**Application Note** 

# /inritsu

# 雑音指数(Noise Figure)の測定方法

MS269xA-017/MS2830A-017/MS2840A-017 雑音指数測定機能 (Noise Figure Measurement Function)

# 目次

1. はじめに	
2. 雑音指数(Noise Figure)の基礎 2.1. 雑音指数とは	4
2.2. 多段接続時の雑音指数 2.3. 雑音指数の測定方法	5
2.3.1. 直接法	
3. スペクトラムアナライザでの NF 測定方法(アンプモード)	
<ul> <li>3.1. Y ファクタ法 CO NF 測定手順と原理</li> <li>4. スペクトラムアナライザでの NF 測定方法(コンバータモード)</li> </ul>	
4.1. コンバータモードでの NF 測定	
4.3. コンバータモードでの NF 測定手順	21
5. その他の測定時の注意事項	
6. NF 測定方法における不確かさ	
7. まとめ	

# 1. はじめに

テレビのデジタル化を背景にチャネル数増加と映像系双方向通信(ビデオオンデマンド等)の市場拡大に伴い放送衛星も増加し、これら衛星から送信される映像を受信する LNB(Low Noise Block Down Converter)の需要が高まっています。 無線機の受信部入力端における SNR(信号対雑音比: Signal to Noise Ratio)は、通信システムで必要とされる重要な性能の1つです。特に衛星通信システムでは受信機に到達する送信パワーが低いため NF(Noise Figure: 雑音指数)を低く することが重要になります。

LNBにはダウンコンバータの変換ロスや到達する送信パワーを補填しLNBのNFを低くするためにNFの低いLNA(Low Noise Amp)が入っており、設計から生産工程における測定でNFの測定が不可欠となっています。

さらに、LNBの測定項目は NF や変換利得だけでなく IP3(3<sup>rd</sup> order Intercept Point)などがあるため、スペクトラムアナライ ザを使用する場面があります。スペクトラムアナライザを用いた NF 測定は IP3 やスプリアス測定も1台でおこなえるメリッ トがあります。

本アプリケーションノートでは、まず NF 測定における基礎的な解説を行い、続いてスペクトラムアナライザを使用した NF の測定方法について解説します。

NFの測定方法は LNA などのアンプを測定するアンプモードと周波数コンバータが入っている LNB や MIXER を測定する コンバータモードとに分けて解説します。

また、実際の被測定物(DUT: Device Under Test)評価における注意点について解説します。

# 2. 雑音指数(Noise Figure)の基礎

#### 2.1. 雑音指数とは

この章では、アンプなどの部品で発生するノイズを定量的に示すために用いられる、NF(Noise Figure: 雑音指数)について 解説します。

雑音性能は SNR の変化で示されます。

これは、入力の SNR: SNR\_in に対し、出力の SNR: SNR\_out の比で定義され、文献により表現は異なりますが、多くの 場合、この比を Noise Factor: Fとして定義しています。(式(1),式(2))

$$SNR = \frac{Signal \_ Level [mW]}{Noise \_ Level [mW]} \quad (SNR \_ dB = Signal \_ Level [dBm] - Noise \_ Level [dBm]) \\ \cdots (1)$$
$$F = \frac{SNR \_ in}{SNR \_ out} = \frac{\frac{S \_ in}{N \_ in}}{\frac{S \_ out}{N}}$$

 $_{N_out}$ Fを dB 表記したものが NF と呼ばれ、下記式にて定義されます。

$$NF = 10 \times Log(F)$$

これら式の理解を深めるのに、雑音を付加しない理想的な増幅器があると仮定して考えます。 この場合、増幅器の入出力における SNR は変わりませんので、F=1, NF=0dB となることがわかります。

一方、線形な増幅器の場合、入力された信号の SNR(SNR\_in)を考えたとき、S\_in に対しては、増幅器のゲイン(G)倍された出力 S\_out = GxS\_inを出力し、N\_in に対しては、ゲイン(G)倍された出力 N\_out = GxN\_in に加え、ある一定の雑音パワー(N\_add)が加算され出力されます。

$$S_{out} = G \times S_{in}$$

$$N_out = N_add + G \times N_in$$
 ...(4)

(4)式を(2)式に代入すると、Noise Factor: Fを求める式が導かれます。

$$F = \frac{N\_add + G \times N\_in}{G \times N\_in}$$
 ...(5)

この時、式(5)を図示したものを図 2-1 に示します。ここからわかる重要なことは、ある任意の 2 点での測定結果から、 N\_add およびゲインを導けるという点です。



•••(2)

•••(3)

本項では、アンプに代表される雑音を付加するアクティブデバイスを多段接続した場合の雑音指数について説明します。 図 2-2 に、多段に接続された DUT(=アンプ)と各段での雑音成分を示します。



図 2-2. 多段接続時の NF 概念図

これを数式で示すと、系全体の Fは下記式で示すことができます。

$$F_{t} = F1 + \frac{F2 - 1}{Gain_{1}}$$
(6)  
$$F_{t} = F1 + \frac{F2 - 1}{Gain_{1}} + \frac{F3 - 1}{Gain_{1} \times Gain_{2}} + \dots + \frac{Fn - 1}{Gain_{1} \times Gain_{2} \times \dots \times Gain_{n}}$$
(7)

式(7)からわかるように、全体の F(NF)は、初段に、F(NF)が小さくゲインが大きいアンプを使用することで、後段の F(NF)の 影響を小さくできます。この動作は、スペクトラムアナライザにおけるプリアンプの原理にも適用されています。

# ※スペクトラムアナライザにおけるプリアンプの役割

スペクトラムアナライザでは、1st ミキサの前段に LNA(Low Noise Amplifier)を使用することで、スペクトラムアナライザの 表示平均雑音レベル(Displayed Average Noise Level: DANL)を改善する手法が用いられます。この LNA をプリアンプと 呼びます。式(7)に従うと、プリアンプは、より前段のブロックに配置される場合のほうが、効果が高くなり、もっとも表示平均 雑音レベルを改善できるのは、スペクトラムアナライザの入力端に取り付けることであると容易にわかります。 NF 測定のよ うに、低いレベルのパワー測定を行う場合には、スペクトラムアナライザの表示平均雑音レベルは低いほうが望ましく、内 部に組み込まれたプリアンプの使用を推奨しています。

