**文章编号:**1674-2974(2016)10-0016-07

## 基于参数化的散料输送机械快速设计系统开发

叶南海<sup>1</sup>,何 韵<sup>1†</sup>,施奇佳<sup>1</sup>,邓 鑫<sup>1</sup>,毛  $C^{1,2}$ ,戚一男<sup>1,2</sup>

(1. 湖南大学 汽车车身先进设计制造国家重点试验室,湖南 长沙 410082;

2. 泰富重工制造有限公司,湖南 湘潭 411202)

摘 要:为了解决散料输送机械的设计及其优化过程中存在的产品设计周期长、方案优 化过程慢等问题,开发出一套针对散料输送机械的快速设计系统平台.以某公司斗轮机构的 斗子和轮体为例,首先建立了参数化尺寸驱动的设计模型;然后基于参数化的原理利用有限 元分析软件建立多目标优化分析模型,实现了产品的快速优化设计,提升了复杂钢结构的设 计效率与准确性;最后将参数化设计与参数化分析优化模块进行高度集成,搭建完成快速设 计系统平台,用户可通过快速设计系统平台的交互界面输入参数得到所需要的产品.工程实 践表明,该快速设计系统对散料输送机械的系列化开发具有较好的应用前景.

**关键词:**参数化;散料输送机械;设计与分析;多目标优化;快速设计系统 中图分类号:TH132.4 **文献标识码:**A

# Development of Parameterization-based Bulk Material Conveying Machinery Rapid Design System

YE Nan-hai<sup>1</sup>, HE Yun<sup>1†</sup>, SHI Qi-jia<sup>1</sup>, DENG Xin<sup>1</sup>, MAO Yi<sup>1,2</sup>, QI Yi-nan<sup>1,2</sup>

(1. State Key Laboratory of Advanced Design and Manufacturing for Vehicle Body, Hunan Univ, Changsha, Hunan 410082, China; 2. Tidfore Engineering Co., Ltd., Xiangtan, Hunan 411202, China)

Abstract: To meet the demands of today's market fast fine design and to solve the bulk material conveying machinery's problem of long cycle of product design and slow process of optimization, we developed a platform of rapid design system for bulk material conveying machinery. Taking the bucket and wheel body of a company's bucket wheel mechanism as an examples, we firstly built parametric dimension driven design models, and then used the finite element analysis software to establish multi-objective optimization models based on the principle of parametric, realized the quick optimization of product design, and improved the design efficiency and the accuracy of the complex steel structure. Finally, the parametric design and parametric analysis of the optimization module were highly integrated and the rapid design system platform was completed. Users can use the interactive interface of the rapid design system platform input parameters to get the product they need. The example has indicated that the rapid design system has good application prospects in the serialization development of bulk material conveying machinery.

收稿日期:2015-01-18
 基金项目:国家自然科学基金资助项目(51375154), National Natural Science Foundation of China(51375154)
 作者简介:叶南海(1966-), 男, 湖南常德人, 湖南大学副教授, 博士
 †通讯联系人, E-mail: 313318069@qq. com

散料输送机械在港口、矿山等领域的应用得到 了越来越广泛地重视,国内外学者对散料输送机械 进行了 CAD/CAE 方面的研究<sup>[1-2]</sup>.最常见的是以 实现轻量化为目的,运用有限元分析<sup>[3]</sup>,疲劳强度分 析<sup>[4]</sup>,动力学仿真等相关知识对产品进行结构优化 设计<sup>[5]</sup>.然而由于散料输送机械的组成零件繁多,零 部件之间关联紧密,对产品结构的分析修改以及尺 寸参数调整的工作量较大,尤其涉及到产品的优化 时,往往会因为研发周期过长,而延误生产及产品交 付周期.

本文开发一套基于参数化的散料输送机械快速 设计系统<sup>[6-7]</sup>,以斗轮机构中斗子与轮体为例,首先 依靠已知的设计目标和工况,建立参数化三维模型 和有限元分析模型,得出可供快速修改的三维实体 模型和工程图以及斗子和轮体负载状况下的力学性 能;然后根据相应的计算数据,以符合产品强度刚度 等力学性能的要求为前提,针对斗轮机构中斗子和 轮体产品性能进行多目标优化;最终集成各个模块 进行快速设计系统平台搭建与封装,达到了高精、高 效完成产品系列化开发的目的.

