デジタル画像検出システムの画像特性に関する研究班

平成１４年に技術学会の班活動の１つとして組織。
（２年間の班活動）

九州大学 医学部保健学科　東田善治, 大喜雅文
広島県立保健福祉大学 放射線学科　吉田　彰
大阪大学 大学院医学系研究科　松本政雄
岐阜大学 大学院・知能イメージ情報　藤田広志
大阪市立大学 医学部附属病院　奥迫謙治
九州大学 医学部附属病院　氷室和彦
国立病院機構　九州医療センター　井手口忠光

画像評価法

客観的評価（物理評価）

1．H-D　Curve

2．Presampling　MTF

3．Digital Wiener Spectrum

画質を物理的に評価
画質の定量化

主観的評価（視覚評価）

1．ROC

2．C-D　diagram

視覚評価（検出能）の
定量化

医師は自分の好みで判断することができる
画像の良し悪しを 科学的に証明！

客観的評価（物理評価）

1．Digital H-D Curve　（10％）

2．Presampling　MTF　（80％）

INNERVISION 2003年　11月

3．Digital Wiener Spectrum（10 ％）

増感紙ーフィルム（アナログ）との比較をしながら・・・・

表計算ソフトを利用した画像解析

デジタル

国立病院機構　九州医療センター

井手口　忠光

デジタル特性曲線

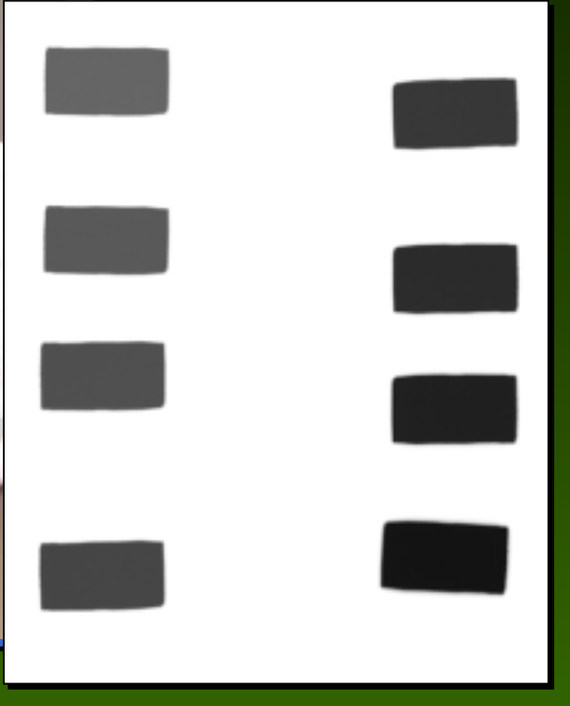
相対照射線量に対するディジタル値の関係をディジタル特性曲線(digital characteristic curve)

相対照射線量に対して，レーザーイメージャなどによってフィルム上に写真濃度として出力した特性曲線は，オーバーオール特性曲線(overall characteristic curve)

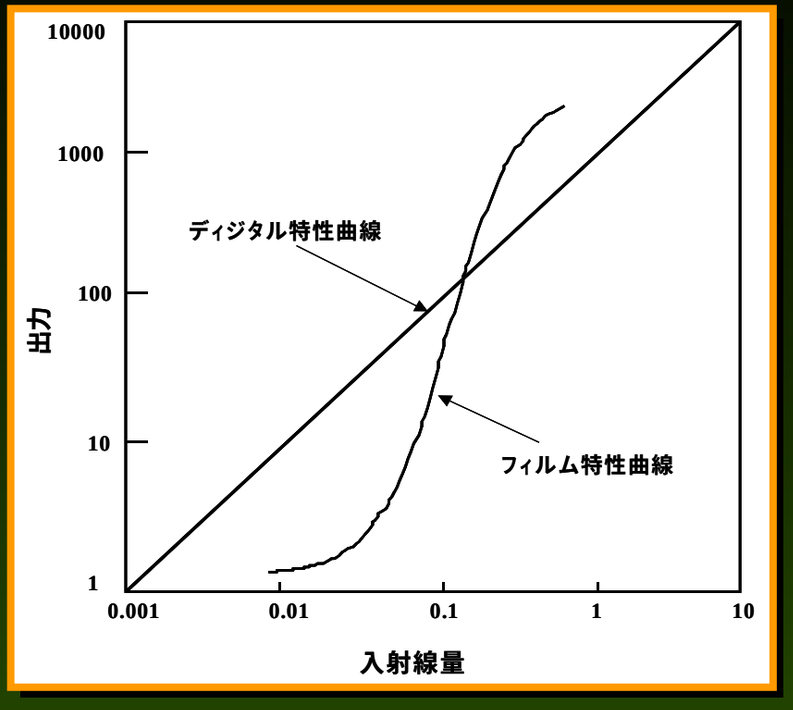
＊CRシステムの入出力特性にもよく用いられてきた。

距離法

X線管ーカセッテの距離をLogEが0.1の間隔になるように変化。



Digital H-D Curve



FPD　固定

- 時間露光法
  (相反則が成立)

CR　移動

- 距離法
- 時間露光法
  (相反則が成立)

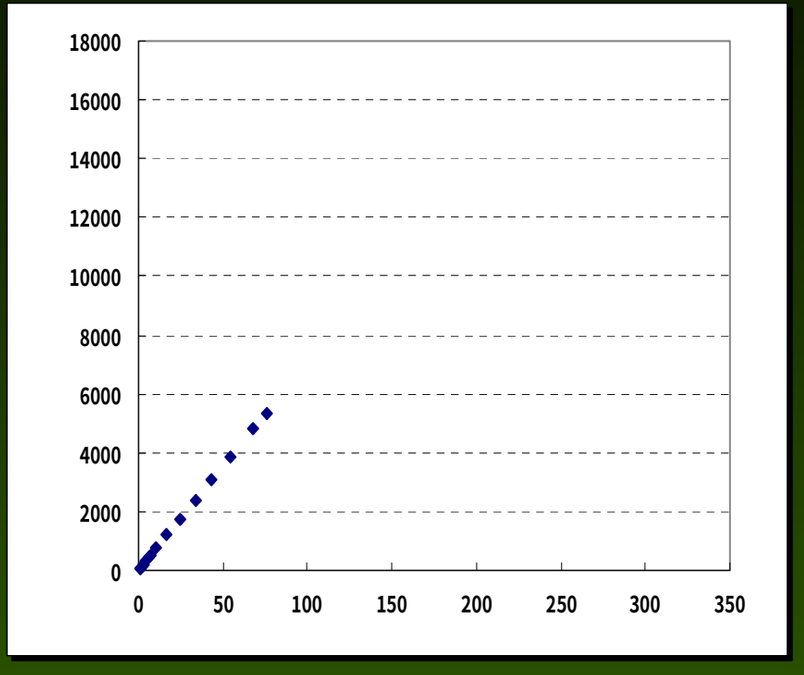
ダイナミックレンジが10^4と広いため1連の実験系ですべての露光域を露光できない。距離法だと40cm～40m必要となる。

⇩

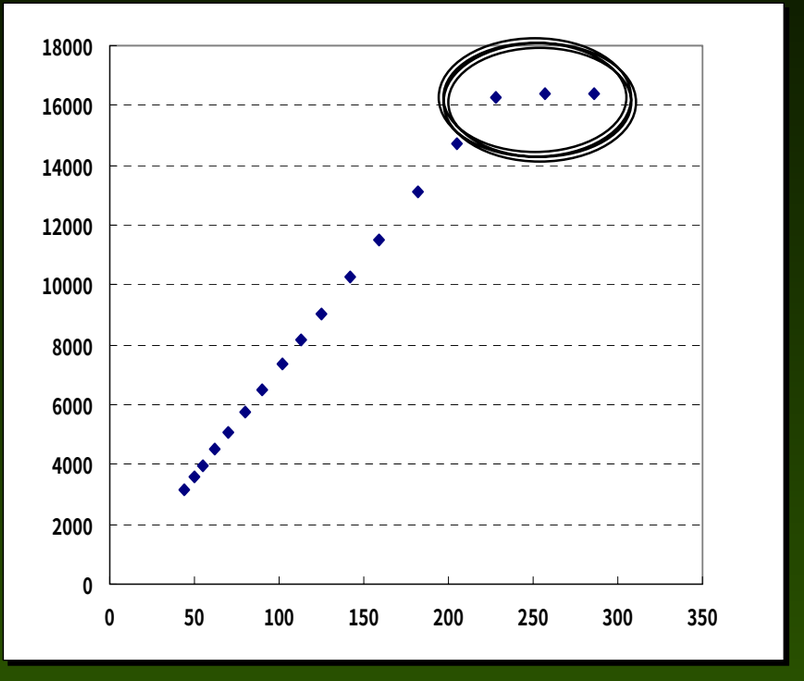
つなぎ合わせ (フィルタが必要)

