doi:10.6041/j.issn.1000-1298.2018.03.010

离心匀肥罩式水稻地表变量撒肥机设计与试验

施印炎 1 陈 满 2 汪小旵 1,3 MORICE O O 1 李成光 1 丁为民 1,3

(1. 南京农业大学工学院, 南京 210031; 2. 农业部南京农业机械化研究所, 南京 210014;

3. 江苏省现代设施农业技术与装备工程实验室, 南京 210031)

摘要:为实现水稻生长周期内区域性实时变量施肥,提高机械化施肥作业效率和肥料利用率,结合水稻施肥农艺特点和近地光谱技术,设计了一种基于传感器的双圆盘离心匀肥罩式水稻地表变量施肥机。对光谱检测装置、决策控制系统、变量执行机构等关键部件进行设计,搭建基于 STM32F103 核心控制器的反馈系统,结合专家施肥策略响应目标施肥量。以闸口排肥流量 A、撒肥圆盘转速 B、整机行进速度 C 为影响因素,颗粒分布变异系数 C。和施肥量相对误差 γ 为评价指标,设计三因素三水平撒肥性能正交试验。性能试验结果表明:在目标作业幅宽内(24 m),影响 C。主次因素为 A、B、C、影响 γ 主次因素为 B、A、C、综合选择较优的工作参数因素水平组合为: $A_2B_2C_2$,即排肥流量 300 g/s,圆盘转速 600 r/min,整机行进速度 1.2 m/s 时,C。=13.82%, γ =9.54%,整机撒肥性能最优。田间试验结果表明:与性能试验相比,C。误差均值为 9.19%, γ 误差均值为 9.25%。研究结果表明离心式变量施肥机满足撒肥均匀性和施肥量准确性要求,提高了离心式变量施肥机撒肥性能,为圆盘式撒肥机传统的经验式施肥提供了理论基础。

关键词:变量撒肥;双圆盘;离心式;光谱检测;撒肥性能

中图分类号: S224.21; 0434.19 文献标识码: A 文章编号: 1000-1298(2018)03-0086-08

Design and Experiment of Variable-rate Fertilizer Spreader with Centrifugal Distribution Cover for Rice Paddy Surface Fertilization

SHI Yinyan¹ CHEN Man² WANG Xiaochan^{1,3} MORICE O O¹ LI Chengguang¹ DING Weimin^{1,3}
(1. College of Engineering, Nanjing Agricultural University, Nanjing 210031, China

- 2. Nanjing Research Institute for Agricultural Mechanization, Ministry of Agriculture, Nanjing 210014, China
- 3. Engineering Laboratory of Modern Facility Agriculture Technology and Equipment in Jiangsu Province, Nanjing 210031, China)

Abstract: As the requirement advances for improving the working efficiency of mechanized application and the utilization rate of fertilizer, a variable-rate fertilizer spreader with centrifugal distribution cover for rice paddy surface fertilization based on the spectral sensor (Green SeekerTM) was developed to implement regional real-time variable-rate fertilization during rice growth period combining with the agronomic characteristics of rice fertilizer and near-earth spectroscopy. Spectrum detection device, decision-making and control system, variable-rate actuator and some other key techniques were designed, feedback system based on core controller STM32F103 was set up, and target application rate was responded united with expert fertilization strategy. Three-factor and three-level orthogonal performance test was carried out with setting feed gate flow rate A, disc rotational speed B and machine ground speed C as the influence factors, particle distribution coefficient of variation C_n and relative error of application rate γ as the evaluation index. By the orthogonal test, it can be known that the importance order of the factors which affected the C_v was A, B and C, and that affected the γ was B, A and C in the target spreading swath width, the comprehensive choice optimum combination of working parameters was $A_2B_2C_2$, with q = 300 g/s, n = 600 r/min, $v_1 = 1.2$ m/s, and $C_v = 13.82\%$, and $\gamma = 9.54\%$, the fertilizer spreader reached the best working performance. Field tests under optimum combination showed that the average error of C_v and γ was 9.19% and 9.25%, respectively, compared with performance

收稿日期: 2017-07-25 修回日期: 2017-09-19

基金项目: 国家重点研发计划项目(2016YFD0200602-4)和江苏省普通高校研究生科研创新计划项目(KYLX16_1017)

作者简介: 施印炎(1990—), 男, 博士生, 主要从事农业机械化及其自动化研究, E-mail: 2015212011@ njau. edu. cn

通信作者: 汪小旵(1968—),男,教授,博士生导师,主要从事农业生物环境模拟与控制研究,E-mail: wangxiaochan@ njau. edu. cn

test. The performance of the developed variable-rate fertilizer spreader with centrifugal distribution cover was perfect and satisfied the requirement of uniformity of fertilizer and accuracy of application, which improved the performance of the centrifugal variable-rate fertilizer applicator, and it can provide certain theoretical basis for the traditional empirical fertilization.

Key words: variable-rate fertilization; double-disc; centrifugal type; spectral detection; spreading performance

0 引言

作为主要粮食作物之一,水稻的合理施肥能够有效促进生长,提高相应的生物量和产量^[1-3]。变量施肥作为合理分配肥料养分的有效手段之一,成为实施精确农业的一个重要环节。水稻作物因其特殊的水田生长模式,大部分施肥方式仍停留在人工作业,耗时、费力、不均匀,急需提高水稻施肥作业机械化水平^[4]。大幅宽圆盘式变量撒肥机提高了施肥工作效率和肥料利用率,减少了人工投入,降低了生产成本,成为水稻地表追肥的主要作业方式^[5-6]。