#### 1 快速设计系统开发流程

该快速设计系统包括参数化设计、参数化分析、 基于多目标优化的结构优化以及平台封装等关键技 术,具体的开发流程图如图1所示.

## 2 参数化设计技术

#### 2.1 参数化设计软件平台选择

在工程机械设计中三维建模软件的发展特别 快,为产品的设计开发提供了非常便利的工具. IN-VENTOR 是一款非常适用于大型钢结构工程机械 快速建模的软件,能方便地检查装配过程中造成的 干涉问题;该软件由 AUTODESK 公司开发,能与 常用的二维制图软件 AutoCAD 进行无缝链接,生 成的 DWG 格式工程图用 AutoCAD 查看时不会有 图元缺失,并且工程图与三维数模链接能同时实现 参数化驱动,保证了参数化驱动的时效性和完整性. 本文选用 INVENTOR 软件作为专家系统中建立参 数化三维数模和二维工程图的软件平台,并以斗轮 机构中轮体和斗子为例进行了参数化设计<sup>[8-9]</sup>.



图 1 快速设计系统开发流程图 Fig. 1 Flow chart of rapid design system development

#### 2.2 参数化设计方法

根据自上而下的设计理念构建模型总体框架, 框架的建立是以所有零部件的定位和装配信息为基 础,模型在简单明了的同时还必须保证其完整性,尤 其是关键的参数信息,能对后期整体三维数模的尺 寸驱动产生重要地影响.所有子属零部件的建立过 程中都将利用 INVENTOR 的衍生功能将框架文件 衍生进来,并依托框架来建立三维模型,由于每个零 部件都已经依托框架完成了定位,可以省去繁琐的 装配过程,大大节省了时间.如图 2 参数化流程图所 示,通过修改框架的参数,可以使相关联零部件的模 型与工程图随之联动,因此参数化设计能够避免大 量的重复工作,提高工作效率,为实现产品的系列化 开发提供有力保障.



图 2 参数化设计流程图 Fig. 2 Flow chart of parametric design

## 2.3 斗子与轮体的参数化设计

参数化设计的关键步骤就是建立框架,一个框架的好坏直接影响到后期参数驱动的效果.按照参数化设计的要求建立斗轮轮体和斗子子部件的框架,如图 3、图 4 所示.然后依托框架建立各自的三维数模,保证与框架完全相关联.后期通过与模型相关联的 EXCEL 文件来进行参数修改,但由于该修改过程过于繁琐,当参数过多时易产生混淆造成人为的错误,因此本文所建立的专家系统选择通过 VB 来建立操作平台,如图 5 所示.基于该操作平台进行参数改变,完成产品的参数化设计.



图 3 斗轮轮体框架 Fig. 3 Framework of wheel body



图 4 斗子子部件框架 Fig. 4 Framework of bucket's subcomponent

分类	名称		说明
	DL2_2斗数	8	
	DL2_14子较再分度圆直径	4430	
总体参数	DL2_5轮体内宽(斗子前拉耳间距)	838	
	DL2 6均布施型梁耳板间距	678	计算参约
	DL2_20轮毂内径	210	
外形参数	DL2_3斗间角	16	
轮体连接箱体	DL2 7 连接箱体宽	140	
	IL2_10轮体主例环形箱体高	170	
必体主側环形箱体	IL2.8轮体主侧环形箱体宽(主支撑矩形铜管截面宽)	80	
	EL2 35間梁主倒内板度	16	
	R.2 11轮体量例研彩箱体高	130	
轮体副倒环形箱体	EL2 9轮体副侧环形箱体宽	60	
	EL2 39图读量倒内板度	12	
	11.2.12主支撑矩形银管截面长	140	
主支撑矩形帽管	EL2 8主支撑矩形铜管截面宽(轮体主侧环形箱体宽)	80	计算参约
	IL2_13主支撑矩形铝管厚	10	
	DL2 14斜支撑方钢管截面边长	100	
And share with share they have	EL2 15斜支撑方钢管度	8	
和文师力划官	IL2_16斜支撑方锡管支撑点轮体中心回转半径	1568	计算参数
	DL2 17斜支撑方钢管支撑点轴向定位	571	
	IL2_19轮毂外径	540	计算参数
轮毂	DL2_21轮毂外缘厚	75	
	16.2 22轮毂孔径	25	
	DL2 23於約孔介教	16	
	11.2.24轮毂孔分布圆直径	310	计算参数
	DL2 27轮毂与支撑连接加强板外径	990	
	II.2 23轮段加强板连接板外级直径	850	计算参数
	14.2 18支撑器简直径	350	计算参数
	DL2 49支援関節内支援环括孔径	240	
	11251支援開催於支援环括引於	210	

