷达信号和通信信号 是同一个,一个雷达收到的自己的回 波为[7]:

$$y(t) = \sum_{\mu=0}^{N_{cm}-1} \exp(j2\pi f_D t) \sum_{n=0}^{N_{c}-1} A(\mu, n) \times \left\{ d_{T_x}(\mu N_c + n) \exp(-j2\pi f n \frac{2R}{c_0}) \right\} \times \frac{t - u T_{OFDM} - \frac{2R}{c_0}}{T_{OFDM}}$$

$$= \exp(j2\pi f_n t) rect(\frac{T_{OFDM}}{T_{OFDM}}) \quad (13)$$

用其和本地发射的信号相除,然 后经过一系列离散傅里叶逆变换 (IDFT)/离散傅里叶变换(DFT)运算 之后,即可得到距离(R)和速度(f_D)。

其他雷达收到上述信号后,进行 快速傅里叶变换(FFT)运算、解调、 解码之后即可得到通信数据。

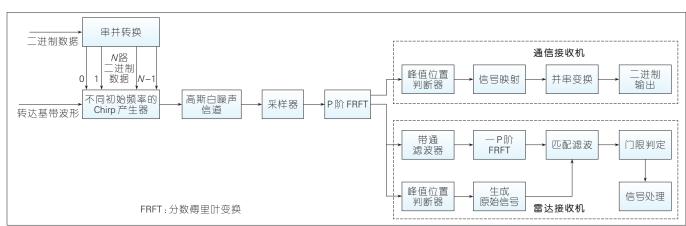
2.4 仿真/测试结果

目前,雷达通信一体化信号的研 究主要集中在调频连续波、扩频信 号、正交频分复用技术(OFDM)信号 这3种类型,相关的研究和仿真也多 是基于这3种类型。

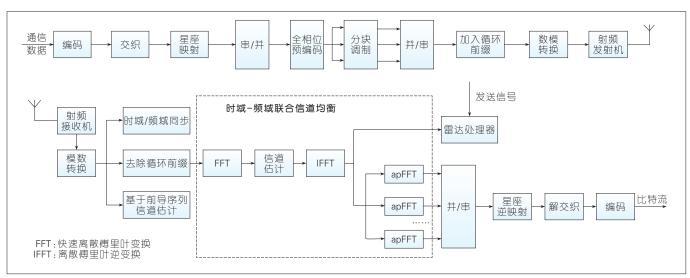
2.4.1 雷达性能

2.4.1.1 线性调频方案的仿真/测试 结果

文献[4]中,作者使用了Up-Chirp 信号(雷达)和 Down-Chirp 信号(通 信)(它们基本正交),Chirp信号调频 率为 40 MHz/us, 系统带宽为 80 MHz, 脉冲时间为2 us(频率从最低到最高



▲图3 基于分数阶傅里叶变换的方案的示意图



▲图4 基于OFDM方案的示意图

所需要的时间),处理增益(时宽带宽 积)为22 dB,数据调制方式是π/4-DOPSK;射频频率为10 GHz。

从文献[4]中的仿真结果可知:当 信号与干扰加噪声比(SINR)超过了 15 dB时,检测概率可达到85%(或更 高),从而可以检测出大多数目标。

文献[5]中,作者使用了Up-Chirp 信号(雷达)和 Down-Chirp 信号(通 信)(它们基本正交), Chirp 信号的调 频率为1 GHz/us,而载波频率则为 750 MHz, 系统带宽为 500 MHz, 脉冲 时间为0.5 us(频率从最低到最高所 需要的时间),处理增益(时宽带宽 积)为24 dB;数据调制方式则为二进 制相移键控(BPSK),射频频率约为 75 MHz, 发射功率为27 dBm。

从文献[5]的测试结果可知:其雷 达通信系统能可靠地区分出 10 m之 外的2个相隔63 cm的目标。另外, 文献[6]还提到,其目标检测概率为 99%。

2.4.1.2 直接序列扩频方案的仿真/ 测试结果

文献[11]中,作者使用的仿真设 置为:使用m序列来扩频(SF=15,31, 63,127,255);码片速率为48 MCps; 信号带宽为96 MHz;数据长度为256 个符号,数据调制方式为BPSK。