つなぎ合わせによる特性曲線の作成

サチュレーション



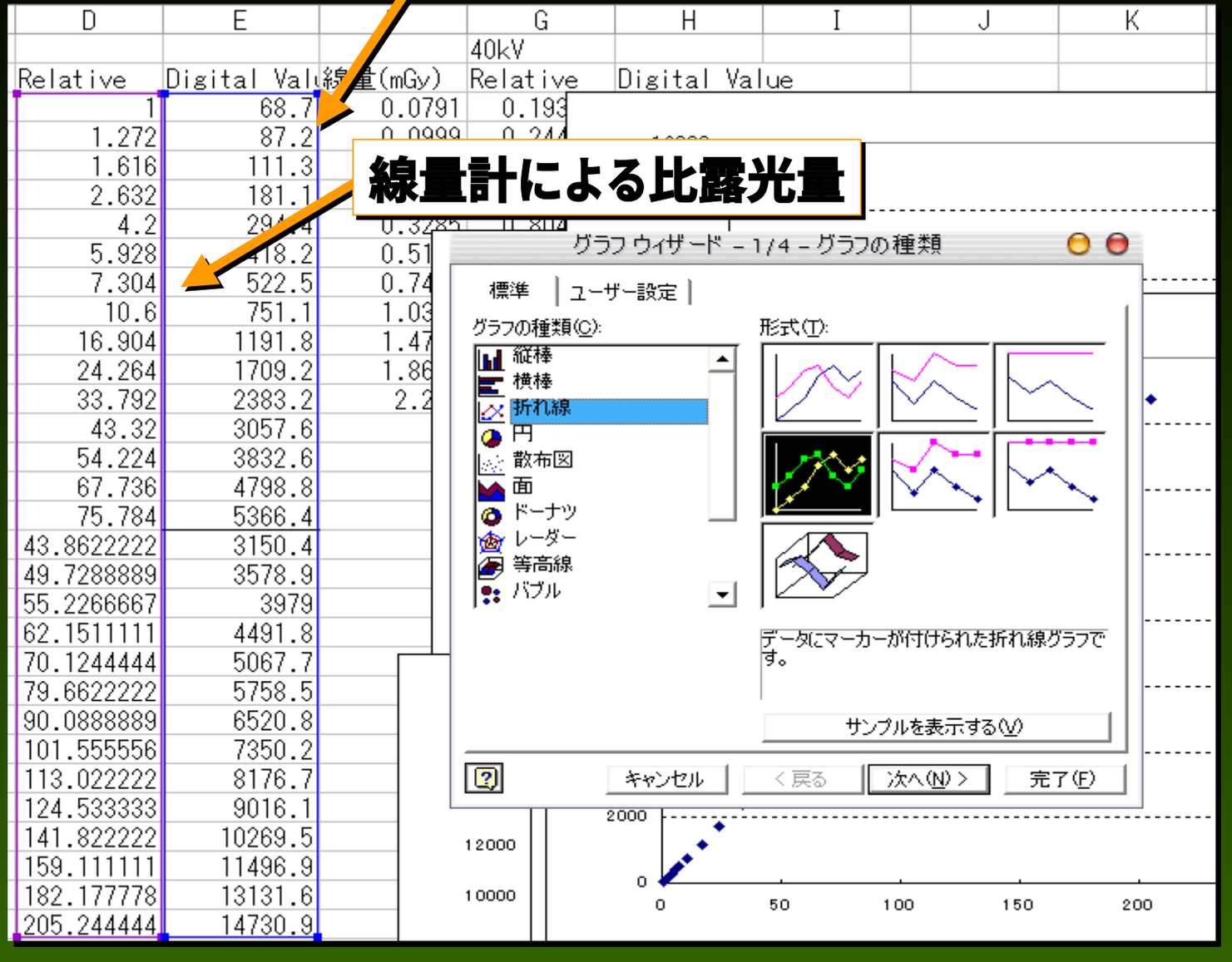
低露光部



高露光部

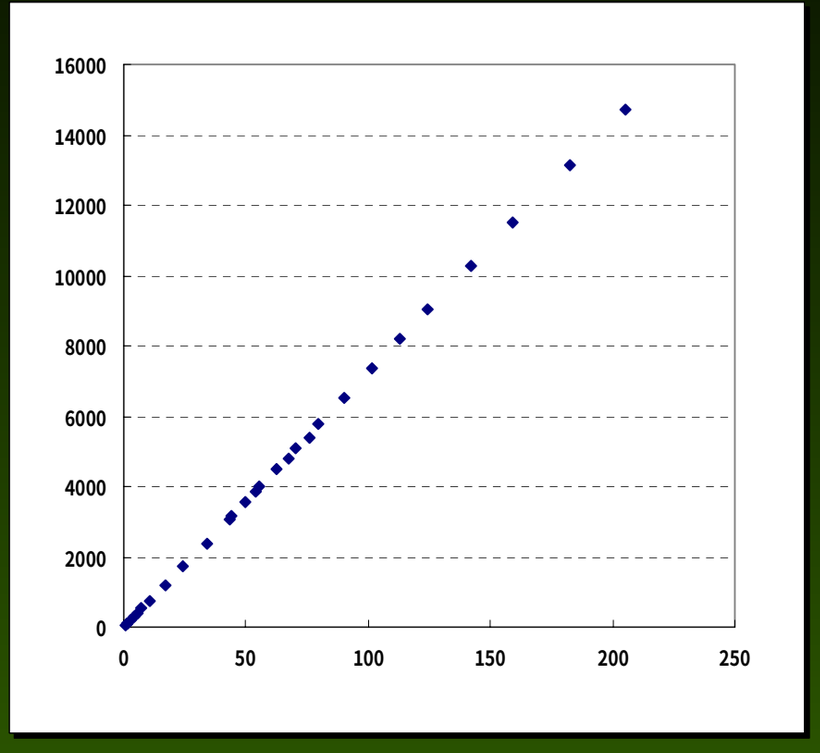
デジタルの　特性曲線＆ウィナースペクトル

デジタル値の入力

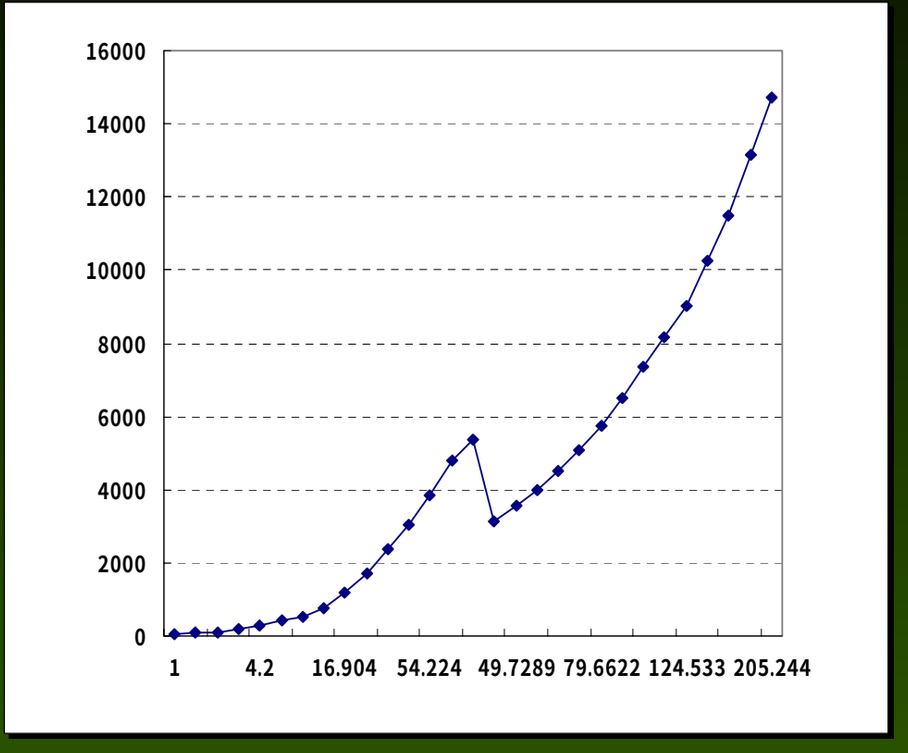


D	E		G	H	I	J	K
			40kV				
Relative	Digital Val	線量(mGy)	Relative	Digital Value			
1	68.7	0.0791	0.193				
1.272	87.2	0.0999	0.244				
1.616	111.3						
2.632	181.1						
4.2	294.4	0.3285	0.802				
5.928	418.2	0.51					
7.304	522.5	0.74					
10.6	751.1	1.03					
16.904	1191.8	1.47					
24.264	1709.2	1.86					
33.792	2383.2	2.2					
43.32	3057.6						
54.224	3832.6						
67.736	4798.8						
75.784	5366.4						
43.8622222	3150.4						
49.7288889	3578.9						
55.2266667	3979						
62.1511111	4491.8						
70.1244444	5067.7						
79.6622222	5758.5						
90.0888889	6520.8						
101.555556	7350.2						
113.022222	8176.7						
124.533333	9016.1						
141.822222	10269.5						
159.111111	11496.9						
182.177778	13131.6						
205.244444	14730.9						

散布図を使って表示したHD



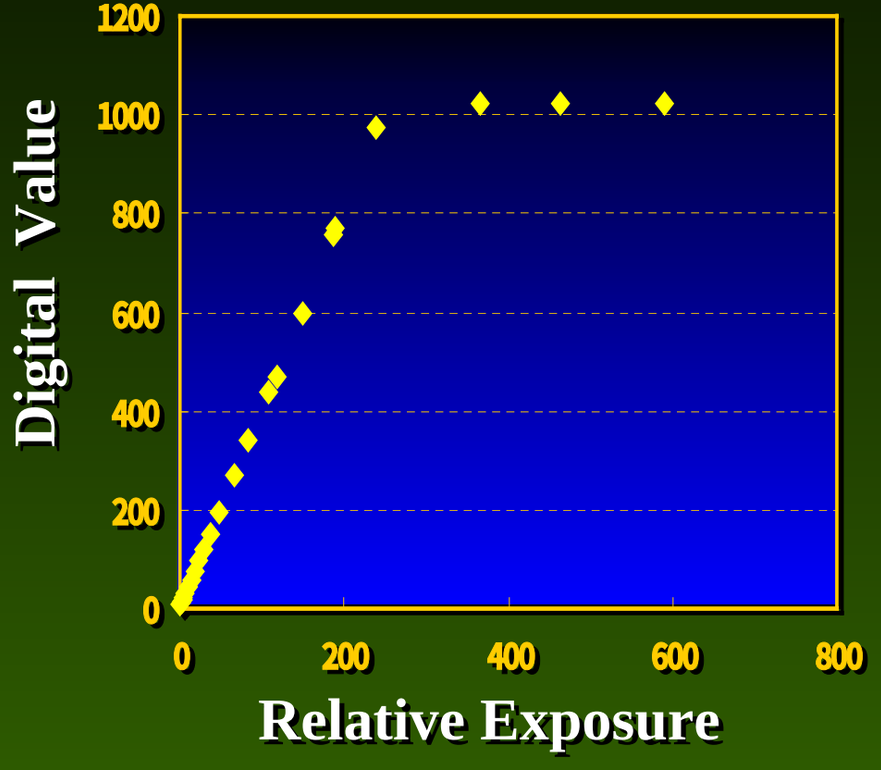
折れ線を使って表示したHD



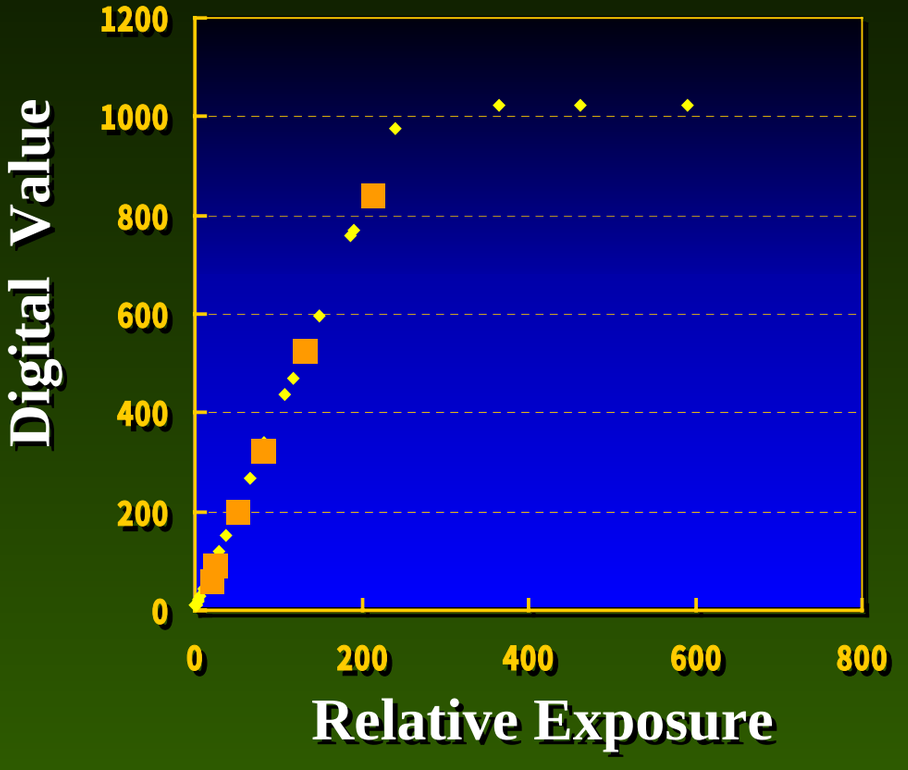
Relative Exposure

直接型FPD　特性曲線

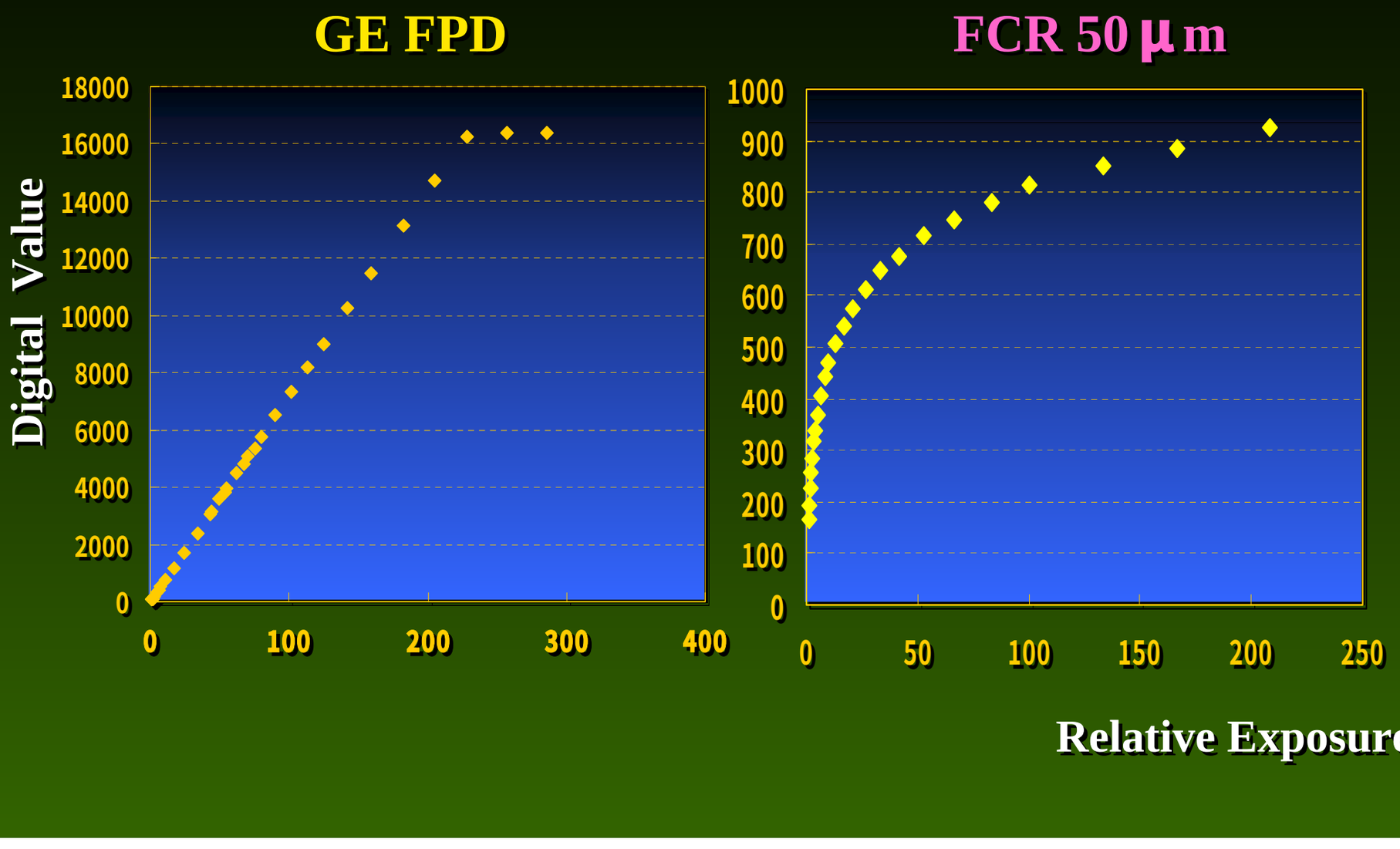
80kV



80kV & 100kV



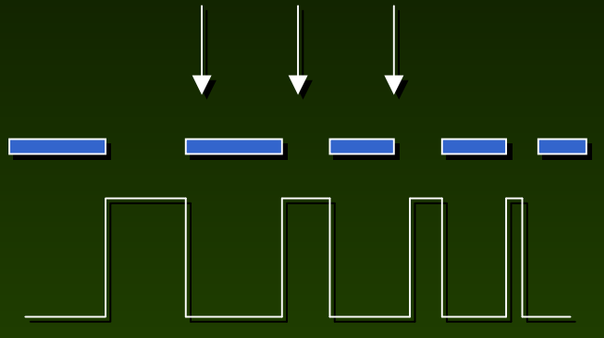
間接型FPD & CR 特性曲線



Presampling MTF

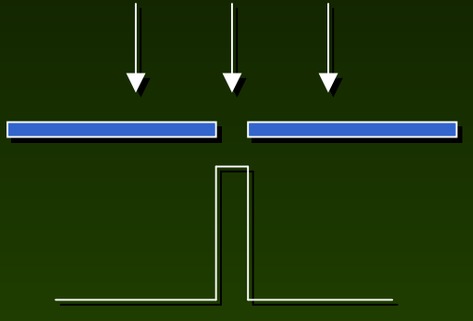
ＭＴＦの測定方法

チャート法

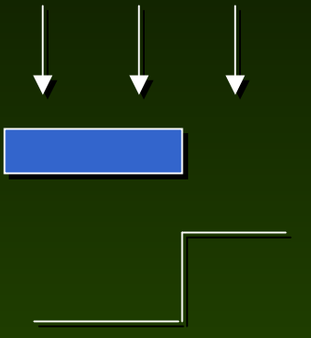


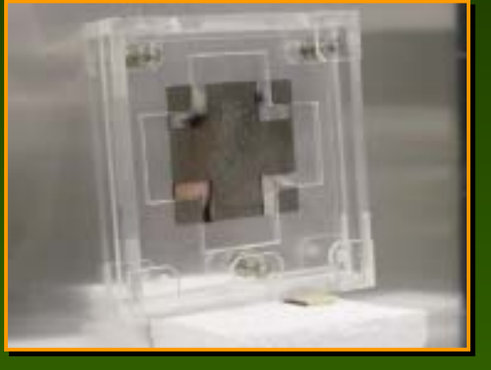
[ＭＴＦ測定用矩形波チャート]