图 5 改变控制参数调整结构尺寸 Fig. 5 Change control parameters to adjust the structure size

19

## 3 参数化分析技术

#### 3.1 参数化分析软件平台选择

本文选取功能强大的 ANSYS 软件来进行有限 元分析,主要利用该软件的结构静力学分析和模态 分析功能来获取本文后期优化所需的数据.由 AN-SYS 自带的二次开发语言 APDL 建立的有限元分 析模型同样是基于参数化思想,通过该软件平台的 参数化程序,可以实现参数化有限元分析的全过程, 即实现三维数模的参数化、网格划分的参数化、材料 定义的参数化、载荷和边界条件的参数化等.利用 APDL 语言,通过修改程序参数来实现产品结构修 整时的及时性,便于下一步的优化工作.

#### 3.2 斗子与斗轮的参数化分析

通过 APDL 语言编程建立斗轮机构关键部件 斗子和轮体的参数化有限元模型,并进行了分析,部 分结果如图 6~图 9 所示. 由静力学分析的结果得 知,应力最大值多出现在斗子同轮体的衔接处,与斗 数的变化无关.且增加轮体直径会增大辐板条根部 应力,但是增大轮体直径,可以分散应力集中的区 域,使应力最大区域向轮体外缘转移,出现在轮体辐 板中间的折线部分,缓解了辐条根部的应力集中.由 模态分析结果得知:斗子的第6阶模态整体振动较 大,且最大振动位移集中在铰接处,此处如果产生共 振会破坏连接孔,易影响斗子的使用寿命.轮体的第 6阶模态振型,主要位移集中于轮体的副侧环圈梁, 固有频率如果过小,会引发轮体的较大抖动,破坏斗 子与轮体的连接平衡,影响机械性能,造成较大的机 器动载.这些结果就是后期优化目标和设计变量选 择的参考依据.









图 7 斗轮机构轮体的应力云图 Fig. 7 Stress distribution of wheel body



图 8 斗子第 6 阶振型 Fig. 8 The sixth order mode shape of bucket



图 9 辐条轮体第 6 阶振型 Fig. 9 The sixth order mode shape of wheel body

## 4 结构优化技术

## 4.1 多目标优化

对于散料输送机械的优化需要同时满足两个或 者多个优化目标需求,而且所需要满足的目标之间 往往是负相关,很可能此消彼长,很难在方案中取 舍,因此采用多目标优化方法来对模型进行优化,具 体的多目标优化方法有统一目标函数法、主要目标 函数法、协调曲线法、分层目标法等,结合本文的研 究对象和优化设计模型,以及 ANSYS 的优化特点 故选择分层目标法,即首先确定以第一优化目标函 数进行优化,再在求解集中进一步以第二优化目标 函数进行第二层优化选择.

#### 4.2 斗子多目标优化

4.2.1 斗子多目标优化模型建立

1) 斗子优化设计变量

根据设计原理和工作需要,选取斗子的后部侧 板板厚、斗底圆弧板厚、开口挖掘板板厚、挖掘侧板 板厚、斗底圆弧板弧半径、斗子挖掘点定位角度、开 口宽度、斗体后部宽度、斗身过渡段宽度作为设计变 量,变量涵盖了斗子结构设计及性能影响的关键 参数.

2) 斗子设计优化目标

基于斗子的功能需求及前面的分析结果,选取 的优化目标为斗子的最大等效应力和斗子第6阶模 态的固有频率.

3) 斗子优化约束条件

斗子优化的第1个约束条件是斗子在工作条件 下要能够满足斗容设计需求.由于斗子的钢板材料 为Q345,第2个约束条件是密度为7850×10<sup>3</sup> kg/m<sup>3</sup>.此外,轮体材料在1.5倍安全系数条件下应 满足最大等效应力SEQV≪345MPa,斗子的综合 变形USUM≪5mm.

4.2.2 斗子的优化求解及其结果分析

选择子空间迭代法进行优化,指定优化步数为 10.以斗子的最大等效应力和频率为目标函数进行 优化,优化后的数值变化及基于优化数据建立的斗 子模型如图 10~图 12 所示.