从文献[11]的仿真结果可知:当 SINR 超过0 dB时,峰值旁瓣(PSL) (SF=255) 达到 40 dB, 从而能有效地 区分出2个不同的目标。

2.4.1.3 OFDM 方案的仿真/测试结果

文献[7]中,作者使用的仿真设置 为:载波频率为5.9 GHz,全相位 OFDM 子载波个数为512, CP 长度为 1.4 us, 加入了CP之后的全相位 OFDM 符号长度为23.8 us,系统带宽 为91.5 MHz,一帧内的全相位 OFDM 符号个数为177,一帧的时间长度则 为4.25 ms, 子载波间隔为180 kHz。

从文献[7]的仿真结果可知:当 SINR 超过0 dB时, 距离的均方误差 (MSE)几乎接近于0,从而能有效地 区分出2个不同的目标;当SINR超过 0 dB 时, Doppler 频移的 MSE 大约为 100 Hz(等价于5 m/s, 18 km/h),从而 能较为有效地区分出2个不同的运 动速度。

从上面的仿真结果可以看出:3 种雷达通信的方案能有效地检测出 目标。

2.4.2 通信性能

2.4.2.1 线性调频方案的仿真/测试结果 2.4.1.1 节中文献[4]的仿真结果可

知: 当 SINR 超过11 dB时, 误码率 (BER)低于0.1%,从而可以满足一般 的通信性能需求。

2.4.2.2 直接序列扩频方案的仿真/ 测试结果

文献[7]中,作者使用的仿真设置 如下:载波频率为2 MHz,采样频率 为 20 MHz, 使用 m 序列来扩频, 扩频 因子为15或31,码片宽度为1 us,数 据调制方式为差分相干二进制相移 键控(DBPSK),数据长度为2000个 符号。

从文献[7]的仿真结果可知:当 SINR 超过3 dB时, BER(SF=15)低于 0.1%,从而可以满足一般的通信性 能需求。

2.4.2.3 OFDM 方案的仿真/测试结果

文献[10]中,作者使用的仿真设 置如下:载波频率为5.9 GHz,全相位 OFDM 子载波个数为512, CP长度为 1.4 us,加入CP后的全相位OFDM符 号的长度为23.8 us,系统的带宽为 91.5 MHz, 一帧内的全相位 OFDM 符 号个数为177,一帧的时间长度为 4.25 ms, 子载波间隔为180 kHz。

从文献[10]中的仿真结果可知: 当 SINR 超过 8.2 dB 时, BER 低于 0.1%,从而可以满足一般的通信性能

中兴通讯技术 36 2018年6月 第24卷第3期 Jun. 2018 Vol.24 No.3

需求。

从上面的仿真结果可以看出:3 种雷达通信的方案在不太高的SINR 下能较好地传输数据。

2.5 试验/测试系统

2.5.1 基于线性调频的雷达通信试验

如图 5 所示 13:该系统的工作频 率为750 MHz, 带宽为500 MHz, 距离 分辨率为63 cm,雷达检测概率为 99%, 虚警为7%。在1 Mbit/s 速率下 的 BER 为 0.002 (这时雷达脉冲重复 频率为150 kHz, 雷达脉冲时间宽度 1.5 ns) $_{\circ}$

2.5.2 基于直接序列扩频的雷达通信 测试系统

图 6 为(南京理工大学)基于直 接序列扩频的雷达通信测试系统(信 号处理板卡),由现场可编程门阵列 (FPGA)、模数转换(A/D)、数模转换

(D/A)等组成^[8]。该系统使用 30 MHz 中频、31位m序列扩频,通信速率为 129 kbit/s, PSL 为 13 dB。

2.5.3 基于 OFDM 的雷达通信试验系统

美国迈阿密大学研制了超宽带 合成孔径雷达,并使其成为通信雷达 一体化系统,<mark>图7</mark>为他们在实验室研 制的 OFDM 超宽带合成孔径雷达试 验系统[15-16]。

