

Optimasi nilai keausan pahat dan kekasaran permukaan benda kerja terhadap parameter pemesinan *milling* dengan benda kerja magnesium menggunakan kombinasi metode taguchi dan *grey relational analysis*

Lucius Patria Giri Dwi Astanto^{1*}, Yanuar Burhanuddin², Gusri Akhyar Ibrahim³

¹Program Magister Teknik Mesin, Fakultas Teknik Universitas Lampung

^{2 & 3} Prodi Magister Teknik Mesin, Fakultas Teknik, Universitas Lampung

*Corresponding author. lpg.dwiastanto@bestpower.co.id

Abstract

The Taguchi method is widely used to determine the optimal quality of a process with a single response. While for multi-response cases, Grey Relational Analysis (GRA) and Principal Component Analysis (PCA) are widely used. With multi-phone GRA, it can be simplified into one single response. Tool wear and surface roughness of the workpiece in the milling machining process is affected by the diameter of the tool, depth of feed, spindle speed, and feeding speed. This study examines the response of tool wear and work surface roughness with three levels and four factors. For tool diameters, using 6.8 mm and 10 mm. The depth of feed used 1; 1,5 mm and 2 mm. Spindle speeds at 910, 1280, and 1700 rpm. While the feeding speed is 75 mm/minute, 145 mm/minute, and 220 mm/minute. Optimal results obtained in conditions of 6 mm tool diameter with 1,5 mm depth of feeding, spindle speed of 1280 rpm, and feeding speed of 75 mm/minute. The optimal response obtained is 0,059 mm for tool wear and 0,364 μm for work surface roughness. The significant factor influencing is the feeding speed which influences 76,14 %.

Keywords: *Grey Relational Analysis, Principal Component Analysis, Taguchi Method, Milling, Tool Wear, Roughness*

Abstrak

Metode Taguchi banyak dipakai untuk menentukan kualitas optimal suatu proses dengan single respon. Sedangkan untuk kasus multirespon banyak dipakai *Grey Relational Analysis* (GRA) yang dibantu dengan *Principal Component Analysis* (PCA). Dengan GRA multirepon dapat disederhanakan menjadi satu respon tunggal. Keausan pahat dan kekasaran permukaan benda kerja pada proses pemesinan *milling* dipengaruhi faktor diameter pahat, kedalaman pemakanan, kecepatan spindle maupun kecepatan makan. Penelitian ini meneliti respon keausan pahat dan kekasaran permukaan benda kerja dengan tiga level dan empat faktor. Untuk diameter pahat dipakai pahat 6,8 dan 10 mm. Kedalaman makan yang dipakai 1; 1,5 dan 2 mm. Kecepatan spindle pada 910,1280 dan 1700 rpm. Sedangkan kecepatan pemakanan pada 75, 145, dan 220 mm/menit. Hasil optimal yang didapat pada kondisi diameter pahat 6 mm, kedalaman makan 1,5 mm, kecepatan spindle 1280 rpm serta kecepatan pemakanan 75 mm/menit. Respon optimal yang didapatkan adalah keausan pahat 0,059 mm serta kekasaran permukaan benda kerja 0,364 μm . Faktor yang signifikan berpengaruh adalah kecepatan pemakanan berpengaruh sebesar 76,14 %.

Kata kunci: *Grey Relational Analysis, Principal Component Analysis, Taguchi Method, Milling, Keausan Pahat, Kekasaran Permukaan*

Pendahuluan

Proses manufaktur adalah suatu cara atau proses yang diterapkan untuk merubah

bentuk suatu benda. Tujuan proses manufaktur adalah untuk menghasilkan komponen-komponen yang menggunakan

material mempertimbangkan bentuk, ukuran dan strukturnya. Proses ini sangat berhubungan erat dengan dunia pemesinan. Industri yang terkait manufaktur yang didukung oleh proses pemesinan menjadi andalan bagi pertumbuhan industri non migas di Indonesia. Material benda kerja yang akan dibentuk dalam proses pemesinan juga berpengaruh terhadap keandalan pahat / alat potong. Material yang sedang mengalami perkembangan pesat dalam dunia Industri adalah Magnesium. Menurut Zgorniak dan Grdulska [1] dalam beberapa kasus pemesinan, komponen-komponen benda kerja dibuat dari paduan Magnesium untuk mengurangi bobot dan memastikan sifat mekanik dari sifat tahan panasnya. Fakta bahwa Magnesium Alloy adalah paduan teringan menjadikannya pilihan utama untuk digunakan di beberapa industri, seperti di otomotif dan kedirgantaraan. Industri otomotif mulai memakai Magnesium Alloy di tahun 1930-an. Contoh penggunaannya oleh produsen mobil Volkswagen atau helikopter Sikorsky di tahun 1950-an dan meluas sampai hari ini, dengan paduan Magnesium yang digunakan dalam aplikasi teknologi tinggi seperti di Formula 1 dan pesawat Boeing [2]. Magnesium Alloys digunakan sebagai bahan pembuat pesawat seperti Sikorsky S-56, the Lockheed F-80C the Convair B-36 Peacemaker dan the Tupolev TU-95MS.

Meskipun material paduan magnesium memiliki beberapa kelebihan dalam sifat kimia dan fisiknya, namun dalam proses pemesinan paduan Magnesium dikenal sebagai material jenis logam yang mudah terbakar, terutama pada saat proses pemesinan dengan kecepatan tinggi [3]. Saat proses pemesinan berlangsung, terjadi gesekan antara benda kerja dan pahat potong yang dapat menimbulkan panas. Suhu yang ditimbulkan sampai titik nyala sehingga menimbulkan api. Demikian juga gesekan antara geram dan permukaan atas pahat menimbulkan panas yang tinggi. Bahkan panas yang dihasilkan dapat menyebabkan geram terbakar [4].

