

肉兔养殖用弹簧螺旋喂料机输送性能试验研究

陈媛媛¹ 王红英^{1*} 管清学² 金楠¹ 段恩泽¹

(1. 中国农业大学工学院,北京 100083;

2. 山东四方新域农牧设备有限公司,山东 潍坊 262200)

摘要 针对弹簧螺旋喂料机在肉兔养殖的颗粒饲料输送过程中存在易破碎、易残留、料盒喂料量波动大的问题，同时为了提高弹簧螺旋喂料机的输送量，对弹簧螺旋喂料机输送过程中颗粒饲料的受力状态和输送机理进行分析；采用自行设计的弹簧螺旋喂料机试验平台，以颗粒饲料破碎率、管内残留率、输送量和喂料稳定性为评价指标，以进料口处绞龙固定连接轴的长度、螺旋间隙、螺旋转速为试验因素进行组合正交试验。试验结果表明：1)螺旋间隙对破碎率、残留率、输送量和喂料稳定性均有显著性影响($P<0.05$)，螺旋转速和轴长仅对输送量有显著性的影响($P<0.05$)；2)随着间隙的增大，破碎率、残留率显著降低，喂料稳定性及输送量显著提高；随着转速增加、轴长减少，输送量显著提升；3)优化后的弹簧螺旋喂料机参数组合为绞龙固定连接轴的长度 180 mm、螺旋间隙 4.6 mm (螺旋管内径为 46 mm)、螺旋转速 169 r/min，与现有的弹簧螺旋喂料机输送性能相比，其破碎率降低了 84.7%，残留率降低了 3.9%，输送量提高了 30.7%，喂料稳定性提高了 27.1%。

关键词 螺旋喂料机；输送性能；破碎率；残留率；输送量；喂料稳定性

中图分类号 S829.1

文章编号 1007-4333(2021)05-0175-11

文献标志码 A

Experimental study on the conveying performance of spring screw feeder for meat rabbit breeding

CHEN Yuanyuan¹, WANG Hongying^{1*}, GUAN Qingxue², JIN Nan¹, DUAN Enze¹

(1. College of Engineering, China Agricultural University, Beijing 100083, China;

2. Foreway Shandong Poultry Equipment Co. Ltd., Weifang 262200, China)

Abstract In order to solve the problems that the feed pellets were easy to be broken, easy to have residual remaining, and there was large fluctuation of feeding mass in the feeding bowl during the conveying process, and to improve the throughput of the spring screw feeder, this study analyzed the stress state and conveying mechanism of the feed pellets during the conveying process of the spring screw feeder. Taking the length of the fixed connecting shaft for screw at the inlet feed, the clearance between the screw pipe and the screw blade, the rotation speed as influencing factors, and the feed particle crushing rate, residual rate in the pipe, the throughput and the feeding stability as evaluation indicators, the combined orthogonal tests were carried out on a self-designed spring screw feeder test platform in this study. The results showed that: 1) Screw clearance had a significant influence on the crushing rate, residual rate, throughput and feeding stability ($P<0.05$), while the rotation speed and feed shaft length only had a significant influence on throughput ($P<0.05$)；2) With the increase of clearance, the crushing rate and residual rate decreased significantly, the throughput and the feeding stability increased significantly；As the speed increased and the shaft length decreased, the throughput was significantly increased. 3) The optimized parameter combination of the spring screw feeder was that the length of the fixed connecting shaft for screw 180 mm, the clearance 4.6 mm (the inner diameter of the screw tube 46 mm), and the speed 169 r/min. Compared with the conveying performance of the existing spring screw feeder, the overall conveying performance of the optimized spring screw feeder is as follows: the crushing rate was reduced by 84.7%, the residual rate was reduced by 3.9%, the conveying capacity was increased

收稿日期：2020-10-09

基金项目：现代农业产业技术体系建设项目-兔产业体系(CARS-43-D-2)

第一作者：陈媛媛，硕士研究生，E-mail:1738962513@qq.com

通讯作者：王红英，教授，主要从事饲料加工工艺技术及畜禽养殖技术与装备研究，E-mail:hongyingw@cau.edu.cn

by 30.7%，and the feeding stability was increased by 27.1%.

Keywords screw feeder; conveying performance; crushing rate; residual rate; throughput; feeding stability

“十三五”以来，我国兔养殖业的发展呈现持续增长的态势，其中肉兔在兔养殖业中所占比例较大，为80%左右^[1-2]。随着现代化农业的发展，自动化、机械化装备越来越多地应用于兔养殖生产过程。喂料是养殖过程中的重要环节，常见的机械喂料方式有弹簧螺旋喂料、行车式喂料和长食槽皮带式喂料^[3-4]。其中弹簧螺旋喂料机因其具有转速低，能满足多个卸料口、结构简单、输送环境密闭、不易堵塞等优点^[5]，广泛应用于兔养殖业中颗粒饲料的输送。弹簧螺旋喂料机是一种无轴螺旋送料机械，但在输送过程中，由于颗粒饲料本身具有一定的脆性^[6]，受到挤压、碰撞等外部作用力容易造成颗粒破碎导致破碎率升高，浪费饲料的同时还易引起动物的呼吸道疾病。封闭的螺旋管道内饲料颗粒残留后不易清理，在高温高湿环境下发生霉变，兔只食用后易引起肠胃疾病，给养殖企业带来经济损失。此外，为了减少喂料过程中兔只的应激反应、保持体重的均匀性，保证弹簧螺旋喂料机输送量和喂料稳定性对于肉兔健康养殖很有必要。

螺旋输送设备主要应用于煤矿、粮食、饲料、食品加工、制药等领域中粉体及散粒体物料的输送^[7-11]，其不同结构形式、尺寸参数及选型对螺旋输送性能均有影响^[12-13]。国内外对有轴螺旋结构设计、输送性能的研究较多，利用离散元法、试验测量等方法对螺旋输送结构进行设计和优化。已有研究主要关于有轴螺旋输送物料过程中，螺旋结构、尺寸参数对物料破碎率、输送效率、排料均匀性、功率消耗等的影响，从而确定了不同因素对输送性能的影