スリット法



エッジ法





スリット法におけるＭＴＦ測定手順（アナログ）

スリットのアパーチャーが 10 μ =0.01mm

X線強度分布

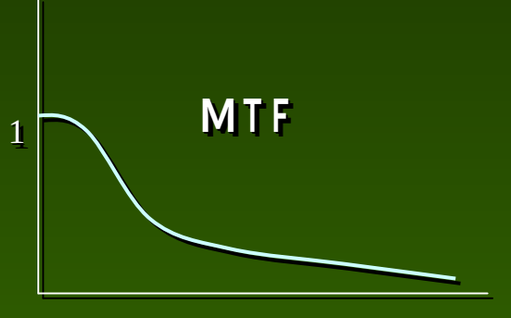
濃度分布

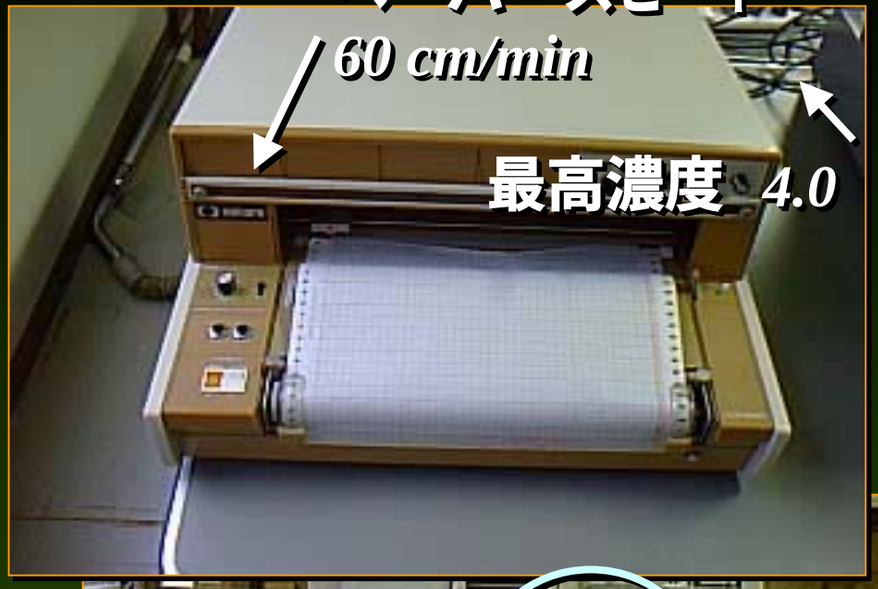
増感紙フィルム

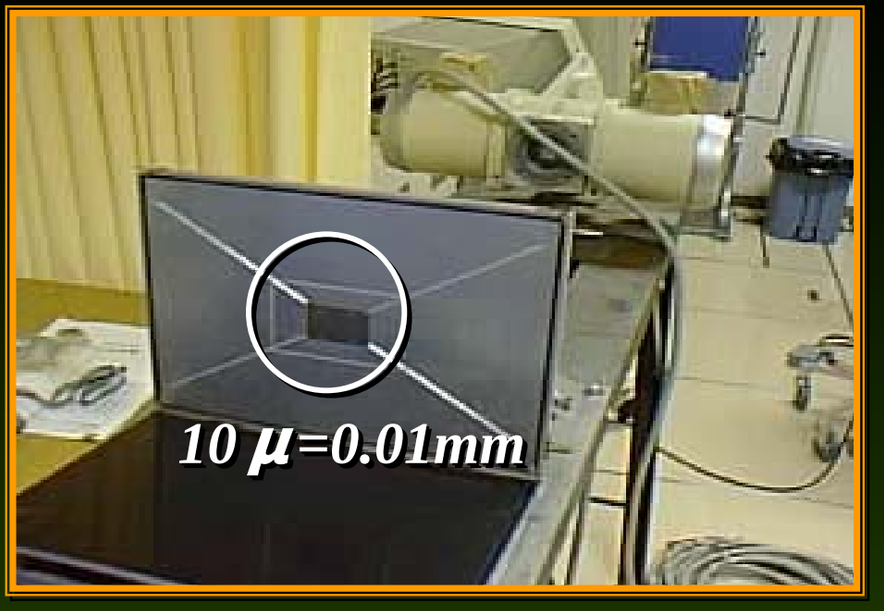
露光量に変換

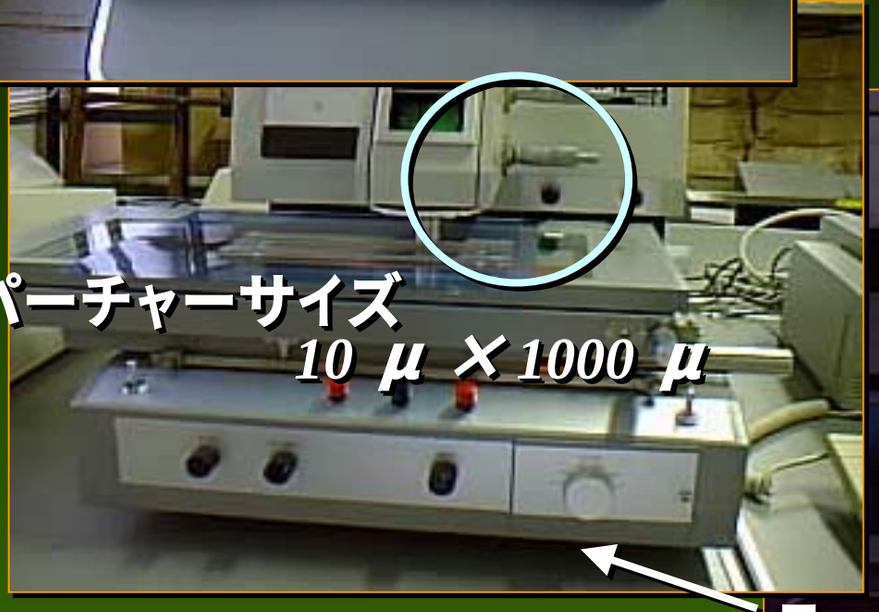
ＬＳＦ

フーリエ変換







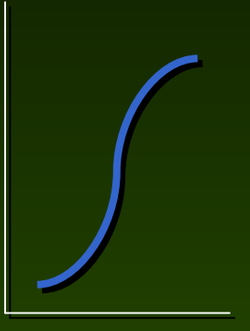


テーブルスピード 0.02mm/sec

なぜ露光量変換する必要があるか？

MTFは入力波の振幅と出力波の振幅の比によって求められる。

この定義が成立するには、入力と出力との間に、直線性が必要

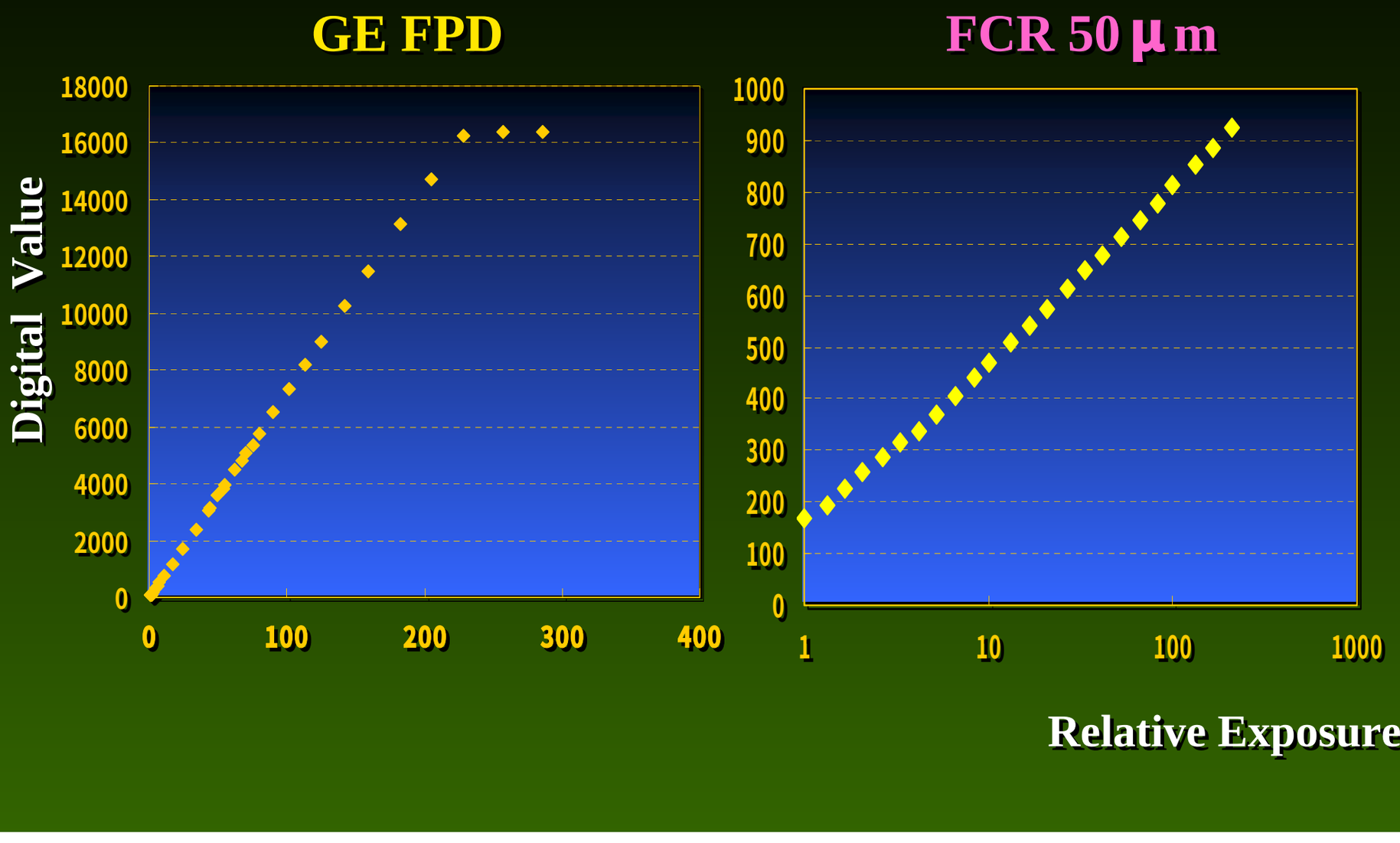


X線量と写真濃度の関係は直線ではない。

露光量が変わる度にＭＴＦは変わってしまう。

特性曲線を用いて露光量に変換する必要がある
リニア階調に出力するデジタルでは必要？

間接型FPD & CR 特性曲線



デジタルのMTFでは？

- デジタル系では、サンプリング間隔に起因したエリアシング（aliasing）エラーや、位置不変性が問題となる

エリアシング

- **エリアシング**とは標本化点を粗く（サンプリング間隔を広く）とれば、もとの信号にない波形が観測されること

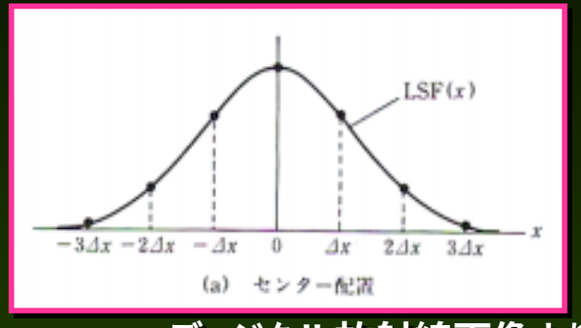
ナイキスト周波数＝1／（2＊サンプリング間隔）

5 Lp/mm ＝1 ／（2×0.1）

位置不変性

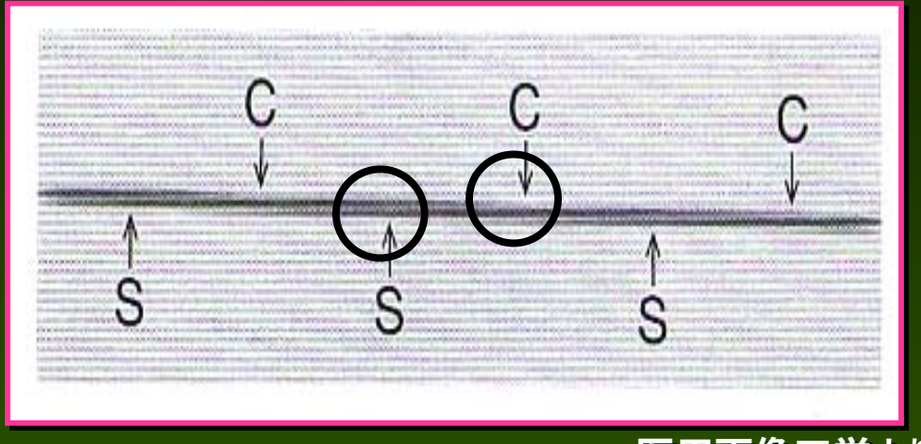
スリットとピクセルの位置関係により
スリット像の見え具合が変化する

センターアライメント



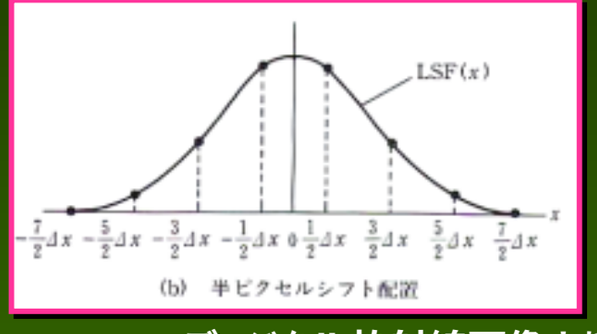
ディジタル放射線画像より

サンプリング点の中心と信号の中心が
一致した配置のことをいう



医用画像工学より

シフテッドアライメント



ディジタル放射線画像より

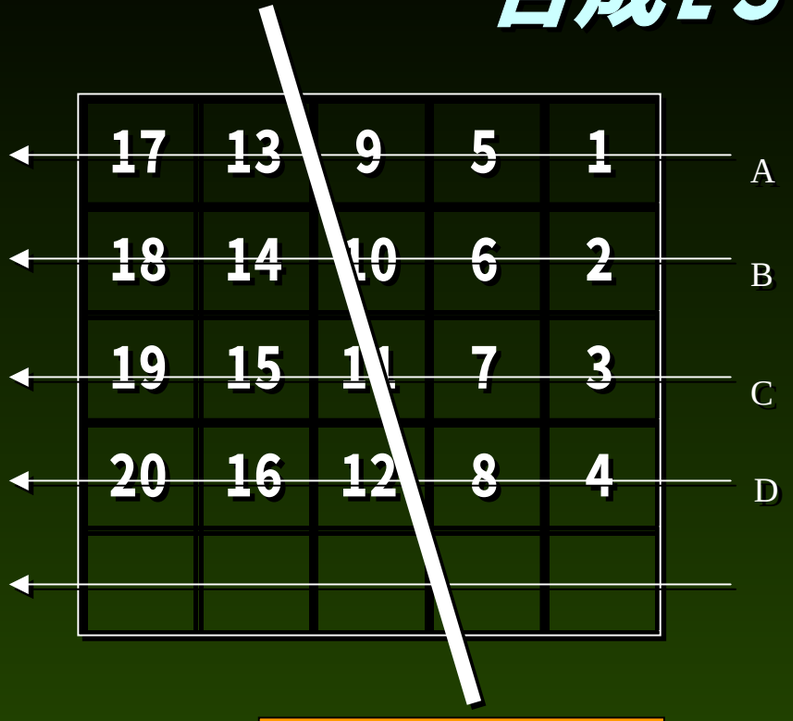
サンプリング点の中心と信号の中心が
最大にずれた配置のことをいう

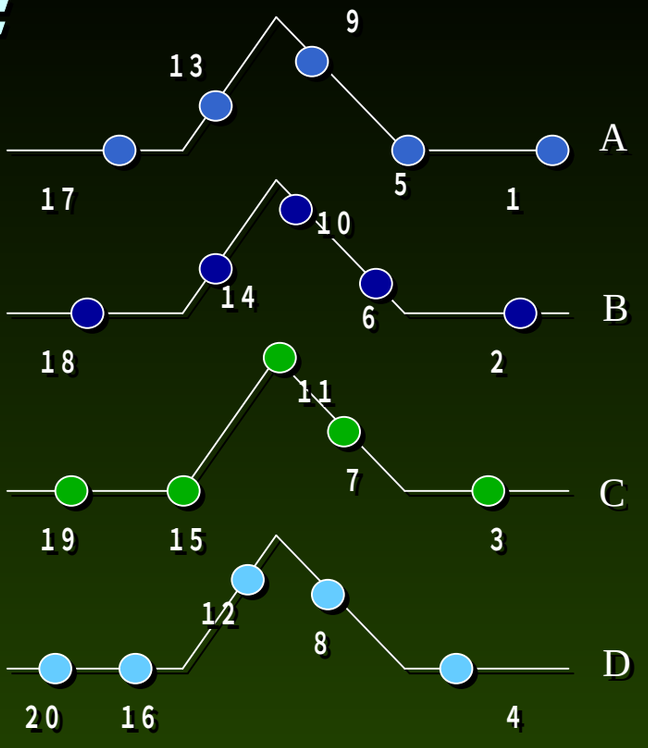