2.6 小结

从以上的仿真和试验系统可以

看出:车载雷达通信系统可以使用多 种信号来实现,最简单的是使用目前 最常用的雷达信号——调频连续波 (FMCW),通信信息直接调制在该信 号上,也可以使用现有的通信信号, 比如扩频信号和OFDM信号。根据 仿真验证: 24 GHz 车载雷达通信系统 的雷达作用距离可达 100 m,通信距 离则在500 m以上,数据的传输速率 最高可达20 Mbit/s(采用OFDM信 号);使用77 GHz车载雷达通信系统 的话,雷达的测距范围和有效的通信 距离基本相当,可达250 m,峰值数据

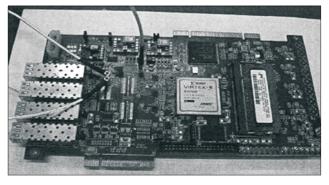
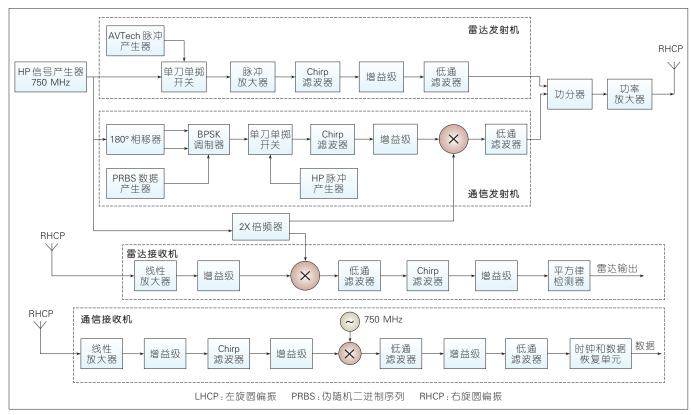
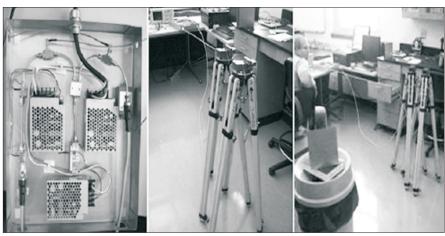


图 6 基于直接序列扩频的雷 达通信测试系统(信号 处理板卡)



▲图5 基于线性调频的雷达通信实验系统

朱伏生



▲图7 OFDM超宽带合成孔径雷达试验系统

速率为20 Mbit/s(采用OFDM信号), 而距离和速度的分辨率和精度都远 高于24 GHz系统。距离分辨率可小 于 1 m, 测速范围可达±200 km/h。至 于时延指标,除了传播时延和系统处 理时延外再无其他网络时延,可以满 足汽车安全的时延要求[17-19]。

因此,从仿真验证的结果来看: 车载雷达通信系统完全可以在不损 失雷达性能的条件下实现车联网通 信,不仅可以为车辆提供驾驶辅助的 各项功能,而且获得更远视角的道路 信息,满足智能驾驶对传感器感知信 息和网联信息融合的需求。

3 结束语

在技术创新的驱动下,通信、互 联网与各行业的融合发展日新月异, 万物互联的时代已经开启,不仅包括 人与人、人与物之间的联接,也包括 物与物之间的联接,车联网就是其中 重要的组成部分。而对于汽车产业, 伴随着人们对汽车驾驶的舒适度、安 全性等用户需求的提升,自动驾驶成 为人们追求的炙手可热的目标之 一。目前自动驾驶产业整体水平处 于 Level 1/Level 2 (根据美国 NTHSA 或SAE标准)或驾驶辅助(根据中国 SAE 标准)水平,中国的先进驾驶辅 助的各主要功能的新车渗透率除了 车身电子稳定系统之外都不足 10%。根据中国汽车工程学会发布

的信息,中国到2020年将推进以自 主环境感知为主、网联信息服务为辅 的部分自动驾驶的应用,到2025年 重点形成网联式环境感知能力并实 现复杂工况下的高度自动驾驶,到 2030年通过 V2X 协同控制实现完全 自动驾驶。

因此,如何从目前低渗透率的驾 驶辅助阶段快速有效地推进到具有 自主环境感知能力和网联功能的自 动驾驶阶段成为关键问题。通过车 载雷达通信系统,车辆不仅可以通过 自身雷达探测功能感知周围环境,更 可以在车辆之间建立通信网络,通过 协作式的通信获得更广范围的区域 信息。远近信息的融合不仅为车辆 自身的安全驾驶提供有力的保障,更 可以实现全道路的智能驾驶和整体 交通效率的提升。因此,车载雷达通 信系统将会成为自动驾驶产业最核 心的传感器之一,加速智能网联汽车 的产业化进程,进而提升自动驾驶产 业的整体水平。