大面积农场种植模式的欧美等发达国家,早在 20 世纪已经对离心式撒肥机展开大量的研究[7-10]。 OLIESLAGERS 等[11]研究了出肥孔口位置和圆盘转 速等结构参数对圆盘式撒肥机撒肥分布的影响,建 立肥料颗粒运动模型并设计了模型控制系统,通过 验证对比试验证明数学模型的有效性; CAMPELL 等[12]设计了一种基于液压流量比例阀控制的双圆 盘撒肥机,对采用开、闭环控制系统的执行机构分别 进行不同施肥量的排肥性能试验,验证控制系统的 准确性和颗粒分布均匀性; COETZEE 等[13] 通过建 立果园离心式施肥机的离散元仿真模型,研究孔口 流量、叶片倾角等结构参数对撒肥一致性的影响,试 验表明离散单元法(Discrete element method, DEM) 仿真模型具有很好的预测效果。近年来,国内对离 心圆盘式施肥机研究相继有了一定的成果[14-16]。 陈书法等[17]为解决水田变量撒肥技术相对落后的 问题,设计了一种高地隙自走式变量撒肥机,研究了 整机关键结构参数以及变量控制系统,通过场地和 田间试验验证整机工作性能;吕金庆等[18]针对撒肥 机抛撒不均匀问题,设计了一种锥盘叶片偏置式撒 肥装置,通过旋转正交试验对撒肥装置结构参数进 行优化,满足马铃薯撒肥作业最佳要求;胡永光 等[19]设计了一种适用于茶园的偏置式窄行距撒肥 离心盘,利用 EDEM 软件建立离散元仿真模型,通 过虚拟试验分析优化工作参数、台架试验验证回归 模型的预测精度。目前已开展的对离心撒肥机的研 究主要集中在装备的结构设计以及参数优化对撒肥 性能的影响,对变量控制系统研究主要参考槽轮式 基于处方图技术的精准变量施肥,缺乏基于传感器 和水稻实时生长信息的变量均匀撒肥控制技术。

本文参考课题组研制的基于光谱技术的冬小麦精准变量追肥机^[20-21],针对华南稻麦轮作区少压损、大宽幅、高效率、低成本等水稻地表施肥农艺要求,设计一种基于水稻实时生长信息的双圆盘离心匀肥罩式地表变量撒肥机。主要对撒肥机关键结构参数进行设计,研究分析检测、控制、决策系统,并通过试验验证撒肥性能,寻求最优的撒肥作业工作参数组合,实现单次轨迹撒肥有效幅宽大于 24 m 的水稻高效、准确、均匀撒肥。

1 整机结构与工作原理

1.1 整机结构

基于光谱技术的双圆盘离心匀肥罩式水稻地表变量撒肥机整体结构如图 1 所示,主要由光谱传感器、无线通信系统、车控制终端(CPU)、行走系统、撒肥装置、控制系统等部件组成,整机主要技术参数如表 1 所示。

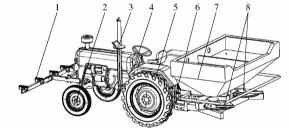


图 1 离心式变量撒肥机整机结构图

Fig. 1 Structure diagram of centrifugal variable-rate fertilizer spreader

光谱传感器 2. 车速传感器 3. 车载 CPU 4. 控制系统
 行走系统 6. 传动系统 7. 肥箱 8. 撒肥盘

1.2 工作原理

水稻地表变量撒肥机为拖拉机三点悬挂式牵引,PTO驱动一对反向撒肥圆盘,单次轨迹撒肥有效幅宽大于24m,通过闭环反馈系统分别调整圆盘转速和撒肥开度,自动化程度高,撒肥分布均匀,有效提高生产效率和肥料利用率,适用于大规模稻麦轮作区现代化农业种植。撒肥过程中,无线串口模块将Greenseeker光谱检测系统实时获取的水稻冠层NDVI值传输给车载控制终端,运行设置的变量施肥专家决策系统,基于优化的Ruan模型生成实时目标需肥量,结合传感器反馈的当前整机行走速度、

表 1 主要技术参数

Tab. 1 Technical parameters of fertilizer spreader

	_
参数	数值
外形尺寸(长×宽×高)/(mm×mm×mm)	2 300 × 1 450 × 1 200
挂接方式	三点悬挂
配套动力/kW	≥65
肥箱容量/L	1 500
撒肥幅宽/m	≥24
排肥流量/(g·s ⁻¹)	100 ~ 500
圆盘转速/(r·min ⁻¹)	300 ~ 1 000
作业速度/(m·s ⁻¹)	0.8 ~ 1.6
施肥方式	地表追肥
整机质量/kg	640

圆盘转速以及肥箱开度信息,经决策系统指导核心控制器(STM32 单片机)驱动步进电动机控制排肥开度,在线调整作物实时施肥量,实现相对意义上的水稻精准变量施肥。

2 撒肥装置结构设计

2.1 撒肥圆盘结构设计

撒肥圆盘作为离心式撒肥机的核心部件,主要由撒肥盘、叶片、匀肥罩等组成,如图 2a 所示。根据撒肥机结构尺寸,设计撒肥圆盘直径为 620 mm,为增大撒肥有效幅宽,设计截面为锥形,锥角 α 范围 $0^{\circ} \sim 10^{\circ}$;选用常见的双撒肥叶片布置,互呈 180° ,与圆锥对心母线的夹角(叶片倾角) β 可以通过紧定螺钉调节,叶片倾角 β 一般取 $6^{\circ} \sim 20^{\circ [17]}$;结合上述锥形撒肥圆盘直径和叶片分布,设计的匀肥罩为柱形罩底部开口分料,其直径 240 mm(厚 5 mm),高80 mm,开口高度 45 mm,位于两叶片中心位置,颗粒肥料在离心力作用下不断地从匀肥罩出料口流出,被依次到达的撒肥叶片抛洒出去,有助于均匀撒肥。

