論文・解説

30

人間作業工程へのパラメータ設計の適用

Application of Parameter Design to Human Operation Process

垣 田 健*1 三 宅 鹿 生*2 山 本 慈 喜*3

Takeshi Kakita

Shikao Miyake

Itsuki Yamamoto

要約

14エンジン生産ラインにおいて,柔軟性や多機能性の面から人間作業を生産ラインに有効に活用している。従来,エンジン鋳造の砂型組立では人間作業工程は顕在化した欠点数等の結果で評価してきたため,潜在的な不具合対策まで踏み込んだ評価が困難である。よって,手戻りゼロの量産準備プロセスを確立するためには,作業の結果ではなく「作業の質自体の評価」により潜在的不具合を対策する業務へ移行する必要がある。

今回は,鋳造工場の人間作業工程である砂型組立工程に品質工学パラメータ設計を適用し,砂型の理想軌道に対する実軌道のロバスト性をSN比で評価した。その結果,砂型組立作業における砂型の軌道を安定化する因子を明確にでき,軌道ばらつきを1/2まで低減させた。本稿では,その取り組みについて紹介する。

Summary

In I4 engine production line, human operation is effectively utilized to improve flexibility and functionality. The evaluation that stepped to potential problem is usually difficult by counting fault number that surfaced in a human operation process. Therefore, it is necessary to shift to the duties that measures potential malfunction by "the evaluation of quality of the operation" not results of the operation to establish mass production preparations without reworking.

In this study, I applied a quality engineering parameter design to the sandbox assembling process that was the human operation process of the casting factory and evaluated robustness of the true path for the ideal path of the sandbox in SN ratio. As a result, I could make the factor which stabilized the path of the sandbox in the sandbox assembling work and reduced path unevenness to 1/2. This report introduces the activities.

1.はじめに

14エンジンの素材工場は,多種多様な工程の集合体である。この中で,複雑で技能が要求される工程も存在するため,柔軟性や多機能性が要求される工程では,必要に応じ人間作業で対応している。人間作業には難度に応じた作業習熟期間が必要である一方,昨今の海外への生産拠点進出や生産台数変動に対して作業未習熟者の即時活用は不可欠である。作業の評価としては,製品の欠点数や種類等によって熟練者を配置したり,工程を改善したりするのが現状であった。そこで,評価の視点を抜本的に見直し,「作業の質自体

の評価プロセス」という新しい切り口で行った。それは、製品の欠点を生じさせない部品の理想軌道を定義して、品質工学により実軌道とのずれをSN比によって評価するという新しい試みである。この評価方法を活用することで、実軌道が理想軌道に対しロバストであれば自ずと潜在的問題点の未然防止ができると考え、作業者の置かれる環境を定性的なパラメータも考慮して人間作業工程におけるパラメータ設計を適用した。

本稿ではこの一例として,鋳造工程における砂型組立作業に注目し,パラメータ設計を実施した取り組み内容と成果を報告する。

2. 鋳造工程における砂型組立ライン

マツダ主力エンジン(直列4気筒1.8~2.5L)の素材は Fig.1に示す複数の砂型から構成される組立鋳型にアルミ 溶湯を注湯し形成される。更に熱処理,仕上げ処理および 検査を経て出荷される。今回の取り組みは,その中で人間 作業が最も鋳造品質に影響する砂型組立ラインを対象に, パラメータ設計を実施した(Fig.2)。砂型組立ラインは, ライン後半になるほど,また砂型重量が大きいほど組立の 難度は増し,作業ばらつきも増大する。作業がばらつくと, 砂型同士がこすれ,はく離落下した砂が組立鋳型内に残り 鋳造欠陥になる。調査結果,組立の3工程(Fig.3)が最も 砂こぼれ量が多く,習熟度を要する工程であることが判明 したため,この工程を対象とした。

