# 電気設備の高調波診断技術の開発と応用

Development and Application of Higher Harmonics Diagnosis Technology for Electric Equipment

アルカディア・シス	新田	純也	JUNYA NITTA	Non Member
テムズ株式会社				
シンビオ社会研究	吉川	榮和	HIDEKAZU	Member
会			YOSHIKAWA	

Abstract

A unique diagnostic technology for electric devices has been developed to detect anomaly and estimate the cause of failure of the device easily by analyzing the higher harmonics of electric source current. Higher harmonic diagnosis devices have been realized and improved to be served as the portable device for maintenance works of various electric equipment such as AC/DC motors, inverters, transformers, cables, *etc.* The higher harmonic technique has been expanded as the online cabled system so that it can serve as the online remote monitor and diagnosis system for the electric equipment. In future, it will be upgraded by endowing the self-learning monitoring and diagnosis capabilities by the adoption of IoT and deep learning.

#### Keywords:

higher harmonics, portable device, diagnostic of electric device, AC/DC motors, inverters, transformers, cables, online remote monitor and diagnosis system

# 1. 序論

今日の産業界で広範に使用されている電気設備の保全 には、最近次のような課題が指摘されている。

- ・保全業務の技術継承が困難(高齢化、属人的作業)
- ・劣化部品の交換など表面的な対処が主体
- ・専門的で時間のかかる点検が必要な設備が存在
- ・記録作業が煩雑
- ・機器停止が必要で、繁忙期の点検作業は困難
- ・交換部品が入手しにくい老朽化設備の存在

本論文では、高調波診断技術により予知保全上記のような問題点を解決できることを提案する。

我が国で電気機器に用いられている交流は商用の場合、 関東 50Hz、関西 60Hz が基本波であるが、これらの整数 倍の周波数を持つ波を高調波という。2 次の高調波は 100Hz(120Hz)の周波数を持つ波で、3 次の高調波とは 150Hz(180Hz)の周波数を持つ波である。Fig.1 には基本 波及び 3 次の高調波、5 次の高調波、それらを合成した波 を示す。Fig.1 に示すように、実際の電気機器には基本波 とは全く波の形が違う様々な高調波成分を含んだ合成波 が流れる。通常の電気機器の使用では高調波成分が多い と様々な故障をもたらすので電源の高調波を抑制する対 策が講じられるが、本論文で述べる高調波診断技術はこ のような高調波成分に着目して電気機器の設備診断に活 用する方法である。

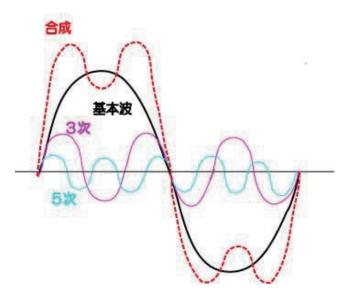


Fig.1 Basic sinusoidal wave, higher modes and the synthesized wave which flow in the electric equipment.

#### 2. 高調波診断技術とは

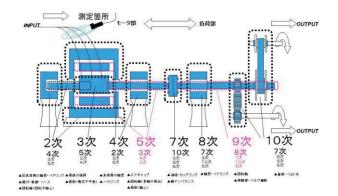
本論文で述べる高調波診断技術は、電気設備の電源電 流に重畳される2次から40次までの高調波を利用して、 設備を止めずに診断する技術である。この方法の実用化 は、高 博 により10年以上の歳月をかけて1万台以上 の設備の高調波を測定し、設備を分解・検証した結果判 明した電気設備の劣化箇所・劣化度合と高調波成分の比 率についてデータを集積し、そのデータベースに基づい て有意な相関関係を導出する基礎的な研究があった。[1] 具体的には集積したデータベースに多変量解析の主成分 分析を適用して、Table1に示すような「寄与率表」を生 成するものである。