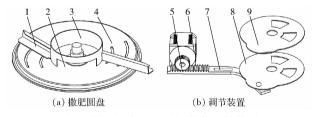


图 2 撒肥圆盘和肥量调节装置结构图

Fig. 2 Structure diagrams of centrifugal disc and fertilizer regulating device

1. 叶片 2. 匀肥出口 3. 匀肥罩 4. 圆盘 5. 齿轮齿条机构 6. 步进电动机 7. 连杆 8. 动盘 9. 定盘

2.2 撒肥量调节机构设计

施肥量调节机构作为变量撒肥机的关键部件, 其结构如图 2b 所示,主要包括步进电动机、齿轮齿 条机构、连杆、动定圆盘、角位移感器、限位行程开关 等零部件。根据下位机决策的目标施肥量信息,通 过控制步进电动机驱动齿条连杆机构调节由动盘和定盘构成的下料口相互位置,从而控制下肥口大小(流量0~500 g/s),调节排肥流量。DELIXI LXJM1-8108 型限位开关与上位机协调工作控制动盘的极限位置角度,即排肥量最大、最小值;WDD35D-45k型角度位移传感器直接检测动盘当前位置转角,换算为即时排肥流量,实时传送至车载 CPU 人机交互界面显示;选用常见的控制相对简单而性能准确可靠的57HBP76AL4型步进电动机,额定电流3A,输入直流电压10~48V,静扭矩1.5N·m,步距角1.8°,配备相应的HYQD40-5742型数字式驱动器。

根据撒肥量调节装置工作原理,运动分析时将 其简化为偏置式曲柄滑块机构^[22],如图 3a 所示,建 立坐标系。图中 e 为偏心距,mm; r_1 为曲柄长度,mm; r_2 为连杆长度,mm;l 为滑块移动距离,mm; α 为曲 柄转角,(°); β 为连杆转角,(°)。由运动分析图可 知,滑块移动距离 l 为

$$l = r_1 \cos \alpha + r_2 \cos \beta \tag{1}$$

对时间 t 求导,得滑块移动速度

$$v = \frac{\mathrm{d}l}{\mathrm{d}t} = -\left(r_1 \sin\alpha \frac{\mathrm{d}\alpha}{\mathrm{d}t} + r_2 \sin\beta \frac{\mathrm{d}\beta}{\mathrm{d}t}\right) \tag{2}$$

由图可得 $r_1 \sin \alpha = r_2 \sin \beta + e$,对时间 t 求导得

$$\frac{\mathrm{d}\beta}{\mathrm{d}t} = \frac{\mathrm{d}\alpha}{\mathrm{d}t} \frac{r_1 \cos\alpha}{r_2 \cos\beta} \tag{3}$$

且有曲柄角速度 $\omega_1 = \frac{d\alpha}{dt}$, 联合式(3)代入

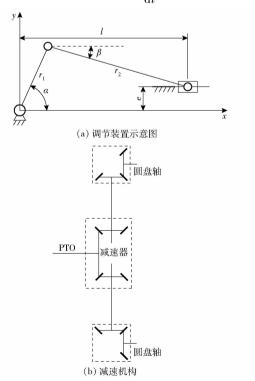


图 3 肥量调节装置与减速机构示意图

Fig. 3 Schematic diagrams of fertilizer regulating device and retarding mechanism

式(2)解得

$$v = \frac{\mathrm{d}l}{\mathrm{d}t} = -r_1 \omega_1 \frac{\sin(\alpha + \beta)}{\cos\beta} \tag{4}$$

在已知滑块速度 v 或位移 l 的情况下可以反演计算出曲柄的角速度 ω_1 ,从而得出动盘转角。根据机械原理,齿轮齿条传动机构中齿条的移动速度为

$$v = \frac{\pi dn_1}{60} \tag{5}$$

式中 d——齿轮分度圆直径,mm n_1 ——曲柄转速

2.3 圆盘驱动装置和肥箱设计

离心式撒肥机整机驱动力来自牵引拖拉机 PTO 输出轴,通过二级锥齿轮减速器将驱动力传递至两撒肥圆盘转轴,转向相反,根据理论力学知识,通过相应的传动比计算出圆盘转速,传动路线如图 3b 所示。撒肥机牵引拖拉机动力参考文献[23]中的输出功率经验公式来选取。

为了减少停车装肥次数,提高撒肥机单次撒肥效率,设计的肥量总容积为1500L,左右相互独立,肥箱形状为回字形倒四棱柱,且增加过滤网,防止块状肥料和杂质进入肥箱,增强颗粒肥料的流动性,降低堵塞率。

3 控制系统设计

3.1 光谱检测装置设计

基于传感器的离心式水稻变量施肥机根据采集的作物冠层归一化植被指数(NDVI)进行施肥决策。光谱采集检测系统主要由 6 个相互间隔 0.4 m 的 GreenSeeker 传感器、1 个信号协调器 Interface Module、12 V 电源和高度可调支架组成,以保证传感器光源距离作物冠层 0.8~1.2 m(图 1)。系统以主动遥感的方式(红光波段 671 ± 6 nm、近红外光波

段 780 ± 6 nm) 将采集的水稻冠层生长信息光信号转换为通过 CAN 总线传输的电信号至协调器,数据经过无线串口通信模块 E61 - TTL - 1 W 远程发送给车载 CPU,进行施肥决策。

作为整个施肥过程最基本的环节,光谱检测系统采集数据的准确性和代表性尤为重要,采样频率是关键。样本量越大,数据越准确越具有代表性,但是数据处理对系统软硬件要求越高;样本量越小,数据处理越快,但是无法客观反映区域作物长势空间差异性。GreenSeekerRT200采样频率范围f在0.7~3.33 Hz之间,在能够保证采样数据一定准确性(NDVI值变异系数 C_{ν})、不影响系统硬件性能的情况下,采用克里斯琴森均匀系数评价采样频率 $\Gamma^{[21]}$ 。采样试验如图 4 所示,结果如表 2 所示,克里斯琴森均匀系数计算式为

$$C_{u} = \left(1 - \frac{\sum_{i=1}^{n} |f_{i} - \bar{f}|}{\sum_{i=1}^{n} f_{i}}\right) \times 100\%$$
 (6)