响关系^[14-16]。而关于无轴螺旋输送性能的研究相对较少，研究内容大多集中于螺旋体结构参数的理论计算和分析。蒋祥等^[17]为了保证螺旋输送器实现粉料食品的连续杀菌，构建了基于粒子群算法的螺旋器结构参数优化模型。王明峰等^[18]设计了生物质无轴螺旋送料器，针对螺旋外径、轴径、螺距、功率等进行了计算，并以稻壳为原料开展了冷态输送和热解试验。无轴螺旋在结构上与有轴螺旋有一定的差异。目前，在肉兔养殖用的无轴螺旋结构设计与优化上，关于其输送性能的试验与分析尚未见报道。

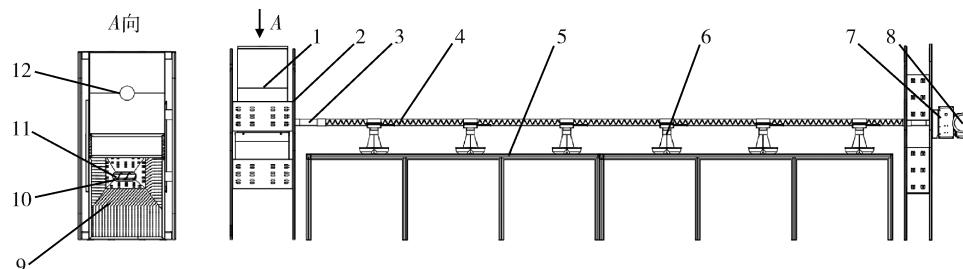
本研究拟采用组合正交试验的方法，以进料口处绞龙固定连接轴的长度、螺旋间隙和螺旋转速为因素，破碎率、残留率、输送量和喂料稳定性为评价指标，分析影响弹簧螺旋喂料输送性能指标的主要因素和运输机理，旨在提升弹簧螺旋喂料机的输送性能，以期为无轴螺旋的结构设计与优化提供理论参考。

1 材料与方法

1.1 试验材料

1.1.1 试验平台

自行设计的肉兔养殖弹簧螺旋喂料机试验平台见图1：输送长度为4 680 mm，弹簧螺旋叶片外径为36.8 mm，螺距44.45 mm，螺旋叶片厚度3.85 mm，螺旋间隙选取2.6、3.6和4.6 mm，其中3.6 mm为基准间隙。采用减速比为1:10的蜗轮蜗杆减速电机，电机转速为1 490 r/min。在进料箱（图1）和末端联结装置（图2）处有2个短轴起到支撑和传递动力的作用，中间输送段则无轴。

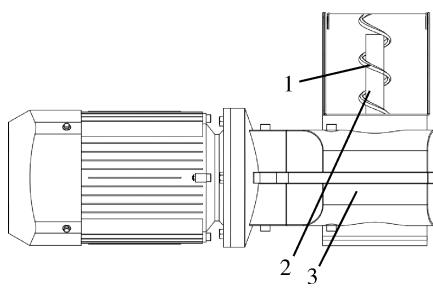


1. 进料箱(含粉料分离装置);2. 笼架;3. 螺旋管;4. 弹簧螺旋叶片;5. 固定架;6. 料盒;7. 末端联结装置;8. 蜗轮蜗杆减速电机;9. 筛板;10. 筛管;11. 绞龙固定连接轴;12. 进料箱箱盖

1. Feeding box (including powder separation device); 2. Cage shelf; 3. Screw pipe; 4. Spring screw blade; 5. Fixing frame; 6. Feeding bowl; 7. Structure of ending connected device; 8. Reduction worm gear motor; 9. Screen plate; 10. Screen pipe; 11. Fixed connecting shaft for the screw; 12. Feed box cover

图1 弹簧螺旋喂料机试验平台示意图

Fig. 1 Experimental platform of spring screw feeder



1. 弹簧螺旋叶片; 2. 末端输出轴; 3. 蜗轮蜗杆减速电机
1. Spring screw blade; 2. Terminal output shaft; 3. Reduction Worm Gear Motor

图 2 末端联结装置结构图

Fig. 2 Structure of ending connected device

表 1 生长兔颗粒饲料 572 的特性参数

Table 1 Characteristic parameters of 572 pellet feed for growing rabbits

参数 Parameter	长度/mm Length	直径/mm Diameter	硬度/kg Hardness	堆积密度/ (kg/m ³) Bulk density	含水率/% Moisture content	含粉率/% Powder content	粉化率/% Percentage of powdered pellets
数值 Value	17.24±2.22	3.66±0.10	10.23±1.74	533.01±12.09	10.06	0.65±0.04	1.61±0.20

1.2 受力分析

为研究弹簧螺旋喂料机的输送过程,首先将螺旋升角为 β 的螺旋线展开为一条直线,对颗粒饲料进行受力分析。

弹簧螺旋在输送过程中,颗粒饲料受到空间上的作用力,可以分为垂直方向和水平方向^[20]。在水平方向上,颗粒饲料受到螺旋叶片法向推力 F_N 和切向摩擦力 f ,二者的合力 F 为螺旋面集中作用于颗粒饲料 O 点处的载荷(图 3(a))。由于颗粒饲料与螺旋面存在摩擦,合力 F 与螺旋面的法向偏离了 1 个内摩擦角 φ 。进一步分析可知,作用力 F 又可以分解为轴向力 F_s 和圆周力 F_t ,其中 F_s 与螺旋面法向力 F_N 的夹角为螺旋升角 β 。圆周力为:

$$F_t = F \sin(\beta + \varphi) \quad (1)$$

其中:

$$\beta = \arctan\left(\frac{p}{2\pi r}\right) \quad (2)$$

$$\varphi = \arctan\mu \quad (3)$$

式中: μ 为颗粒饲料与螺旋面的摩擦因数; p 为螺距,mm。

螺旋喂料过程中,螺旋叶片的切向摩擦力阻碍了颗粒饲料向前运动,因此为了保证颗粒饲料轴向

移动,则必须满足:

$$F_N \cos\beta \geq f \sin\beta \quad (4)$$

$$f = \mu F_N = \tan\varphi F_N \quad (5)$$

代入后得:

$$F_N \cos\beta \geq F_N \tan\varphi \sin\beta \quad (6)$$

即:

$$\beta < 90^\circ - \varphi \quad (7)$$

此时颗粒能够克服切向摩擦力 f 向前运动。由式(1)可知,当内摩擦角 φ 一定时,螺旋升角 β 越大,颗粒饲料所受的圆周力 F_t 也越大,当圆周力 F_t 大于一定程度,颗粒饲料自身重力与摩擦力无法平衡,颗粒饲料受到的扭转翻滚现象越明显。根据公式(2)可知,颗粒饲料在各点处的螺距一定, r 越小,螺旋升角越大,故越靠近弹簧螺旋轴线处,颗粒饲料越容易翻滚。而靠近料线管壁的颗粒饲料受到沿轴向的推力,使得物料稳定向前推送。

在垂直方向上,颗粒饲料受到力包括重力 G ,管壁对颗粒饲料的摩擦力 P_f ,管壁的支持力 P_N (图 3(b))。为了保证饲料稳定运输,则应满足:

$$P_N + f \sin\theta = G \quad (8)$$

其中:

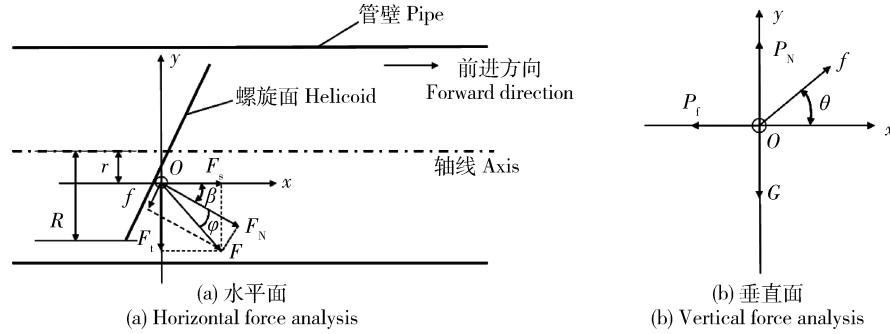
$$f = F_N \tan \varphi \quad (9)$$

$$F_N = \frac{T}{r} \quad (10)$$

式中: T 为转矩, $N \cdot m$; θ 为饲料颗粒所处位置和轴心连线与竖直线所偏离角度,(°)。

当满足式(8)时,颗粒饲料垂直方向受力平衡。由式(9)、(10)可知,当颗粒饲料离螺旋轴线越近、偏

离角度越大,即 r 越小,偏离角 θ 越大时,颗粒饲料在垂直方向上受到的分力越大,当颗粒饲料自身重力与其无法平衡时,颗粒饲料也会出现翻滚现象。根据受力分析可知,不同的螺旋间隙和转速影响颗粒饲料在螺旋管内的位置,从而影响喂料机的输送性能,因此考虑间隙、转速作为弹簧螺旋喂料机输送性能的因素很有必要。



R 为弹簧螺旋叶片半径; r 为颗粒饲料与轴线的距离; f 为切向摩擦力; F_t 为圆周力; F 为螺旋面集中作用于颗粒饲料O点处的载荷; F_N 为弹簧螺旋叶片对颗粒饲料的法向推力; F_s 为轴向力; β 为螺旋升角; φ 为内摩擦角; P_N 为螺旋管壁对饲料颗粒的支撑力; P_s 为螺旋管壁对颗粒饲料的摩擦力; G 为颗粒饲料的重力。

R is the radius of the spring screw blade; r is the distance between feed particles and the axis; f is the tangential friction force; F_t is the circular force; F is the concentrated force of the screw surface acting on the feed particle at point O; F_N is the normal force of the spring screw blade on the feed particles; F_s is the axial force; β is the helix angle; φ is the angle of internal friction; P_N is the supporting force of the screw pipe wall to the feed particles; P_s is the friction of the screw pipe wall against the feed particles; G is the gravity of feed particles.

图3 弹簧喂料机输送过程中颗粒饲料的受力分析

Fig. 3 Force analysis of feed particles during the delivery of spring screw feeder

1.3 因素水平的选择

螺旋输送物料过程中,螺旋输送机入口处螺杆的长度、进料口的大小影响着整个螺旋输送的性能^[21],因此本研究选用进料口处绞龙固定连接轴的长度(简称轴长)作为试验因素之一。选用间隙、转速、以及轴长作为参数优化试验变量,根据试验结果对弹簧螺旋喂料结构进行优化改进。综合考虑兔颗粒饲料直径、料盒尺寸结构和安装要求选择了3个不同的螺旋间隙,分别为2.6、3.6和4.6 mm。根据螺旋转速的计算公式:

$$n_{\max} = \frac{A_1}{\sqrt{D_s}} \quad (11)$$

式中: A_1 为物料综合特性系数,由于兔颗粒饲料是粒状,半磨琢性,故取 $A_1=46$ ^[22]; D_s 为弹簧螺旋直径。

计算可得螺旋最大转速为 n_{\max} 为240 r/min,当超过这一临界值时,容易使得兔颗粒饲料处于高离心力、高搅拌的状态^[23],无法正常向前输送。而低