また、スペクトラムアナライザの RF 入力端に、別途プリアンプを取り付けることで、さらなる表示平均雑音レベルが改善できます。

#### 2.3. 雑音指数の測定方法

#### 2.3.1. 直接法

直接法とは、雑音指数をスペクトラムアナライザにより、パワーの絶対値を測定し、その値から NF を算出する測定方法で す。

この測定法のメリットは、測定系がシンプルに構成できる点がありますが、デメリットとしては、高性能な測定器が必要となることです。

以下に、具体的な測定例を示しながら説明します。

- 1) 表示平均雑音レベルが-141dBm/Hz のスペクトラムアナライザを用いて、ゲイン: 10dB, NF: 3dB のアンプを測定する 場合
- $-141 \, dBm/Hz + 10 \times (-174 \, dBm/Hz + 3 \, dB) = -140.96 \, dBm/Hz \qquad \cdots (8)$

→スペクトラムアナライザを終端した場合の表示平均雑音レベルに対し、約0.04dBのレベル変化が観測されます。

 表示平均雑音レベルが-161dBm/Hzのスペクトラムアナライザを用いて、ゲイン: 10dB, NF: 3dBのアンプを測定する 場合

 $-161 \, dBm / Hz + 10 \times (-174 \, dBm / Hz + 3 \, dB) = -158 \, dBm / Hz \qquad \cdots (9)$ 

→スペクトラムアナライザを終端した場合の表示平均雑音レベルに対し、約3.0dBのレベル変化が観測されます。

まず、1)の例においては、0.04dBというレベル差を取得することで、DUTのNFが3dBであることが求まります。この時に、 測定器のパワー測定における確度が±0.01dBであった場合、算出されるNF値の不確かさは +0.9dB/-1.4dBとなります。

ー方で、2)の例では、3.0dB というレベル差を取得することで、DUTの NFが 3dB であることが求まりますが、1)の例と同様に、パワー測定における確度が±0.01dB であった場合、算出される NF 値の不確かさは +0.04dB / -0.04dB となります。

このように、測定器の雑音レベルによって、算出される NF 値の不確かさが大きく異なり、NF 値が小さいほど、高性能な測 定器が必要です。

※-174dBmとは、常温下における熱雑音レベルです。 kTB 雑音とも呼ばれ、27℃(300K)環境下での雑音レベルは、次式で示されます。

 $k \times T \times B = 1.38 \times 10^{-23} \times 300 \times 1 = 4.14 \times 10^{-21} [W / Hz]$ 10×Log{4.14×10<sup>-21</sup>×10<sup>3</sup> [mW / Hz]} = -173.82 [dBm / Hz] ...(10) ※式(8), 式(9)では、計算の簡略化のため-174dBm/Hz として計算しています。

k:ボルツマン定数, 1.38×10<sup>-23</sup> T: 絶対温度 [K] B: 帯域幅 [Hz]

# 2.3.2. Y ファクタ法

2 つの、レベルの異なる信号を DUT に入力し、この 2 信号の SNR を入力段と出力段で比較することにより、DUT の NF を 算出する方法が Y ファクタ法と呼ばれる測定方法です。 Y ファクタとは、以下に定義されるパラメータで、ある 2 つの状態のレベルの比を表したパラメータです。

$$Y = \frac{N\_out\_2}{N\_out\_1} = \frac{N\_add + G \times N\_in\_2}{N\_add + G \times N\_in\_1}$$
 ...(11)

$$F = \frac{N_{in} 2/N_{in} 1}{Y-1}$$
 (12)

$$F = \frac{ENR}{Y - 1} \tag{13}$$

ー般的に、N\_in\_1, N\_in\_2を発生させるために、ノイズレベル間の比を正確に定義したノイズソースと呼ばれるデバイスが用いられます。

この2つのノイズレベル間の比は ENR(Excess Noise Ratio: 過剰雑音比)と呼ばれ、校正された数値として提供されます。

$$ENR \_ dB = (NoiseSource \_ on [dBm]) - (NoiseSource \_ off [dBm])$$
$$ENR \_ Linear = \frac{NoiseSource \_ on [mW]}{NoiseSource \_ off [mW]}$$
...(14)

# 3. スペクトラムアナライザでの NF 測定方法(アンプモード)

#### 3.1. Y ファクタ法での NF 測定手順と原理

この項では、具体的にYファクタ法を用いたNF測定方法について説明します。 測定手順としては3段階のステップがあります。

- セッティング: 周波数設定、ENR テーブルの設定、解析時間長の設定などをおこなう
- キャリブレーション: Y ファクタ法を用いスペクトラムアナライザの NF(NF\_2)を測定し、ノーマライズします。
- 測定: Y ファクタ法を用いスペクトラムアナライザと DUT を含む全体の NF(NF\_t)を測定し、DUT の Gain\_1 から 式(7)から DUT の NF(NF\_1)を算出する。

詳細な手順について以下に説明します。

① 測定系の校正を行います。(測定系の構築)

この校正では、ノイズソースをスペクトラムアナライザの入力端に直接接続し、Yファクタ法にのっとった測定を行うことで、 測定系(スペクトラムアナライザ)の NF を算出します。

図 3-1 に、校正時の測定系を示します。校正時は、スペクトラムアナライザ背面にあるノイズソースコネクタと、ノイズソースの電源端子を接続し、ノイズソース出力をスペクトラムアナライザに直結します。

また、ノイズソースによっては DC 電圧を出力するものがあります。このようなノイズソースを使用する場合は、図 3-2 のよう に、DC ブロックをスペクトラムアナライザ入力に取り付けたうえで、ノイズソースを接続してください。(DC 出力のあるノイズ ソースについては、5 章参照)

#### <u>校正時</u>



図 3-1. 校正時の測定系 (DC ブロック不要の場合)



図 3-2. 校正時の測定系 (DC ブロックが必要な場合)

② 測定条件の設定を行います。 まず、使用するノイズソースのパラメータ設定を行います。 ノイズソースごとに校正された ENR 値を参照し、図 3-3 ~ 図 3-5 のように ENR 値の設定を行います。 また、使用するノイズソースごとに図 3-6 のように ENR テーブルを作成します。

【手順】

ファイルを呼び出すことで ENR 値を設定します。

- 1. [Common setting]キーを押します。
- 2. [ENR]キーを押します。
- 3. [Meas Table]キーを押します。
- 4. [Recall Meas Table]キーを押します。
- 5. ファイルの一覧から設定したいファイルを選びます。