式中 n——样本数量 f_i ——第 i 个样本 NDVI 值



图 4 光谱数据采样试验

Fig. 4 Picture of sampling test for spectrum data

表 2 样本分布均匀系数和变异系数与采样频率的关系

Tab. 2 Relationship between sampling frequency and distribution uniformity coefficient and variation coefficient %

其中

				<u> </u>			.,				
采样频率	参数 -					试验地块					
f/Hz	多奴 -	人工撒肥				传统机撒			变量机撒		
	C_u	92. 34	90. 86	93. 64	93.72	92. 16	91. 75	94. 26	91. 87	92. 43	
0.8	C_v	15.75	16. 34	14. 29	14. 76	13.64	15.07	10. 75	12. 43	14. 82	
	C_u	91. 84	91.31	90. 67	92. 46	91.72	93. 53	93. 07	93. 72	91. 67	
1. 2	C_v	14. 38	15.76	14. 25	14. 53	13.74	14. 26	13. 25	14. 03	15. 07	
	C_u	90. 48	91. 52	90. 03	91. 54	90. 96	91. 03	92. 41	91. 72	92. 64	
1.6	C_v	14.06	13.87	14. 35	13. 27	12.46	14. 82	12.08	11.56	13.72	
	C_u	89. 46	90. 72	88. 37	91. 53	90. 46	91. 72	92. 48	90. 37	91. 05	
2. 0	C_v	11.52	12.87	14. 69	12.75	13.09	12. 91	10.85	12.06	11.75	
	C_u	87. 51	86. 72	88. 91	89. 77	90. 35	89. 71	90. 28	91.06	89. 43	
2. 4	C_v	10.84	12.67	11. 73	11.64	12.81	10. 92	11.89	10.75	14. 86	
	C_u	89. 72	85. 49	84. 61	89. 78	86. 34	88. 96	91.72	90. 41	86. 75	
2. 8	C_v	7. 68	9.72	11.56	10.48	12.68	9. 75	6. 67	10.81	9. 76	

分别对人工撒肥、传统施肥机均衡撒肥、变量施肥机按需撒肥 3 个不同的对照区进行随机采样试验,由表 2 可以看出,样本分布均匀系数最大为94.26%(变量机撒区)、最小为84.61%(人工撒肥区)、最区),变异系数最大值为16.34%(人工撒肥区)、最小值为6.67%(变量机撒区),说明采样频率f对分布均匀系数影响不大,而对变异系数影响显著。根据表中数据分析,为保证 3 个不同的对照区样本分布均匀系数大于等于90%,变异系数小于等于15%,选取系统采样频率 $f=1.6~\mathrm{Hz}$ 。

3.2 控制系统硬件设计

控制系统作为离心式水稻变量施肥机核心,主要由硬件和软件组成,完成传感器信息采集、通信、存储,对执行机构的实时控制以及人机交互界面的显示。控制系统硬件部分如图 5 所示,主要包括电源、稳压模块、GPS 模块、传感器模块、无线通信模块、核心控制器模块、驱动器模块、车载控制终端、人机交互模块等。

电源选用 24 V、36 A·h 的锂电池为整个控制系统独立供电,通过稳压模块分配到不同的用电元件,不受外在因素干扰;核心控制器选用 STM32F103 系列作为主控制芯片,接收通过无线通信模块 E61 - TTL-1W 传输的光谱数据进行解析决策,车载控制终端 Windows 操作系统计算出水稻实时目标需肥量,结合霍尔传感器采集的拖拉机车速、编码器采集的双圆盘转速、角度传感器采集的肥箱开度反馈信息,指导核心控制器 PWM 控制电动机驱动模块,从而调节肥箱开口角度,控制施肥量。GPS 模块 ATK - NEO -6M - V23 用于实时定位当前施肥机所处的作业位置,可辅助完成车速检测;人机交互显示模块选用基于 ARM 的 WAT - T8060 - 104 组态多功能一体机,10.4 in TFTLCD 显示屏完成采集信息的显示和存储.发送相应的作业参数指令。

3.3 控制系统软件设计

控制系统程序采用 C 语言在 Keil μ Vision 5 开发

环境中进行编程,由主程序调用若干相应的模块子程序实现整个施肥控制过程,控制流程如图 6 所示。系统供电,施肥作业开始后,GPS 子程序被调用获取当前位置信息,光谱信息检测子程序被调用获取水稻实时生长信息,系统调用施肥模型子程序计算目标需肥量,结合调用的相应传感器模块子程序监测信息(车速、圆盘转速、肥箱开度),根据决策模型确定当前有效作业幅宽对应的撒肥面积所需的目标施肥量,主程序根据目标施肥量调用步进电动机驱动器模块子程序,控制步进电动机调节撒肥量大小;实时位置、光谱数据、行走速度、肥箱开度、圆盘转速、施肥量等信息通过人机交互模块子程序显示和存储;判断模块子程序连续监测撒肥动作是否继续,如需继续则重复以上工作循环。