转速情况下,物料在输送过程中的状态更加稳定。

参考螺旋设计计算^[20,24]公式:

$$D_s \geq K \sqrt{\frac{Q_t}{\varphi \rho c}}^{2.5} \quad (12)$$

所以:

$$Q_t \leq \varphi \rho c \left(\frac{D_s}{K}\right)^{2.5} \quad (13)$$

其中:

$$\varphi = \frac{\pi}{4} (D_s^2 - d_s^2) \times p - V \quad (14)$$

$$V = \frac{(D_s - d_s)(\sqrt{\pi^2 D_s^2 + p^2} + \sqrt{\pi^2 d_s^2 + p^2}) \times b}{4} \quad (15)$$

式中: Q_t 为螺旋喂料机实际处理能力, kg/h ; K 为物料综合系数,本研究取 $K=0.0558$; d_s 为螺旋轴半径,mm; b 为螺旋绞龙厚度,mm; p 为螺距,mm; D_p 为料线管径,mm; φ 为最大填充系数; ρ 为物料堆积

密度, kg/m^3 ; V 为 1 个螺距的螺旋叶片体积。

为了减少物料在料箱内的滞留, 螺旋喂料机的输送能力 Q 应大于实际处理能力, 因此:

$$Q = 47D_s^2 \varphi p n c > Q_{\text{tmax}} \quad (16)$$

$$n_{\text{min}} > \frac{Q_{\text{tmax}}}{47D_s^2 \varphi p c} \quad (17)$$

式中: n 为螺旋转速, r/min ; c 为装置倾斜校正系数,

本研究取 $c=1$ 。

根据式(16)和(17), 求得实际处理能力 $Q_{\text{tmax}}=83.4 \text{ kg}/\text{h}$, 转速 $n_{\text{min}}=125 \text{ r}/\text{min}$ 。本试验装置采用的是蜗轮蜗杆减速电机直联传动, 输出转速为 $149 \text{ r}/\text{min}$ 。考虑到转速过大料线晃动、电机不能稳定等原因, 通过变频调速设计了 3 种转速分别为 129 、 149 和 $169 \text{ r}/\text{min}$ 。具体因素水平见表 2。

表 2 弹簧螺旋喂料机输送性能试验因素水平

Table 2 Experimental factors and levels of Spring screw feeder conveying performance

水平 Level	因素 Factor		
	A, 轴长/mm Length of shaft	B, 间隙/mm Interval	C, 转速/(r/min) Rotational speed
1	180	2.6	129
2	500	3.6	149
3	—	4.6	169

1.4 评价指标与试验方法

1.4.1 破碎率

在颗粒饲料的输送过程中, 破碎率是考察弹簧螺旋喂料机输送性能的重要指标。本研究将兔颗粒饲料的破碎率定义为一定质量的完整颗粒饲料, 经过弹簧螺旋喂料机喂料运行后, 筛出来的粉末占其总质量的百分比。

$$\phi_p = \frac{M_p}{M_0} \times 100\% \quad (18)$$

式中: ϕ_p 为破碎率; M_p 为筛出的粉末总质量; M_0 为初始运行的兔颗粒饲料的总质量。

1.4.2 残留率

为了避免颗粒饲料在管内长时间存放出现发霉的现象, 弹簧螺旋喂料机在一次运输过程中应减少管内残留率。本研究将饲料残留率定义为螺旋喂料机在运行一定量的颗粒饲料后, 螺旋管内残留颗粒饲料的质量占总质量的百分比。

$$\phi_r = \frac{M_r}{M_0} \times 100\% \quad (19)$$

式中: ϕ_r 为残留率; M_r 为料线管内的残留饲料总质量。

1.4.3 输送量

在养殖过程中, 弹簧螺旋喂料机运行时会产生一定的噪声, 噪声会造成兔只的应激反应, 不利于健

康养殖。在螺旋喂料过程中, 喂料时间越短对养殖状况的影响越小。因此, 输送量 Q 是评价螺旋输送效率的重要因素, 输送量是指单位时间内输送颗粒饲料的质量^[25]。

$$Q = \frac{\sum_{i=1}^n m_i}{t - t_0} \quad (20)$$

式中: m_i 为第 i 个料盒中饲料的质量; t 为最后一个料盒装满时间; t_0 为第一个料盒开始卸料时间。

1.4.4 喂料稳定性

喂料量稳定性是指在连续喂料过程中, 随着时间的变化喂料量的波动量应尽量小^[26]。在肉兔养殖过程中, 考虑到经济效益和肉兔的生长状况, 螺旋喂料过程中应保证喂料量的均匀稳定。因此, 以每次运行后各个料盒落料量的标准差作为衡量螺旋喂料稳定性的指标。标准差的大小反映了饲料喂料量的均匀度, 料盒料量的标准差越小, 喂料越均匀稳定。其计算公式为:

$$S = \sqrt{\frac{\sum_{i=1}^n (m_i - \bar{m})^2}{n}} \quad (21)$$

式中: S 为料盒中料量的标准差; \bar{m} 为每次喂料料盒质量的平均值; m_i 为第 i 个料盒中颗粒饲料的质量。

1.4.5 试验方法

按照表2的因素水平设计了 $L_9(3^4)$ 组合正交试验进行弹簧螺旋喂料机输送性能的试验,将试验数据按上述评价指标的计算方法进行计算,采用Excel 2010和R 3.6.3软件对试验数据进行统计和方差分析。

2 结果与分析

本研究共设计了9种不同结构参数的试验组合方案,各组合下破碎率、残留率、输送量和料盒料量标准差的测量结果平均值见表3,根据不同组合的试验结果进行各试验指标的方差分析和影响因素分析。

表3 弹簧螺旋喂料机输送性能组合正交设计与试验结果

Table 3 Orthogonal design and experimental results of the spring screw feeder conveying performance