▲ MS2830A Noise	e Figure				_0	10/29/2012 11:36:10	
BW	4 000 000Hz	ATT	0dB	Loss Status	Before:Off	👫 Noise Figure 🛛 👘	
Start Frequency	10 000 000Hz	DUT	Amplifier		After:Off	Common Setting	
Stop Frequency	3 600 000 000Hz	Tcold	296.50K	CAL Status	ок	DUT Mode	
Total Point	11			ENR Status	Table		
Result				Average	5/5	Amplitier	
Reference	4.00 dB 2.000 dB/div	Noise F	igure				
12.00							
10.00							
8.00							
6.00							
2.00							
0.00				_			
-2.00						4	
-4.00						Lans Camp	
					·	Loss Comp	ENR 設定キー
Reference	15.00 dB 5.000 dB/div	Gai	n				
35.00						Chip.	
30.00						ENR	
25.00							
20.00							
10.00							
5.00							
0.00							
-5.00							
Frequency M	1 10 000 00	DOHZ	Frequency Max	3 600 00	0 000Hz		
MKI	R Fre	quency	Trace1 Level	Trace2 Leve			
						7	
						Cal Setup	
Ref.Int F	Pre-Amp On						

図 3-3. 校正時の ENR 設定画面

∧ MS2830A Noise Fi	igure					_ 🗆	10/29/2012 11:36:32	
BW	4 000 000Hz	ATT		0dB	Loss Status	Before:Off	👫 Noise Figure 🛛 👘	
Start Frequency	10 000 000Hz	DUT		Amplifier		After:Off	Meas Table	
Stop Frequency	3 600 000 000Hz	T cold		296.50K	CAL Status	ок	Device	
Total Point	11				ENR Status	Table	(0) 11 1011	
Result					Average	5/ 5	(D:) Hard Disk	
Reference	4.00 dB 2.000 dB/div	Noise F	igure					
4000							Save Meas Table	<b>`</b>
12.00								📔 🛛 🦰 ENR テーフルの Recall キー
8.00							8	
6.00								
4.00							Recall Meas Table	
2.00								
-2.00								1
-4.00								
Reference	15.00 dB 5.000 dB/div	Gai	n					
35.00								
30.00								
25.00								
20.00								
10.00								
5.00								
0.00								
-5.00								
						·		
Frequency Min	10 000 0	00Hz	Freque	ncy Max	3 600 00	0 000Hz		
MKR	Fre	quency	Trace1 Le	evel	Trace2 Leve	I		
							Clear Meas Table	
1.000								

図 3-4. ENR ファイルの Recall 画面



図 3-5. ENR ファイル選択画面

ENR ファイルの編集方法は一度保存することでファイルを新規で作り、そのファイルを編集します。

保存フォルダ \ANRITSU CORPORATION\SIGNAL ANALYZER\USER DATA\NF Data\ENR

デフォルトファイル名 MeasYYYYMMDD\_NN.csv: YYYYMMDD は年月日、NN は追い番

### 【手順】

ENR ファイルの内容を編集します。

- 1. [Common setting]キーを押します。
- 2. [ENR]キーを押します。
- 3. [Meas Table]キーを押します。
- 4. [Save Meas Table]キーを押します。
- 5. 保存フォルダにあるファイルを開きます。
- 6. 「周波数,ENR 値」として入力する。周波数の単位は Hz とする。
- 7. ファイルを上書き保存する。



図 3-6. ENR ファイルの Edit 画面

次に、測定周波数範囲, 測定ポイント数, 測定帯域幅, 解析時間長, Storage の On/Off 設定を行います。 (図 3-7, 図 3-8 参 照)

解析時間長を長くすることや、Storage On/Off 設定にて平均化処理を設定することで、測定精度は改善しますが、トレード オフとして測定時間が長くなります。



10/12/2012 14:23 ∕1 MS2830A No 🦊 Noise Figure 4 000 000Hz вw ATT 0dB re:Off Loss Status Start Frequency 1 010 000 000Hz DUT Amplifier After:Off Stop Frequency 3 010 000 000Hz T cold 296.50K CAL Status Trace Total Point 21 ENR Status Table Storage On/Off の指定 Result 10 *I* 10 Avera Noise Figure 4.00 dB 1.000 dB/div Reference Storage Layout Graph Table 測定帯域幅の入力 Gain 5.000 Reference 15.00 dE BW 4.000MHz Analysis Time Mod Auto Manual 解析時間長の入力 Analysis Time (Ave. Time) 16.19ms 1 010 000 000Hz Frequency Max 3 010 000 000Hz Frequency Min Frace1 Leve ce2 Level Cal Setup Pre-Amp Or

#### 図 3-8. 測定条件の設定画面

解析時間長を長くすることで測定精度が向上する一例を紹介します。 解析時間長を 100ms と 300ms の場合の 10 回測定した測定値のばらつきを以下に示します。これは測定の一例であり、 保証された値ではありません。

解析時間長	10回測定した中でのばらつき
100ms	0.054dB
300ms	0.026dB

③ 校正を実行します。(測定系の NF 値の取得)
 図 3-9 に示す [Calibration Now] キーにて校正を実行します。
 また、図 3-10 に示す[Cancel]キーにて、校正を中止することができます。(図中の Progress 表示が 100%になると校正は 完了します。)

【手順】 CALIBRATIONを実行します。 1. [Common Setting]キーを押します。

- 2. [Cal Setup]キーを押します。
- 3. [Calibration Now]キーを押します。



図 3-9. Calibration 実行画面



図 3-10.Calibration 中の画面

④ DUT 接続時の測定を行います。

ここでは、校正を実行した状態で、ノイズソースと測定系(スペクトラムアナライザ)間に DUT を接続します。この時に Y ファ クタ法により算出される NF は(DUT + 測定系)全体の NF となります。

雑音指数測定機能では、DUT 接続時に測定される NF(NF\_t)と、校正時に測定される測定系の NF(NF\_2)から、式(7)を用いて、DUT の NF(NF\_1)を算出し、結果をグラフまたは表で示します。

#### DUT 接続時



図 3-11. DUT を接続した時の測定系 (DC ブロック不要の場合)



図 3-12. DUT を接続した時の測定系 (DC ブロックが必要な場合)

測定結果をグラフ表示からテーブル表示に変更する場合は Measure ボタンから操作を行います。 【手順】

測定結果表示をグラフからテーブルに切り替える。

- 1. [Measure]キーを押します。
- 2. [Layout]キーを押します。



図 3-13. 測定結果画面 (Graph)