4 性能试验

为评价变量撒肥机撒肥分布均匀性和施肥量准确性,对变量撒肥机进行性能试验。

4.1 试验条件

试验于2017年4月在江苏盐城盐海拖拉机制造有限公司试验基地进行,天气晴,气温15~25℃,风速小于2.0 m/s(符合 ASAE 标准允许试验风速),地面相对平整,试验地面积500 m²,空气相对湿度42%,土壤绝对含水率21%;试验材料为南方常用的复合颗粒肥料,南京正美实农化有限公司生产,含水率为1.03%,颗粒直径均值为4.02 mm;测试方法及指标参照GB/T5262—2008《农业机械试验条件测定方法的一般规定》以及ISO5690和ASAES314.2 所规定的离心式撒肥机试验方法,图7为撒肥机性能试验图。

4.2 试验方法

撒肥作业时,在试验区域内(30 m×14 m)铺放塑料薄膜以减少肥料浪费,在二维矩阵收集盒内壁粘贴适量柔软棉布料以降低因肥料弹跳造成的试验

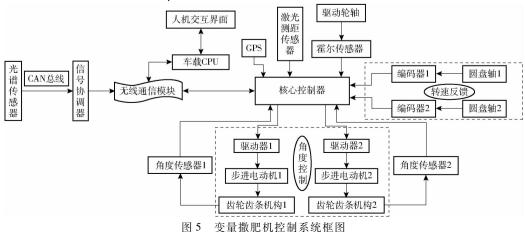


Fig. 5 Block diagram of control system for variable-rate fertilizer spreader

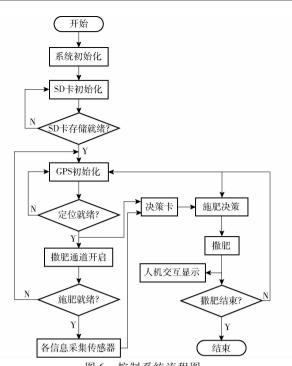


图 6 控制系统流程图

Fig. 6 Flowchart of control system



图 7 撒肥性能试验

Fig. 7 Performance test of spreading fertilizer

误差。按 15 × 10 矩阵摆放收集盒(50.8 cm × 40.6 cm × 10.2 cm)150 个,列间隔 1.5 m,行间隔 0.8 m,撒肥机以一定的作业速度从横向对称中心穿过后,称量各收集盒内肥料颗粒(装袋标号保存),用于表征变量撒肥颗粒分布。每次试验调整肥箱肥料大于总容量的 50% 并校准整机进入相应的工作状态,变量撒肥机在稳定区启动后进入测定区(收集盒区域),最终有一段停止区,以保证测定区域试验准确性。

针对变量撒肥机施肥质量和施肥可靠性要求,选择影响变量撒肥效果的主要作业参数:出口排肥流量、撒肥圆盘转速、整机前进速度为试验因素,定点收集试验区域内肥料颗粒,以撒肥有效幅宽内颗粒分布变异系数为评价指标 1,表征变量施肥机撒肥分布均匀性,以单位面积施肥量误差为评价指标 2,表征变量撒肥机施肥量准确性。根据设计方案,参考文献[15,18]中变量撒肥装备性能作业参数,施肥机械作业速度 v_1 范围为 $0.6 \sim 1.8$ m/s,圆盘转速范围为 $300 \sim 1000$ r/min,排肥流量 q 范围为 $0 \sim 500$ g/s,在实际变量施肥作业的基础上,选取合适的因素水平,设计三因素三水平正交试验($L_{\circ}(3^4)$),

因素水平如表 3 所示。分别计算肥料颗粒分布变异系数和单位面积撒肥量误差评价变量施肥机撒肥性能,每组试验重复 3 次取平均值,试验指标计算公式为

$$\gamma = \frac{\left| \frac{M}{S} - Q \right|}{O} \times 100\% \tag{7}$$

式中 γ---单位面积撒肥量误差,%

M——试验区域内肥料颗粒总质量,g

S——试验区域面积, m^2

Q——理论目标施肥量, g/m^2

$$C_v = \frac{S_D}{X} \times 100\% \tag{8}$$

其中
$$S_D = \left[\sum_{i=1}^m (X_i - \overline{X})^2 / (m-1) \right]^{\frac{1}{2}}$$
$$\overline{X} = \frac{1}{m} \sum_{i=1}^m X_i$$

式中 C_v 颗粒分布变异系数,%

 S_D ——肥料颗粒质量标准差,g

 \overline{X} ——肥料颗粒质量均值,g

 X_i — 第 i 个收集盒肥料颗粒质量,g

m----收集盒数量

表 3 正交试验因素水平

Tab. 3 Factors and levels of orthogonal test

水平	排肥流量 q/	圆盘转速 n/	前进速度 v1/
	(g·s ⁻¹)	(r·min -1)	$(m \cdot s^{-1})$
1	150	400	0. 8
2	300	600	1. 2
3	450	800	1.6

4.3 试验结果与分析

上述性能正交试验方案与结果如表 4 所示,A、B、C 分别为 q、n、v1 水平值。

方差分析结果见表 5,由 C_v 的方差分析可以看出 $F_A > F_B > F_C$,表明因素 A 对变异系数 C_v 影响最为显著,因素 B 影响次之,因素 C 影响最小(P < 0.05);由 γ 的方差分析可以看出 $F_B > F_A > F_C$,表明

表 4 正交试验设计与结果

Tab. 4	Results	of	orthogonal	test

Tub. 1 Results of ofthogonal test								
		ì	试验因素	ŧ	变异系数	撒肥量误		
试验号		A	В	С	$C_v/\%$	差 γ/%		
1		1	1	1	17. 73	14. 66		
2		1	2	3	15.51	10.83		
3		1	3	2	12. 67	12.47		
4		2	1	2	15. 19	10.78		
5		2	2	1	16. 72	8.46		
6		2	3	3	15. 57	11.21		
7		3	1	3	19. 92	12.54		
8		3	2	2	18.44	10. 13		
9		3	3	1	17. 08	13. 29		
	k_1	15. 30	17. 61	17. 18				
变异系数 C_v	k_2	15.83	16.89	15. 43	A > B > C			
又开示奴 C_v	k_3	18.48	15. 11	17.00				
-	R	3. 18	2. 50	1.75	•			
	k_1	12. 65	12.66	12. 14				
州加县记去	k_2	10. 15	9.81	11. 13	B > A > C			
撒肥量误差 γ	k_3	11. 99	12. 32	11.52				
•	R	2. 50	2. 85	1.01				