方案 Project	因素 Factor			破碎率/% Crushing rate	残留率/% Residual rate	输送量/(kg/h) Throughput	料盒料量的标准差 Standard deviation of feed mass
	A/mm	B/mm	C/(r/min)				
1	180	2.6	129	10.15±0.16	0.87±0.01	89.31±1.99	6.72±1.05
2	180	3.6	149	1.92±0.05	1.10±0.05	102.51±0.74	3.88±0.42
3	180	4.6	169	0.35±0.01	0.74±0.02	114.74±0.52	3.26±1.12
4	500	2.6	149	12.64±0.41	0.99±0.03	82.93±0.24	6.30±1.02
5	500	3.6	169	1.73±0.03	0.82±0.01	99.95±0.72	3.42±1.06
6	500	4.6	129	0.88±0.21	0.47±0.06	78.62±3.08	2.38±0.28
7	500	2.6	169	11.59±0.13	1.05±0.02	96.28±0.18	6.96±1.37
8	500	3.6	129	2.42±0.15	0.85±0.07	77.24±0.69	4.06±1.18
9	500	4.6	149	0.75±0.13	0.55±0.11	87.79±2.29	4.43±0.36

注:A为轴长,B为间隙,C为转速,下表同。

Note: A is length of shaft; B is interval; C is rotational speed. The following Table is the same.

2.1 试验因素对破碎率的影响

在螺旋喂料过程中颗粒饲料的破碎率越小,产生的粉末量越少,对肉兔养殖健康状况影响小,颗粒饲料的损失率低,经济效益高。根据对破碎率的方

差分析结果(表4)可知,间隙(因素B)对破碎率的影响非常显著,转速(因素C)和轴长(因素A)对破碎率的影响并不显著。

各因素对破碎率的影响见表5。可见,间隙对破

表4 弹簧螺旋喂料机破碎率的方差分析结果

Table 4 Variance analysis result for crushing rate of spring screw feeder

方差来源 Variance source	偏差平方和 Sum of square of deviation	自由度 Degree	均方 Mean square	F 值 F value	P 值 P value
A	1.49×10^{-4}	1	1.49×10^{-4}	3.29	0.167
B	2.08×10^{-2}	2	1.04×10^{-2}	229.58	0.000 52 ***
C	6.90×10^{-5}	2	3.45×10^{-5}	0.76	0.541
误差 Error	1.36×10^{-4}	3	4.53×10^{-5}	—	—
总和 Total	2.11×10^{-2}	8	2.64×10^{-3}	—	—

注:***表示差异非常显著($P<0.001$),表7同。

Note: *** means the difference is very significant ($P<0.001$). The Table 7 is same.

碎率的影响非常明显,随着间隙的增大,破碎率显著降低。这是由于间隙增大时,螺旋管内径增大,筒体容积随之增大,螺旋面上颗粒饲料的堆积高度较小,主要聚集在靠近螺旋管壁的位置,因而运动的滑移面与输送方向平行,垂直方向的附加物流较少,颗粒饲料输送较为平稳,破碎率低,能量消耗少。当间隙减小时,筒体容积减小,螺旋面上颗粒饲料的堆积高度大,滑移面变陡,靠近螺旋轴线位置的颗粒饲料数量增多,圆周运动较大,颗粒饲料在中间层发生搅拌翻滚的现象,轴向运动速度

减小,故破碎率增大,能量消耗变大^[27]。轴长虽然与破碎率没有显著性关系,但轴长为 180 mm 时,饲料的破碎率比长度为 500 mm 的破碎率低,主要原因是轴长减小时,绞龙固定连接轴在进料口处所占的填充空间减小,进料口处的容积增大,饲料在进料口处受到的挤压减小,因而破碎率相对小一些。而对于低转速范围内运行的弹簧螺旋喂料机,颗粒饲料在料线管内运行时较为平稳,其破碎率在 5% 左右波动变化,因而转速对破碎率的影响并不显著。

表 5 不同试验因素对试验指标的影响

Table 5 Influence of different experimental factors on experiment indicator

试验指标 Experiment index	A, 轴长/mm Length of shaft		B, 间隙/mm Interval			C, 转速/(r/min) Rotational speed		
	180	500	2.6	3.6	4.6	129	149	169
破碎率/% Crushing rate	4.14	5.00	11.46	2.02	0.66	4.48	5.10	4.56
残留率/% Residual rate	0.90	0.79	0.97	0.92	0.59	0.73	0.88	0.87
输送量/(kg/h) Throughput	102.19	87.14	89.51	93.23	93.72	81.72	91.08	103.66
料量的标准差 Standard deviation of feed mass	4.62	4.59	6.66	3.79	3.36	4.39	4.87	4.54

2.2 试验因素对残留率的影响

螺旋喂料系统是一个封闭的输送系统,螺旋管内易出现残留的颗粒饲料,在高温潮湿的环境下易发霉变质。因此,为避免兔只误食变质饲料,料线管

内的残留饲料越少越好。根据对残留率的方差分析结果(表 6)可知,间隙(因素 B)对残留率的影响显著,转速(因素 C)和轴长(因素 A)对残留率的影响并不显著。

表 6 弹簧螺旋喂料机残留率的方差分析结果

Table 6 Variance analysis results for residual rate of the spring screw feeder

方差来源 Variance source	偏差平方和 Sum of square of deviation	自由度 Degree	均方 Mean square	F 值 F value	P 值 P value
A	2.65×10^{-6}	1	2.65×10^{-6}	2.35	0.22
B	2.62×10^{-5}	2	1.31×10^{-5}	11.59	0.04*
C	4.22×10^{-6}	2	2.11×10^{-6}	1.87	0.30
误差 Error	3.39×10^{-6}	3	1.13×10^{-6}	—	—
总和 Total	3.65×10^{-5}	8	4.56×10^{-6}	—	—

注: * 表示差异显著($P < 0.05$),表 8 同。

Note: * means the difference is significant ($P < 0.05$). The same in Table 8.