Proses pemesinan dipengaruhi banyak faktor terkait keandalannya. Keausan pahat / alat potong dan panas yang dialami pahat

merupakan faktor yang berpengaruh pada keandalan / umur pahat [5]. Keausan pahat juga mempengaruhi kualitas hasil pemesinan. Ersvik, *et. al* [6] melakukan penelitian tentang *tool wear* pada mesin *milling* konvensional dibandingkan dengan mesin *miling* dinamik. Hasil penelitian menunjukkan laju keausan optimum didapat pada mesin *milling* dinamik. Kaining, *et.al* [7] melakukan penelitian keausan pada pahat *carbide* pada mesin *milling* dengan benda kerja AZ91D Magnesium Alloy. Keausan yang dominan terjadi adalah *flaking*, *depth of cut nose wear* dan abrasi. Secara khusus, *extensive flaking* signifikan terjadi pada kecepatan pemotongan 1600 m/menit, sedangkan *serious flank wear* dan *gross fracture* terjadi pada kecepatan pemotongan 1800 dan 2000 m / menit.

Dominic [8] melakukan penelitian pada mesin *milling* untuk memprediksi *tool wear* dengan memakai pahat 2 *flute uncoated sintered tungsten carbide in cobalt binder*. Benda kerja yang dimodelkan adalah Aluminium 6061-T6 dan *commercially pure (CP) Titanium*. Hasil yang diperoleh adalah *flank wear* dan *nose wear* ditemukan pada pengujian dengan benda kerja Aluminium dan meningkat seiring dengan kecepatan makan *tool*. Sedang *nose wear* secara signifikan ditemukan saat pengujian dengan benda kerja Titanium.

Kekasaran permukaan benda kerja setelah pemesinan juga menjadi faktor yang diperhatikan. Kecepatan pemotongan, kedalaman pemotongan maupun kecepatan makan mempengaruhi hasil kekasaran permukaan benda kerja. Muralidharan, *et. al* [9] melakukan pengujian pada mesin *milling* untuk mengetahui pengaruh jenis pelapis pahat, kecepatan potong, kecepatan makan dan kedalaman makan terhadap kekasaran permukaan. Benda kerja yang digunakan adalah Magnesium Composite. Hasil optimum didapat pada kecepatan makan 2000 mm/menit, kecepatan putar 2500 rpm dan akan bertambah kekasarnya seiring bertambahnya kedalaman potong. Gopal, *et. al* [10] melakukan pengujian pada mesin

milling dengan benda kerja Magnesium *Composite* untuk mengetahui pengaruh dari, kecepatan putar, kecepatan makan dan kedalaman makan terhadap kekasaran permukaan. Hasilnya kekasaran optimum didapat pada kecepatan putar 710 rpm, kecepatan makan 20 mm/menit dan kedalaman makan 0,5 mm.

Penelitian terhadap mesin *milling* untuk mengetahui keausan pahat maupun kekasaran permukaan memerlukan banyak pengujian. Semakin banyak jumlah pengujian semakin lama waktu penelitian maupun biaya penelitian. Cara untuk mengurangi jumlah eksperimen adalah dengan memakai desain eksperimen dengan metode Taguchi. Metode ini dikembangkan oleh Dr. Genichi Taguchi. Metode ini dibagi dalam tiga tingkat yaitu desain sistem, desain parameter dan desain toleransi. Metode Taguchi merupakan metode statistik yang dipakai untuk meningkatkan kualitas produk. Proses Taguchi membantu menentukan kondisi pemotongan yang optimum untuk suatu proses. Taguchi mengembangkan suatu desain khusus berupa *orthogonal arrays* untuk mempelajari seluruh bidang parameter dengan hanya menggunakan sedikit percobaan. Hasil percobaan – percobaan tersebut kemudian ditransformasikan kedalam suatu rasio *signal-to-noise* (S/N). Penggunaan rasio S/N sebagai suatu pengukur penyimpangan sifat-sifat kualitas atau dari nilai-nilai yang mendekati ke nilai yang diinginkan. Ada tiga kategori dari sifat-sifat kualitas dalam analisa dari rasio S/N yaitu lebih rendah lebih baik, lebih tinggi lebih baik dan nominal lebih baik [11]. Metode Taguchi digunakan untuk mendapatkan kondisi optimum untuk satu respon. Sedang untuk mengetahui kondisi optimum pada beberapa respon, metode Taguchi dapat dikombinasikan dengan pendekatan *Grey Relational Analysis* (GRA) dan *Principal Component Analysis* (PCA). Dengan kombinasi tersebut diharapkan kesimpulan yang didapat dapat lebih efisien untuk menentukan kondisi optimum dari beberapa parameter. Melalui GRA penelitian dengan jumlah sampel sedikit dan informasi yang terbatas dapat dianalisis untuk memperoleh

kondisi optimum. Sedang PCA dipakai untuk mengetahui korelasi antar respon dan menentukan nilai pembobot sehingga kombinasi antar level faktor dapat optimal. Gopal, *et. al* [10] memakai gabungan Taguchi, GRA dan PCA untuk mengetahui kondisi optimum dari proses *milling* dengan benda kerja Magnesium *Composite*. Hasil dari gabungan metode tersebut menghasilkan rekomendasi kekasaran optimum pada 0.198 μ m untuk kombinasi parameter pemesinan pada gaya makan 139,48N, temperatur 68,96°C. Penelitian lain yang membahas keausan pahat maupun kekasaran permukaan pada *milling* menggunakan gabungan Metode Taguchi, GRA dan PCA dilakukan oleh Taminoli, *et. al* [12] yang melakukan penelitian untuk mengetahui kekasaran optimum pada benda uji Aluminium *Alloy* 6082T6 pada mesin *milling* menggunakan kombinasi metode Taguchi dan *Grey Relational Analysis*. Aslantas, *et. al* [13] telah meneliti multi respon optimum, yaitu *burr* dan kekasaran permukaan Ti-6Al-4V *alloy* dari proses *milling* dengan kombinasi metode Taguchi dan *Grey Relational Analysis*.