プリサンプリングMTF

- プリサンプリングMTFはエリアシングエラーを含んでおらず、アナログ系のMTFや他のデジタル系のMTFとの比較をするのに有効である

- 合成LSF法とは、スリットとピクセルのいろいろな配置で得られたLSFを合成して、実効的なサンプリング間隔が細かくなった1本のLSFを合成し、エリアシングの影響しないMTFを計算する方法である

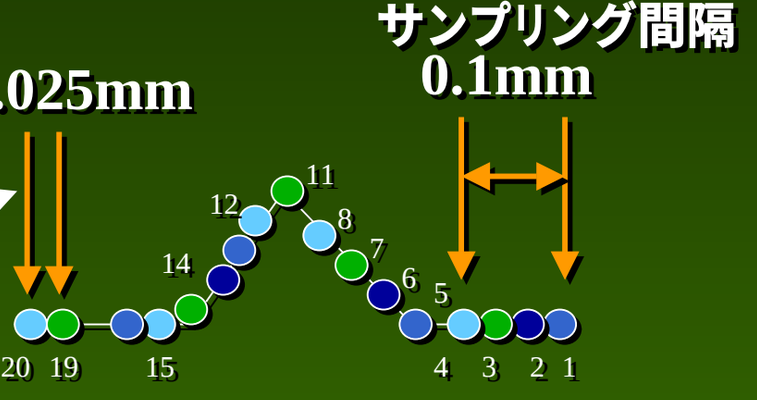
合成ＬＳＦ法





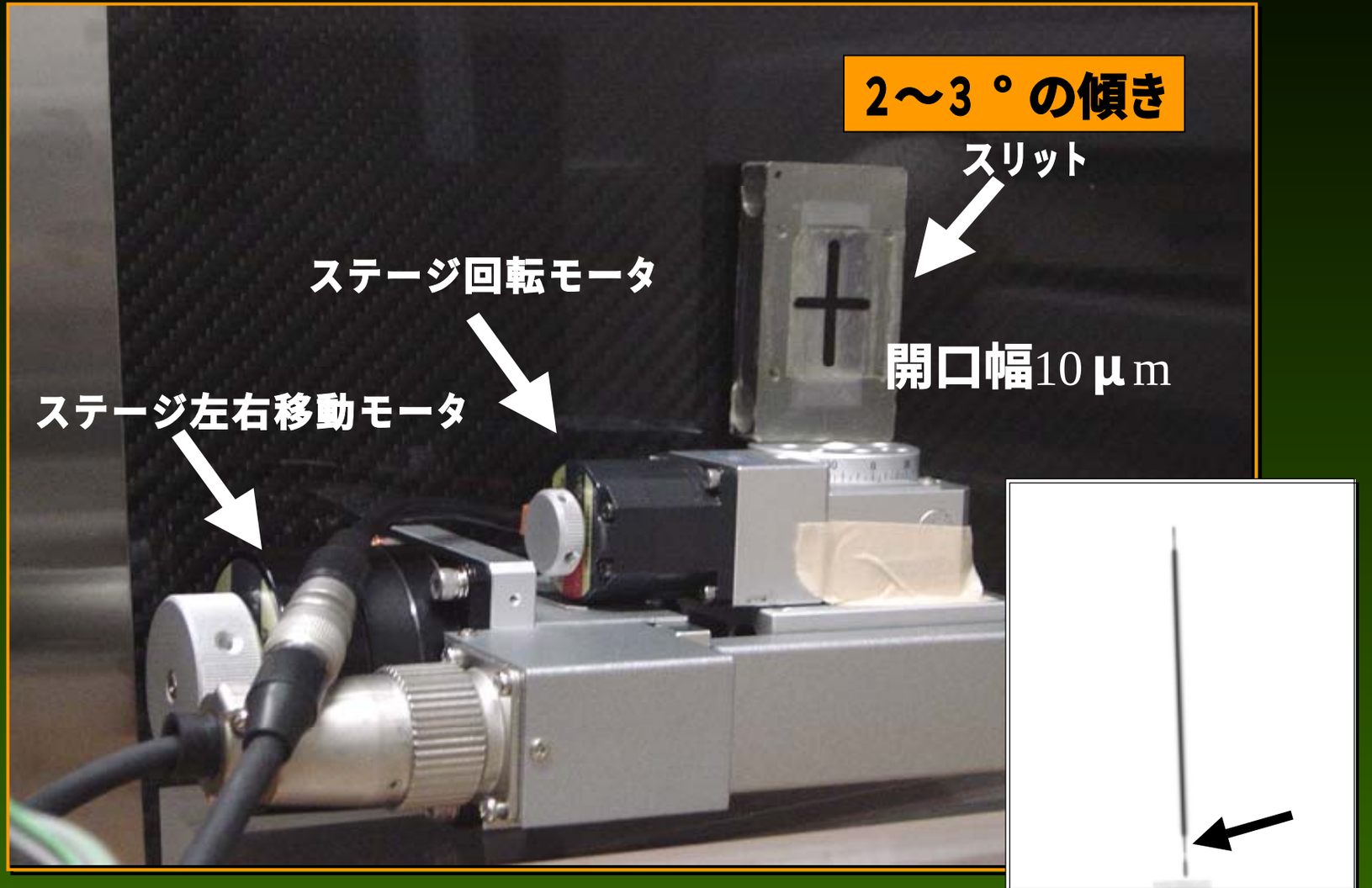
2～3°の傾き

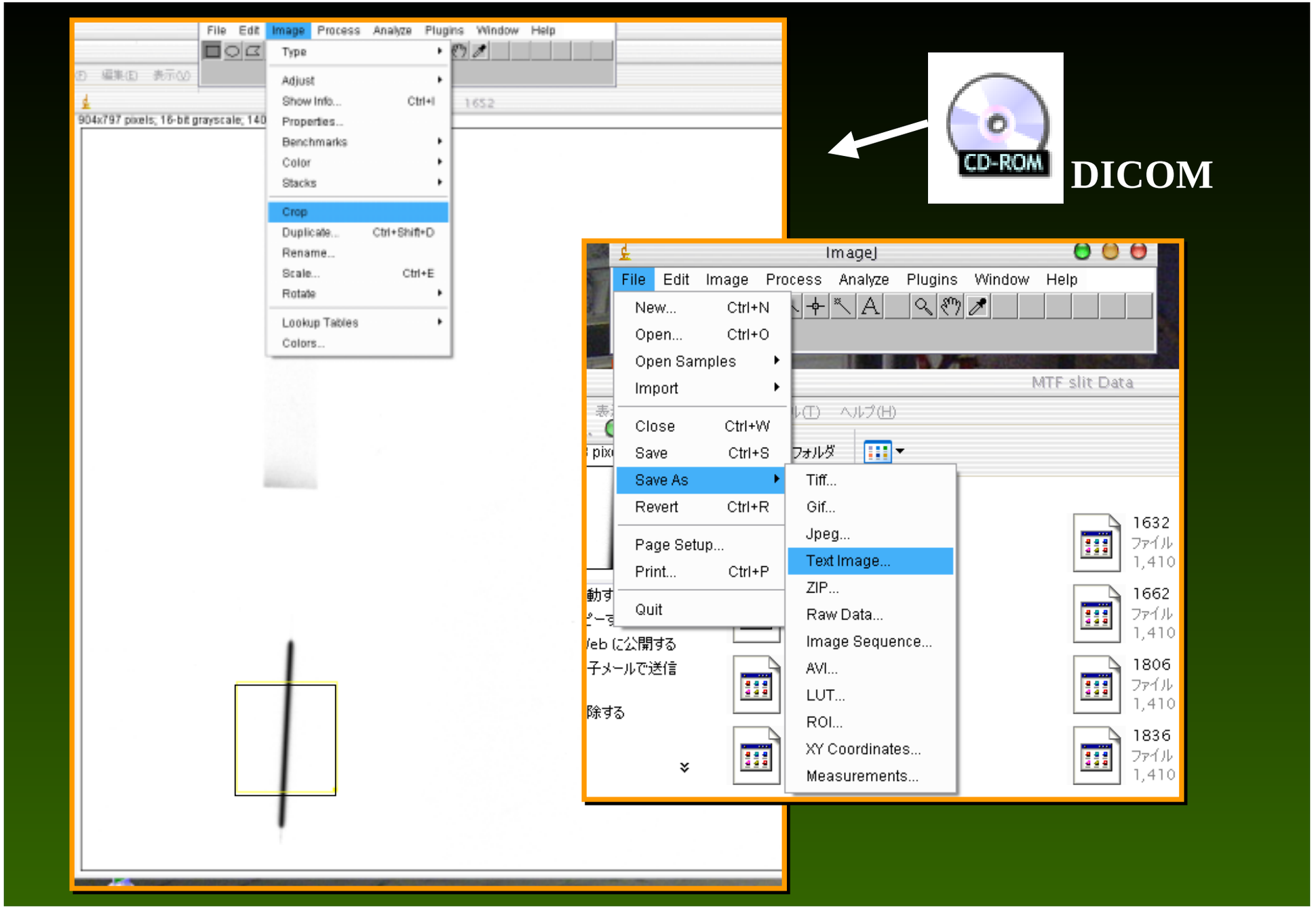
実効的なサンプリング間隔



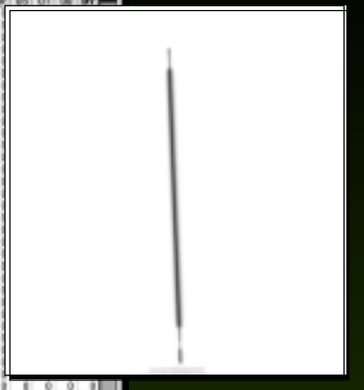
デジタル特性曲線（HD）の作成
スリットの撮影（合成LSFの作成）
合成LSFをHD-curveより露光量変換
合成LSFの正規化
離散フーリエ（各周波数）
高速フーリエ変換
ゼロ周波数で正規化
Pre-sampling MTF

FPDでスリットを撮影しましょう！

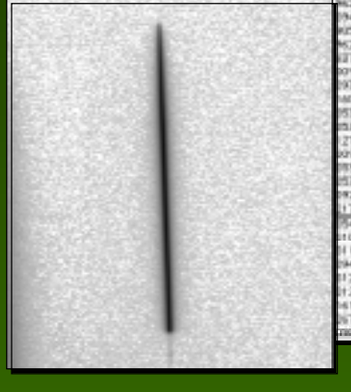



File Edit Image Process Analyze Plugins Window Help
Type
Adjust
Show Info... Ctrl+I
Properties...
Benchmarks
Color
Stacks
Crop
Duplicate... Ctrl+Shift+D
Rename...
Scale... Ctrl+E
Rotate
Lookup Tables
Colors...
CD-ROM
DICOM
ImageJ
File Edit Image Process Analyze Plugins Window Help
New... Ctrl+N
Open... Ctrl+O
Open Samples
Import
Close Ctrl+W
Save Ctrl+S
Save As
Revert Ctrl+R
Page Setup...
Print... Ctrl+P
Quit
Tiff...
Gif...
Jpeg...
Text Image...
ZIP...
Raw Data...
Image Sequence...
AVI...
LUT...
ROI...
XY Coordinates...
Measurements...
MTF slit Data
1632
1662
1806
1836