表 5 方差分析

Tab. 5 Analysis of variance

评价指标	变异来源	平方和	白由度	均方和	F	显著性
变异系数 C_v	校正模型	32, 92	6	5, 49	7. 13	- H - H
	A	17. 41	2	8. 70	6. 55	**
	B	9. 99	2	4. 99	3. 76	*
	C	5. 53	2	2. 76	2. 08	*
	校正模型	26. 23	6	4. 37	8. 15	
	A	10.08	2	5. 04	9.40	**
撒肥量误差	B	14. 59	2	7. 29	13. 59	**
	C	1.55	2	0. 78	1.45	*

注:**为极显著,*为显著。

4.4 田间试验

为了验证上述正交性能试验最佳因素水平组合的准确性,提高变量撒肥机撒肥性能,于 2017 年 6

月在江苏省东台金满穗农业发展有限公司水稻试验基地进行田间试验,天气晴,气温 $25 \sim 36\%$,风速小于 2.0 m/s,试验地面积 1.3 hm^2 ,空气相对湿度 31%,试验方法与 4.2 节一致,图 8 所示为撒肥机田间试验。





图 8 田间验证试验

Fig. 8 Picture of field validation test

试验过程中,调节撒肥机工作参数到最佳水平:排肥流量 q=300 g/s,圆盘转速 n=600 r/min,行走速度 $v_1=1.2$ m/s,进行 6 组重复性试验 (6 块试验地),试验结果如表 6 所示。试验结果表明,田间撒肥颗粒分布变异系数 C_v 最大为 15.71%,最小为12.13%,均值为 13.97%,与性能试验误差均值为9.19%;田间撒肥量误差 γ 最大值为 10.76%,最小值为 8.24%,均值为 9.46%,与性能试验误差均值为9.25%。评价指标满足相关规定对施肥机械作业要求 [24],表明设计的离心式变量施肥机提高了撒肥分布均匀性和施肥量准确性,为离心式撒肥机传统的经验式施肥提供了一定的理论基础。

表 6 田间试验结果

Tab. 6 Results of field test

0/0

试验 -	变	变异系数 C_v			撒肥量误差 γ		
风型	预估	试验	相对	预估	试验	相对	
か 写	值	值	误差	值	值	误差	
1		15. 16	9. 70		9. 95	4. 29	
2		14. 84	7. 38		8. 62	9. 64	
3	12.02	12. 13	12. 23	0.54	9. 03	5. 35	
4	13. 82	13.07	5.43	9. 54	10.76	12. 79	
5		15.71	13.67		8. 24	13.63	
6		12.89	6.73		10. 18	9. 78	
均值		13. 97	9. 19		9. 46	9. 25	

5 结论

- (1)针对目前水稻变量追肥作业均匀性、准确性要求,设计了一种基于传感器的双圆盘离心匀肥罩式水稻地表变量施肥机,开发配套的变量施肥作业控制系统,开展相应的排肥性能试验,实现水稻高效、准确、均匀变量撒肥。
- (2)以 STM32F103 为核心控制器,集成各传感器数据信息,协调反馈信息,结合施肥策略模型,响

应目标需肥量,经过决策系统指导步进电动机控制排肥开度,在线调整作物实时施肥量,实现相对意义上的水稻精准变量施肥。

(3)撒肥性能试验结果表明,撒肥机作业参数排肥流量 A、圆盘转速 B、行进速度 C 对于不同的评价指标的影响显著性不同。以颗粒分布变异系数 C_e 为评价指标,影响主次因素为 A、B、C,最佳因素水平组合是 $A_1B_3C_2$;以施肥量相对误差 γ 为评价指标,影响主次因素为 B、A、C,最佳因素水平组合是 $A_1B_3C_2$;比较不同最佳组合方案,选取相对更优的因

素水平组合 $A_2B_2C_2$,即 q=300 g/s,n=600 r/min, $v_1=1.2$ m/s 时, $C_v=13.82\%$, $\gamma=9.54\%$,施肥机整机撒肥性能最优。

(4)田间试验结果表明:在最优的撒肥作业参数组合条件下,变异系数 C_s 均值为 13.97%,与性能试验误差均值为 9.19%;撒肥量误差 γ 均值为 9.46%,与性能试验误差均值为 9.25%。满足国标相关规定对施肥机械作业要求,表明设计的离心式变量施肥机能够提高撒肥分布均匀性和施肥量准确性,为离心式撒肥机传统经验式施肥提供了一定技术支持。

参 考 文 献

- 1 贺志远,朱艳,李艳大,等. 中国南方双季稻氮营养指数及产量估算模型研究[J]. 南京农业大学学报, 2017,40(1): 11-19. HE Zhiyuan, ZHU Yan, LI Yanda, et al. Study on estimation model for nitrogen nutrition index and yield on double cropping rice in southern China [J]. Journal of Nanjing Agricultural University, 2017, 40(1):11-19. (in Chinese)
- 2 左兴健,武广伟,付卫强,等. 风送式水稻侧深精准施肥装置的设计与试验[J]. 农业工程学报,2016,32(3):14-21. ZUO Xingjian, WU Guangwei, FU Weiqiang, et al. Design and experiment on air-blast rice side deep precision fertilization device [J]. Transactions of the CSAE, 2016, 32(3): 14-21. (in Chinese)
- 3 MIYOKO W, TOMOKO Y, KAZUYOSHI S, et al. Distribution of anammox bacteria in a free-water-surface constructed wetland with wild rice (*Zizania latifolia*) [J]. Ecological Engineering, 2015, 81: 165 172.
- 4 张银平,杜瑞成,刁培松,等. 正反转组合式水稻宽苗带灭茬播种机设计与试验[J]. 农业工程学报,2017,33(3):7-13. ZHANG Yinping, DU Ruicheng, DIAO Peisong, et al. Design and experiment of wide band seeding rice seeder with reversed stubble cleaning and-anti-blocking [J]. Transactions of the CSAE, 2017, 33(3):7-13. (in Chinese)
- 5 马晓蕾,范广博,李永玉,等. 精准施肥决策模型与数据库系统[J]. 农业机械学报, 2011, 42(5):193-197.