参考文献

- [1] ETSI. Electromagnetic compatibility and Radio Spectrum Matters (ERM); Short Range Devices; Road Transport and Traffic Telematics (RTTT); Radar equipment operating in the 76 GHz to 77 GHz range; Part 1: Technical characteristics and test methods for radar equipment Operating in the 76 GHz to 77 GHz Range: EN 301 091-1 V1.3.3, 2006.11[S],2006
- 121 HUGHES P K, CHOE J Y, Overview of Advanced Multifunction RF Systems (AMRFS)[C]//Phased Array Systems and

- Technology, 2000. Proceedings. 2000 IEEE International Conference on, USA: IEEE. 2000: 21-24. DOI: 10.1109/ PAST.2000.858893
- [3] ANTONKI P, BONNEAU R, BROWN R, et al. Bistatic Radar Denial/Dmbedded Communications via Waveform Diversity[C]// Proceedings of the Radar Conference, 2001. USA:IEEE, 2001:41-45
- [4] ROBERTON M. Integrated Radar and Communications Based on Chirped Spread-Spectrum Techniques[C]//Microwave Symposium Digest2003 IEEE MTT-S International. USA: IEEE, 2003. DOI: 10.1109/ MWSYM.2003.1211013
- [5] GEORGE N. SADDIK, Ultra-Wideband Multifunctional Communications/Badar System[J]. IEEE Trannsactions on Microwave Theory and Techniques, 2007, 55(7): 1431 -1437. DOI: 10.1109/TMTT.2007.900343
- [6] 杨基慧. 倒车雷达系统的研究与设计[D]. 长春: 吉林大学,2012
- [7] STURM C. Waveform Design and Signal Processing Aspects for Fusion of Wireless Communications and Radar Sensing [J]. Proceedings of the IEEE, 2011, 99(7): 1236 -1259. DOI: 10.1109/JPROC.2011.2131110
- [8] 郁如圣. 基于制导雷达的通信信号处理研究 [D]. 南京: 南京理工大学, 2012
- [9] LG Electronics. Status Report for WI on LTEbased V2X Services: RP-162553[R]. Austria,
- [10] 周英.车联网环境下的雷达通信一体化信号 分析与设计[D].长沙:湖南大学,2014
- [11] 李晓柏. 基于 Chirp 信号的雷达通信一体化研 究[J]. 雷达科学与技术, 2012,10(2): 180-186
- [12] 陈正辉. MIMO 雷达 OFDM-LFM 波形设计 与实现[J].雷达科学与技术, 2013,11(1): 77-81
- [13] 邹广超. 雷达通信一体化设计的信号与处理 方法研究[D]. 无锡: 江南大学, 2011
- [14] 张江涛. 77GHz车载雷达的研究[D]. 西安:西 安电子科技大学, 2014
- [15] 霍凯. OFDM 新体制雷达研究现状与发展趋 势[J].电子与信息学报, 2015,37(11): 2776-2789, 2015
- [16] DMITRIY G, JONATHAN S, KYLE K, et al. Wideband OFDM System for Radar and Communications [C]//IEEE National Radar Conference-Proceedings. USA: IEEE, 2009: 1-6. DOI: 10.1109/RADAR.2009.4977024
- [17] SKOLNIK M. 雷达系统导论[M].北京:电子工 业出版社, 2007
- [18] 保铮.雷达成像技术[M]. 北京:电子工业出版 社, 2005
- [19] GINI F. Waveform Design and Diversity for Advanced Radar Systems [M]. British: The Institution of Engineering and Technology,

作者简介



朱伏生,中兴通讯无线经 营部总工程师;长期从事 无线通信技术研究与产品 研发;曾主持"863"计划、 科技支撑计划、科技重大 专项等多个项目;获国家 科技进步二等奖、中国通 信学会一等奖等;发表论 文9篇,申请专利14项。

中兴通讯技术 38 2018年6月 第24卷第3期 Jun. 2018 Vol.24 No.3