FCRスリット像のデジタル値

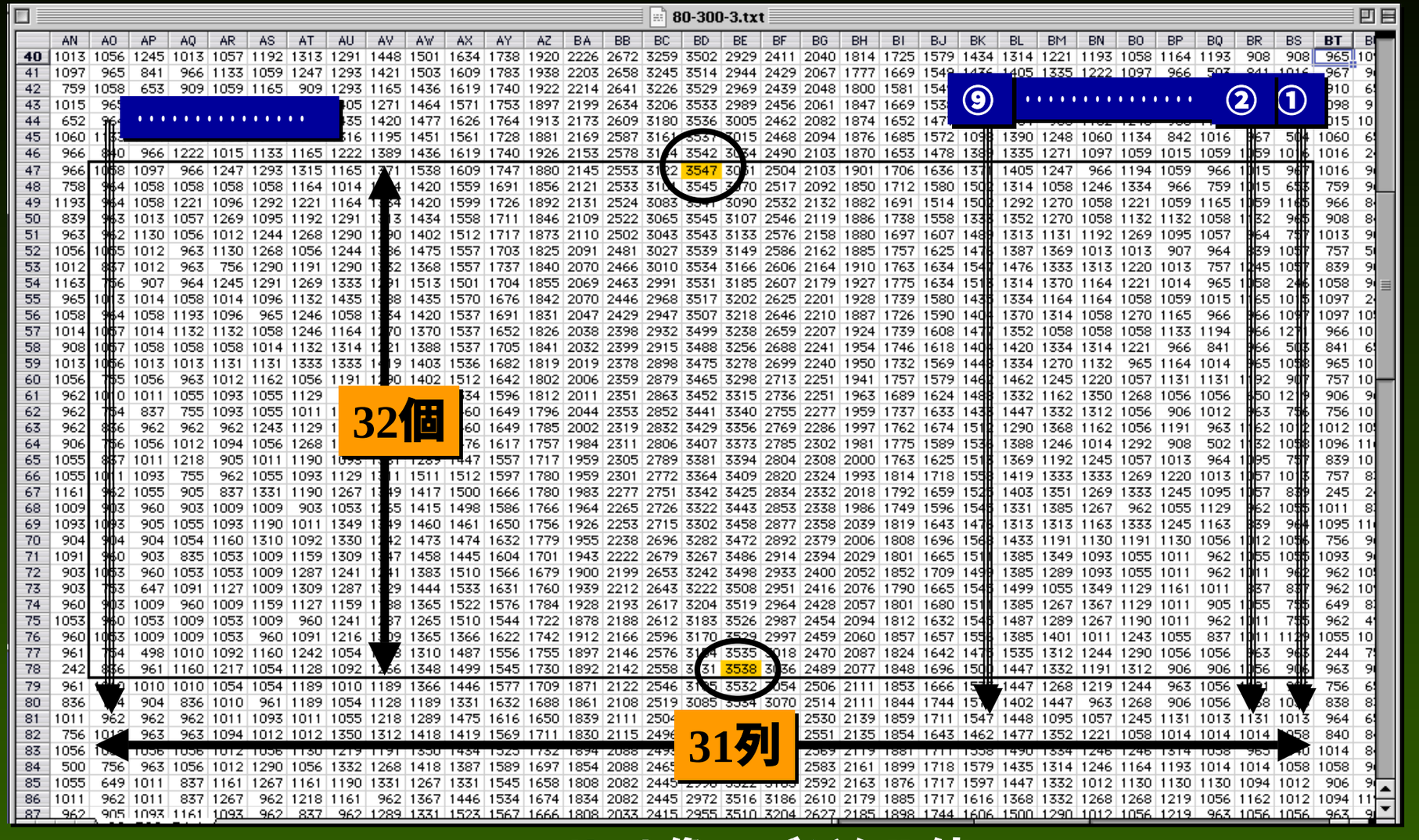


FPDスリット像のデジタル値



暗　電　流
クリッピング

合成LSFを作りましょう！



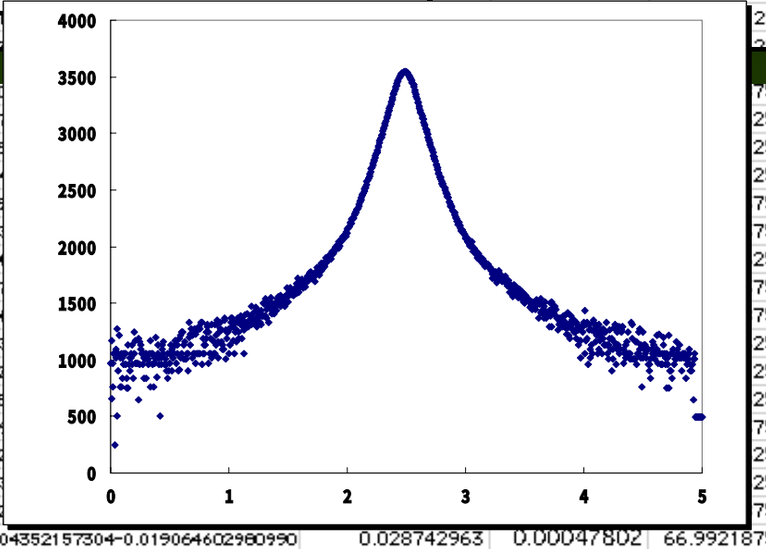
FPDスリット像のデジタル値

FPD HD&MTF(INNER)

	A	B	C	D	E	F	G	H	I
1									
2	x（距離mm）	デジタル値	有効露光量	LSF（正規化）	外挿 LSF	外挿LSF FFT	外挿LSF FFT絶対値	ＭＴＦ	空間周波数
3	0	967	0.19406759	0.001580522	0.00008	60.1286534329865	60.12865343	1	0
4	0.00516129	653	0.088518051	0.000720907	8.11923E-05	-56.6331497628061-10.7078146423872i	57.63654178	0.95855368	0.1953125
5	0.010322581	1165	0.31836754	0.002592844	8.24024E-05	48.8733946337643+19.0964806667877i	52.47174742	0.87265795	0.390625
6	0.015483871	965	0.193099674	0.001572639	8.36305E-05	-40.0131851510B-24.9984431288051	47.18026224	0.78465523	0.5859375
7	0.020645161	757	0.114801724	0.000934966	8.48769E-05	31.0261794149598+28.6041756301296i	42.20126516	0.7018495	0.78125
8	0.025806452	1057	0.243035252				37.49220008	0.62353301	0.9765625
9	0.030967742	1057	0.243035252				33.02080426	0.5491692	1.171875
10	0.036129032	246	0.03199905				28.8583674	0.47994368	1.3671875
11	0.041290323	1015	0.21881056				25.06084307	0.41678703	1.5625
12	0.046451613	1097	0.26859549				21.68117279	0.36057972	1.7578125
13	0.051612903	1271	0.41497011				18.71900832	0.31131594	1.953125
14	0.056774194	503	0.060837508				16.15879195	0.26873697	2.1484375
15	0.061935484	1058	0.2436436	0.001984278	9.55407E-05	-8.5454867244316B+11.03211301974B7i	13.95467288	0.23208025	2.34375
16	0.067096774	907	0.167035523	0.001360368	9.69646E-05	9.0135822063752 4-8.017737289928451	12.0635308	0.20062865	2.5390625
17	0.072258065	1219	0.36438336	0.002967605			10.4659	0.1735736	2.734375
18	0.077419355	756	0.114515078	0.000932673			9.06575	0.15028536	2.9296875
19	0.082580645	1012	0.217175656	0.001768719			7.93523	0.13019739	3.125
20	0.087741935	1058	0.2436436	0.001984278	0.000102876	6.78583			25
21	0.092903226	757	0.114801724	0.000934966	0.000104408	-5.73173			25
330	1.687741935	1775	1.462944554	0.01191449	0.01009304	-0.0590			75
331	1.692903226	1739	1.33703065	0.010889024	0.010243464	0.051937			25
332	1.698064516	1726	1.294275686	0.010540819	0.010396131	-0.04209			25
333	1.703225806	1739	1.33703065	0.010889024	0.010551072	0.03531			25
334	1.708387097	1746	1.360634619	0.011081259	0.010708323	-0.03159			75
335	1.713548387	1732	1.313836158	0.010700123	0.010867917	0.02743			75
336	1.718709677	1757	1.39857131	0.011390222	0.01102989	-0.01984			25
337	1.723870968	1689	1.179925408	0.00960953	0.011194278	0.01045			75
338	1.729032258	1737	1.330362182	0.010834714	0.011361115	-0.0031			75
339	1.734193548	1762	1.416163171	0.011533493	0.011533493	0.00056			25
340	1.739354839	1775	1.462944554	0.01191449	0.01191449	-0.00072			25
341	1.744516129	1763	1.419708008	0.011562363	0.011562363	-0.00025			25
342	1.749677419	1814	1.612766815	0.01313467	0.01313467	0.00465			75
343	1.75483871	1792	1.526459837	0.01243177	0.01243177	-0.01122			25
344	1.76	1749	1.370877742	0.011164681	0.011164681	0.01621			25
345	1.76516129	1819	1.633052924	0.013299884	0.013299884	-0.01662			75
346	1.770322581	1808	1.588755845	0.01293912	0.01293912	0.021510435215730 4-0.019064602980990	0.028742963	0.00047802	66.9921875
347	1.775483871	1801	1.561194483	0.012714655	0.012714655	-0.026266785758352+0.020934638566856	0.035174853	0.00058499	67.1875