	10 JL ±0 /4	第1次 主成分			寄名	∮する次	数(得点	(順)			累積	
	劣化部位	寄与率				寄4	手率				寄与率	
		2次	4次	3次	5次				_	_		
	回転軸・軸受・据付け	55%	16%	9%	6%		~				86%	
		3次	5次	2次	4次				_	_	0.54	
ŧ	固定子巻線の絶縁	61%	22%	7%	5%		_				95%	
ター	ALM ALM ALM ALM	4次	2次	3次	5次			_	/		0.0%	
7.5	軸受・ハウジング損傷	41%	23%	10%	8%		/	_			82%	
		5次	3次	4次	2次				_	_	0.000	
	エアギャップ不均一	59%	20%	8%	6%			_			93%	
	カップリング異常・	7次	10次	9次	8次	6次			>	/	0.14	
	軸アンバランス	53%	15%	11%	7%	5%	-			91%		
		8次	7次	9次	10次	6次			_	/	0.5%	
負荷	軸受損傷·異物付着	35%	29%	13%	11%	7%		/			95%	
何側	回転軸異常・	9次	8次	7次	10次	6次			/	/	0.00/	
	バルブ磨耗	33%	25%	21%	8%	5%					92%	
	and the second second	10次	7次	8次	9次	6次			~	/	0.1%	
	車・ベルト系損傷	30%	23%	17%	15%	6%		/			91%	
		5次	7次								0.0%	
	平滑コンデンサ	62%	36%								98%	
		11次	17次	13次	25次	19次	23次		/	/	0.0%	
1	コントロール基板	21%	19%	17%	15%	13%	11%				96%	
ンバ		7次	3次	5次	17次	38次	11次	25次	19次	23次		
1 9		17%	16%	13%	7%	7%	6%	6%	5%	5%	0.0%	
侧	電力素子		13次	2次	4次	6次	8次	9次	10次		99%	
			4%	3%	2%	2%	2%	2%	2%			
	11 = 2_1 W +0	38次									0.0%	
	ドライブ基板	89%									89%	

Table 1 Contribution ratio table

高 博 による10年間に渡る解析に用いられたデータ は3万7千件に及ぶ。Table1ではモータ本体、その負荷 側、およびインバータ側における様々な部位の劣化事態 における第一主成分(最も大きな高調波成分)と各高調 波成分の寄与率と高調波成分の総和の寄与率を示す。

ここで高調波の次数とモータ部・負荷部の各部位との 相関を Fig.2 に示す。モータのロータに供給される3 相交 流がサーチコイルで測定するモータ軸、カップリングや 歯車、これらを介して負荷側に動力が伝達される各部位 での劣化により生じる第一次成分とその他の大きな高調 波および劣化事象を Fig.2 に示す。図中、モータから負荷 側へ左から右に見ると各部位の第一主成分が昇順に並ん でいる。



# Fig.2 Relationship between the order of higher modes and the various parts of motor and load

高調波診断技術は、非接触・活線診断が大きな特徴で あり、フェライトのコアにコイルが1500巻きされたサー チコイルで電源ケーブルの漏れ磁束を測定する。そして この測定は制御盤で高調波を測定するため、水中ポンプ や天井ファン等のアクセスが困難な設備も簡単・安全に 診断することができる。勿論設備を停止する必要はない。

軸の曲がりと絶縁劣化、発熱と軸受のグリス溶け出し 等のように電気系の劣化と機械系の劣化とは密接に関連 していることは広く知られているが、高調波診断技術に よれば、機械系部位のみならず、電気系部位の設備の劣 化診断が可能で、特に、汎用インバータの診断は、高調 波診断技術だけが可能である。

高調波診断技術は「統計データ」に基づく診断技術の ため、物理モデルのように原理原則により劣化現象を説 明できないが、データのN数を増やし統計的に優位な相 関が見いだせれば、現在は診断できない設備も将来は診 断できるようになる。実際、この高調波診断技術が初め て登場した頃は、交流設備しか診断できなかったが、そ の後「電源トランス」や「コンデンサー」の診断まで可 能になったのは、加速試験によりデータを増やして有意 な相関が見いだされたためである。このことが強みであ り、AIの機械学習等との親和性があると考えている。

高調波診断手法により診断できる交流設備・直流設備・トランス・コンデンサー・発電機・無停電電源と配電ケーブルの診断部位と主な異常・劣化原因を Table 2 に示す。