Dari uraian di atas dapat diperoleh informasi bahwa sudah banyak penelitian yang mengamati korelasi respon permesinan dengan faktor atau parameter permesinan. Tetapi penelitian-penelitian tersebut masih mengamati kondisi optimum untuk respon tunggal. Oleh karena itu, penelitian yang akan dilakukan penulis adalah bertujuan untuk mendapatkan kondisi proses pemesinan *dry end milling* yang optimal terhadap material paduan Magnesium AZ31 dengan respon yang diamati adalah keausan alat potong dan kekasaran permukaan benda kerja. Parameter yang diamati adalah diameter pahat, kecepatan putar, kecepatan makan dan kedalaman makan. Metode yang dipakai adalah gabungan dari Metode Taguchi, GRA dan PCA. Dengan kata lain, empat faktor pemesinan yang diteliti akan dicari kondisi optimumnya untuk mendapatkan keausan alat potong yang minimal sekaligus mendapatkan kekasaran permukaan benda kerja yang minimal pula.

Metode Penelitian

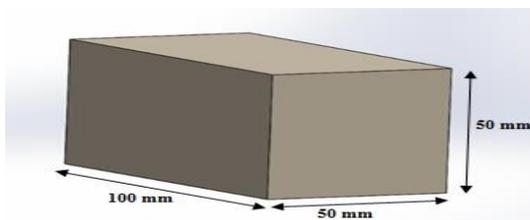
Penelitian direncanakan memakai mesin *milling* milko 12 seperti tampak pada Gambar 1. Sedangkan pahat potong yang dipakai berdiameter 6, 8 dan 10 mm, merek YG-1 dengan jenis HSS 2 flute seperti pada Gambar 2. Bahan benda kerja yang dipakai adalah Magnesium AZ 31 seperti pada Gambar 3. Direncanakan akan ada empat faktor percobaan dengan tiga level dan memakai *orthogonal array* L9, tampak pada Tabel 1. Respon percobaan yang diamati adalah keausan pahat sisi dan kekasaran benda kerja.



Gambar 1. Mesin *milling*



Gambar 2. Pahat HSS, 2 *flute*



Gambar 3. Benda kerja

Tabel 1. *Orthogonal array* L9

Run Order	A Dia. Pahat (m)	B Kedalaman Makan (mm)	C Kecepatan Spindle (RPM)	D Kecepatan Makan (mm/menit)
1	6	1	910	75
2	6	1,5	1280	145
3	6	2	1700	220
4	8	1	1280	220
5	8	1,5	1700	75
6	8	2	910	145
7	10	1	1700	145
8	10	1,5	910	220
9	10	2	1280	75

Tahapan dari pengolahan data direncanakan dengan terlebih dahulu melakukan Taguchi *analysis* untuk mencari kombinasi optimal dari semua faktor untuk setiap respon, dengan mencari *Signal Noise Ratio* (SNR). SNR untuk ketiga respon tersebut sama yaitu *Smaller-the-Better* (STB). Rumus yang dipakai adalah :

1. Menghitung SN Ratio sesuai dengan metode Taguchi :

$$SNR_{STB} = -10 \log[Xi(j)^2] \quad (1)$$

Dengan:

$Xi(j)$ = nilai eksperimen ke -i pada respon ke- j

2. Melakukan normalisasi SN Ratio.

Besar nilai normalisasi SNR antara 0 sampai 1. Persamaan yang dipakai untuk normalisasi adalah :

$$Xi^*(j) = \frac{Xi(j) - \min Xi(j)}{\max Xi(j) - \min Xi(j)} \quad (2)$$

Dengan:

$Xi^*(j)$ = nilai normalisasi SNR pada percobaan ke- i dan respon ke- j

$Xi(j)$ = nilai eksperimen ke -i pada respon ke- j

i = banyaknya percobaan

j = banyaknya respon

3. Menghitung nilai delta

Menghitung jarak $\Delta oi(j)$ yang merupakan nilai absolut dari selisih antara nilai maksimum hasil normalisasi $Xo^*(j)$ dengan data yang telah dinormalisasi $Xi^*(j)$ pada titik j. Persamaan yang digunakan adalah sebagai berikut:

$$\Delta oi(j) = |Xo^*(j) - Xi^*(j)| \quad (3)$$

Dengan:

$Xo^*(j) = 1$ (nilai terbesar normalisasi S/N Ratio diinversikan sebesar 1)

- Menghitung nilai gamma (*Grey Relational Coefficient / GRC*). GRC menunjukkan hubungan antara kondisi terbaik dengan kondisi aktual dari respon yang dinormalisasi. Persamaan yang digunakan untuk mendapatkan nilai GRC adalah sebagai berikut :

$$\gamma_{oi} = \frac{\Delta min + \zeta \Delta maks}{\Delta oi(j) + \zeta \Delta maks} \quad (4)$$

Dengan:

Δmin = nilai minimum dari $\Delta oi(j)$

$\Delta maks$ = nilai maksimum dari $\Delta oi(j)$

ζ = koefisien pembeda, biasanya diambil nilai 0,5

- Menghitung *Grey Relational Grade*

Rumus yang dipakai adalah:

$$\Gamma_{oi}(j) = \sum_{j=1}^n \beta_j \gamma_{oi}(j) \quad (5)$$

Dengan:

β_j menggambarkan nilai bobot ke-j dari karakteristik respon dan nilai bobot diperoleh dari nilai vektor eigen komponen utama terpilih yang dikuadratkan. Misalkan komponen utama yang terpilih adalah komponen utama 1.

$$\beta_j = a_{ij}^2, \quad \text{dengan} \quad a_{11}^2 + a_{12}^2 + \dots + a_{1k}^2 = 1$$

Sedangkan:

a_{11} : nilai pertama dari vektor eigen 1

a_{12} : nilai kedua dari vektor eigen 1

a_{1k} : nilai ke-k dari vektor eigen 1

- Menghitung nilai prediksi
Nilai GRG kombinasi faktor yang tidak ada dalam kombinasi run order metode Taguchi dapat diprediksi dengan rumus:

$$\hat{\gamma} = \gamma_m + \sum_{i=1}^k (\bar{\gamma}_i - \gamma_m) \quad (6)$$

Dengan:

$\hat{\gamma}$ = Nilai prediksi GRG

γ_m = Nilai total rata-rata GRG

$\bar{\gamma}_i$ = Nilai rata-rata GRG pada tiap optimal level

k = jumlah parameter atau faktor yang berpengaruh.