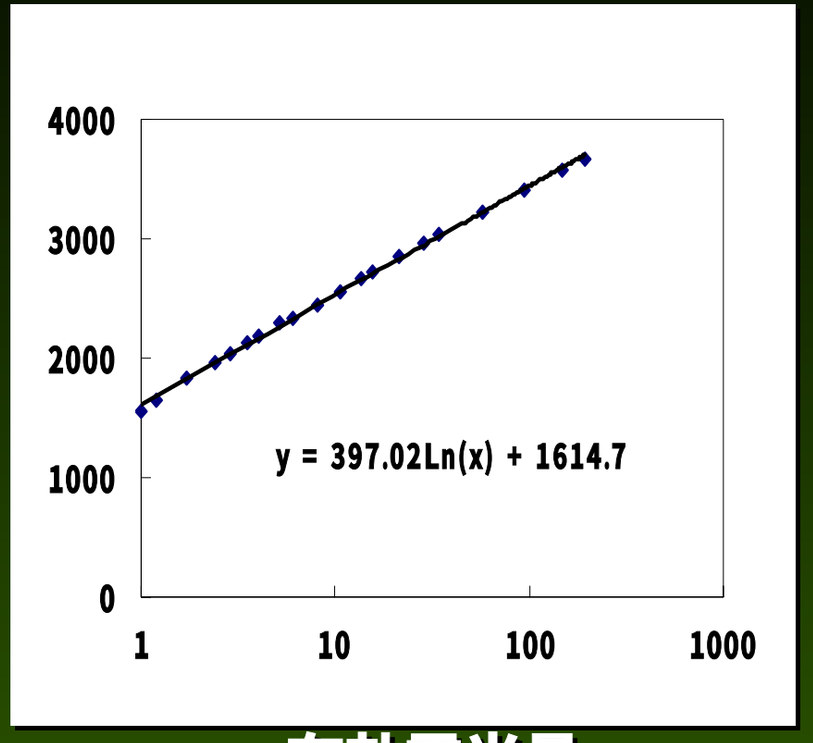
サンプリング間隔(mm)
160÷31＝0.00516129

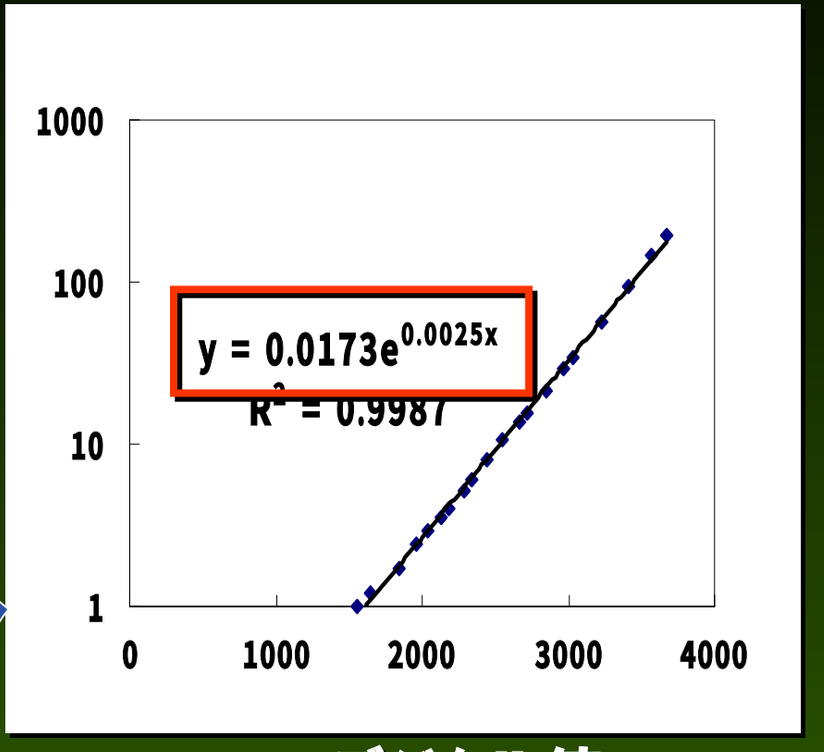
合成スリットデジタル値



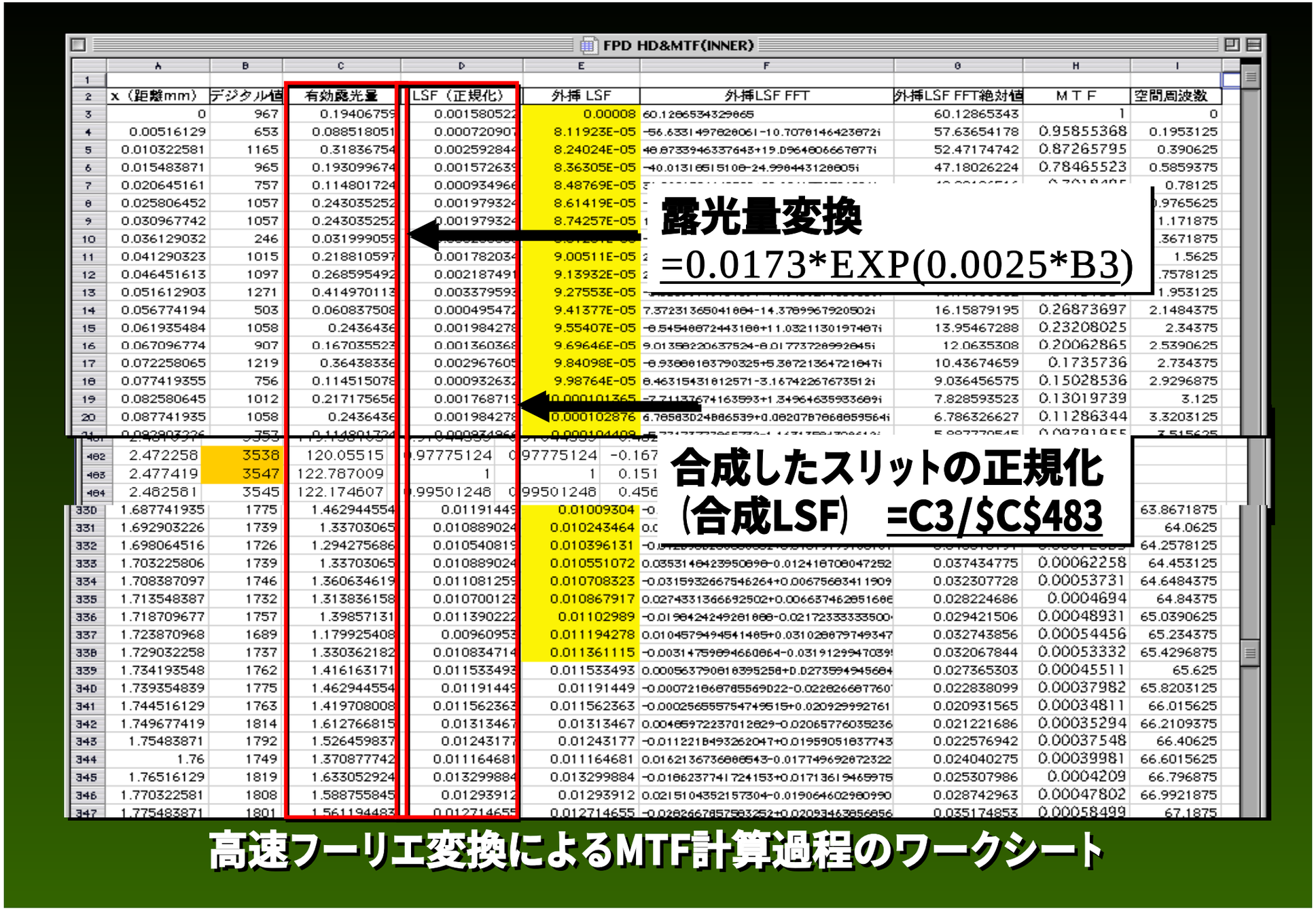
高速フーリエ変換によるMTF計算過程のワークシート

露光量変換のために・・・



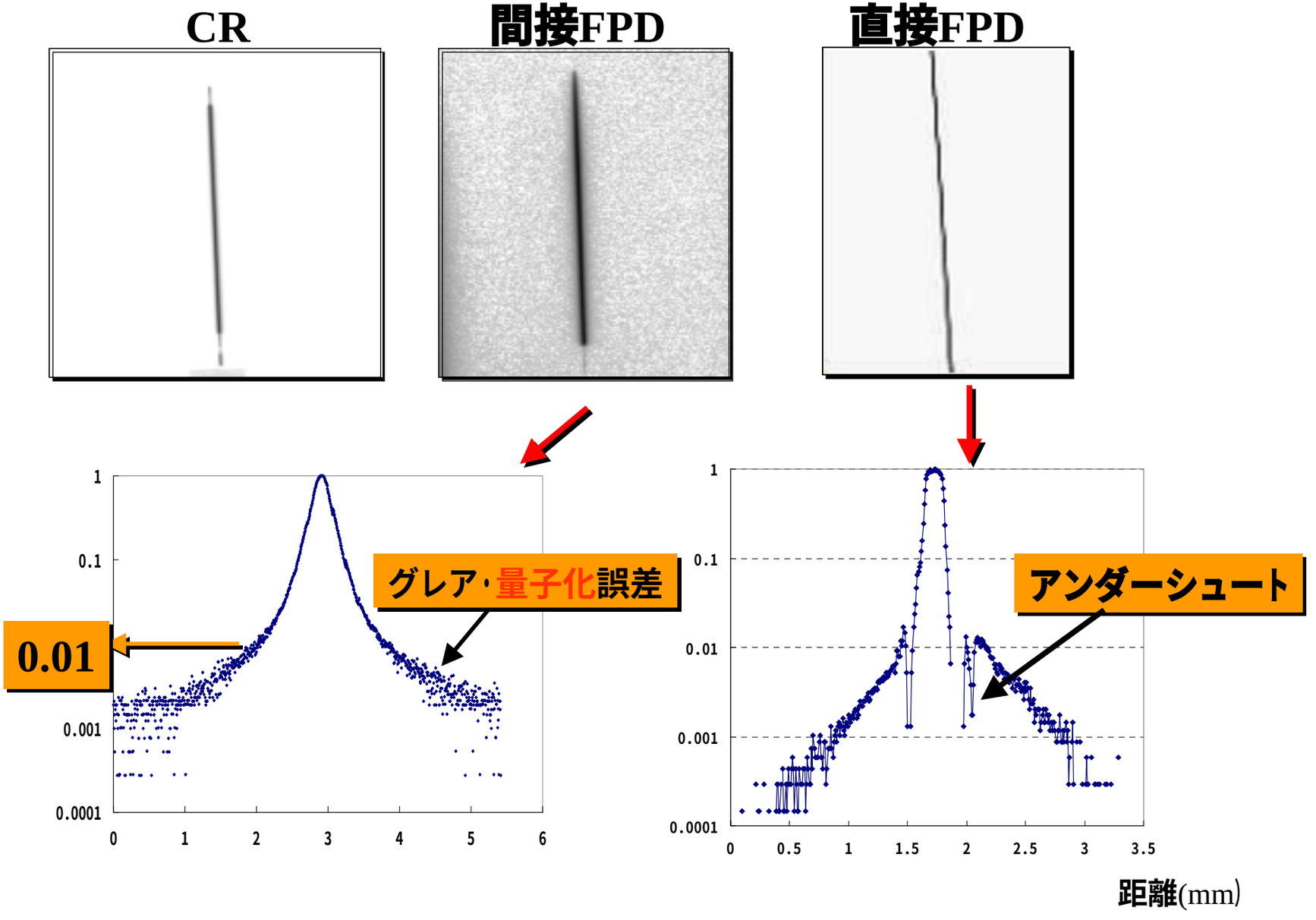


縦、横軸の項目を変換



	A	B	C	D	E	F	G	H	I
1									
2	x（距離mm）	デジタル値	有効露光量	LSF（正規化）	外挿 LSF	外挿LSF FFT	外挿LSF FFT絶対値	ＭＴＦ	空間周波数
3	0	967	0.19406759	0.001580522	0.00008	60.12865343	60.12865343	1	0
4	0.00516129	653	0.088518051	0.000720907	8.11923E-05	-56.63314978260061-10.70781464236721	57.63654178	0.95855368	0.1953125
5	0.010322581	1165	0.31836754	0.002592844	8.24024E-05	48.87339463376431+19.09648066678771	52.47174742	0.87265795	0.390625
6	0.015483871	965	0.193099674	0.001572639	8.36305E-05	-40.013186151081-24.99844312880511	47.18026224	0.78465523	0.5859375
7	0.020645161	757	0.114801724	0.000934966	8.48769E-05				0.78125
8	0.025806452	1057	0.243035252	0.001979324	8.61419E-05				0.9765625
9	0.030967742	1057	0.243035252	0.001979324	8.74257E-05				1.171875
10	0.036129032	246	0.031999059						.3671875
11	0.041290323	1015	0.218810597	0.001782034	9.00511E-05				1.5625
12	0.046451613	1097	0.268595492	0.002187491	9.13932E-05				.7578125
13	0.051612903	1271	0.414970113	0.003379593	9.27553E-05				1.953125
14	0.056774194	503	0.060837508	0.000495472	9.41377E-05	7.372313650416864-14.378996792050 2i	16.15879195	0.26873697	2.1484375
15	0.061935484	1058	0.2436436	0.001984278	9.55407E-05	-8.545466724431664+11.032113019746 7i	13.95467288	0.23208025	2.34375
16	0.067096774	907	0.167035523	0.001360368	9.69646E-05	9.013582206375244-8.017737289928451	12.0635308	0.20062865	2.5390625
17	0.072258065	1219	0.36438336	0.002967605	9.84098E-05	-8.938661837903254+5.387213647216471	10.43674659	0.1735736	2.734375
18	0.077419355	756	0.114515078	0.000932632	9.98764E-05	8.463154318125713-3.167422676735121	9.036456575	0.15028536	2.9296875
19	0.082580645	1012	0.217175656	0.001768719	0.000101365	-7.711376741635931+1.349646359336891	7.828593523	0.13019739	3.125
20	0.087741935	1058	0.2436436	0.001984278	0.000102876	6.785830248665391+0.062078786865956 4i	6.786326627	0.11286344	3.3203125
482	2.472258	3538	120.05515	0.97775124	0.97775124	-0.167			
483	2.477419	3547	122.787009	1	1	0.151			
484	2.482581	3545	122.174607	0.99501248	0.99501248	0.456			
330	1.687741935	1775	1.462944554	0.011914	0.01009304	-0			63.8671875
331	1.692903226	1739	1.33703065	0.010889024	0.010243464	0.0			64.0625
332	1.698064516	1726	1.294275686	0.010540819	0.010396131	-0			64.2578125
333	1.703225806	1739	1.33703065	0.010889024	0.010551072	0.035314842395089 8-0.012416708047252	0.037434775	0.00062258	64.453125
334	1.708387097	1746	1.360634619	0.011081259	0.010708323	-0.031593266754626 4+0.006756834119 09	0.032307728	0.00053731	64.6484375
335	1.713548387	1732	1.313836158	0.010700123	0.010867917	0.027433136669250 2+0.006637462851686	0.028224686	0.0004694	64.84375
336	1.718709677	1757	1.39857131	0.011390222	0.01102989	-0.019842424926186 8-0.021723333335 00	0.029421506	0.00048931	65.0390625
337	1.723870968	1689	1.179925408	0.00960953	0.011194278	0.010457949454148 5+0.031028879749347	0.032743856	0.00054456	65.234375
338	1.729032258	1737	1.330362182	0.010834714	0.011361115	-0.003147598946606 64-0.031912995 47039	0.032067844	0.00053332	65.4296875
339	1.734193548	1762	1.416163171	0.011533493	0.011533493	0.000563790818395258+0.027359494568 4	0.027365303	0.00045511	65.625
340	1.739354839	1775	1.462944554	0.011914	0.01191449	-0.000721866785569022-0.022626687760	0.022838099	0.00037982	65.8203125
341	1.744516129	1763	1.419708008	0.011562363	0.011562363	-0.000256555754749515+0.020929992761	0.020931565	0.00034811	66.015625
342	1.749677419	1814	1.612766815	0.01313467	0.01313467	0.004659722370128 29-0.020657760352 36	0.021221686	0.00035294	66.2109375
343	1.75483871	1792	1.526459837	0.01243177	0.01243177	-0.011221849326204 7+0.019590516377 43	0.022576942	0.00037548	66.40625
344	1.76	1749	1.370877742	0.011164681	0.011164681	0.016213673686654 3-0.017749692872322	0.024040275	0.00039981	66.6015625
345	1.76516129	1819	1.633052924	0.013299884	0.013299884	-0.018623774172415 3+0.017136194659 75	0.025307986	0.0004209	66.796875
346	1.770322581	1808	1.588755845	0.01293912	0.01293912	0.021510435215730 4-0.019064602980990	0.028742963	0.00047802	66.9921875
347	1.775483871	1801	1.561194483	0.012714655	0.012714655	-0.026266785756325 2+0.020934638566 56	0.035174853	0.00058499	67.1875

高速フーリエ変換によるMTF計算過程のワークシート


CR
間接FPD
直接FPD
1
0.1
0.01
0.001
0.0001
0
1
2
3
4
5
6
0.01
グレア・量子化誤差
1
0.1
0.01
0.001
0.0001
0
0.5
1
1.5
2
2.5
3
3.5
アンダーシュート
距離(mm)

トランケーションエラー
(裁断エラー)