间隙对螺旋喂料残留率的影响较为明显(表5),随着间隙的增大残留率减小。这是因为当间隙较小时,与颗粒饲料尺寸接近,在进料口处输送状态不稳定,容易出现卡滞现象^[28],从试验观察结果来看,大部分的残留饲料存在进料口处,而稳定推送阶段的残留几乎没有。主要原因是颗粒饲料在进料口处运行时,饲料在螺旋管内翻滚明显,部分饲料被抛送到螺旋运行的反向位置,停留在了进料口左侧处(图1),没有随着整体向前推送,运行结束后残留在进料口处。

2.3 试验因素对输送量的影响

输送量是反映了弹簧螺旋喂料机的输送效率。在一栋兔舍内,不同位置的料盒口卸料存在着时间上的差异,因而影响兔只的吃料时间。弹簧螺旋喂料的噪声还易引起兔只产生应激反应,不利于兔只的健康生长。因此,弹簧螺旋喂料机的输送量大,输送时间快,是养殖企业的主要需求之一。根据输送量的方差分析结果(表7)可知,轴长(因素A)和转速(因素C)对输送量的影响非常显著,间隙(因素B)对输送量的影响比较显著。

表7 弹簧螺旋喂料机输送量方差分析结果

Table 7 Variance analysis results for throughput of spring screw feeder

方差来源 Variance source	偏差平方和 Sum of square of deviation	自由度 Degree	均方 Mean square	F 值 F value	P 值 P value
A	453.11	1	453.11	1 105.15	5.98×10^{-5} ***
B	31.85	2	15.93	38.85	7.17×10^{-3} **
C	726.81	2	363.41	886.37	6.94×10^{-5} ***
误差 Error	1.22	3	0.41	—	—
总和 Total	1 212.99	8	151.62	—	—

注: ** 表示差异比较显著($P < 0.01$)。

Note: ** means the difference is relatively significant ($P < 0.01$).

轴长、间隙和转速对输送量均有影响(表5),轴长减小,间隙和转速增大,弹簧螺旋喂料机的输送量均显著增大。其中轴长和转速对输送量的影响最为明显。这是因为轴长减小时,绞龙固定连接轴对弹簧螺旋空间的填充减小,螺旋内的容积增大,饲料颗粒在螺旋腔体内通过性变好、受到的阻力变小^[29],单位时间内进料口处通过的饲料量增多,因而整个螺旋喂料机输送量增大,输送效率提高。当转速增大时,颗粒饲料从进料口进入推送段的速度增快,到达每个料盒的时间提前,单位时间内通过的物料量增多,故输送量增大趋势明显。输送量随着间隙的增大而增大,这主要是因为螺旋管内径增大时,单位长度内容积增大,通过的颗粒饲料增多,因而输送量增大。当间隙较小时,管内的容积减小,饲料易出现卡滞的现象,功率消耗波动较大^[30],通过的颗粒饲料减少,因此输送量降低。

2.4 试验因素对喂料稳定性的影响

螺旋喂料机在运行过程中,螺旋绞龙旋转到不

同位置时,颗粒饲料受阻挡的情况不同,因而会出现喂料量的差异^[26]。在养殖过程中,为了保证经济效益,同一批肉兔的体重应在同一水平范围内。因此,在相同料盒的情况下,螺旋喂料会产生料量的差异,从而导致每个料盒内的料量出现波动的现象。为了满足养殖企业需求,螺旋喂料机的喂料差异性越小,稳定性越好。根据喂料稳定性方差分析结果(表8)可知,间隙(因素B)对喂料稳定性的影响比较显著,而轴长(因素A)和转速(因素C)对喂料稳定性的影响并不显著。

在不同间隙条件下,料盒中料量标准差的差异最为明显,因此对喂料稳定性的影响最为显著(表5)。而不同轴长、转速条件下,料盒中料量标准差的差异较小,对喂料稳定性的影响不显著。这是因为间隙越大时,颗粒饲料在管内的堆积高度减小,颗粒饲料在管内运行平稳,受到的阻挡较为稳定,因而在各料盒处喂料较为均匀,料盒中料量的标准差较小,喂料稳定性越好。

表 8 弹簧螺旋喂料机喂料稳定性方差分析结果

Table 8 Variance analysis results for feed stability of spring screw feeder

方差来源 Variance source	偏差平方和 Sum of square of deviation	自由度 Degree	均方 Mean square	F 值 F value	P 值 P value
A	1.64×10^{-3}	1	1.64×10^{-3}	0.0023	0.965
B	19.35	2	9.67	13.25	0.032*
C	0.37	2	0.18	0.247	0.796
误差 Error	2.18	3	0.73	—	—
总和 Total	21.89	8	2.74	—	—

2.5 输送性能最优方案及验证

由影响破碎率、残留率、输送量和喂料稳定性试验因素分析确定的弹簧螺旋喂料机输送性能最优组合分别为, $A_1B_3C_1$ 、 $A_2B_3C_1$ 、 $A_1B_3C_3$ 和 $A_2B_3C_1$ 。根据对养殖企业实际需求的调研结果可知, 在 4 组指标中破碎率和输送量是评价螺旋喂料机输送性能的主要指标。因此, 结合各因素显著性分析结果和实际需求综合评价, 确定弹簧螺旋喂料机的最优方

案为 $A_1B_3C_3$, 即: 轴长为 180 mm, 间隙 4.6 mm, 转速 169 r/min 时, 此时弹簧螺旋喂料机的输送性能最佳。

将优化前后弹簧螺旋喂料机的输送性能试验结果分别取平均值(表 9), 结果表明优化后的弹簧螺旋喂料机破碎率、残留率分别降低了 84.7% 和 3.9%, 输送量和喂料稳定性分别提高了 30.7% 和 27.1%, 其输送性能与优化前的相比得到了明显的改善。

表 9 弹簧螺旋喂料机优化前与优化后的对比试验结果

Table 9 Comparison test results of spring screw feeder before and after optimization