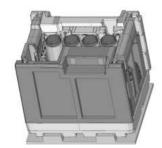


Fig.1 Assembly Mold

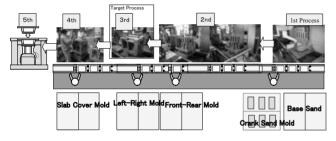


Fig.2 Sand Mold Assembly Line





Fig.3 3nd Assembly Process

3.基本機能の設定と実験方法

3.1 基本機能

(1) 理想軌道の検討

組立中に砂型同士がこすれることなく、最終接触面での み組付けられれば砂がこぼれることはない。この仮説に基 づき、組立時の砂型の理想軌道を定義した。理想軌道とは、 組立過程での砂型間の距離を最大に保ち、かつ視界などの 作業性を確実に確保する軌道である。砂型の理想軌道を CAD上で求めた結果をFig.4に示す。砂型の軌道を位置1~4で表現している。位置1で砂型を斜めにベース砂型に預け、位置2まで垂直に起す。次に位置2から位置4まで斜め方向に挿入していく。この軌道を砂型の理想軌道と定義した。

(2) 座標化による基本機能の設定

この軌道を基本機能に変換するために、砂型の位置を座 標化した。まず砂型の位置1~4を,代表する2つの基準点 (Fig.40a, b) により表現した。次に, 砂型は衝撃に弱く, 着座直前の組立速度も砂こぼれ量に影響するため、位置と 時間との関係を求めた。組立手順,ラインタクトから,2 秒かけて位置1から位置4までを移動する速度を理想とし た。この位置と時間の関係を座標化したものを理想軌道と した (Fig.5)。これらの4つの位置における砂型の2点(a, b), 合計8点の距離を標準SN比による動特性の基本機能へ 変換し評価した。Fig.6に基本機能と品質不具合との関係 の概念図を示す。標準条件での軌道(理想軌道)N₀と誤 差条件での軌道N1, N2の関係を示している。この場合, 基本機能である直線の傾きが大きいほど軌道速度が速いこ とを表している。従って衝撃による砂こぼれや作業難度も SN比で同時評価可能である。また人間の習熟度のばらつ きを作業設備仕様の最適化により低減し,欠点ゼロエリア を砂型構造の見直しにより拡大することで,砂型組立起因 の社内欠点を撲滅できると考え、それを活動目標とした。

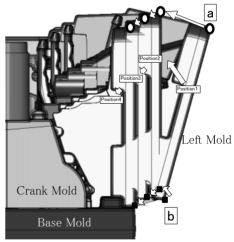


Fig.4 Ideal Path of Sand Mold

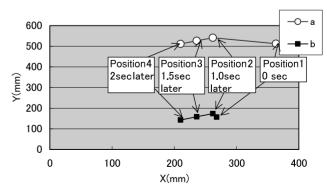


Fig.5 Coordinated Ideal Path

3.2 実験方法

砂型の軌道を解析するために 実際の動きを動画録画し, あらかじめ砂型にマーキングした点 (a,b) の原点からの位置を,録画画面のコマ送りから読み取り距離を算出した。更に砂型軌道が位置1から位置2,3,4と進むほど,砂型間の隙間が小さくなる構造を踏まえた補正を加えた。また実験作業の習熟度や前実験の影響を小さくするため, L18実験の実験No.ごとに一定のインターバルを置いて実験した。習熟者と未経験者の動画解析例をFig.7に示す。この結果から,未経験者の動画解析例をFig.7に示す。この結果から,未経験者の砂型組立軌道は,習熟者と比較すると基本機能に対し外れている。また,SN比の違いも明らかなことから,作業軌道のSN比評価を,品質管理の指標として活用できる。また,一連の実験を,短期に完了するため,製作が容易な簡易治具のみを作り,実験から解析までを1週間で終了することができた。

3.3 誤差因子の設定

人間には、性別、体格、筋力、疲労度、習熟度、精神面などの誤差が存在する。これら誤差については、人間工学により定量的な評価を進めてきたが、習熟度に対する定量的な評価は困難であり、最も砂型の軌道に対する影響が大きい。よって、誤差因子には作業者間の習熟度を取り上げ、組立歴3年の習熟者と組立作業未経験者に依頼し実験した。