設備	対象	診断項目	主な異常・劣化原因
		回転軸・軸受・据付け	回転子の偏心、据付け不良、反負荷側軸受損傷
	-	巻線の絶縁(相関/層間)・振動	相関/層間絶縁の不良、電圧不平衡、熱振動
	モータ	軸受・ハウジングの損傷	負荷側軸受損傷、ハウジングのガタ
		エアギャップ不均一・振動	塵埃付着、回転子の偏心、熱・流体振動
		カップリング異常・軸アンバランス	軸の摩耗、アンパランス、カップリング、ベルトのゆるみ
	No. of Concession	軸受損傷・異物付着	軸受の損傷、負荷内部の異物混入・付着
交流設備	負荷	回転軸異常・バルブ摩耗	軸不良、吐出バルブ摩耗、負荷内部の異物付着
		歯車・ベルト系損傷	歯車、クラッチ、ベルトの損傷
		平滑(電界)コンデンサ	脈流高調波、負荷変動
		コントロール基板	電界コンデンサ、コンデンサ、抵抗の変化
	インバータ	電力素子	整流素子、逆変換素子の劣化
		ドライブ基板	コンデンサ、抵抗の変化
		回転軸・軸受・据付け	回転子の偏心、据付け不良、反負荷側軸受損傷
		The second	単私」の偏心、始わり不良、及員何周袖又損傷   相関/層間絶縁の不良、電圧不平衡、熱振動
	モータ	ブラシ・整流子・巻線の絶縁、振動	
		軸受・ハウジングの損傷	負荷側軸受損傷、ハウジングのガタ 廃地は美、回転スの原ン、熱、液体振動
		エアギャップ不均一・振動	塵埃付着、回転子の偏心、熱・流体振動
			transferrer and the structure of the second
直流設備	負荷	軸受損傷・異物付着	軸受の損傷、負荷内部の異物混入・付着
	0.000	回転軸異常・パルプ摩耗	軸不良、吐出バルブ摩耗、負荷内部の異物付着
		歯車・ベルト系損傷	歯車、クラッチ、ベルトの損傷
		平滑(電界)コンデンサ	脈流高調波、負荷変動
	コンバータ	コントロール基板	電界コンデンサ、コンデンサ、抵抗の変化
		電力素子	整流素子、逆変換素子の劣化
		ドライブ基板	コンデンサ、抵抗の変化
. =	電力用	巻線(相関/層間)の絶縁、振動	巻線の絶縁劣化、巻線の局部加熱(振動)、電磁振動(鉄心)
トランス	トランス	効率・発熱・絶縁油、振動	絶縁油劣化、渦電流損、発熱、振動現象による効率低下
コンデン	電力用コン	誘電体の絶縁	誘電体の絶縁劣化
ታ	デンサ	静電容量、発熱	静電容量抜け、誘電体損失の増加
		回転軸・軸受・据付け	回転子の偏心、据付け不良、反負荷側軸受損傷
	12172271271	巻線の絶縁(相関/層間)・振動	相関/層間絶縁の不良、電圧不平衡、熱・流体振動
	発電機	軸受・ハウジングの損傷	負荷側軸受損傷、ハウジングのガタ
		エアギャップ不均一・振動	塵埃付着、回転子の偏心、熱・流体振動
笔電機	原動機	カップリング異常・軸アンバランス	A CARLENT AND A CARD IN
	(ディーゼ		軸受の損傷、負荷内部の異物混入・付着
	ル・タービ	回転軸異常・接触部摩耗	軸不良、接触部摩耗
	ン)	連結部異常	カップリング部異常、偏心
	~ )	平滑(電界)コンデンサ	が アンプンプロス市、 備心 脈流高調波、負荷変動
一店雨			
無停電 雨)を	UPS	コントロール基板	電界コンデンサ、コンデンサ、抵抗の変化
電源		電力素子	整流素子、逆変換素子の劣化
		ドライブ基板	コンデンサ、抵抗の劣化
			水トリー・電気トリー・化学トリー、部分放電、
		絶縁体	疲労破壊(クラック)、局部過熱、絶縁低下、
	本体部		電気特性低下
		飼テープ	損傷・熱変形
テーブル		シース	損傷・浸水、蟻害・鼠害
	接続部	ケーブルヘッド	部分放電、トラッキング、
	20K NVU HP	ジョイント	絶縁低下、汚損、変形、亀裂
		施工	外傷・工事
	施工	設置	異物・浸水
	1		

# Table 2 Electric equipment by higher harmonics diagnosis methodwith the failed parts and cause of degradation.

#### 3. 実例による高調波診断方法の説明

高調波診断は電気設備の正常時の高調波と異常・劣化 時の高調波の比較により、異常・劣化の部位と原因を診 断する。以下では(1)反負荷側のモータ軸受け、(2)モー タの巻き線,(3)インバータの電力素子について述べる。 なお、電気設備の正常、異常の判断や劣化程度に関する 指数などのパラメータの計算方法は、次の4にまとめて 述べる。

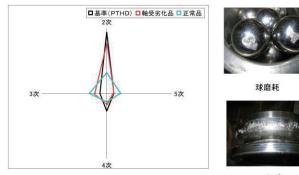
#### 3.1 反負荷側のモータ軸受け

反負荷側軸受(正常品と異常・劣化品)の比較を Table 3 に示す。表中の基準値では寄与率表より寄与率を含有率 と見なして指数を計算する。

# Table 3 Comparison of higher mode contribution factor between normal equipment and abnormal/degraded one for

基準値	高調波次数	2次	3次	4次	5次	PTHD
奉华1世	寄与率指数	0.944	0.154	0.274	0.103	58.29
ポンプ	高調波次数	2次	3次	4次	5次	THD
(正常品)	高調波含有率(%)	3.1	2.6	1.3	2.1	9.7
	指数	0.32	0.269	0.13	0.216	
ポンプ	高調波含有率(%)	2.7	1.4	1.1	2	4
(軸受劣化品)	指数	0.675	0.35	0.275	0.5	( <del></del> 1)