外挿 & 倍数露光法

トランケーションエラー

線像強度分布（LSF）は無限の広がりを持つと考えられるが、実験上の制約で有限の範囲までしか求まらず、LSFの裾野部分が欠如している。

裾野が大きく欠如したLSFをフーリエ変換すると、振動したMTFが計算される。このような誤差をトランケーションエラーという。

光学伝達関数OTF（u）は、線像強度分布（LSF）のフーリエ変換と定義され次式となる。

$$OTF(u)=\int_{-\infty}^{\infty} LSF(x)\,e^{-i2\pi ux}dx$$

また、上式は、オイラーの公式より

$$A_1 - iA_2 = \left|OTF(u)\right|e^{-i\delta u}$$

$$A_1=\int_{-\infty}^{\infty} LSF(x)\cos 2\pi uxdx$$

$$A_2=\int_{-\infty}^{\infty} LSF(x)\sin 2\pi uxdx$$

となり、MTFはOTF（LSFのフーリエ変換）の絶対値であるため

$$MTF(u)=\left|OTF(u)\right|=\sqrt{A_1{}^2+A_2{}^2}$$

と定義される。

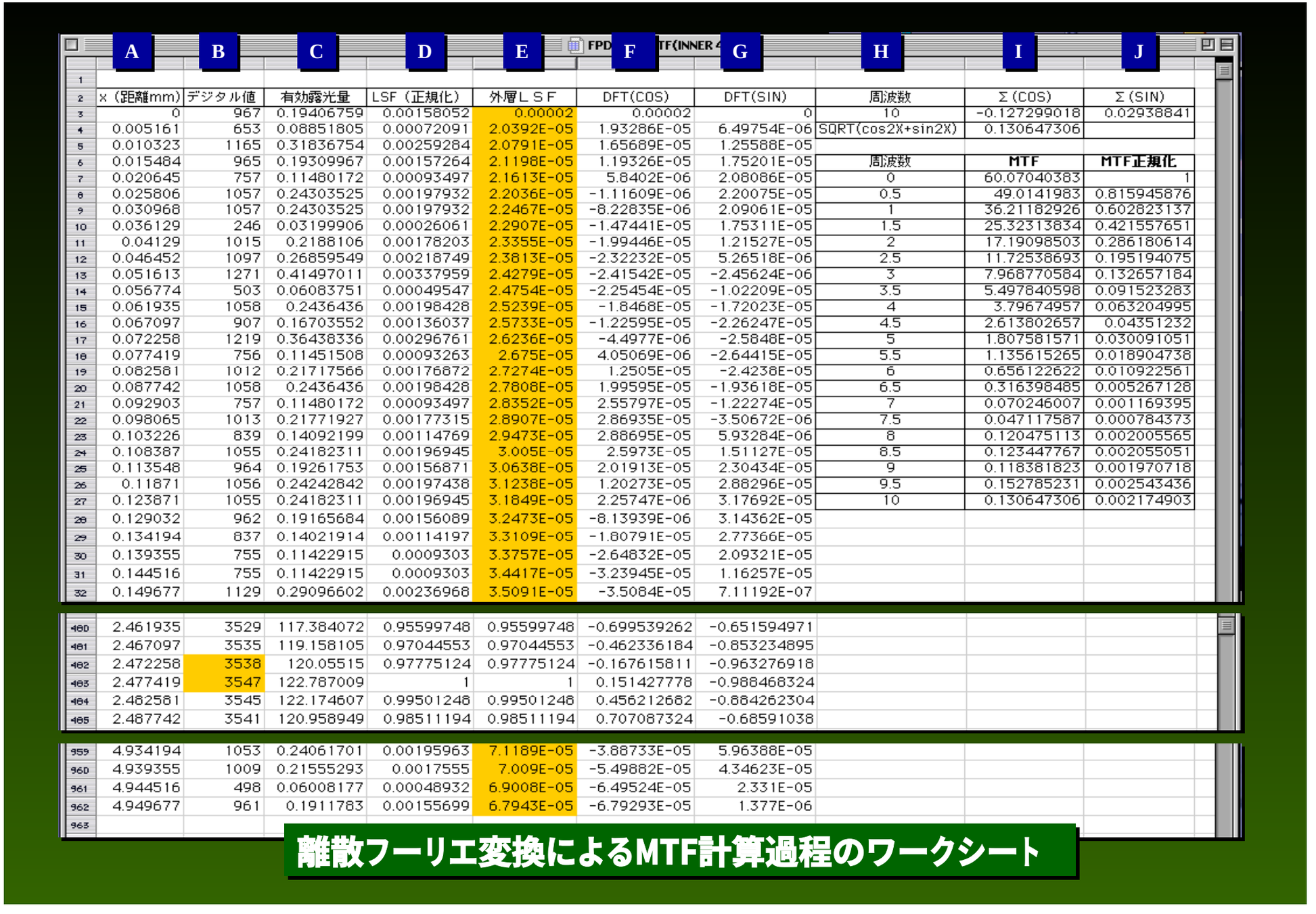
DFT（Discrete Fourier Transform：離散フーリエ変換）

$$OTF\ (u) = \frac{1}{N}\sum_{n=0}^{N-1} LSF\ (n) e^{-inu(2\pi/N)}$$

$$a_n = \frac{1}{N}\sum_{n=0}^{N-1} LSF\ (n) \cos\left(2\pi un / N\right)$$

$$b_n = \frac{1}{N}\sum_{n=0}^{N-1} LSF\ (n) \sin\left(2\pi un / N\right)$$

$$MTF\ (u) = \left|OTF\ (u)\right| = \sqrt{a_n^2 + b_n^2}$$



	A	B	C	D	E	F	G	H	I	J
1										
2	x（距離mm）	デジタル値	有効露光量	LSF（正規化）	外層ＬＳＦ	DFT(COS)	DFT(SIN)	周波数	Σ(COS)	Σ(SIN)
3	0	967	0.19406759	0.00158052	0.00002	0.00002	0	10	-0.127299018	0.02938841
4	0.005161	653	0.08851805	0.00072091	2.0392E-05	1.93286E-05	6.49754E-06	SQRT(cos2X+sin2X)	0.130647306	
5	0.010323	1165	0.31836754	0.00259284	2.0791E-05	1.65689E-05	1.25588E-05			
6	0.015484	965	0.19309967	0.00157264	2.1198E-05	1.19326E-05	1.75201E-05	周波数	MTF	MTF正規化
7	0.020645	757	0.11480172	0.00093497	2.1613E-05	5.8402E-06	2.08086E-05	0	60.07040383	1
8	0.025806	1057	0.24303525	0.00197932	2.2036E-05	-1.11609E-06	2.20075E-05	0.5	49.0141983	0.815945876
9	0.030968	1057	0.24303525	0.00197932	2.2467E-05	-8.22835E-06	2.09061E-05	1	36.21182926	0.602823137
10	0.036129	246	0.03199906	0.00026061	2.2907E-05	-1.47441E-05	1.75311E-05	1.5	25.32313834	0.421557651
11	0.04129	1015	0.2188106	0.00178203	2.3355E-05	-1.99446E-05	1.21527E-05	2	17.19098503	0.286180614
12	0.046452	1097	0.26859549	0.00218749	2.3813E-05	-2.32232E-05	5.26518E-06	2.5	11.72538693	0.195194075
13	0.051613	1271	0.41497011	0.00337959	2.4279E-05	-2.41542E-05	-2.45624E-06	3	7.968770584	0.132657184
14	0.056774	503	0.06083751	0.00049547	2.4754E-05	-2.25454E-05	-1.02209E-05	3.5	5.497840598	0.091523283
15	0.061935	1058	0.2436436	0.00198428	2.5239E-05	-1.8468E-05	-1.72023E-05	4	3.79674957	0.063204995
16	0.067097	907	0.16703552	0.00136037	2.5733E-05	-1.22595E-05	-2.26247E-05	4.5	2.613802657	0.04351232
17	0.072258	1219	0.36438336	0.00296761	2.6236E-05	-4.4977E-06	-2.5848E-05	5	1.807581571	0.030091051
18	0.077419	756	0.11451508	0.00093263	2.675E-05	4.05069E-06	-2.64415E-05	5.5	1.135615265	0.018904738
19	0.082581	1012	0.21717566	0.00176872	2.7274E-05	1.2505E-05	-2.4238E-05	6	0.656122622	0.010922561
20	0.087742	1058	0.2436436	0.00198428	2.7808E-05	1.99595E-05	-1.93618E-05	6.5	0.316398485	0.005267128
21	0.092903	757	0.11480172	0.00093497	2.8352E-05	2.55797E-05	-1.22274E-05	7	0.070246007	0.001169395
22	0.098065	1013	0.21771927	0.00177315	2.8907E-05	2.86935E-05	-3.50672E-06	7.5	0.047117587	0.000784373
23	0.103226	839	0.14092199	0.00114769	2.9473E-05	2.88695E-05	5.93284E-06	8	0.120475113	0.002005565
24	0.108387	1055	0.24182311	0.00196945	3.005E-05	2.5973E-05	1.51127E-05	8.5	0.123447767	0.002055051
25	0.113548	964	0.19261753	0.00156871	3.0638E-05	2.01913E-05	2.30434E-05	9	0.118381823	0.001970718
26	0.11871	1056	0.24242842	0.00197438	3.1238E-05	1.20273E-05	2.88296E-05	9.5	0.152785231	0.002543436
27	0.123871	1055	0.24182311	0.00196945	3.1849E-05	2.25747E-06	3.17692E-05	10	0.130647306	0.002174903
28	0.129032	962	0.19165684	0.00156089	3.2473E-05	-8.13939E-06	3.14362E-05			
29	0.134194	837	0.14021914	0.00114197	3.3109E-05	-1.80791E-05	2.77366E-05			
30	0.139355	755	0.11422915	0.0009303	3.3757E-05	-2.64832E-05	2.09321E-05			
31	0.144516	755	0.11422915	0.0009303	3.4417E-05	-3.23945E-05	1.16257E-05			
32	0.149677	1129	0.29096602	0.00236968	3.5091E-05	-3.5084E-05	7.11192E-07			
460	2.461935	3529	117.384072	0.95599748	0.95599748	-0.699539262	-0.651594971			
461	2.467097	3535	119.158105	0.97044553	0.97044553	-0.462336184	-0.853234895			
462	2.472258	3538	120.05515	0.97775124	0.97775124	-0.167615811	-0.963276918			
463	2.477419	3547	122.787009	1	1	0.151427778	-0.988468324			
464	2.482581	3545	122.174607	0.99501248	0.99501248	0.456212682	-0.884262304			
465	2.487742	3541	120.958949	0.98511194	0.98511194	0.707087324	-0.68591038			
959	4.934194	1053	0.24061701	0.00195963	7.1189E-05	-3.88733E-05	5.96388E-05			
960	4.939355	1009	0.21555293	0.0017555	7.009E-05	-5.49882E-05	4.34623E-05			
961	4.944516	498	0.06008177	0.00048932	6.9008E-05	-6.49524E-05	2.331E-05			
962	4.949677	961	0.1911783	0.00155699	6.7943E-05	-6.79293E-05	1.377E-06			
963										

離散フーリエ変換によるMTF計算過程のワークシート

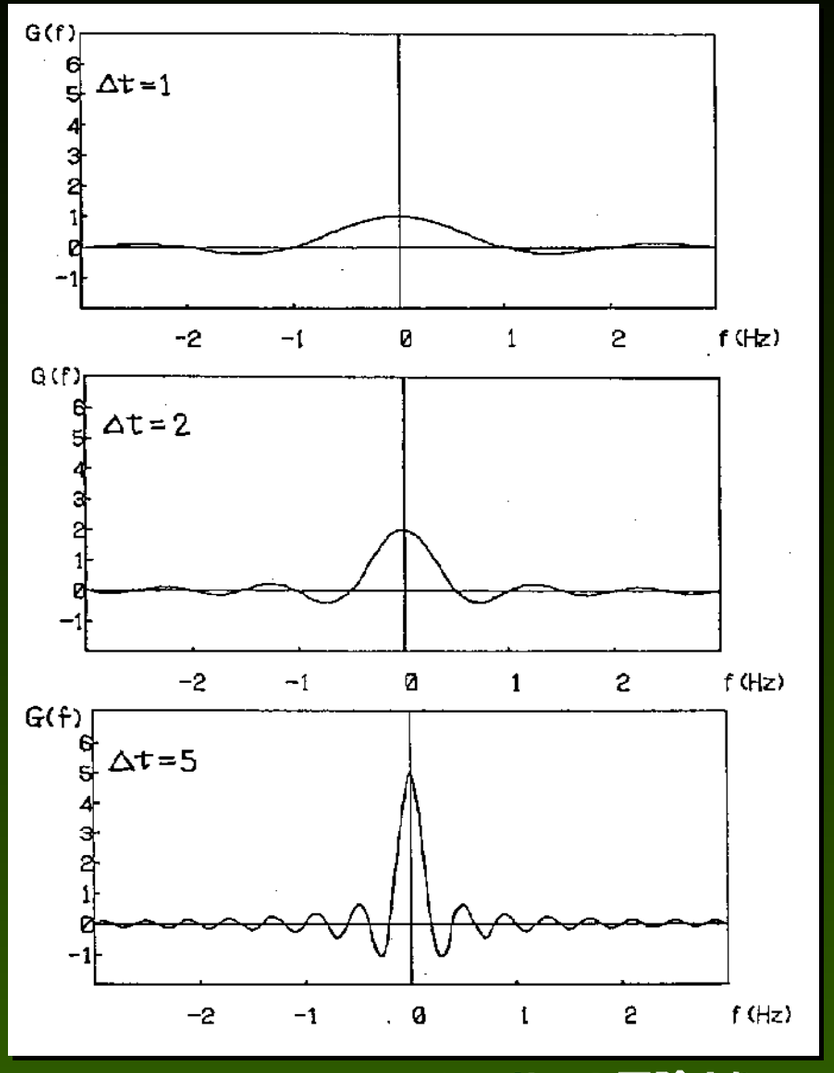
フーリエ変換の式

どんな複雑な波でも（周期がなくても）
単純な波に分解できる。

見る時間（距離）によってそれがどのくらい確
か、かという不確定さまで含み込んでいる

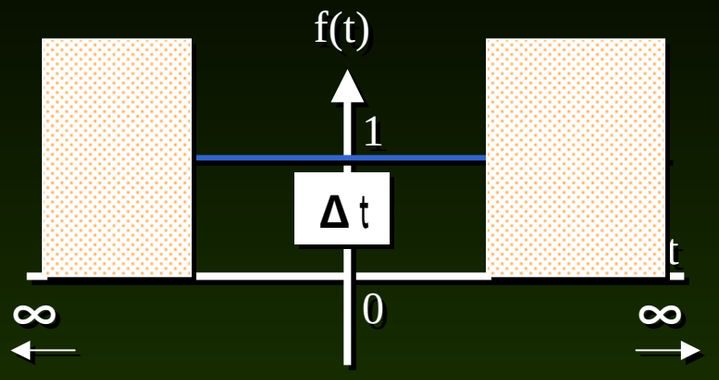
全部わからなくても一部分だけ見れば全体の形を
捉えることができる

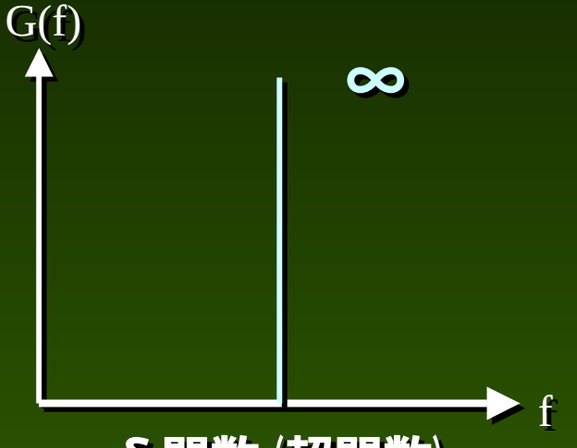
人間の捉え方と非常によく似ている。



フーリエの冒険より

その中の一部だけ見て全体の特徴を知る。





δ関数（超関数）

背の高さはその周波数が含まれている自信の度合いを表している。

アナログにおける倍数露光と外挿

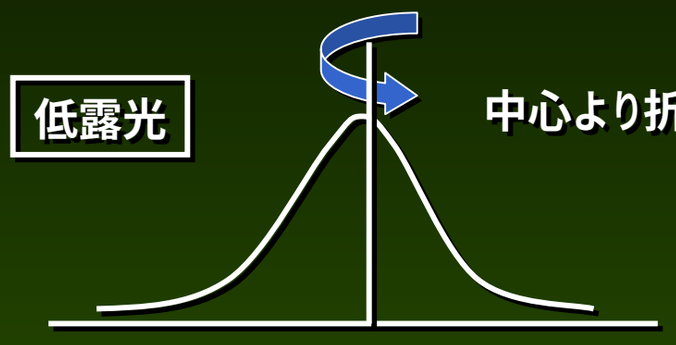
- 増感紙ーフィルム系においてスリットのMTFを求める場合は、トランケーションエラーを起こさないように、倍数露光法を用いて低露光部と、高露光部のLSFを結合し、また指数関数で外挿を行ってきた。