∕1 MS2830A Noi	ise Figure							_ 0	10	/12/2012 1	423:18
BW	4 00	00 000Hz	ATT		0dB	Loss Status	Bef	ore:Off	*	Noise Figure	6
Start Frequency	/ 1 010 00	00 000Hz	DUT		Amplifier		А	fter:Off	Trac	ce	
Stop Frequency	/ 3 010 00	00 000Hz	T cold		296.50K	CAL Status		ок		Trace Se	lect
Total Point		21				ENR Status		Table		1	0
Result						Average	10 <i>I</i>	10			-
	<b>-</b>					0-:				Result T	ype 🤤
	Frequ	uency		Noise Figure		Gain				<u> </u>	
										Gain	
	1 010 000	000H	Z	0.00505dB	-	0.00208	dB				
	1 110 000	000H	Z	0.00427dB	-	0.00555	dB				
	1 210 000	000H	z	0.03922dB		0.00546	dB				
	1 310 000		-	0.01888dB	_	0 01007	dB				
	1 310 000		_	0.0100000		0.01007					
	1 410 000	UUUH	Z	0.02238aB	-	0.00946	aв				
· ·	1 510 000	000H	z	0.00502dB	-	0.00150	dB				
· ·	1 610 000	000H	Z	-0.00446dB		0.01100	dB				
	1 710 000	000H	7	-0 01116dB		0 00071	dB				
	1 940 000			0.01244dB		0.00011					
	1 810 000	0000	2	-0.0124106		0.01005	aв				
·	1 910 000	000H	Z	-0.02210dB	-	0.01146	dB				
	2 010 000	000H	Z	-0.00156dB	-	0.00101	dB				
	2 110 000	000H	7	-0.01340dB	_	0.00927	dB		<u> </u>	Referen	ice
	2 210 000		,	0.02425dP		0 00630	dD			15.00d	в
	2 2 10 000		2	0.02423uB		0.00039	uВ	-			_
										Scale/E	Div
Frequency	Min 1	010 000 00	OHz	Frequen	су Мах	3 010 0	000 000	Hz		5.000d	в
Ref.Int	Pre-Amp On										_ 0
									117		Ť.

図 3-14. 測定結果画面 (Table)

4. スペクトラムアナライザでの NF 測定方法(コンバータモード)

### 4.1. コンバータモードでの NF 測定

ミキサやミキサを含んだモジュールなどの周波数コンバータを測定する場合の接続例をいくつか示します。



BNC ケーブル



図 4-1. Opt020, または Opt021 の場合の接続例

外部 SG を Local Oscillator として使用する場合

BNC ケーブル



図 4-2. LO 信号として外部の信号発生器を使用した場合の接続例

LNB(Low Noise Block Down Converter)など LO 用発信器が内蔵されている DUT の場合



図 4-3. LO 発信器が内蔵されている DUT を測定する場合の接続例

BNC ケーブル



図 4-4. Opt020、または Opt021 の場合の接続例

RF・・・Noise Source – DUT 間。DUT に入力するポートを指す

LO···DUT – Spectrum Analyzer 間。DUT から出力するポートを指す

IF・・・Local Oscillator – DUT 間。Local Oscillator から DUT に LO 信号を入力するポートを指す

- イメージレスポンスなどのスプリアスの影響
   ミキサなど周波数コンバータではイメージレスポンス、マルチプルレスポンス、IF フィードスルーの応答により予期しない信号が発生し雑音源になります。
- LOの影響 LO内の雑音がミキサで IF 周波数帯に変換されると雑音がシステムの雑音指数に追加されます。LO内の雑音量により変わりますが、イメージレスポンス、マルチプルレスポンスなどの周波数関係にある雑音の影響を受けます。
- LOリークによる影響
   ミキサの LO-IF アイソレーションが少なく IF ポートに LO 成分が存在する場合、他のスプリアス信号を作り出す可能性があります。

これらの懸念される影響を受けないために測定に最適なフィルタを各ポートに追加することがあります。

#### 4.2. 測定の検討

周波数コンバータでの NF 測定では測定のために以下の 4 つの項目を検討、選択いたします。 例として、

RF 周波数: 11~12GHz

LO 周波数: 10GHz

IF 周波数: 1~2GHz

の MIXER を DUT とします。

① DUT Mode の選択

DUT が周波数をダウンコンバートするタイプかアップコンバートするタイプによります。 例の場合、IF 周波数<RF 周波数の関係のためダウンコンバートを選択します。

② LO Mode の選択

LO 固定を選択すると IF 可変となり DUT の IF 応答を調べることができます。 RF 周波数は設定された LO 周波数と IF 周波数から計算されます。

LO 可変を選択すると IF 固定となり DUT の RF 応答を調べることができます。LO 周波数は設定された RF 周波数と IF 周波数から計算されます。

例の場合、LO 周波数が1ポイントであるため LO 固定を選択します。

③ Side Band Modeの選択
 2つの応答(fLO+fIF, fLO-fIF)を持つミキサを両側波帯(DSB)ミキサと呼びます。これに対し単側波帯(SSB)ミキサと呼び、fLO+fIF は上側波帯(USB)、fLO-fIF を下側波帯(DSB)と呼びます。

例の場合、RF 周波数=LO 周波数+IF 周波数 と計算されるため USB を選択します。

④ フィルタの有無

イメージレスポンスやマルチプルレスポンス、IF フィードスルーの影響を抑制するためにフィルタを入れることがあります。

例の場合では、イメージレスポンスを発生させないように RF ポート側に 11GHz 以上を通過させるハイパスフィルタ、 または 11GHz~12GHz を通過させるバンドパスフィルタを入れたり、IF ポート側に 2GHz 以下を通過させるローパスフ ィルタ、または 1GHz~2GHz を通過させるバンドパスフィルタを入れることがあります。

①~③の選択により10種類の分類があります。それぞれについて関係図を次ページに紹介します。

例の場合での周波数関係を図 4-5 に示します。



図 4-5. 例での周波数関係

DUT Mode, LO Mode, Side Band Mode の設定により 10 種類の組み合わせがあります。以下の表にそれぞれの周波数 関係と自動で計算される式を示します。







図 4-6. Down Converter モードでの組み合わせ



図 4-7. Up Converter モードでの組み合わせ

# 4.3. コンバータモードでの NF 測定手順

コンバータモードでの測定手順は DUT モードの選択に違いはあるがアンプモードと同じ測定手順である。

① 測定の準備を行います。

図 4-8, 図 4-9 に示すように DUT モードの設定をおこない、その後に LO Mode, Side Band Mode の設定をおこない ます。

LO Mode の設定によって Local Freq または IF Freq を設定します。

信号発生器を使用して LO を DUT に入力する場合は LO Control を On にした後に LO Select ボタンを押し信号発生 器を選択します。(図 4-10 参照)

信号発生器が1台の場合は該当の名前が表示されます。

#### 【手順】

DUT モード, LO Mode, Side Band Mode の設定をおこなう。

- 1. [Common Setting]キーを押します。
- 2. [DUT Mode]キーを押します。
- 3. 「Down Converter」を選択します。
- 4. [Convert Setup]キーを押します。
- 5. [LO Mode]キーを押します。
- 6. 「Fixed」を選択します。
- 7. [LO Freq]キーを押し LO 信号の周波数を 8GHz に設定します。
- 8. [Side Band Mode]キーを押します。
- 9. 「LSB」を選択します。