指数=Hn/THD(Hn:第n次高調波含有率、THD:総合歪み率)



#### キズ

# Fig. 3 Graphical comparison of higher mode contribution factor between normal equipment and abnormal/degraded one for ball bearing of anti-load side

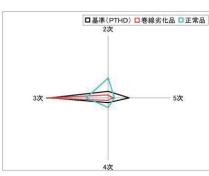
診断に関する正常品は、典型的な正常設備が示す含有 率より指数を計算し、劣化品は実際の測定値より指数を 計算する。それぞれの指数を2次から5次までグラフ化 し、正常品と劣化品を比較したものが Fig.3 である。青 線のグラフは正常品、赤線のグラフは軸受けが劣化した ポンプである。黒線は劣化を軸受け劣化と診断する際に 用いる基準であり、4 で述べる PHTD を示す。Fig.3 より 軸受け異常ポンプは 2 次高調波が特徴的に大きい。この 劣化したポンプを分解した結果、軸受けの球形ボーリン グには摩耗がみられ、ケーシングの外輪には傷が観察さ れた。

#### 3.2 モータの巻き線

Table 4 はモータ巻線の正常品と異常・劣化品を比較したものである。

Table 4 Comparison of higher mode contribution factor between normal equipment and abnormal/degraded one for motor's winding

基準値	高調波次数	2次	3次	4次	5次	PTHD
基华他	寄与率指数	0.107	0.933	0.076	0.336	65.41
ファン	高調波次数	2次	3次	4次	5次	THD
(正常品)	高調波含有率(%)	8.2	9	3.9	2.6	25.7
	指数	0.319	0.351	0.152	0.101	-
ファン	高調波含有率(%)	9.8	206.3	7.8	15.7	207.7
(巻線劣化品)	指数	0.047	0.993	0.036	0.076	-





絶縁劣化

Re Co

レアショート (測定1.5ヶ月後)

# Fig. 4 Graphical comparison of higher mode contribution factor between normal equipment and abnormal/degraded one for motor's winding

モータ巻線部の寄与率を基準値とし、典型的な正常品 の含有率及び実際の測定データの含有率からそれぞれ指 数を計算し、それぞれの指数を2次から5次までグラフ 化したものをFig.4に示す。青線のグラフは正常品、赤線 のグラフは軸受けが劣化したポンプである。黒線は劣化 を軸受け劣化と診断する際に用いる基準である。Fig.4よ りモータ巻き線の異常は第3次高調波が特徴的に大きい。 この測定の 1.5 ヶ月後にこのモータは、焼損した。分解し て調べた結果、その原因はレアショートであった。(Fig.4 右側写真の下側)

### 3.3 インバータの電力素子

インバータの電力素子について同様に寄与率表、典型 的な正常品の含有率及び測定した設備の含有率から、そ れぞれの指数を計算した結果をTable5に示す。この場合、 指数の次数を2次から38次までフラフ化したものがFig.5 である。関連する次数が多いので分かりにくいが、3次、 5次、7次の奇数次が特徴的に大きい。

この設備は、測定1ケ月後に電力素子が焼損した。

# Table 5 Comparison of higher mode contribution factor between normal equipment and abnormal/degraded one for inverter's power element

高調波次数	2次	3次	4次	5次	6次	7次	8次	9次	10次
寄与率指数	0.096	0.511	0.064	0.415	0.064	0.543	0.064	0.064	0.064
高調波次数	2次	3次	4次	5次	6次	7次	8次	9次	10次
高調波含有率(%)	6.9	1.8	2.1	2.2	2.6	4	2.3	1.6	0.9
指数	0.638	0.167	0.194	0.204	0.241	0.37	0.21	0.148	0.083
高調波含有率(%)	12	20.3	6.2	10.5	3.7	6.9	3.2	2.8	1.6
指数	0.415	0.7	0.215	0.363	0.128	0.239	0.111	0.096	0.055
高調波次数	11次	13次	17次	19次	23次	25次	38次	PTHD	
寄与率指数	0.192	0.128	0.224	0.16	0.16	0.192	0.224	31.29	
高調波次数	11次	13次	17次	19次	23次	25次	38次	THD	
高調波含有率(%)	2	1.4	0.7	0.6	0.7	1.6	0.2	10.8	
指数	0.185	0.13	0.065	0.056	0.065	0.148	0.019	1 - C - C - C	
高調波含有率(%)	3.2	2.7	2.1	1	0.5	1.3	0.3	28.9	
指数	0.111	0.073	0.224	0.035	0.16	0.045	0.01	1220	