- Selanjutnya dilakukan ANOVA terhadap *Grey Relational Grade* untuk mengetahui faktor mana yang berpengaruh signifikan terhadap respon GRG.

Hasil dan Pembahasan

Dari hasil pengujian didapatkan data seperti dalam Tabel 2. Percobaan dilakukan dengan melakukan dua replikasi untuk setiap respon. Berikutnya akan dilakukan pengolahan data untuk memperoleh nilai respon optimal dari gabungan keempat faktor percobaan tersebut.

Tabel 2. Data hasil pengujian

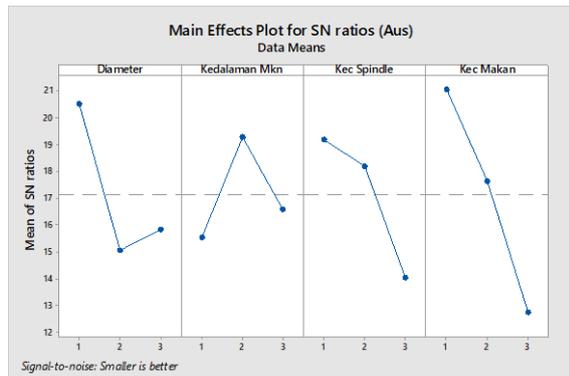
Run Or der	Keausan (mm)			Kekasaran / Ra (μm)		
	Replik asi 1	Replik asi 2	Rata-rata	Replik asi 1	Replik asi 2	Rata-rata
1	0.063	0.051	0.057	0.498	0.538	0.518
2	0.06	0.063	0.062	0.500	0.540	0.520
3	0.234	0.241	0.238	0.652	0.692	0.672
4	0.34	0.446	0.311	0.661	0.701	0.681
5	0.148	0.103	0.126	0.374	0.414	0.394
6	0.178	0.103	0.141	0.561	0.601	0.581
7	0.277	0.247	0.262	0.442	0.482	0.462
8	0.168	0.162	0.165	0.778	0.818	0.798
9	0.104	0.09	0.097	0.453	0.493	0.473

Setelah data percobaan diperoleh, selanjutnya dicari SN Ratio untuk masing-masing respon. Respon dari percobaan ini adalah keausan dan kekasaran. Karakteristik kedua respon itu adalah *smaller is better* yang dapat dihitung dengan persamaan (1). Hasil perhitungan dapat dilihat pada Tabel 3.

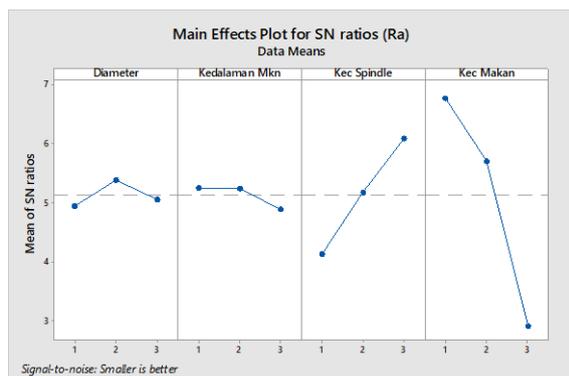
Tabel 3. SNR setiap respon

Run Order	SNR (small is better) Keausan	SNR (small is better) Kekasaran
1	24,883	5,713
2	24,222	5,680
3	12,487	3,453
4	10,145	3,337
5	18,027	8,090

Run Order	SNR (small is better) Keausan	SNR (small is better) Kekasaran
6	17,046	4,716
7	11,634	6,707
8	15,650	1,960
9	20,265	6,503



Gambar 4. Data means of SNR untuk keausan



Gambar 5. Data means of SNR untuk kekasaran

Dari perhitungan terhadap tiga respon tersebut diperoleh nilai optimal untuk masing-masing respon seperti pada Tabel Faktor optimal masing-masing respon (4).

Tabel 4. Faktor optimal masing-masing respon

Respon	Faktor optimal			
Keausan	A2	B1	C3	D3
Kekasaran	A1	B3	C1	D3

Dari Tabel 4 dapat diketahui bahwa untuk kedua respon percobaan didapatkan faktor yang optimal berbeda-beda kombinasinya. Kombinasi faktor optimal untuk keausan adalah diameter pahat 8 mm, kedalaman potong 1 mm, kecepatan *spindle* 1700 rpm dan kecepatan makan 220 mm/menit. Sedang kombinasi faktor

optimal untuk kekasaran permukaan adalah diameter pahat 1 mm, kedalaman potong 2 mm, kecepatan *spindle* 910 rpm dan kecepatan makan 220 mm/menit.

Selanjutnya akan dilakukan Anova dua arah untuk mengetahui signifikansi tiap faktor terhadap respon. Dengan memakai *software* minitab dapat diketahui hasil ANOVA tiap respon, seperti tampak pada Tabel 5 dan Tabel 6.

Tabel 5. Hasil ANOVA kontribusi tiap faktor terhadap keausan pahat

Faktor	Adj SS	F-Value	Persen Kontribusi
A	0,01775	12,94	13,02%
B	0,025875	18,86	18,98%
C	0,02323	16,93	17,04%
D	0,063255	46,10	46,41%
ERR	0,006174		4,53%
TOTAL	0,136284		100,00%

Tabel 6. Hasil ANOVA kontribusi tiap faktor terhadap kekasaran permukaan

Faktor	Adj SS	F-Value	Persen kontribusi
A	0,002083	1,30	0,768%
B	0,00156	0,98	0,575%
C	0,046046	28,78	16,982%
D	0,214263	133,91	79,020%
ERR	0,0072		2,655%
TOTAL	0,271152		100,000%

Untuk respon keausan, dengan F tabel = $F(0,05; 3; 9) = 3,86$, didapati bahwa semua faktor signifikan berpengaruh (semua $F_{hitung} > 3,86$). Dengan urutan paling berpengaruh adalah faktor kecepatan makan memiliki kontribusi 46,41%, faktor kedalaman makan memiliki kontribusi 18,98%, faktor kecepatan spindle berkontribusi 17,04% dan faktor diameter pahat berkontribusi 13,02%. Semua faktor memang signifikan berpengaruh tetapi kontribusi terbesar (hampir mencapai 50 %) dimiliki oleh faktor kecepatan makan. Karena faktor optimal yang paling besar kontribusinya adalah faktor kecepatan makan, akan dilihat lebih lanjut apakah

faktor ini juga signifikan terhadap respon kekasaran permukaan.