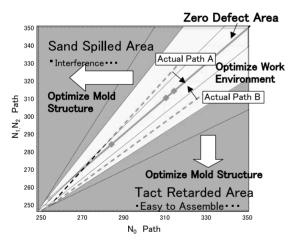


Fig.6 Relationship between Generic Function and Quality

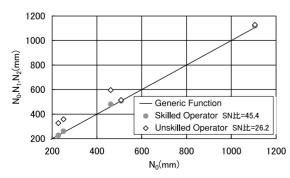


Fig.7 Moving Image Analysis of Skilled and Unskilled Operator

3.4 制御因子の設定

制御因子を決めるために,まず過去のデータから23因子を抽出した(Table 1)。既に人間工学を導入済みの,騒音,臭気,触覚,精神面への影響の12因子を除き,作業しやすさ,目視での確認しやすさといった残り11因子からTable 2に示す8因子を選定した。

水準としては,ありなしで評価できる因子を2水準とし, 最適な水準を探る必要のある因子を,3水準と割り付けた。 例えば,照度は明るければ明るいほど見やすくなる因子で はなく,最適照度が存在するはずである。また,作業高さ にも最適水準があると考え,身長から計算した3水準を用 いた。制御因子と水準をまとめ,Table 2に示す。

Table 1 Extracted Control Factor

	Category	Measures	Example
Easy-to-work	Working Height		Worktable
	Hold Position	Mold Position	Fix Hold Position
			Mark on Mold
	How to apply force	Lengthwise	Guide Arm
			Temporary Table
		Crosswise	Guide Arm
			Guide
	Attitude		No Forced Attitude
	Weight	Weightless Tool	Gravity Setting
Easy-to-Visual	Brightness	Lighting	Spotlighting
check			Ceiling Area Lighting
			Opppsite Color of Mold
			Natural Light
	Marking	Machine	Mark on Footing
		Mold	Mark on Mold
			Laser Pointer
Noise	Sense of Speed	Recognize Production Speed	Counter Installed
	Noise	-	
Odor		Protective Equipment	Implemented
		Dust Collector	Implemented
Tactile	Vibration		Lifter Structure
	Electricity		
Mental Influence	Stress	Reduce Repeat work	Process Shift
	Misstep	Flat Floor	Implemented
	Cuts	No sharp Edge	Implemented

Table 2 Extracted Control Factor

	Control Factors and Levels	Level1	2	3
Α	Weightless Tool Mark	Without	With	-
В	Brightness	Poor	Medium	Strong
С	Guidance Pointer	None	1 Point	2 Points
D	Temporary Table(Relay Point)	None	2 for Left-Right	Center
E	Guide Arms	None	Right only	Left-Right
F	Working Height	Low	Medium	High
G	Weightless Tool Guiderail	Without	With	With
Н	Fixture for Hold Position	Without	With	With

Table 3 Experimental Data

	time(sec)	$N_0(mm)$	$N_1(mm)$	N ₂ (mm)
La	0.0	120.9	123.7	112.9
	1.0	250.6	393.9	258.1
	1.5	461.5	465.3	469.3
	2.0	1105.7	1143.7	1081.5
Lb	0.0	59.7	59.3	52.3
	1.0	131.0	124.7	116.0
	1.5	227.4	242.7	220.7
	2.0	508.0	598.0	531.0