Fig. 10 The optimize data of bucket's key parameters

通过优化计算得到优化计算解,观察第10步最 优化解,与初始设计各项值进行比较,初始157.35 MPa的最大平均应力减至132.87 MPa,而所关心 的斗子第6阶固有频率由104.1 Hz稳定在128.0



图 11 基于优化求解参数建立的斗子模型 Fig. 11 The bucket's model based on the result of optimization



图 12 基于优化求解参数的斗子工作应力云图 Fig. 12 The bucket's stress distribution based on the result of optimization

#### 4.3 辐条轮体多目标优化

4.3.1 辐条轮体多目标优化模型建立

1)轮体优化设计变量

辐条轮体为发散圆环均布结构,其质量主要受 板材厚度、型材截面尺寸、箱形梁设计尺寸的影响. 辐条轮体的固有频率及振型,也与结构设计相关.选 择轮体板材厚度、箱型梁及型材尺寸和辐条的搭接 位置参数为设计变量,能够满足以结构质量和固有 频率为优化目标的优化设计.

2)轮体设计优化目标

根据之前分析描述,优化目标为轮体的质量和 第6阶模态的固有频率.

3)轮体优化约束条件

轮体优化的约束条件主要为轮体在工作条件下 能够满足强度和刚度需求,由于轮体的选料为 Q345,密度为7850×10<sup>3</sup> kg/m<sup>3</sup>,轮体材料在1.5 倍安全系数条件下应满足最大等效应力SEQV≪ 345 MPa,轮体的综合变形USUM≪2 mm.

4.3.2 轮体的优化求解及其结果分析

选择子空间迭代法进行优化,指定优化步数为 10. 对以固有频率和质量为目标函数的轮体进行优





图 14 基于优化参数建立的辐条轮体模型 Fig. 14 The wheel body's model based on the result of optimization





根据优化程序,在优先固有频率优化结果的基础上,再计算出质量最优解.依据第 10 步数据得出 的多目标优化参数而设计的辐条轮体,强度和形变 均满足设计要求,并达到质量较轻、固有频率相对较 高的效果.在第 6 阶固有频率提高到 24.1 Hz,强 度、刚度都符合设计要求的基础上,辐条轮体整体质 量由优化前的 2.99 t,优化后至 2.32 t,轮体的整体 质量减少了 22.7%,优化结果显著.出于斗轮机整 体平衡结构的机理,斗轮机构的特殊位置需要尾部 配重来平衡,减少重量对于整机的平衡性能具有重 大意义.

### 5 快速设计系统平台搭建

首先通过 VB 搭建平台的交互界面,获取用户 输入的总体设计参数信息;再根据散料输送机械的 结构特点,预先设计好相关公式以自动生成相关的 设计参数;随后可根据用户的需求对产品子部件的 参数进行微调,以满足产品系列化开发的要求;因参 数化设计、参数化有限元分析及结构优化等模块已 高度集成在快速设计系统里,所以用户也可以根据 不同需要分别选择相应的模块进行输出,得到相应 的产品资料.图 16~图 19 为部分以斗子和轮体为 例的工作界面.

行开项目	新建项目	●数计算 保護	存项目 退出				
项目住息 项目名称:	TF. DQL3	设备总线	总教 斗轮锯幼计算	物料动载 皮带机备	送能力校校 稳定性计算		
设计:	毛亿	1718	特性				
校校:	孟庆耀		物料种类	9 <b>1</b> -			
批准:	胡芳军		设计比重	0.85	1/n3		
日期:	2014.8.1		粒度	(150	-		
			转变意油	40			
			幼安意角	28			
		\$7	=能力				
			取料能力	1800	4/h		
			堆料能力	3000	1/h		
		843	料堆高度				
			轨上	14			
			就下	1			
		地理	販技帯				
			带壳	1600	**		
			带速	3.5	a/s		
		109	专动作				
			回转半径	45			
			回转速度min	0.057	r/min		