図 4-8. DUT Mode の設定画面



図 4-9.LO Mode、Side Band Mode の設定画面



図 4-10. LO Control の設定画面

② 次に ENR 値を入力します。

図 3-3~図 3-6 にあるようにファイルを読み込むことも可能ですが、図 4-11~図 4-14 に示すように ENR 値を直接修正 することも可能です。 Edit キーを押し、各周波数での ENR 値や周波数を変更することができます。

CAL で使用するノイズソースと測定で使用するノイズソースが異なる場合は、図 4-12 に示すように Use Table for CAL ボタンから CAL Table を選択し、CAL で使用するノイズソースの ENR 値を CAL Table に入力します。

【手順】

ENR 値を編集し ENR テーブルを保存します。

- 1. [Common Setting]キーを押します。
- 2. [ENR]キーを押します。
- 3. [Meas Table]キーを押します。
- 4. [Edit]キーを押します。
- 5. [Freqency]キーを押して周波数を 10MHz に設定します。
- 6. ENR 値を 15.2dB に設定します。
- 7. ノイズソースに書かれている ENR 値を周波数ごとに入れていきます。
- 8. [Save Meas Table]キーを押し、修正した ENR テーブルを保存します。



図 4-11. ENR の設定画面



図 4-12.Meas Table, CAL Table の設定画面



図 4-13. ENR 値編集機能の設定画面



図 4-14.ENR 値の編集画面



図 4-15. ENR 値の保存設定画面

次に、測定周波数範囲、測定ポイント数、測定帯域幅、解析時間長、Storage の On/Off 設定を行います。この操作は図 3-7,図 3-8 で示した操作と同じです。

解析時間長を長くすることや、Storage On/Off 設定にて平均化処理を設定することで、測定精度は改善しますが、トレード オフとして測定時間が長くなります。



図 4-16. 測定周波数の設定画面



図 4-17.測定条件の設定画面

③ 校正を実行します。(測定系の NF 値の取得)

図 4-18 に示す[Calibration Now]キーにて校正を実行します。

また、図 4-19 に示す Cancel キーにて、校正を中止することができます。 (図中の Progress 表示が 100%になると校正は 完了します。)

【手順】

CALIBRATION を実行します。

- 1. [Common setting]キーを押します。
- 2. [Cal Setup]キーを押します。
- 3. [Calibration Now]キーを押します。



図 4-19.Calibration 中の画面

④ DUT 接続時の測定を行います。

ここでは、校正を実行した状態で、ノイズソースと測定系(スペクトラムアナライザ)間に DUT を接続します。この時に Y ファ クタ法により算出される NF は(DUT+測定系)全体の NF となります。

雑音指数測定機能では、DUT 接続時に測定される NF(NF\_t)と、校正時に測定される測定系の NF(NF\_2)から、式(7)を 用いて、DUT の NF(NF\_1)を算出し、結果をグラフまたは表で示します。

#### <u>DUT 接続時</u>

BNC ケーブル



図 4-20.DUT を接続した時の測定系

測定結果をグラフ表示からテーブル表示に変更する場合は Measure ボタンから操作を行います。 【手順】

測定結果表示をグラフからテーブルに切り替える。

- 1. [Measure]キーを押します。
- 2. [Layout]キーを押します。



図 4-21.測定結果画面(Graph)

∕1 MS2830A	Noise Figure	•						2/24/2014 11:42:50
BW		4 000 000Hz	ATT		0dE	3 Loss Status	Before:Off	👫 Noise Figure 🛛 🐔
			DUT		Down Converto	r	After:Off	Frequency
			T cold		296.50k	CAL Status	ок	Frequency Mode
Total Point		11	LO Freq		8 000 000 000H;	Z ENR Status	Table	List
Result								
		roquopo		Noice Ei	auro	Coin		9
		-requency		NOISE FI	gure	Gain		Fixed Setting
	1 010			0 2225	6dD	0 242204	D	
		000 000H	2	-0.3325		0.242360		\$
	1 110	000 000H	z	-0.2063	6dB	0.19651d	в	List Setting
	1 210	000 000H	z	-0.2421	8dB	0.17679d	B	
	1 310	000 000H	z	-0.1926	8dB	0.14620d	в	là.
	1 410	000 0000	7	-0 1185	4dB	0 12229d	R	Sweep Setting
	1 5 1 0		-	0 0734	0dB	0 10273d		L
	1 3 10	000 000H	2	-0.0731	JUD	0.102730		
	1 610	000 000H	Z	-0.0047	8aB	0.0223/d	в	
	1 710	000 000H	Z	0.0014	6dB	0.01623d	B	
	1 810	000 000H	z	0.0578	6dB	-0.02690d	B	
	1 910	000 000H	7	-0.0075	8dB	-0.02297d	в	
	2 010		-	0 1690	6dB	0.00/13d		
	2010	000 0000	2	0.1009	OUD	-0.054150		
IF Freque	ency Min	1 010 000 00	0Hz	IF	Frequency Max	2 010 000	000Hz	
Defent	D 4	- 0						
Ref.Ext	Pre-Am	p Un						0

図 4-22.測定結果画面(Table)

ミキサの測定においてはイメージレスポンスや LO リークなどにより不要なレスポンスが発生するため DUT の前後にフィル タを入れる場合があります。またインピーダンスの整合を取るためにアッテネータを入れたり測定確度を向上させるために アンプを入れたりします。

それらの場合フィルタやアッテネータなどを含んだ測定結果になるため事前に DUT 以外の部分の損失を測定しておき Loss Comp 機能を使って全体の測定結果から DUT の値を抜き出すことができます。



図 4-23.DUT の前後にアッテネータやアンプなどを接続した時の測定系

#### 【手順】

DUT 前後の損失分を設定する。例として DUT より前で 3.1dB、DUT より後ろで 7.8dB の損失があった場合。

- 1. [Common Setting]キーを押します。
- 2. [Loss Comp]キーを押します。
- 3. [Before DUT]キーを押します。
- 4. 「Fixed」を選択します。
- 5. [Before DUT Fixed]キーを押し、DUT より前にある損失分として 3.1dB を設定します。
- 6. [After DUT]キーを押します。
- 7. 「Fixed」を選択します。
- 8. [After DUT Fixed]キーを押し、DUT より後ろにある損失分として 7.8dB を設定します。



図 4-24.Loss Comp 設定画面



図 4-25.Before DUT, After DUT 設定画面

### 外部要因への配慮

NF 測定では、非常に小さい雑音電力を測定するため、DUT の状態に配慮する必要があります。

例えば、携帯電話などの無線通信が行われている環境下で、それらの信号からの影響が無視できない場合、正しい測定 結果が得られない場合があります。

DUT が外部要因の影響を受け、測定結果が正しくないと思われる場合は、シールドケースなどにより、外部要因から DUT を保護することで、外部要因による測定エラーを改善できます。