 MA Xiaolei, FAN Guangbo, LI Yongyu, et al. Establishment of precision fertilization decision-making model and database system
 [J]. Transactions of the Chinese Society for Agricultural Machinery, 2011, 42(5): 193-197. (in Chinese)
- 6 郎春玲, 王金武, 王金峰, 等. 深施型液态肥变量施肥控制系统 [J/OL]. 农业机械学报, 2013, 44(2): 43 47. http://www.j-csam.org/jcsam/ch/reader/view_abstract.aspx? flag = 1&file_no = 20130209&journal_id = jcsam. DOI:10.6041/j.issn. 1000-1298.2013.02.009.
 - LANG Chunling, WANG Jinwu, WANG Jinfeng, et al. Variable fertilizer control system for deep-fertilization liquid fertilizer applicator [J/OL]. Transactions of the Chinese Society for Agricultural Machinery, 2013, 44(2): 43-47. (in Chinese)
- 7 VILLETTE S, COINTAULT F, PIRON E, et al. Centrifugal spreading: an analytical model for the motion of fertiliser particles on a spinning disc [J]. Biosystems Engineering, 2005, 92(2):157-164.
- 8 LIEDEKERKE P V. Study of the granular fertilizers and the centrifugal spreaderusing discrete element method (DEM) simulations [D]. Leuven; Katholieke Universiteit Leuven, 2007.
- 9 RAVINDER K T. Effect of vane shape and fertilizer product on spread uniformity using a dual-disc spinner spreader [D]. Alabama: Auburn University, 2014.
- FULTON J P, SHEARER S A, HIGGINS S F, et al. Performance assessment and model development of a variable-rate, spinner-
- disc fertilizer applicator [J]. Transactions of the ASAE, 2001, 44(5):1071-1081.

 OLIESLAGERS R, RAMON H, BAERDEMAEKER J D. Calculation of fertilizer distribution patterns from a spinning disc spreader
- by means of a simulation model [J]. Journal of Agricultural Engineering Research, 1996, 63(2):137-152.

 12 CAMPBELL C M, FULTON J P, MCDONALD T P, et al. Spinner-disc technology to enhance the application of poultry litter [J]. Applied Engineering in Agriculture, 2010, 26 (5): 759-767.
- COETZEE C J, LOMBARD S G. Discrete element method modelling of a centrifugal fertiliser spreader [J]. Biosystems Engineering, 2011, 109(4): 308 325.
- 14 张睿,王秀,周建军,等.肥料抛撒机抛撒系统幅宽控制技术[J/OL]. 农业机械学报,2012,43(增刊):39-43. http://www.j-csam.org/jcsam/ch/reader/view_abstract.aspx? flag=1&file_no=2012s08&journal_id=jcsam. DOI:10.6041/j.issn. 1000-1298.2012.S0.008.
 - ZHANG Rui, WANG Xiu, ZHOU Jianjun, et al. Breadth control of scatter system for fertilizer spreader [J/OL]. Transactions of the Chinese Society for Agricultural Machinery, 2012, 43 (Supp.):39 43. (in Chinese)
- 15 董向前,宋建农,张军奎,等. 锥盘式颗粒肥撒施机构抛撒性能分析与试验[J]. 农业工程学报,2013,29(19):33 40. DONG Xiangqian, SONG Jiannong, ZHANG Junkui, et al. Working performance and experiment on granular fertilizer spreader with cone disk[J]. Transactions of the CSAE, 2013, 29(19): 33 40. (in Chinese)
- 16 张睿,王秀,赵春江,等. 链条输送式变量施肥抛撒机的设计与试验[J]. 农业工程学报,2012,28(6):20-25. ZHANG Rui, WANG Xiu, ZHAO Chunjiang, et al. Design and experiment of variable rate fertilizer spreader with conveyor chain [J]. Transactions of the CSAE, 2012, 28(6): 20-25. (in Chinese)