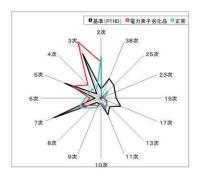




Fig.5 Graphical comparison of higher mode contribution factor between normal equipment and abnormal/degraded one for inverter's power element

# 4. 指数値の計算方法

## 4.1 測定した高調波含有率と各指数値との関係

測定部位に近づけてサーチコイルに流れる誘導電流を 求め、それをFFTにかけて高調波成分を求める。利用す る測定値は、2次から40次までの高調波含有率(Hn)の みである。(Hnは第n次高調波含有率(%))指数を計算 する場合、この高調波含有率を総合歪率(THD)で予め 割り正規化しておく。THD は各含有率の二乗和の平方根 (√(ΣHn<sup>2</sup>))として計算される。なお、事例中の PTHD は寄与率表より関係する次数のみで計算した値である。

#### 4.2 ストレス電圧 E(fn)の算出

本方法では劣化を起こしうる電気機器の各所の部位に 掛かると思われる誘起電圧をストレス電圧と称し、この ストレス電圧と高調波含有率との間には経験的な線形相 関式を仮定する。どのような要因が劣化を起こすかにつ いては次の4.3に述べる以下では代表的な電気機器の各 部位にかかるストレス電圧と高次の高調波含有率との相 関式モデルを示す。

①モータ側

回転軸・軸受のストレス電圧:E (M1) 巻線絶縁のストレス電圧:E (M2) 軸受・ハウジングのストレス電圧:E (M3) エアギャップのストレス電圧:E (M4)

$$\begin{bmatrix} E(M1)\\ E(M3) \end{bmatrix} = K_{\mathrm{M}} \begin{bmatrix} a & b & c & d\\ e & f & g & h \end{bmatrix} \begin{bmatrix} H_2\\ H_3\\ H_4\\ H_5 \end{bmatrix}$$
(1)
$$\begin{bmatrix} E(M2) \end{bmatrix} = K_{\mathrm{F}} \begin{bmatrix} i & j & k & l \end{bmatrix} \begin{bmatrix} H_2\\ H_3 \end{bmatrix}$$
(2)

$$\begin{bmatrix} E(M2)\\ E(M4) \end{bmatrix} = K_{\rm E} \begin{bmatrix} i & j & k & l\\ m & n & o & p \end{bmatrix} \begin{bmatrix} H_3\\ H_4\\ H_5 \end{bmatrix}$$
(2)

但し、**K**M:機械定数

KE:電気定数

②負荷側(モータ側に換算)
 アンバランスのストレス電圧:E(L1)
 軸受損傷のストレス電圧:E(L2)
 回転軸のストレス電圧:E(L3)
 歯車・ベルトのストレス電圧:E(L4)

$$\begin{bmatrix} E(L1) \\ E(L2) \\ E(L3) \\ E(L4) \end{bmatrix} = K_{\rm L} \begin{bmatrix} a' & b' & c' & d' & e' \\ f' & g' & h' & i' & j' \\ k' & l' & m' & n' & o' \\ p' & q' & r' & s' & t' \end{bmatrix} \begin{bmatrix} H6 \\ H7 \\ H8 \\ H9 \\ H_{10} \end{bmatrix}$$
(3)

但し、KL:負荷定数

③インバータ(モータ側に換算)
 平滑コンデンサーのストレス電圧:E(I1)
 コントロール基板のストレス電圧:E(I2)
 電力素子のストレス電圧:E(I3)
 ドライブ基板のストレス電圧:E(I4)

$$[E(I_n)] = \begin{bmatrix} a'' & \cdots & 0\\ \vdots & A & \vdots\\ \vdots & & \vdots\\ 0 & \cdots & p'' \end{bmatrix} \begin{bmatrix} H_2\\ \vdots\\ H_n\\ \vdots\\ H_{33} \end{bmatrix}$$
(4)

但し、Aは16行16列の行列

 $H_n$  it (n=2, 3, 4, 5, 6, 7, 8, 9, 10, 11, 12, 13, 17, 19, 23, 25, 38)

以上の式(1)-(4)中の Hn は、第 n 次高調波含有率(%) を 意味し、記号 a・・・p、a<sup>-</sup>・・・t<sup>-</sup>、a<sup>\*</sup>・・・ p<sup>\*</sup>は 部位毎の寄与率である。

#### 4.3 各指数値と異常・劣化の程度

上記で計算したストレス電圧が各指数値であり一般的 には異常・劣化が進行すると指数値が大きくなる。 そこで、各指数値に異常・劣化を判断する閾値を設定す ることによって高調波診断が可能となる。