Untuk kekasaran permukaan, faktor kecepatan makan ($F_{hitung} = 133,91 > 3,86$) dan faktor kecepatan *spindle* ($F_{hitung} = 28,78 > 3,86$) mempunyai pengaruh signifikan. Berdasarkan Tabel. 18, didapatkan data bahwa kecepatan pemakanan yang optimal adalah D3 atau 220 mm / menit (berpengaruh 79,02 %) serta kecepatan *spindle* optimal adalah C1 atau 910 rpm (berpengaruh 16,98 %). Jadi, kecepatan pemakanan tertinggi digabung dengan kecepatan *spindle* terendah akan menghasilkan kekasaran yang optimal.

Hasil lengkap dari optimasi SNR dan ANOVA dapat dilihat pada Tabel 7.

Tabel 7. Hasil optimasi SNR dan ANNOVA

Respon	Metode Taguchi	
	Kombinasi Faktor Optimal	Faktor Signifikan
Keausan pahat	A2 B1 C3 D3	Kecepatan makan (46,41%)
		Kedalaman makan (18,98%)
Kekasaran permukaan benda kerja	A1 B3 C1 D3	Kecepatan spindle (17,04%)
		Diameter pahat (13,02%)
Kekasaran permukaan benda kerja	A1 B3 C1 D3	Kecepatan makan (79,02 %)
		Kecepatan <i>spindle</i> (16,98 %)

Pada faktor diameter pahat, untuk respon keausan pahat maupun kekasaran permukaan, diameter pahat yang optimal tidak berada di diameter terbesar. Hal ini dapat disebabkan karena pahat yang dipakai adalah 2 flute, sehingga ruang tanpa singgungan pahat ke benda kerja lebih besar yang menyebabkan pembersihan chip lebih cepat. Hal ini akan menyebabkan gesekan berkurang sehingga menghasilkan laju keausan pahat yang kecil. Pada respon kekasaran permukaan, persen kontribusi untuk diameter pahat sangat kecil, sebesar

0,76 %. Hal ini berarti besaran level diameter pahat tidak terlalu berkontribusi pada respon kekasaran permukaan.

Pada faktor kedalaman makan, untuk respon keausan pahat didapatkan kedalaman makan di level terendah. Hal ini dapat dimungkinkan karena waktu gesekan pahat dengan benda kerja yang singkat (karena belum terlalu dalam) sehingga laju keausan pahat juga kecil. Ditambah lagi digabung dengan faktor kecepatan *spindle* dan kecepatan makan yang maksimum (di level tertinggi). Sedangkan untuk respon kekasaran permukaan, faktor kedalaman makan yang optimal berada di level tertinggi. Hal ini dapat disebabkan, walaupun waktu gesek yang terjadi lama, tetapi karena kombinasi faktor diameter pahat yang terkecil dengan kecepatan makan yang terbesar maka bidang gesekan pahat dengan benda kerja akan berlangsung singkat sehingga kekasaran permukaan benda kerja akan kecil. Penggunaan pahat *end mill 2 flute* dapat menghasilkan keausan yang rendah untuk pengerjaan cepat, karena bidang dan waktu kontak yang singkat.

Pada faktor kecepatan *spindle*, untuk respon keausan, didapatkan level kecepatan *spindle* tertinggi. Hal ini dapat dijelaskan bahwa dengan putaran *spindle* yang tinggi kontak antara pahat dengan benda kerja terjadi secara cepat, ditambah lagi pahat yang dipakai berjenis 2 flute, sehingga panas yang dapat menyebabkan keausan juga dapat dihindari. Sedangkan untuk respon kekasaran, ternyata didapatkan faktor kecepatan *spindle* optimal di level terendah. Hal ini perlu dicek lebih lanjut apakah faktor ini berpengaruh signifikan dan berapa persen kontribusinya terhadap kekasaran permukaan. Jika hanya melihat satu faktor saja, yaitu kecepatan *spindle*, maka seharusnya dengan kecepatan *spindle* tinggi akan menghasilkan kekasaran permukaan yang rendah. Dari hasil ANOVA diketahui kecepatan spindle rendah tersebut hanya memberikan persen kontribusi terhadap kekasaran permukaan sebesar 16,98%. Artinya ada faktor lain (dalam hal ini kecepatan makan

dengan persen kontribusi 79,02%) yang lebih berpengaruh terhadap kekasaran permukaan

Pada faktor kecepatan makan, untuk respon pada keausan maupun pada kekasaran permukaan, didapatkan hasil di level yang sama, yaitu level tertinggi. Dengan kecepatan pemakanan tinggi menyebabkan waktu kontak pahat dengan benda kerja juga berlangsung cepat sehingga meminimalkan laju keausan pahat dan keausan permukaan benda kerja.

Faktor kecepatan menjadi satu-satunya faktor signifikan yang muncul untuk respon keausan dan kekasaran permukaan. Hal ini akan dicek lebih lanjut dengan Metode *Grey Relational Analysis* untuk mengetahui apakah memang faktor kecepatan makan ini akan menjadi faktor yang signifikan untuk multirespon.

Langkah awal dari GRA adalah perhitungan normalisasi SNR yang dapat dilihat pada Tabel 8, sedangkan perhitungan nilai delta dan GRC terdapat pada Tabel 9.