## ゲイン測定範囲

雑音指数測定では、ゲイン測定において、測定範囲があることを注意する必要があります。

ゲイン測定は、校正時に与えられるパラメータと DUT を接続した時に与えられるパラメータより、図 2-1 に示される直線の 傾きを求めることを意味します。

例えば、ENR: 24dB のノイズソースを使用する場合を考えます。このノイズソースは Off 時に約-174dBm/Hz の広帯域なノ イズを出力し、On 時には、約-150dBm/Hz の広帯域なノイズを出力します。

このノイズ成分は、スペクトラムアナライザの内部ブロックにより、ミキサ入力前段で帯域制限され、スペクトラムアナライザの 1stミキサへ入力されます。その結果、ノイズソースをスペクトラムアナライザに直結した場合に、ノイズソースが On の 状態では、ミキサ入力レベルは、-150 dBm/Hz+10\*Log(6GHz) ‡ -52 dBm/6GHz となります。

ー方で、スペクトラムアナライザには直線性誤差という性能があります。直線性誤差とは、スペクトラムアナライザにおける、 相対値測定時の誤差を示しているもので、ある入力レベル以下において保証されています。

このため、高いレベルをスペクトラムアナライザに入力した場合に、内部の半導体部品の歪によって、直線性が保たれず、 正しいゲイン測定が行えません。

NF 測定では、測定する DUT のゲインや帯域幅にあわせて、適切な ENR のノイズソースの選択や、測定時のアッテネー タ設定を行ってください。

# <u>ノイズソースの選択</u>

ノイズソース選択時に、以下の点についてご注意ください。

多くのノイズソースは、アバランシェダイオードにバイアス印加し、アバランシェ崩壊を起こさせることで広帯域のノイズを発生しています。しかし、この動作原理により、ノイズソースの出力端には、DC電圧が発生する場合があります。

(ノイズソースによっては、この DC 電圧をカットするために、内部に DC ブロックを有するものもあり、この場合、DC 電圧は 出力端に生じません。)

このようなノイズソースを使用する場合は、DC ブロックをスペクトラムアナライザの入力端に挿入した状態での測定を行ってください。

対応するノイズソースは、Noisecom 社製 NC346 シリーズです。NC346 シリーズの品種, 概略仕様は以下のとおりです。 詳細仕様は、NC346 シリーズのカタログ, データシートを参照してください。

			,		
Model	RF Connector	Frequency [GHz]	Output ENR [dB]	DC Offset	DC Block
NC 346 A	SMA (M)	0.01~18.0	5~7	なし	不要
NC 346A Precision	APC3.5(M)	0.01~18.0	5~7	なし	不要
NC346A Option 1	N (M)	0.01~18.0	5~7	なし	不要
NC346A Option 2	APC7	0.01~18.0	5~7	なし	不要
NC346A Option 4	N (F)	0.01~18.0	5~7	なし	不要
NC 346 B	SMA (M)	0.01~18.0	14~16	なし	不要
NC 346 B Precision	APC3.5(M)	0.01~18.0	14~16	なし	不要
NC346B Option 1	N (M)	0.01~18.0	14~16	なし	不要
NC346B Option 2	APC7	0.01~18.0	14~16	なし	不要
NC346B Option 4	N (F)	0.01~18.0	14~16	なし	不要
NC 346 D	SMA (M)	0.01~18.0	19~25* <sup>1</sup>	なし	不要
NC 346 D Precision	APC3.5(M)	0.01~18.0	19~25* <sup>1</sup>	なし	不要
NC346D Option 1	N (M)	0.01~18.0	19~25 <sup>*1</sup>	なし	不要
NC 346 D Option 2	APC7	0.01~18.0	19~25* <sup>1</sup>	なし	不要
NC 346 D Option 3	N (F)	0.01~18.0	19~25*1	なし	不要
NC 346 C	APC3.5(M)	0.01~26.5	13~17	あり*3	必要*3
NC346E	APC3.5(M)	0.01~26.5	19~25* <sup>1</sup>	あり*3	必要*3
NC346Ka	K (M) *2	0.10~40.0	10~17	あり*3	必要*3

表 5-1. 対応ノイズソース (NC346 シリーズ) 概略仕様

\*1: フラットネス く±2dB

\*2: SMA, APC3.5と互換

\*3: DC 出力されるノイズソースをお使いの場合は、必ず DC ブロックを併用してください。

#### 表 5-2. 推奨 DC ブロック, 変換アダプタ 概略仕様

		オーダリング	DEコラクタ	国计数的国
	形名	品名	KF ユインダ	<b>庐] /汉 女义</b> 卑比[44]
	J0805	DCブロック、N型 (MODEL 7003)	N (M) -N (F)	10kHz~18GHz
	J1555A	DCブロック、SMA型 (MODEL 7006-1)	SMA(M)-SMA(F)	9kHz~20GHz
DCJU99	J1554A	DCブロック、SMA型 (MODEL 7006)	SMA (M) -SMA (F)	9kHz~26.5GHz
	K261	DCブロック	K(M)-K(F)	10kHz~40GHz
	J0004	同軸アダプタ	N(M)-SMA(F)	DC~12.4GHz
変換アダプタ	J1398A	N-SMAアダプタ	N (M) -SMA (F)	DC~26.5GHz

表 5-3.	シグナルアナライサ	F MS269xA/MS2840A/MS2830A	シリーズ DC ブロ	1ック/変換アダプタ	推奨組み合わせ例
--------	-----------	---------------------------	------------	------------	----------

	モデル	周波数範囲	RF コネクタ	推奨 DC ブロック オーダリング形名	推奨変換アダプタ オーダリング形名
MS269xA	MS2690A	50 Hz ~ 6 GHz	N (F)	J1555A	J0004
シリーズ	MS2691A	50 Hz ~ 13.5 GHz	N (F)	J1555A	J1398A
	MS2692A	50 Hz ~ 26.5 GHz	N (F)	J1554A	J1398A
MS2840A	MS2840A-046	9 kHz ~ 44.5 GHz	K (F)	K261	不要
MS2830A	MS2830A-040	9 kHz ~ 3.6 GHz	N (F)	不要	不要
シリーズ	MS2830A-041	9 kHz ~ 6 GHz	N (F)	不要	不要
	MS2830A-043	9 kHz ~ 13.5 GHz	N (F)	不要	不要
	MS2830A-044	9 kHz ~ 26.5 GHz	N (F)	J1554A	J1398A
	MS2830A-045	9 kHz ~ 43 GHz	K (F)	K261	不要