交流設備のモータ部の閾値表を Table 6 に示す。

Table 6 The degree of abnormality and deterioration of theindex value and the part of AC motor

異常・劣化の程度		初期異常 レベ	(劣化) ル	注意レベル	整備必要し	ベル
モータ部位	判定	A	B1	B2	B3	С
M1:回転軸・軸受・据の	t	0.35	0.45	0.55	0.65	0.70
M2:巻き線の絶縁・振動	b	0.35	0.45	0.55	0.65	0.70
M3:軸受・ハイジング推	傷	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45
M4:エアギャップ・振動		0.35	0.45	0.55	0.65	0.70

交流設備のインバータ部の閾値表を Table 7 に示す。

Table 7 The degree of abnormality and deterioration of the index value and the part of the inverter

異常・劣化の程度	初期異常( レベ)	(劣化) ル	注意レベル	整備必要し	ベル
インバータ部位 判定	A	B1	B2	B3	С
11:平滑コンデンサー	0.65	0.66	0.67	0.68	0.69
11:平滑コンデンサー	0.40	0.35	0.30	0.20	0.10
12:コントロール基板	0.10	0.11	0.12	0.13	0.14
13:電力素子	0.15	0.18	0.20	0.23	0.25
I4:ドライブ基板	0.20	0.35	0.50	0.75	1.00

なお、Table 6 と Table 7 は安定モード時の閾値表である。

# 4.4 ストレス特性の考察

①熱ストレス

部位の発熱によりもたらされる熱ストレスは最も基本的 な劣化をもたらす要因である。熱ストレス現象の種類に より劣化を起こす発生高調波の主要次数には次のような 関係が見られた。

・局部加熱	$\rightarrow$	奇数次高調波	(対称波)
・熱振動	$\rightarrow$	奇数次高調波	

・熱ひずみ → 偶数次高調波 (非対
--------------------

・振動 → 偶数次高調波 其の他、電圧ストレスと機械ストレスについてそれぞれ 以下に示す。 ②電圧ストレス ・電磁力 奇数次高調波 · 放雷現象 部分放電 偶数次高調波  $\rightarrow$ グロー放電 → 奇数次高調波 アーク放電 → 奇数次高調波 ③機械ストレス ・機械的ショック → 偶数次高調波 ・クリープ応力 → 偶数次高調波

・疲労破壊 → 偶数次高調波

# 5. 高調波診断技術の応用

#### 5.1 可搬型の診断器

高調波診断技術を応用した可搬型装置は、保全担当者の予知保全の強力なツールとなりうる。高調波診断技術を応用した可搬型装置 KS シリーズ診断器 KS-2000 を改造して外部制御を可能とした製品の外観と特徴を Fig.6 に示す。

#### 高調波診断技術を応用した予知保全の診断装置



Fig.6 Harmonic diagnosis machine

#### 5.2 有線方式の状態監視システム化

保全担当者が現場機器に赴いて可搬型診断器で診断作 業をする代わりに、遠隔で連続的に自動診断できるよう になると保全担当者の負担の軽減になる。

有線の状態監視システム HAMOS は、Fig.7 に示すよう に nKS2000 を中心に有線タイプで状態監視が行えるよう に構成したシステムである。運転中の電気設備に正常運 転時とは異なる高調波パターンが発生すると、保全担当 者の携帯にそれを知らせるメールを自動送信する。勿論、 診断結果報告書も自動生成する。

HAMOSは、高調波センサーから高調波診断器まで全 て有線接続であり、その延長距離は約100mである。高調 波診断器に入力された漏れ磁束のアナログデータは高調 波診断器内部で計算処理され、簡易診断結果が制御用パ ソコンに送られる。制御用パソコンはシステムの制御だ けでなく、詳細診断や診断結果報告書作成機能、トレン ドグラフ表示機能等を有する。

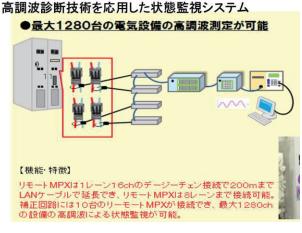


Fig.7 HAMOS

#### 5.3 ユーザへの診断結果の表示

Fig.7 に示した HAMOS では、まず、アナログマルチプ レクサの制御及びデジタルマルチプレクサを制御して高 調波診断器と監視対象設備に取り付けされた高調波セン サーとを接続している。診断器は以下の順序で処理計算 が実行される。