Tabel 8. Normalisasi SNR

Run order	Normalisasi SNR	
	Keausan	Kekasaran
1	1,000	0,612
2	0,955	0,607
3	0,159	0,243
4	0,000	0,225
5	0,535	1,000
6	0,468	0,450
7	0,101	0,774
8	0,374	0,000
9	0,687	0,741

Tabel 9. Delta dan GRC

Run order	Delta			Grey Relational Coefficient (GRC)
	Keausan	Kekasaran	Keausan	
	n	n	n	Kekasaran
1	0,000	0,388	1,000	0,563
2	0,045	0,393	0,918	0,560
3	0,841	0,757	0,373	0,398
4	1,000	0,775	0,333	0,392
5	0,465	0,000	0,518	1,000
6	0,532	0,550	0,485	0,476
7	0,899	0,226	0,357	0,689
8	0,626	1,000	0,444	0,333

Run order	Delta			Grey Relational Coefficient (GRC)
	Keausan	Kekasaran	Keausan	
	n	n	n	Kekasaran
9	0,313	0,259	0,615	0,659

Pembobotan nilai GRC dilakukan dengan *Principal Component Analysis* memakai bantuan software perhitungan. Nilai *principal component* yang didapat adalah :

Principal Component Analysis: C1; C2 Eigenanalysis of the Correlation Matrix

Eigenvalue	1,4004	0,5996
Proportion	0,700	0,300
Cumulative	0,700	1,000
Variable	PC1	PC2
C1	0,707	0,707
C2	0,707	-0,707

Berdasarkan hasil tersebut diperoleh data bahwa *eigenvalue* untuk Principal Component (PC) 1 adalah 1,4004 dan untuk Principal Component (PC) 2 adalah 0,5996. Menurut dasar teori yang disebutkan di Bab 2. 9, bahwa nilai PC utama yang dipakai untuk pembobotan dipilih nilai *eigenvalue* yang lebih besar dari satu (>1). Nilai eigen yang mendekati nol dianggap tidak memberikan pengaruh yang penting. Jadi diambil proporsi PC1 yang terbesar yaitu sebesar 1,4004 atau dapat menjelaskan sebesar 70 % dari total varian. Nilai dari komponen *eigen vector* PC1 yang akan dipakai sebagai pembobotan. Hasil pembobotan dapat dilihat pada Tabel 10.

Tabel 10. Pembobotan *Principal Component*

Faktor	PC 1	Bobot
		PC1 Kuadrat (β)
Keausan	0,707	0,500
Kekasaran	0,707	0,500

Sedangkan hasil perhitungan nilai *Grey Relational Grade* (GRG) dapat dilihat pada Tabel 11.

Tabel 11. GRG

Run order	GRG	Rank
1	0,781	1
2	0,739	3
3	0,373	9
4	0,382	7
5	0,746	2
6	0,467	6
7	0,511	5
8	0,376	8
9	0,624	4

Dari Tabel 11 dapat diketahui nilai GRG terbesar ada di *run order* pertama, sehingga *initial* parameter ada pada kombinasi faktor **A1 B1 C1 D1**. *Initial* parameter tersebut belum menunjukkan nilai optimasi sesungguhnya. Selanjutnya dapat dicari nilai rata-rata GRG untuk menentukan kondisi optimal tiap faktor.

Hasil perhitungan nilai rata-rata GRG dapat dilihat pada Tabel 12 berikut:

Tabel 12. Nilai rata-rata GRG tiap faktor

Level	Faktor			
	A	B	C	D
level 1	0,6351	0,5557	0,5500	0,726
level 2	0,5339	0,6286	0,5793	0,581
level 3	0,5161	0,5007	0,5557	0,379
Max	0,6351	0,6286	0,5793	0,726
Min	0,5161	0,5007	0,5500	0,379
Diff	0,1190	0,1279	0,0292	0,347
Rank	3	2	4	1

Dari Tabel 12 dapat diketahui nilai optimal dari semua respon dapat dicapai jika faktor percobaan disetting pada **A1 B2 C2 D1**. Setelah nilai GRG dan nilai optimal dari faktor gabungan didapatkan, dilakukan ANOVA untuk mengetahui signifikansi atau pengaruh paling besar dari faktor-faktor tersebut. Dengan bantuan *software* Minitab dapat dilakukan penghitungan ANOVA untuk semua nilai GRG tersebut.

Untuk itu akan dilakukan perhitungan ANOVA dengan menggunakan *stepwise-forward selection*. Dari hasil ANOVA diatas didapatkan bahwa faktor kecepatan makan menjadi satu-satunya

faktor paling berpengaruh terhadap GRG dengan F hitung sebesar 10,73 dan persen kontribusi sebesar 78,15%. Sedangkan F tabel = F (0,05; 3, 6) = 4,76, maka F hitung kecepatan makan lebih besar dari F tabelnya.

Selanjutnya dilakukan tes konfirmasi memakai kombinasi faktor **A1 B2 C2 D1** untuk membandingkan hasilnya dengan *initial* maupun prediksi. *Confirmation test* dilakukan dengan tiga kali replikasi. Hasil *confirmation test* dapat dilihat pada Tabel 13 berikut:

Tabel 13. Hasil *Confirmation Test*

Respon	Replikasi			Rata-rata
	1	2	3	
Keausan (mm)	0.088	0.04	0.049	0.059
Kekasaran (μm)	0.371	0.352	0.369	0.364

Kemudian dicari kembali nilai GRG hasil *confirmation test* tersebut. Hasil dari nilai *initial*, prediksi maupun *confirmation* dapat dilihat pada Tabel 14 berikut:

Tabel 14. Faktor optimal saat *initial* dan saat *confirmation test*

	Initial	Desain Optimal	
		Prediksi	Confirmtion
Faktor optimal	A1 B2 C2 D2	A1 B2 C2 D1	A1 B2 C2 D1
Keausan (mm)	0,062	-	0,059 (4,83%)
Kekasaran (μm)	0,520	-	0,364 (30%)
GRG	0,781	0,884	0,980
Selisih GRG	-	13,07%	25,44%

Hasil dari *confirmation test* menunjukkan adanya peningkatan nilai GRG maupun respon yang memperkuat bahwa prediksi kombinasi yang optimal dari empat faktor sudah benar. Nilai keausan dan nilai kekasaran hasil *confirmation test* lebih kecil dari nilai awal. Nilai keausan menjadi lebih kecil sebesar 4,83% dari nilai *initial*. Nilai kekasaran permukaan menjadi lebih kecil sebesar 30% dari nilai *initial*.