参数及指标 Parameter and index	优化前 Before optimization	优化后 Optimized
轴长/mm Length of shaft	500	180
间隙/mm Interval	3.6	4.6
转速/(r/min) Rotational speed	149	169
破碎率/% Crushing rate	2.29 ± 0.04	0.35 ± 0.01
残留率/% Residual rate	0.77 ± 0.02	0.74 ± 0.02
输送量/(kg/h) Throughput	87.78 ± 0.26	114.74 ± 0.52
料量的标准差 Standard deviation of feed mass	4.47 ± 0.88	3.26 ± 1.12

3 结 论

1) 本研究对弹簧螺旋喂料机输送过程中颗粒饲料的受力状态和输送机理进行了分析, 结果表明: 在弹簧螺旋喂料过程中, 大部分颗粒都是受到螺旋绞龙的推力向前输送, 而越靠近轴线位置的饲料颗粒受到的圆周力越大, 出现搅拌翻滚的现象越明显, 因而消耗的能量大, 出现破碎的可能性升高。

2) 基于弹簧螺旋喂料系统结构参数设计, 以绞

龙固定连接轴的长度、螺旋间隙和螺旋转速为因素, 破碎率、残留率、输送量和喂料稳定性为指标, 进行了两因素三水平和一因素两水平的组合正交试验, 综合评价弹簧螺旋喂料机的输送性能。方差分析结果表明, 间隙对破碎率、残留率、输送量和喂料稳定性均有显著性影响; 轴长和转速对输送量有显著性影响。综合实际需求和方差分析结果, 得到弹簧螺旋喂料机最优方案为: 绞龙固定连接轴的长度为 180 mm, 螺旋间隙为 4.6 mm(螺旋管内径为

46 mm),螺旋转速为169 r/min,此时的弹簧螺旋喂料机输送性能最优,与现有弹簧螺旋喂料机输送性能相比,其破碎率降低了84.7%,残留率降低了3.9%,输送量提高了30.7%,喂料稳定性提高了27.1%。

参考文献 References

- [1] 武拉平,颉国忠,刘强德,李丹阳.“十三五”以来中国兔产业发展报告(2016—2018)[J].中国养兔,2019(1): 14-24
Wu L P, Xie G Z, Liu Q D, Li D Y. China rabbit industry development report since the 13th five-year plan (2016—2018) [J]. *Chinese Journal of Rabbit Farming*, 2019(1): 14-24 (in Chinese)
- [2] 武拉平,秦应和.2018年我国兔业发展状况及2019年展望[J].中国畜牧杂志,2019, 55(3): 152-156
Wu L P, Qin Y H. Development status of rabbit industry in China in 2018 and outlook for 2019 [J]. *Chinese Journal of Animal Science*, 2019, 55(3): 152-156 (in Chinese)
- [3] 段恩泽,金楠,方鹏,陈计远,郑猛虎,王红英.我国内肉兔养殖装备使用现状和发展前景[J].中国养兔,2018(3): 17-20
Duan E Z, Jin N, Fang P, Chen J Y, Zheng M H, Wang H Y. The present situation and development prospect of the breeding equipment of meat rabbits in China [J]. *Chinese Journal of Rabbit Farming*, 2018(3): 17-20 (in Chinese)
- [4] 庞昌乐,王红英,顾智.一种兔笼喂料装置及其自动化控制系统:中国,CN109258493A[P].2019-01-25
Pang C L, Wang H Y, Gu Z. Rabbit cage feeding device and automatic control system: China, CN109258493A[P]. 2019-01-25 (in Chinese)
- [5] 张西良,马奎,王辉,崔守娟,石云飞.颗粒尺寸对螺旋加料机定量加料性能的影响[J].农业工程学报,2014, 30(5): 19-27
Zhang X L, Ma K, Wang H, Cui S J, Shi Y F. Effect of particle size on precision dosing of screw feeder [J]. *Transactions of the Chinese Society of Agricultural Engineering*, 2014, 30(5): 19-27 (in Chinese)
- [6] 康宏彬,王红英,高蕊,李倪薇.颗粒饲料强度分布规律研究[J].饲料工业,2014, 35(23): 30-33
Kang H B, Wang H Y, Gao R, Li N W. Study on distribution law of strength of pellet feed [J]. *Feed Industry*, 2014, 35 (23): 30-33 (in Chinese)
- [7] 向冬枝,徐余伟.螺旋输送机设计参数的选择和确定[J].水泥技术,2010(1): 29-33
Xiang D Z, Xu Y W. Design parameter selection of spiral conveyor [J]. *Cement Technology*, 2010 (1): 29-33 (in Chinese)
- [8] 张强,张晓宇,吴泽光,王聪,张旭,苏明星.基于EDEM的边帮采煤机螺旋输送性能研究[J].煤炭科学技术,2020, 48(2): 151-157
Zhang Q, Zhang X Y, Wu Z G, Wang C, Zhang X, Su M X. Study on spiral conveying performance of side shearer based on EDEM [J]. *Coal Science and Technology*, 2020, 48(2): 151-157 (in Chinese)
- [9] 石云飞,张西良,徐云峰,崔守娟.料仓进料方式对螺旋输送机出料量影响[J].排灌机械工程学报,2019, 37(4): 341-345
Shi Y F, Zhang X L, Xu Y F, Cui S J. Influence of feeding method on feed quantity of screw feeder [J]. *Journal of Drainage and Irrigation Machinery Engineering*, 2019, 37 (4): 341-345 (in Chinese)
- [10] 宋欢.定量螺旋输送机的优化设计及模拟[D].青岛:青岛科技大学, 2016
Song H. Optimization design and simulation of quantitative screw conveyor [D]. Qingdao, China: Qingdao University of Science & Technology, 2016 (in Chinese)
- [11] Minglani D, Sharma A, Pandey H, Dayal R, Joshi J B, Subramaniam S. A review of granular flow in screw feeders and conveyors [J]. *Powder Technology*, 2020, 366: 369-381
- [12] 胡坤钰,李亚萍.螺旋输送试验台测试系统设计与试验[J].中国农机化学报,2019, 40(2): 130-134
Hu K Y, Li Y P. Design and test of screw conveying performance test system [J]. *Journal of Chinese Agricultural Mechanization*, 2019, 40(2): 130-134 (in Chinese)
- [13] Mousaviraad M, Tekeste M, Rosentrater K A. Calibration and validation of a discrete element model of corn using grain flow simulation in a commercial screw grain auger [J]. *Transactions of the ASABE*, 2017, 60(4): 1403-1415
- [14] 杨洋.基于EDEM的输粮搅龙输送性能仿真研究与优化[D].成都:西华大学, 2016
Yang Y. Convey performance research & optimization of grain convey screw based on EDEM [D]. Chengdu: Xihua University, 2016 (in Chinese)
- [15] Zareiforoush H, Komarizadeh M H, Alizadeh M R. Effects of crop-machine variables on paddy grain damage during handling with an inclined screw auger [J]. *Biosystems Engineering*, 2010, 106(3): 234-242
- [16] Fernandez J W, Cleary P W, McBride W. Effect of screw design on hopper drawdown of spherical particles in a horizontal screw feeder [J]. *Chemical Engineering Science*, 2011, 66(22): 5585-5601
- [17] 蒋祥,蔡健荣,孙力,庄晓波,张维军.杀菌机的无轴螺旋加热输送器结构优化设计[J].包装与食品机械,2020, 38(1): 42-46
Jiang X, Cai J R, Sun L, Zhuang X B, Zhang W J. Optimization design of shaftless spiral heating conveyor for sterilizer [J]. *Packaging and Food Machinery*, 2020, 38(1): 42-46 (in Chinese)
- [18] 王明峰,徐强,蒋恩臣,任永志,吴宇健,陈晓堃.生物质无轴螺旋连续热解装置送料器设计及中试[J].农业工程学报,2017, 33(4): 83-88
Wang M F, Xu Q, Jiang E C, Ren Y Z, Wu Y J, Chen X K. Design and pilot test for feeder of biomass shaftless screw continuous pyrolysis device [J]. *Transactions of the Chinese*