①電源の漏れ磁束をサーチコイルで測定する。
 ②FFT 処理により電源の高調波含有率を計算する。
 ③式(1)から式(4)により各指数値を計算する。

④ Table 6 や Table 7 に示した異常・劣化閾値表により、
 各部の異常・劣化の程度を判定する。

⑤診断結果を管理ソフトに転送する。

⑥管理ソフトでは各部位の劣化傾向管理グラフ表示や出 カ、「劣化診断報告書」や「ストレス診断報告書」が作成 され、プリントされる。

Table 8 に「劣化診断結果報告書」のサンプル例を示す。 表中では劣化度 70%以上の部位は保全対象として出力さ れている。Table 8 中の【対策】は自動診断ソフトよりコ メントが自動生成される。回転軸・軸受・据付けの項で は、軸受グリス注入、負荷部の回転軸異常・接触部摩耗 の項の軸受のグリス注入、若しくは清掃することをコメ ントしている。。

Table 8 An example of deterioration diagnosis report

診断項目		判定	異常-劣化(%)	評価
【モータ部】	回転軸・軸受、据付け	B2	76.5	3ヶ月後測定、傾向管理
	巻線の絶縁(層間/相間)・振動	B1	51.2	6ヶ月後測定、傾向管理
	軸受・ハウジングの損傷	B1	46.9	6ヶ月後測定、傾向管理
	177+'+>7'不均一·振動	B1	43.5	6ヶ月後測定、傾向管理
【負荷部】	カップリング異常、軸アンハランス	B2	62.3	3ヶ月後測定、傾向管理
	釉受损傷、奥物付着	B2	77.8	3ヶ月後測定、傾向管理
	回転軸異常、接触部摩耗	B2	72.1	3ヶ月後測定、傾向管理
	歯車-ベルト系損傷	B1	51.4	6ヶ月後測定、傾向管理
【インハータ】	平滑(電解)コンデンサ	B1	40.6	6ヶ月後測定、傾向管理
	コントロール基板	B1	42.5	6ヶ月後測定、傾向管理
	電力素子	B1	54.3	6ヶ月後測定、傾向管理
	ト'ライフ'基板	A	24.8	正常
[事象]	1次側負荷モート 高位(0.182)	2次側負荷モート	高位(0.123)	運転状態 正常運転
	軸受損傷、異物付着の兆候有り			
	回転軸異常(曲がり、疲労、亀裂 ■インパータ部 コンデンサのストレスは主に負荷		に起因。	
	■インバー分部 コンデンサのストレスは主に負荷	<b>]変動や負荷共振</b>	に起因。	
	■インパータ部	<b>]変動や負荷共振</b>	に起因。	
	■インバー分部 コンデンサのストレスは主に負荷	<b>]変動や負荷共振</b>	に起因。	
	<ul> <li>■イルバー分部</li> <li>コンデンサのストレスは主に負有</li> <li>次の対策から可能なものを順次</li> <li>■モータ部</li> <li>1補受グリスは入。</li> <li>2モータ内前の清掃(エアブロー 3.構受会、プレーム、筆合、ダウト</li> <li>4.ファンの場合ダンバ環境、ポン</li> </ul>	変動や負荷共振 実施して下さい。 、他)。	(変更•改修)。	
■総合対策 【対策】	<ul> <li>■わパー分部</li> <li>コンデンサのストレスは主に負荷</li> <li>次の対策から可能なものを順次</li> <li>■モータ部</li> <li>1.輪架グリス注入。</li> <li>2.モータ内部の湾陽(エアブロー)</li> <li>3.軸受も、フレーム、第合、ダクト</li> </ul>	す変動や負荷共振 実施して下さい。 、他)。 ・や配管の見直し、 プの場合バルフ書 のグリス注入、若	(変更・改修)。 再整 しくは清掃。	

Ver.C8.24/S7.00

## 6. 高調波診断技術の未来

#### 6.1 高調波センサーの無線 IoT 化

これまで述べた有線方式のHAMOS はセンサーから高 調波診断器まで全て有線接続で、アナログデータは高調 波診断器内部で処理され、簡易診断まで実行している。

高調波センサーの無線 IoT 化では前処理とサーバへの 転送のみを行うもので、新システムでは FEP-AMP から中 継器(IoT ゲートウェイ)まで無線方式で接続され、中継 器ではデータの前処理のみ実行し、データの解析・診断 機能はもたない。具体的には以下のような処理を行う。

サーチコイルの出力を FEP-AMP (フロントエンド・プ ロセッサー) に入れ 10KHz のサンプリングにより 12 ビ ットの AD 変換を行う。そしてこのデータを 920MHz で 親機 FEP-AMP へ送信する。(FEP-AMP は子機にも親機 にも内蔵ディップスイッチで切り替えが出来る設計にな っている)。