图 17 斗子子部件参数输入界面 Fig. 17 Parameters input interface of bucket's subcomponent



图 18 轮体参数输入界面 Fig. 18 Parameters input interface of wheel body

		bucketop.	lis - 记御オ	7		00
1913 -		文件(F) 编辑	(E) 格式	(O) 查看(V) 有	眙(H)	
		LIST OPTI ONLY OPTI INDICATE	MIZATI MIZATI THE BE:	ON SETS FROM ON PARAMETERS ST LISTED SET	SET 1 TO SE S. (A "*" SYMB ")	T 11 AND SHO OL IS USED TO
轮体 -		*SET 4*		SET 1	SET 2	SET 3
		(FRACIDI P)		(INFEASIBLE)	(FEASIBLE)	(FEASIBLE)
		SMAX (	(SV)	54.565	129.03	129.35
应力		125.23 T8 (	(DV)	8.0000	7.5415	6.5892
影变	17	0. 3099 T10 ( 9 2147	(DV)	10.000	7.2859	9. 9474
模态		T16 (	(DV) >	16.000	6.9400	8.1583
		T20 (	(DV)	20.000	16.924	11.509
9C1Cvt-#		16.142 T30 (	(DV)	30.000	23.063	26.581
退出	N I	T60 ( 51 222	(DV)	60.000	48.538	46.639
		T190 ( 153.87	(DV)	190.00	183.91	169.10

图 19 优化界面 Fig. 19 Interface of optimization

## 6 结 论

本文开发了一整套针对散料输送机械的快速设 计系统,该系统通过 VB 搭建平台,集成了基于 IN-VENTOR 的参数化设计、基于 APDL 语言的参数 化有限元分析和多目标优化,并以某公司实际产品 为例,很好地完成了参数化设计及分析优化任务,达 成了高效率高准确地解决复杂工程问题的目的,对 该类型产品的系列化开发,具有较好的参考价值.

## 参考文献

[1] ISLAM M R, SHINJO R. Mining-induced fault reactivation associated with the main conveyor belt roadway and safety of the Barapukuria Coal Mine in Bangladesh: Co-nstraints from BEM simulations[J]. International Journal of Coal Geology, 2009, 79(4): 115-130.

- [2] VUJIC S, MILJANOVIC I, MAKSIMOVIC S, et al. Optimal dynamic management of exploitation life of the mining machinery [J]. Journal of Mining Science, 2010, 46(4): 425-430.
- [3] 张宝国,张起伟,叶阜,等. 基于 Inventor & amp, ANS-YS Workbench 的斗轮堆取料机关键零部件的协同设计[J]. 港口装卸, 2009(3):4-7.

ZHANG Bao-guo, ZHANG Qi-wei, YE Fu, *et al.* Collaborative design to key parts of bucket-wheel stacker & reclaimer based on Inventor & ANSYS Workbench environment[J]. Port Operation, 2009(3):4-7. (In Chinese)

- [4] CHATTERJEE A, DAS D. A review of bucket wheel reclaimer failure through mechanical test and metallographic analysis.
   [J]. Journal of Failure Analysis & Prevention, 2014, 14 (6): 715-721.
- [5] FLAGER F, SOREMEKUN G, ADYA A, et al. Fully constrained ddesign: a general and scalable method for discrete member sizing optimization of steel truss structures[J]. Computers & Structures, 2014, 140:55-65.
- [6] 龙腾,刘莉,朱华光,等. 模块化飞行器多学科集成设计平台研究[J]. 系统仿真学报, 2010,22(10):2311-2315,2325.
  LONG Teng, LIU Li, ZHU Hua -guang, et al. Research of modular multidisciplinary integrated design environment for aircrafts[J]. Journal of System Simulation, 2010,22(10): 2311-2315,2325. (In Chinese)
- [7] 叶南海,翟银秀,张一鸥,等.基于参数化的特种装备专家系统
   平台开发[J].湖南大学学报:自然科学版,2013,40(12):39
   -44.

YE Nan-hai, ZHAI Yin-xiu, ZHANG Yi-ou, *et al.* Development of the parameterization-based special equipment expert system platform[J]. Journal of Hunan University: Natural Sciences, 2013, 40(12): 39-44. (In Chinese)

- [8] LI Feng, SHANG Shou-tang, GUO Rui-qing, et al. Combustor design and performance prediction based on parametric model[J]. Journal of Aerospace Power, 2014, 29(4): 748-754.
- [9] 王红卫,周干,周美娟. 颚式破碎机后推力板快速参数化设计研究[J]. 煤矿机械,2015,36(2):40-42.
  WANG Hong-wei, ZHOU Gan, ZHOU Mei-juan. Jaw crusher thrust plate fast parametric design studies[J]. Coal Mine Machinery, 2015, 36(2):40-42. (In Chinese)