4. 実験結果

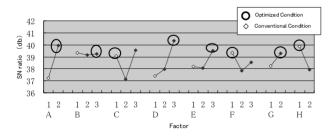
4.1 L_a.実験結果

実験No.1のデータをTable 3に示す。このデータを用い て,SN比と感度を算出した。La直交実験を実施し,SN比 と感度 の要因効果図をFig.8に示す。因子A(無重力ツ ールマーク)は「あり」の方がSN比,感度ともに大きく なった。B(照度)については影響度が小さく,C(誘導 用ポインター)については谷型の傾向になり,明確な効果 が確認できなかった。D(中継地点),E(誘導棒)は,感 度は変わらずSN比が向上する。砂型を把持して移動途中 の目印, 更に組立時の目印を組み合わせた, 組立作業の動 きに追従する目印設置が有効であることを示している。F (作業高さ)は,現行高さが最適との結果となった。G (ガイドレール)は,自由な軌道を描く無重力ツールを押 さえつける力をガイドに預けられることで効果がえられ た。H (把持位置固定治具)は,砂型を把持するときの無 重力ツールの位置合わせが作業時間を増やす結果となり、 その増加時間分が組立軌道を乱しSN比を悪化させる傾向 となった。これらのことから、ガイドレールや目印などの 作業補助ツールを最適に組み合わせることが,砂型軌道の 安定化に有効であることが分かった。以上の結果から,最 適条件はA₂B₃C₁D₃E₃F₁G₂H₁となった。

4.2 確認実験

Table 4にSN比と感度の効果推定と確認実験結果および利得を示す。この結果から、5.96dbと高い利得が得られ、最適条件でのSN比は再現したと判断した。感度 1については、ほぼ1であるのでSN比を優先的に最適条件の指標とし、1、1、1による合わせ込みは必要ないと判断した。

また,当初の予想通り,最適条件では,作業者が感じる「作業のしやすさ」への悪影響はなく,事実,作業者からは「作業をしやすくなった」との感想を得た。これは,部品(ここでは砂型)の軌道を基本機能とする本アプローチ



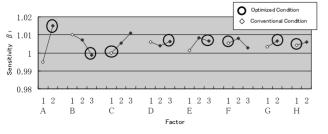


Fig.8 Factor Effects of SN Ratio and Sensitivity

により、「作業のしやすさ」も向上することを示している。 以上の結果により、砂型軌道ばらつきが約1/2(利得 6dbから計算)まで低減でき、目標タクト内で社内欠点数 がゼロにできる目処がついた。

Table 4 Estimation and Confirmation Result

	SN ratio(db)		Sensitivity β_{1}	
	Estimation	Confirmation	Estimation	Confirmation
Optimized	44.00	41.32	1.01	1.01
Conventional	36.03	35.36	1.00	1.03
Gain	7.97	5.96	0.01	-0.02

5.量産ラインへの展開

実験で得られた最適条件の量産ライン仕様をFig.9に示す。無重力ツールのマーキング,照明,ガイドレールは実験通りの仕様で織り込んだ。中継地点については,同工程の他の作業性やメンテナンス性を考慮し同じ役割を発揮する仕様をガイドレールに設置した。今後量産ラインで効果を確認していく。

B: Lighting installed on Guiderail Pillar

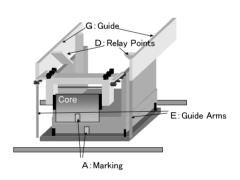


Fig.9 Production Line Spec.

6.まとめ

以下に本研究の効果と成果を述べる。

(1) 効果

① 砂型軌道ばらつき:約1/2まで低減

② 社内欠点数:ゼロ(見込み)

③ 生産準備期間:70%短縮(従来比)

(2) 成果

- ① 人間作業による部品の理想軌道を定義して,実軌道とのずれをSN比によって評価するという新しい試みが有効であることを実証。
- ② 本評価プロセスの活用により,潜在的不具合の未然 防止が図れ,生産準備期間の短縮が可能であることを 実証。
- ③ 本評価プロセスが,作業を軌道で表現できる他の人間作業に適用可能であることを実証。

(3) 今後の課題

- ① 他の人間作業へ適用に向けて更なる誤差因子の研究 (重り,目隠し,時間帯など)。
- ② 誤差因子の検討のための予備調査方法の確立。

参考文献

- (1) 上林ほか: 頸髄損傷者用腕のトレーニングシステムの 評価に関する研究,品質工学,14,3,p.69-74 (2006)
- (2) 溝口:撮りっきりカメラシャッター機構安定性のタグ チメソッドによる設計,品質工学,12,3,p.44-50 (2004)
- (3) 荒井ほか:スポンジゴムの切断作業者の能力評価,第 15回品質工学研究発表大会論文集,p86-89 (2007)

著 者







垣田 健

三宅鹿生

山本慈喜