Sedangkan GRG meningkat 25,44 % dari GRG *initial*. Sedangkan GRG prediksi meningkat 13,07% dari GRG *initial*. Hal ini mengkonfirmasi bahwa perhitungan nilai kombinasi dari empat faktor yang optimal untuk menghasilkan keausan pahat optimal sekaligus juga kekasaran benda kerja yang optimal sudah benar.

Dengan Metode Taguchi didapatkan kecepatan makan dan kecepatan *spindle* berpengaruh signifikan terhadap masing-masing faktor (keausan maupun kekasaran permukaan). Tetapi saat digabungkan menjadi respon tunggal GRG dengan Metode *Grey Relational Analysis* faktor yang signifikan tinggal menjadi faktor kecepatan makan. Faktor kecepatan makan sejak dari Metode Taguchi sudah menunjukkan persen kontribusi yang dominan, yaitu sebesar 46,41% untuk keausan pahat dan 79,02% untuk kekasaran permukaan dan kembali berkontribusi dominan sebesar 78,15% untuk GRG.

Nilai optimal kecepatan makan hasil Metode Taguchi berada pada level tertinggi yaitu 220 mm/menit. Tetapi nilai optimal kecepatan makan hasil GRA berada di level terendah yaitu 75 mm/menit. Hal ini menunjukkan fenomena seakan terjadi “kompromi “dari faktor-faktor tersebut (sesuai dengan persentase kontribusi masing-masing) untuk mencapai nilai optimal respon tunggal yang mencerminkan nilai optimal bagi keausan pahat maupun kekasaran permukaan benda kerja. Nilai optimal bagi keausan pahat maupun kekasaran permukaan berarti nilai terkecil yang mampu dicapai, dalam hal ini sebesar 0,059 mm untuk keausan pahat dan 0,364 μm untuk kekasaran permukaan benda kerja.

Kapasitas panas spesifik Magnesium yang tinggi dan konduktivitas termalnya yang baik menyebabkan panas dengan cepat dibuang selama pemesinan Magnesium. Kekasaran permukaan akhir pada pemesinan Magnesium tidak dipengaruhi oleh kecepatan potong tetapi dipengaruhi oleh kecepatan makan. Kecepatan makan halus diperlukan untuk penyelesaian akhir, untuk menghindari panas berlebih.

Penyebab lain dari didapatkan nilai terkecil dari kecepatan pemakanan yang menjadi faktor optimal adalah waktu pemotongan yang singkat dan ada saat pahat berada di luar area potong. Ditambah lagi pahat yang dipakai berjenis 2 flute, sehingga bidang gesek lebih sedikit dan pembuangan panas lebih banyak. Laju keausan menjadi belum signifikan sehingga berdampak pula kepada kekasaran permukaan yang kecil.

Penggunaan pahat *end mill 2 flute* untuk pengerjaan cepat, dapat memperlambat keausan pahat. *Setting* kecepatan makan di nilai rendah pada proses *milling* jarak pendek dapat menghindari *chipping* sehingga memperlambat aus tool. Perlu diperhatikan bahwa penurunan kecepatan makan yang terlalu tajam dalam sekali proses *milling* berpotensi membakar bagian pahat sehingga memperbesar aus.

Yaser and Shunmuresh [14] melakukan penelitian nilai optimal parameter mesin *milling* tetapi menggunakan benda kerja Fibre Reinforced Polymer. Metode olah data yang dipakai adalah GRA. Hasil penelitian tersebut menyebutkan bahwa untuk memperoleh kekasaran permukaan terkecil dipakai kombinasi kecepatan potong tinggi dengan kecepatan makan rendah.

Penelitian yang menyatakan kekasaran permukaan dipengaruhi signifikan oleh kecepatan makan dilakukan oleh Kanchana, et. al [15] yang meneliti multirespon pada *milling* berupa gaya potong, temperatur dan kekasaran permukaan dengan GRA. Pahat yang dipakai *TiAlN coated carbide insert* dan benda kerja yang dipakai *custom 465 steel*. Hasilnya menyatakan bahwa kecepatan makan merupakan faktor paling berpengaruh, sebesar 42,95 % terhadap respon.

Penelitian Thamizhmani, et. al [16] terhadap pemesinan *turning* untuk Titanium dan Inconel menggunakan CBN *cutting tool* menemukan hasil bahwa diantara tiga faktor (kecepatan pemakanan, kecepatan *spindle* dan kedalaman makan) yang diamati ternyata kecepatan makan berpengaruh

signifikan untuk nilai optimal keausan pahat maupun kekasaran benda kerja.

Penelitian Hebbbar, et. al [17] yang memakai mesin *milling* dan benda kerja Magnesium AZ 31 serta pahat *single uncoated carbide insert* dengan memakai tiga faktor (kecepatan potong, kecepatan makan dan kedalaman makan) menghasilkan kesimpulan bahwa kekasaran permukaan optimal (nilai minimum) didapatkan dari kombinasi kecepatan makan terendah, kecepatan potong tertinggi dan kedalaman makan tertinggi.

Penelitian Kumar, et. al [18] terhadap pemesinan *milling* untuk AISI 1005 dengan TiN *coated tool* juga menemukan hasil bahwa diantara tiga faktor (kecepatan pemakanan, kecepatan *spindle* dan kedalaman makan) yang diamati ternyata kecepatan makan berpengaruh signifikan untuk nilai optimal keausan pahat maupun kekasaran benda kerja.

Penyebab lain dari keausan pahat yang cepat dan besarnya kekasaran permukaan pada pemesinan *milling* adalah adanya *chatter*. *Chatter* didefinisikan sebagai getaran yang masuk kedalam kondisi tidak stabil. *Chatter* dapat dihindari dengan memilih pahat dengan jumlah flute sedikit dan menurunkan kecepatan makan. Benda kerja Magnesium mempunyai daya tahan terhadap *chatter* yang lebih baik dibanding benda kerja dengan bahan *Stainless Steel* ataupun *Nickel Alloy* [19]. Dalam pengujian yang dilakukan penulis, dipakai pahat dengan 2 *flute* dan diperoleh faktor signifikan yang berpengaruh terhadap gabungan respon adalah kecepatan makan dengan level terkecil. Hal ini dapat menyebabkan *chatter* tidak terjadi. Tetapi karena *chatter* tidak menjadi respon yang diamati, maka *chatter* tidak teridentifikasi dalam pengujian ini.