- GUO Xiaohuan. Design of the integrated machine for digging potato and recycling residual film[D]. Lanzhou: Gansu Agricultural University, 2017. (in Chinese)
- 17 由佳翰,陈学庚,张本华,等. 4JSM 2000 型棉秆粉碎与残膜回收联合作业机的设计与试验[J]. 农业工程学报,2017, 33(10):10-16.
 - YOU Jiahan, CHEN Xuegeng, ZHANG Benhua, et al. Design and experiment of 4JSM 2000 type combined operation machine for cotton stalk chopping and residual plastic film collecting [J]. Transactions of the CSAE, 2017, 33 (10):10 16. (in Chinese)
- 18 袁雪,祁力钧,王虎,等. 温室摇摆式变量弥雾机喷雾参数响应面法优化[J/OL]. 农业机械学报,2012,43(4):45-50. http://www.j-csam.org/jcsam/ch/reader/view_abstract.aspx? file_no = 20120410&flag = 1. DOI:10.6041/j.issn.1000-1298. 2012.04.010.
 - YUAN Xue, QI Lijun, WANG Hu, et al. Spraying parameters optimization of swing, automatic variables and greenhouse mist sprayer with response surface method [J/OL]. Transactions of the Chinese Society for Agricultural Machinery, 2012, 43 (4): 45-50. (in Chinese)
- 19 彭飞,李腾飞,康宏彬,等. 小型制粒机喂料器参数优化与试验[J/OL]. 农业机械学报,2016,47(2):51-58. http://www.j-csam.org/jcsam/ch/reader/view_abstract.aspx? file_no = 20160207&flag = 1. DOI:10.6041/j. issn. 1000-1298. 2016. 02. 007.
 - PENG Fei, LI Tengfei, KANG Hongbin, et al. Optimization and experiment on feeder for small-scale pellet mill [J/OL]. Transactions of the Chinese Society for Agricultural Machinery, 2016, 47(2):51-58. (in Chinese)
- 20 葛云,张立新,谷家伟,等. 对辊式红花采收装置参数优化及试验[J]. 农业工程学报,2015,31(21):35-42. GE Yun, ZHANG Lixin, GU Jiawei, et al. Parameter optimization and experiment of dual roller harvesting device for safflower [J]. Transactions of the CSAE, 2015, 31(21):35-42. (in Chinese)
- 21 高筱钧,周金华,赖庆辉. 中草药三七气吸滚筒式精密排种器的设计与试验[J]. 农业工程学报,2016,32(2):20 28. GAO Xiaojun, ZHOU Jinhua, LAI Qinghui. Design and experiment of pneumatic cylinder precision seed-metering device for panax notoginseng[J]. Transactions of the CSAE, 2016, 32(2):20 28. (in Chinese)
- 22 吕金庆,田忠恩,杨颖,等. 4U2A 型双行马铃薯挖掘机的设计与试验[J]. 农业工程学报,2015,31(6):17-24. LÜ Jinqing, TIAN Zhongen, YANG Ying, et al. Design and experimental analysis of 4U2A type double-row potato digger[J]. Transactions of the CSAE, 2015, 31(6):17-24. (in Chinese)

(上接第93页)

- 17 陈书法,张石平,孙星钊,等. 水田高地隙自走式变量撒肥机设计与试验[J]. 农业工程学报,2012,28(11):16-21. CHEN Shufa, ZHANG Shiping, SUN Xingzhao, et al. Design and experiment of self-propelled high-ground-clearance spreader for paddy variable-rate fertilization[J]. Transactions of the CSAE, 2012, 28(11):16-21. (in Chinese)
- 18 吕金庆,尚琴琴,杨颖,等. 锥盘式撒肥装置的性能分析与试验[J]. 农业工程学报,2016,32(11):16-24. LÜ Jinqing, SHANG Qinqin, YANG Ying, et al. Performance analysis and experiment on granular fertilizer spreader with cone disc[J]. Transactions of the CSAE, 2016, 32(11):16-24. (in Chinese)
- 19 胡永光,杨叶成,肖宏儒,等. 茶园施肥机离心撒肥过程仿真与参数优化[J/OL]. 农业机械学报,2016,47(5):77 82. http://www.j-csam.org/jcsam/ch/reader/view_abstract.aspx? flag = 1&file_no = 20160511&journal_id = jcsam. DOI:10. 6041/j.issn.1000-1298.2016.05.011.
 - HU Yongguang, YANG Yecheng, XIAO Hongru, et al. Simulation and parameter optimization of centrifugal fertilizer spreader for tea plants [J/OL]. Transactions of the Chinese Society for Agricultural Machinery, 2016, 47(5):77 82. (in Chinese)
- 20 施印炎,陈满,汪小旵,等. 稻麦精准变量施肥机排肥性能分析与试验[J/OL]. 农业机械学报, 2017,48(7):97 103. http://www.j-csam.org/jcsam/ch/reader/view_abstract.aspx? flag = 1&file_no = 20170712&journal_id = jcsam. DOI:10. 6041/j. issn. 1000-1298. 2017.07.012.
 - SHI Yinyan, CHEN Man, WANG Xiaochan, et al. Analysis and experiment of fertilizing performance for precision fertilizer applicator in rice and wheat [J/OL]. Transactions of the Chinese Society for Agricultural Machinery, 2017, 48 (7):97 103. (in Chinese)
- 21 陈满, 施印炎, 汪小旵, 等. 冬小麦精准追肥机专家决策系统[J/OL]. 农业机械学报,2015,46(7):17-22. http://www.j-csam.org/jcsam/ch/reader/view_abstract.aspx? flag = 1&file_no = 20150703&journal_id = jcsam. DOI:10.6041/j.issn.1000-1298.2015.07.003.
 - CHEN Man, SHI Yinyan, WANG Xiaochan, et al. Expert decision system of variable nitrogen application in winter wheat [J/OL]. Transactions of the Chinese Society for Agricultural Machinery, 2015, 46(7):17 22. (in Chinese)
- 22 耿其东,方志国. 偏置式曲柄滑块机构仿真与运动分析[J]. 机械工程与自动化, 2011,166(3): 49-51. GENG Qidong, FANG Zhiguo. Simulation and kinetic characteristic analysis of deflection slider-crank mechanism[J]. Mechanical Engineering and Automation, 2011,166(3): 49-51. (in Chinese)
- 23 付乾坤,荐世春,贾洪雷,等. 玉米灭茬起垄施肥播种机的设计与试验[J]. 农业工程学报,2016,32(4):9-16. FU Qiankun, JIAN Shichun,JIA Honglei, et al. Design and experiment on maize stubble cleaning fertilization ridging seeder[J]. Transactions of the CSAE,2016,32(4):9-16. (in Chinese)
- 24 NY/T1003—2006 施肥机械质量评价技术规范[S]. 2006.