前項までに説明したように、Yファクタ法を用いることによりDUTのNFを測定することが可能となります。本項では、NF測定における不確かさについて説明します。

以下に校正時と、DUT 接続時の2つの状態、それぞれで生じる不確かさを図示します。





① ENR 値の不確かさ: ENR 値の不確かさは、Noise Factor: Fを算出する際の誤差となります。 ※式(13)参照

② スペクトラムアナライザのレベル分解能に起因した不確かさです。校正の動作から得られるスペクトラムアナライザの NF値として、内部の計算上生じる不確かさとなります。

③スペクトラムアナライザの直線性誤差による不確かさ。

※Y ファクタ法を用いて DUT の NF を求める場合、DUT のゲイン測定を行う必要があります。DUT のゲインは、図 2-1 での傾きを求めることであり、校正時と DUT 接続時の測定結果から算出されます。スペクトラムアナライザで2つのレベル (校正時と DUT 接続時)の相対値を測定する場合、直線性誤差として規格化された不確かさを有します。

④ Calibration 時のノイズソースとスペクトラムアナライザ間のミスマッチエラー。

⑤ DUT 接続時のノイズソースとDUT 間のミスマッチエラー。

⑥ DUT 接続時の DUT とスペクトラムアナライザ間のミスマッチエラー。

#### これらの不確かさは、DUT や使用するノイズソースの ENR 等によって変化します。

このため、① ~ ⑥のパラメータを入力することで、測定における不確かさの期待値を算出するツールとして、Uncertainty Calculator を提供します。

下記のように、Uncertainty Calculator へ① ~ ⑥のパラメータおよび測定結果を入力することで、雑音指数測定機能で求めた NF の不確かさを算出することができます。

			0.1001.00.11	cy carconaco.			
						01,N	ovember,2012
					Cop	pight(C) Annits	u Corporation
This screadsheet calc	ulates the total	unce	rtainty of noise figure m	easurement			
<sup>a</sup> lease input paramete	rs of your devic	ces ar	id environment into the	oranze cella.			
Far mare information,	please see the	: ~Tut	orial" spreadsheet				
	Input Paramete	er					
	Celculation Re	sult					
			Меази	ne Porvameter			
		Unit	Linear				
Temperature	295.5	K					
kTB	-173,88098	dBm					
DUT NE: F1=	3	đB	1.995262315	F12/F1=	1.09149013		
Y fector	4	-	2.511885432				
ENR	15	æ	31.8227788				
DANL	-181.0358						
Instrument NF: F2=	12.8453832	æ	19.25468049	F2/F1G1=	0.096502		
DUT GAIN : G1=	20	- 68	100	(F2-1)/F1G1=	0.09149013		
Combined NF: F12=	3.38019812		2.17780912	(F12/F1)-(F2/F1G1)=	0.99498813		
			Mism	etch Error			
Metch	VSWR	Unit	Reflection coefficient		Negative	Positive	Mex
Naise Saurae⊐	1.1	-	0.047619048	Uncertain NS-DUT IN=	0.0831192	0.08233132	0.0831192
DUT hput≍	1.5	-	0.2	Uncertain NS-NFA=	0.11898665	0.11737867	0.11898665
DUT Output⊂	1.5	-	0.2	Uncertain DUT OUT-NFA=	0.51108209	0.48287359	0.51108209
Instrument≓	1.8	-	0.285714286				
			System	Uncertainty			
Uncertainties		Unit					
Uncertainties Instrument NF=	0.02	Unit dB	*1	Uncertain NF12=	0.19842503		
Uncertainties Instrument NF= Gain Uncertainty=	0.02	Unit del del	¥1 ¥3	Uncertain NF12= Uncertain NF2=	0.19842503		
<u>Uncertainties</u> Instrument NF= Gain Uncertainty= Noise Source ENR=	0.02 0.07 0.18	Unit del del del	¥1 ¥3 (Amplifiers Only)¥2	Uncertain NF12= Uncertain NF2= Uncertain G1=	0.19842503 0.21532109 0.55798117		
Uncertainties Instrument NF= Gain Uncertainty= Noise Source ENR= Noise Source ENR=	0.02 0.07 0.18 0.18	Unit 68 69 69 69	*1 *3 (Amplifiers Only)*2 (Receivers Only)*2	Uncertain NF12= Uncertain NF2= Uncertain G1= Uncertain ENR=	0.19842503 0.21532109 0.55798117 0.18		
Uncertainties Instrument NF= Gain Uncertainty= Noise Source ENR= Noise Source ENR=	0.02 0.07 0.18 0.18	Unit 89 89 89 89 89 89	*1 *3 (Amplifiers Only)*2 (Receivers Only)*2	Uncertain NF12= Uncertain NF2= Uncertain G1= Uncertain ENR= Total Uncertainty =	0.19842503 0.21532109 0.55798117 0.18 0.28348851		
Uncertainties Instrument NF= Gain Uncertainty= Naise Source ENR= Naise Source ENR=	0.02 0.07 0.18 0.18	Unit 68 69 69 69	¥1 ¥3 (Amplifiers Dnly)¥2 (Receivers Dnly)¥2	Uncertain NF12= Uncertain NF2= Uncertain G1= Uncertain ENR= Total Uncertainty =	0.19842503 0.21532109 0.55798117 0.18 0.28348851		
Uncertainties Instrument NF= Gain Uncertainty= Naise Source ENR= Naise Source ENR= (1:Instrument NF Un Andreis Time : Auto	0.02 0.07 0.18 0.18 certainty	Unit 89 89 89 89	*1 *3 (Amplifiers Only)*2 (Receivers Only)*2	Uncertain NF12= Uncertain NF2= Uncertain G1= Uncertain ENR= Total Uncertainty =	0.19842503 0.21532109 0.55798117 0.18 0.28348851	68	
Uncertainties Instrument NF= Gain Uncertainty= Noise Source ENR= Noise Source ENR= 1:Instrument NF Un Analysis Time : Auto?	0.02 0.07 0.18 0.18 certainty (+/-0.034dB	Unit 18 18 18 18	*1 *3 (Amplifiers Only)*2 (Receivers Only)*2	Uncertain NF12= Uncertain NF2= Uncertain G1= Uncertain ENR= Total Uncertainty =	0.19842503 0.21532109 0.55798117 0.18 0.28348851	đ	
Uncertainties Instrument NF= Gain Uncertainty= Naise Source ENR= Naise Source ENR= (1:Instrument NF Un Analysis Time: Auto f2:Naise Source mEf Uncertaints a +/- = 15	0.02 0.07 0.18 0.18 certaintv (+/-0.034dB NR Uncertaintv 3 dB (NC345 ~		*1 *3 (Amplifiers Dnly)*2 (Receivers Dnly)*2	Uncertain NF12= Uncertain NF2= Uncertain G1= Uncertain ENR= Total Uncertainty =	0.19642503 0.21532109 0.55796117 0.18 0.26346851	B	
Uncertainties Instrument NF= Gain Uncertainty= Naise Source ENR= Andreise Source ENR= 41:Instrument NF Un Andreise Time : Auto. → 42:Noise Source AEF Uncertainty is +/18 63: Dein Uncertainty	0.02 0.07 0.18 0.18 certaintv (+/-0.034dB NR Uncertaintv 3 dB (NC345 se	Unit dB dB dB dB	*1 *3 (Amplifiers Dnly)*2 (Receivers Dnly)*2	Uncertain NF12= Uncertain NF2= Uncertain G1= Uncertain ENR= Total Uncertainty =	0.19842503 0.21532109 0.55798117 0.18 0.28348851	æ	
Uncertainties Instrument NF= Gain Uncertainty= Naise Source ENR= Naise Source ENR= f1:Instrument NF Un Analysis Time : Auto . f2:Naise Source mEP Uncertainty is +/~18 f3: Gain Uncertainty	0.02 0.07 0.18 0.18 certaintv (+/-0.034dB NR Uncertaintv 3 dB (NC346 per following: So 1	Unit dB dB dB dB	*1 *3 (Amplifiers Dnly)*2 (Receivers Dnly)*2 ncertainty is effected to	Uncertain NF12= Uncertain NF2= Uncertain G1= Uncertain ENR= Total Uncertainty =	0.19842503 0.21532109 0.557981117 0.18 0.28348851	68	
Uncertainties Instrument NF= Gain Uncertainty= Naise Source ENR= Naise Source ENR= (1:Instrument NF Un Analysis Time : Auto. : (2:Naise Source AEF Jacertainty is +/18 (3:Gain Uncertainty Gain is defined by the Bain (N2-N11)/(N2-	0.02 0.07 0.18 0.18 certaintv (+/-0.034dB NR Uncertaintv 3 dB (NC345 set following, So. ( N1)	Unit de de de de ce ce ce ce ce ce ce ce ce ce ce ce ce	*1 *3 (Amplifiers Dnly)*2 (Receivers Dnly)*2 ncertainty is effected by	Uncertain NF12= Uncertain NF2= Uncertain G1= Uncertain ENR= Tatal Uncertainty =	0.19842503 0.21532109 0.55798117 0.18 0.28348851		
Uncertainties Instrument NF= Gain Uncertainty= Naise Source ENR= Naise Source ENR= (1:Instrument NF Un Analysis Time : Auto (2:Naise Source AEE Incertainty is +/15 (3: Gain Uncertainty Gain = (N'2-N'1)/*(N2- E)anet(N'2-N'1)/*(N2- E)anet(N'2-N'1)/*(N2- E)anet)	0.02 0.07 0.18 0.18 certaintv (+/-0.034dB NR Uncertaintv 3 dB (NC345 se fallowing, So, ( N1)	Unit de de de de ce ce sice	*1 *3 (Amplifiers Dnly)*2 (Receivers Dnly)*2 ncertainty is effected by	Uncertain NF12= Uncertain NF2= Uncertain G1= Uncertain ENR= Tatal Uncertainty =	0.19842503 0.21532109 0.55798117 0.18 0.28348851	B	