Jadi, hasil dari penelitian ini, mengindikasikan bahwa faktor yang berpengaruh signifikan terhadap masing-masing respon pada Metode Taguchi akan menjadi faktor berpengaruh juga untuk multirespon (GRA) tetapi dengan level yang tidak selalu sama

Kesimpulan

Dengan Metode Taguchi didapatkan bahwa semua faktor pemesinan yang diamati (diameter pahat, kedalaman makan, kecepatan *spindle* dan kecepatan makan) berpengaruh signifikan terhadap keausan pahat dengan kontribusi terbesar adalah faktor kecepatan makan sebesar 46,41%. Sedangkan faktor kecepatan *spindle* dan kecepatan makan berpengaruh signifikan terhadap kekasaran permukaan benda kerja dengan kontribusi terbesar adalah faktor kecepatan makan sebesar 79,02%.

Dengan Metode *Grey Relational Analysis* didapatkan kombinasi optimal dari faktor percobaan adalah **A1 B2 C2 D1** (diameter pahat 6 mm, kedalaman makan 1,5 mm, kecepatan *spindle* 1280 rpm dan kecepatan pemakanan 75 mm/menit), faktor signifikan adalah kecepatan makan dengan kontribusi 78,15%. Nilai respon optimal (terkecil) untuk keausan sebesar 0,059 mm serta kekasaran permukaan sebesar 0,364 μm . Hasil *Grey Relational Grade* (GRG) dari faktor optimal **A1 B2 C2 D1** adalah 0,980. Nilai itu meningkat sebesar 25,44 % dari nilai GRG awal.

Referensi

- [1] P. Zgórnjak and A. Grdulska, "Investigation of temperature distribution during milling process of AZ91HP magnesium alloys," *Mech. Mech. Eng.*, vol. 16, no. 1, pp. 33–40, 2012.
- [2] R. Pereira, "Mechanical behaviour of AZ31B Magnesium alloy subjected to in-plane biaxial fatigue experimental methods," no. May, pp. 1–10, 2016.
- [3] S. R. Sulistiyanti, et. al, "Characterization of Cutting Temperature and Ignition Phenomena of Magnesium Chip Using Infrared Imaging," *Adv. Mater. Res.*, vol. 588–589, pp. 1744–1747, 2012.
- [4] T. Childs, et. al, "Metal machining—theory and applications," Arnold, London, p. 416, 2000.
- [5] H. A.-G. El-Hofy, *Fundamentals of*

- machining processes: conventional and nonconventional processes. 2013.
- [6] E. Ersvik, "Milling in hardened steel - a study of tool wear in conventional- and dynamic milling," no. June, 2015.
- [7] K. Shi, J. Ren, et. al, "Tool wear behaviors and its effect on machinability in dry high-speed milling of magnesium alloy," *Int. J. Adv. Manuf. Technol.*, vol. 90, no. 9–12, pp. 3265–3273, 2017.
- [8] T. Dominic, "Modeling of tool wear and tool fracture in micromilling," no. December, 2011.
- [9] S. Muralidharan, et. al, "A study on machinability characteristic in end milling of magnesium composite," *Int. J. Mech. Eng. Technol.*, vol. 8, no. 6, pp. 455–462, 2017.
- [10] P. M. Gopal and K. Soorya Prakash, "Minimization of cutting force, temperature and surface roughness through GRA, TOPSIS and Taguchi techniques in end milling of Mg hybrid MMC," *Meas. J. Int. Meas. Confed.*, vol. 116, pp. 178–192, 2018.
- [11] Taguchi, Genichi, Subir Chowdhury and Yuin Wu. 2005. *Taguchi's Quality Engineering Handbook*. Jhon Wiley & Sons , Inc
- [12] N. Tamiloli, et. al, "A grey-fuzzy modeling for evaluating surface roughness and material removal rate of coated end milling insert," *Meas. J. Int. Meas. Confed.*, vol. 84, pp. 68–82, 2016.
- [13] K. Aslantas, et. al, "Optimization of process parameters for micro milling of Ti-6Al-4V alloy using Taguchi-based gray relational analysis," *Meas. J. Int. Meas. Confed.*, vol. 128, pp. 419–427, 2018.
- [14] Yaser, E K and K Shunmugesh. 2018. Multi-Objective Optimization of Milling Process Parameters in Glass Fibre Reinforced Polymer Via Grey Relational Analysis And Desirability Function. *Materials Today: Proceedings* **11** (2019) 1015–1023
- [15] J. Kanchana, Prasath V, Krishnaraj V and Geetha Priyadarshini B. 2018. Multi Response Optimization Of Process Parameters Using Grey Relational Analysis For Milling Of Hardened Custom 465 Steel. *Procedia Manufacturing Journal*. 30 : 451-458
- [16] Thamizhmanii, S, Dr.C.Yuvaraj, JS Senthilkumar, Arun I and , Sulaiman. 2019. Effect of Feed Rate on Difficult to Cut Metal on surface Roughness and Tool Wear Using Surface Treated and Untreat Tools. *Procedia Manufacturing* 30 (2019): 216-223
- [17] Hebbar, Gautama, Grynal D'Mello, and Srinivasa Pai P. 2018. Surface Roughness Optimization in Machining of Biodegradable Magnesium Alloys. *Materials Today: Proceedings*
- [18] Kumar, Kumar, I. Saravanan and Lokeswar Patnaik. 2019. Optimization of Surface Roughness and Material Removal Rate in Milling of AISI 1005 Carbon Steel Using Taguchi Approach. *Materials Today: Proceedings*
- [19] Kalpakjian, S and Schmid, SR. 2002. *Manufacturing Engineering and Technology. International edition, Prentice Hall*. New Yersey.