- Society of Agricultural Engineering, 2017, 33(4): 83-88 (in Chinese)
- [19] GB/T 16765—1997 颗粒饲料通用技术条件[S]. 北京: 中国标准出版社, 1997
- GB/T 16765—1997 General technical conditions for granulated feed[S]. Beijing: China Standards Press, 1997 (in Chinese)
- [20] 尹忠俊, 孙洁, 陈兵, 张连万. 开式螺旋输送机输送机理分析与参数设计[J]. 矿山机械, 2010, 38(11): 66-71
- Yin Z J, Sun J, Chen B, Zhang L W. Study on transportation mechanism of open screw conveyors and design of parameters [J]. *Mining & Processing Equipment*, 2010, 38(11): 66-71 (in Chinese)
- [21] Rehkugler G E. Screw conveyors: State of the art [J]. *Transactions of the ASAE*, 1967, 10(5): 0615-0618
- [22] 陈广富, 徐余伟. 饲料螺旋输送机设计参数的选择和确定[J]. 饲料工业, 2008, 29(15): 1-5
- Chen G F, Xu Y W. Selection and determination of design parameters for feeding screw conveyor [J]. *Feed Industry*, 2008, 29(15): 1-5 (in Chinese)
- [23] Bates L. Entrainment patterns of screw hopper dischargers [J]. *Journal of Engineering for Industry*, 1969, 91(2): 295-302
- [24] 张奇伟. 螺旋喂料设备的填充率[J]. 轻金属, 1989(2): 13-15
- Zhang Q W. Filling rate of screw feeding equipment [J]. *Light Metals*, 1989(2): 13-15 (in Chinese)
- [25] GB/T 36865—2018 粮油机械: 螺旋输送机[S]. 北京: 中国标准出版社, 2018
- GB/T 36865—2018 Grain and oil machinery: Screw conveyer [S]. Beijing: China Standards Press, 2018 (in Chinese)
- [26] 彭飞, 李腾飞, 康宏彬, 张国栋, 孔丹丹, 王红英. 小型制粒机喂料器参数优化与试验[J]. 农业机械学报, 2016, 47(2): 51-58
- Peng F, Li T F, Kang H B, Zhang G D, Kong D D, Wang H Y. Optimization and experiment on feeder for small-scale pellet mill [J]. *Transactions of the Chinese Society for Agricultural Machinery*, 2016, 47(2): 51-58 (in Chinese)
- [27] 王东霞. 输送小麦卧式螺旋输送机主要参数的选择和确定[J]. 电子测试, 2013(21): 57-59, 45
- Wang D X. Selection and identification of the main parameters of horizontal-type spiral conveyer [J]. *Electronic Test*, 2013 (21): 57-59, 45 (in Chinese)
- [28] 周艳丽, 王小飞, 余永昌. 基于 EDEM 软件的螺旋提土装置最佳间隙的研究和分析[J]. 农机化研究, 2017, 39(1): 38-42
- Zhou Y L, Wang X F, Yu Y C. Research and analysis of the optimum gap of the screw extraction device based on EDEM software [J]. *Journal of Agricultural Mechanization Research*, 2017, 39(1): 38-42 (in Chinese)
- [29] 罗胜, 张西良, 许俊, 马奎. 螺旋不连续加料装置结构优化与性能仿真[J]. 农业工程学报, 2013, 29(3): 250-257
- Luo S, Zhang X L, Xu J, Ma K. Structure optimization and performance simulation of screw discontinuous feeding device [J]. *Transactions of the Chinese Society of Agricultural Engineering*, 2013, 29(3): 250-257 (in Chinese)
- [30] Shimizu Y, Cundall P A. Three-dimensional DEM simulations of bulk handling by screw conveyors [J]. *Journal of Engineering Mechanics*, 2001, 127(9): 864-872

责任编辑: 刘迎春