親機を束ねる中継器(小型のFAパソコン)では、次の3 種類のデータを高調波診断サーバに転送する。

- 時間軸での粗データ(漏れ磁束の電圧波形)
- 周波数軸でのFFT データ(中継器で電圧波形をFFT 処理を行う)
- ③ 高調波含有率にしたスペクトルデータ(中継器にて 計算処理する高調波含有率データ)

#### 6.2 高調波診断サーバの AI 化

前項6.1に述べた時間軸データ、周波数軸データはそれ

ぞれ次のような AI による機械学習に供される。

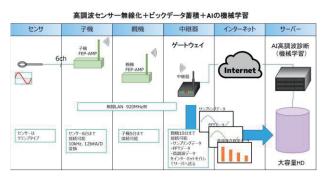
①従来の高調波含有率に基づく高調波診断を実行する。(寄与率診断)

 ②FFT 処理波形は一度画像データとして保存し前処理後、 Google が公開している TensorFlow[2]により CNN
 (Convolution Neural Network) により自動診断する[3].

 ④ 粗データ(電圧波形)の時間軸データは、同様に GoogleのRNN(Recurrent Neural Network)により自動 診断する[4]

このような機械学習には、前処理とラベル付けが必要 であるが、前処理には正規化とデータ数の一致、ラベル 付けには寄与率診断を用いる。その結果、これは「正常 な設備」のデータですよ、「これは絶縁劣化した設備」の データですよ、といった意味づけが可能になる。

6.1 に述べた IoT 無線高調波センサーと、ここで述べた 機械学習を応用した新しい状態監視システムのイメージ を Fig.8 に示す。高調波センサーを無線化することの効果 は大きく、応用範囲が飛躍的に広がる。例えば洋上風力 発電の状態監視システムに適用できる。



## Fig.8 wireless IoT harmonic sensor and AI machine learning

以上述べたようなAI化により高調波診断機能は一段と 高度化されるが、その目標とする機能は以下のものであ る。

STEP1:電気設備診断における正常波形ばかりを機械 学習する。学習が進むと異常な波形(何時もと違う波形) がくるとアラートを発する。このような機械学習により 正常な設備と異常な設備が振り分けられるようになる。

STEP2:異常な設備でも例えばベアリングが劣化して いる設備の波形を機械学習する。このような学習により、 異常な設備の中で、ベアリングが劣化している設備が振 り分けられる。

以上の機械学習における STEP1や STEP2の処理は中間 層とする。この時従来の高調波診断技術は「教師」役に 徹する。そしてこの中間層を多層化しディープラーニン グすることで診断精度の向上を目指したい。

機械学習には「答えがあらかじめ分かっている」場合 を「教師有り機械学習」、ビックデータを処理して「AI が何らかのルールを自分で見つけだす」学習方法を「教 師なし機械学習」と呼ぶが、提案する方法は、従来の診 断方法でタグ付けする「教師有り機械学習」となる。

従来の診断方法は高調波のみに着目してシンプルでノ イズに強い診断方法の一方で捨ててしまった情報がある。 それは高調波と高調波の間の周波数情報である。FFT 波 形を機械学習することは、高調波と高調波の間の周波数 の情報も診断に利用して診断精度向上を期待している。

# 7.結び

本論文では、各種電気機器の劣化診断を現場で非接触、 短時間測定で容易に保全要員が実施できる高調波診断技 術の基本原理と応用製品、将来の技術展望をまとめた。

高調波診断技術は、2017年に他界した高 博 が生前 に30年に渡り、基礎研究からフィールドワークを重ねて 確立した日本発の設備診断技術である。現在第一著者の 属するアルカディア・システムズはその技術を受け継ぎ、 状態監視システム HAMOS を試作開発した。今後は新た に IoT 無線化技術と AI 技術を付加し、より診断精度を高 め予知保全技術の普及に貢献したいと考えている。この 予知保全技術が、各社が抱える「保全の問題点」を解決 する有効なツールとなることを期待している。

#### 参考文献

[1] 「高調波診断技術講習会テキスト」、エイテック株式 会社 2004年10月18日

[2] TensorFlow by Google <u>https://www.tensorflow.org/</u>
[3]元田浩監訳 「パターン認識と機械学習 上」丸善出版 2012 年 1 月
[4] 渡辺則夫「ソフトコンピューティングと時系列 解析―ファジイ・ニューロによる予測入門」シーエーピー出版 2003 年 10 月

連絡先:新田純也、〒532-0011 大阪市淀川区西中島
 6-1-1 新大阪プライムタワー20 階、
 所属先:アルカディア・システムズ株式会社、
 E-mail: nitta@arc-mec..co.jp