図 6-3. Uncertainty Calculator への入力例



\*: Uncertainty Calculator はこのアプリケーションノートに埋め込みファイルとして置きました。

# 7. まとめ

このアプリケーションノートでは、NF測定における基礎的な原理の解説と、測定時の注意点について記載しています。 NFを正しく測定するためには、測定原理を理解し、適切な測定方法にて測定する必要があります。

アンリツは、シグナルアナライザ MS269xA/MS2840A/MS2830A シリーズの MS269xA-017/MS2840A-017/MS2830A-017 雑音指数測定機能により、NF 測定を必要とする設計者をサポートいたします。



# アンリツ株式会社

http://www.anritsu.com

	〒243-8555 袖奈川県原太市図名5-1-1	TEL 046-223-1111		で使用の前に取扱説明書をよくお読みのうえ、正しくお使いください。	1602
同本	〒243 0016 袖奈川県厚木市田村町8 5		·······		
序小	計測器営業本部	TEL 046-296-1202	FAX 046-296-1239		
	計測器営業本部 営業推進部	TEL 046-296-1208	FAX 046-296-1248		
仙台	〒980-6015 宮城県仙台市青葉区中央4-	-6-1 住友生命仙台中	央ビル		
	計測器営業本部	TEL 022-266-6134	FAX 022-266-1529		
名古屋	〒450-0003 愛知県名古屋市中村区名駅	R南2-14-19 住友生命	名古屋ビル		
	計測器営業本部	TEL 052-582-7283	FAX 052-569-1485		
大阪	〒564-0063 大阪府吹田市江坂町1-23-1	101 大同生命江坂ビ	V		
	計測器営業本部	TEL 06-6338-2800	FAX 06-6338-8118		
福岡	〒812-0004 福岡県福岡市博多区榎田1-	-8-28 ツインスクエア			
	計測器営業本部	TEL 092-471-7656	FAX 092-471-7699		
■ カ	ログのご請求、価格・納期のお問い合わせは、	下記または営業担当まで	「お問い合わせください。		
計測	器営業本部 営業推進部				
00	TEL: 0120-133-099 (046-296-1208) F	AX: 046-296-1248			
<b>-</b>	受付時間/9:00~12:00、13:00~17	:00、月~金曜日(当社	「休業日を除く)		
E-ma	III: SJPost@zy.anritsu.co.jp				
■計測	則器の使用方法、その他については、下記ま	でお問い合わせくださし	,) <sub>°</sub>		
計測	サポートセンター				
00	TEL: 0120-827-221 (046-296-6640)				
_	受付時間/9:00~12:00、13:00~17	:00、月~金曜日(当社	「休業日を除く)		
E-ma	II: MDVPOS I @anritsu.com				
■ 木幣	翌品を国外に持ち出すときは 外国為琴およ	で私国貿易法の規定に	より 日本国政府の輸出	1許可または役務取引許可が必要となる場合があります。	

本表記に国人に対しているというには、日本加らの再輸出には米国商務省の許可が必要となる場合がありますので、必ず弊社の営業担当までご連絡ください。

お見積り、ご注文、修理などは、下記までお問い合わせください。 記載事項は、おことわりなしに変更することがあります。