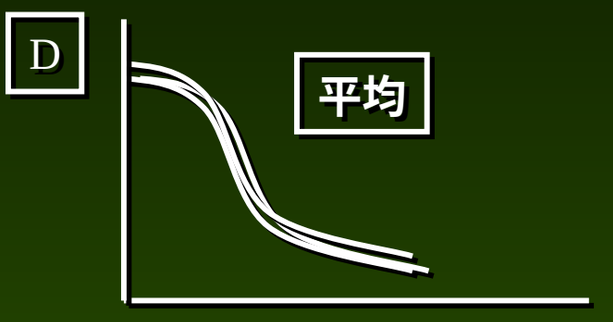
- この理由は増感紙ーフィルム系のもつダイナミックレンジが狭いこと、特性曲線の足の部分（ベース濃度＋カブリ）により低濃度部の露光量変換に信頼性がないためである。

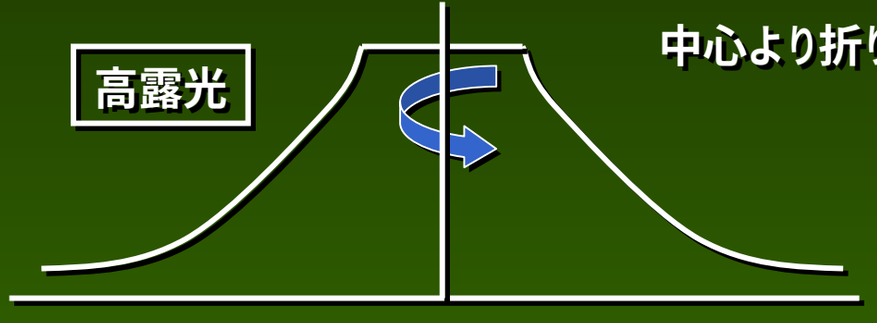
高露光部は低露光部の5倍露光をおこなう

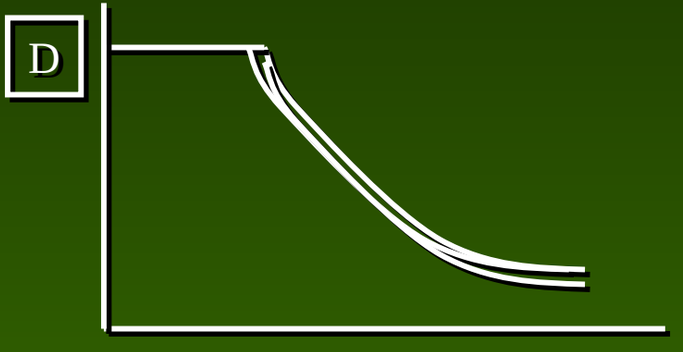
左右対称

$$\int_0^{\infty} LSF\,(x)\cos 2\pi u x dx$$

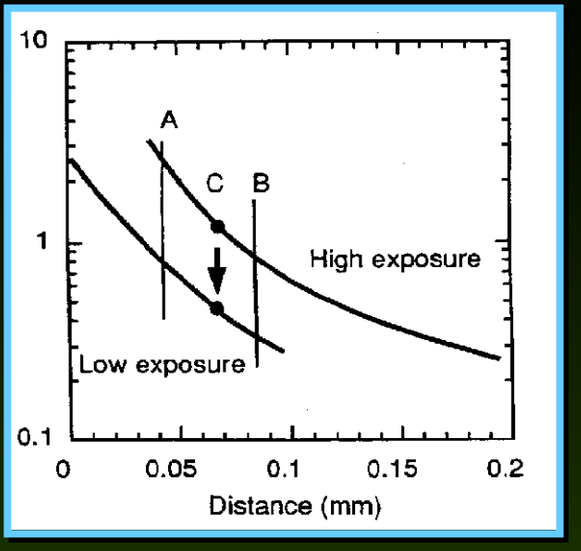








濃度を露光量に変換してＬＳＦを作成



D

低露光

RE

Log

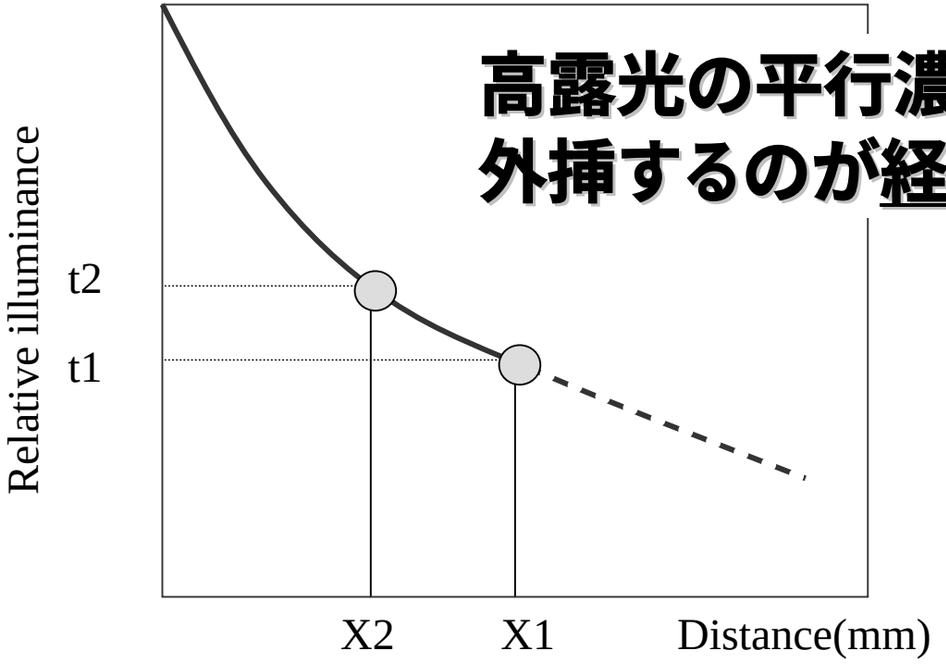
結　合

D

高露光

距離mm

外　挿



高露光の平行濃度0.4付近で
外挿するのが経験的によい。

Extrapolation of line spread function

経験って・・・？

外挿の違いによるMTFの変化

トランケーション（裁断）エラー

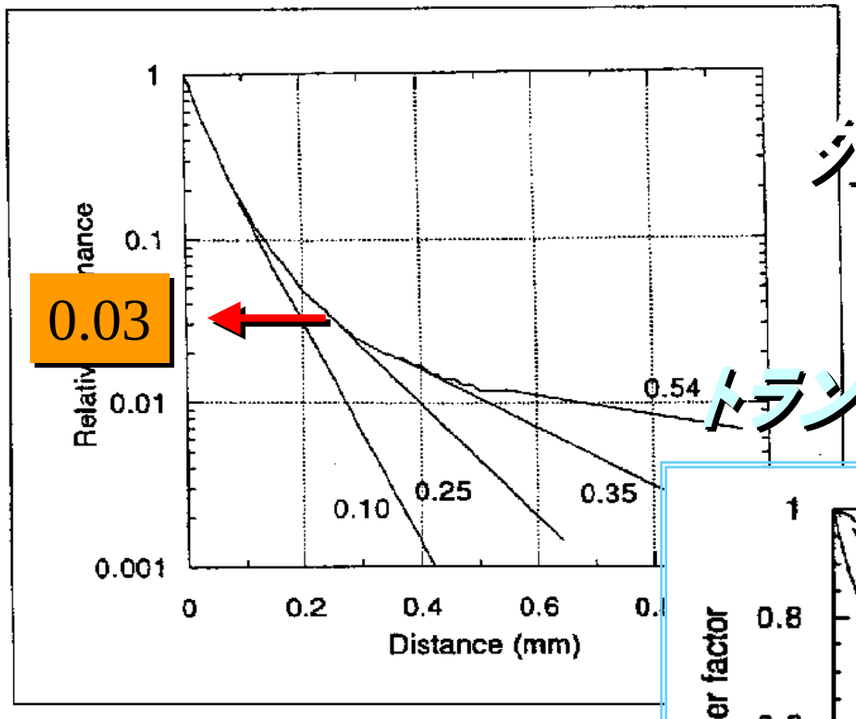
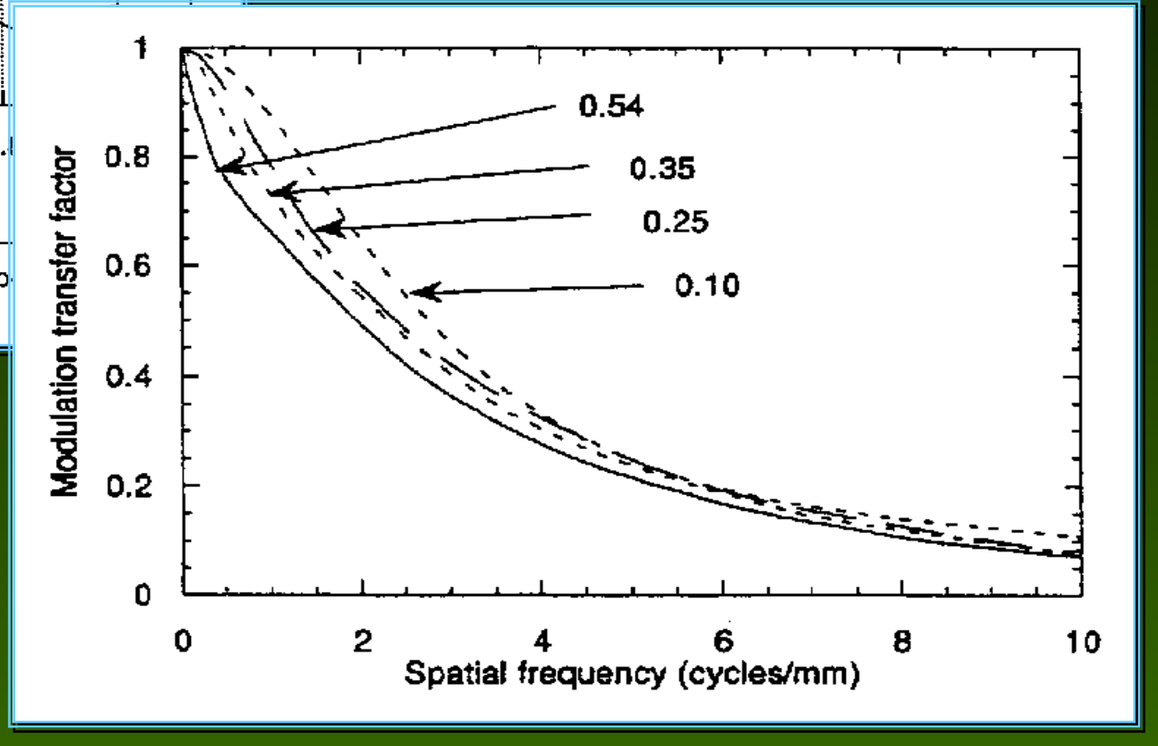


Fig. 9 Comparison of LSFs at different extrap

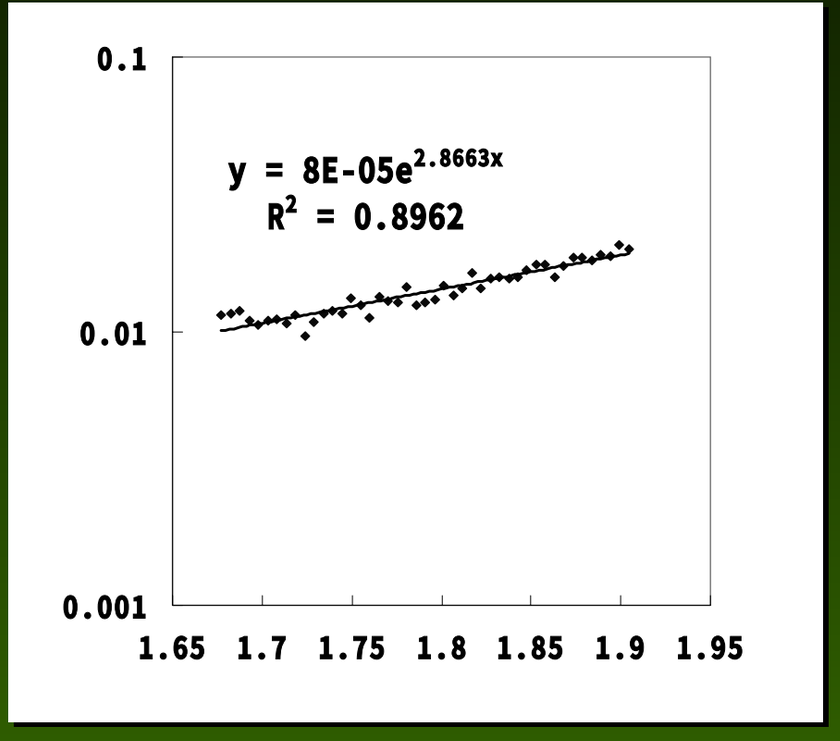


日本放射線技術学会誌より

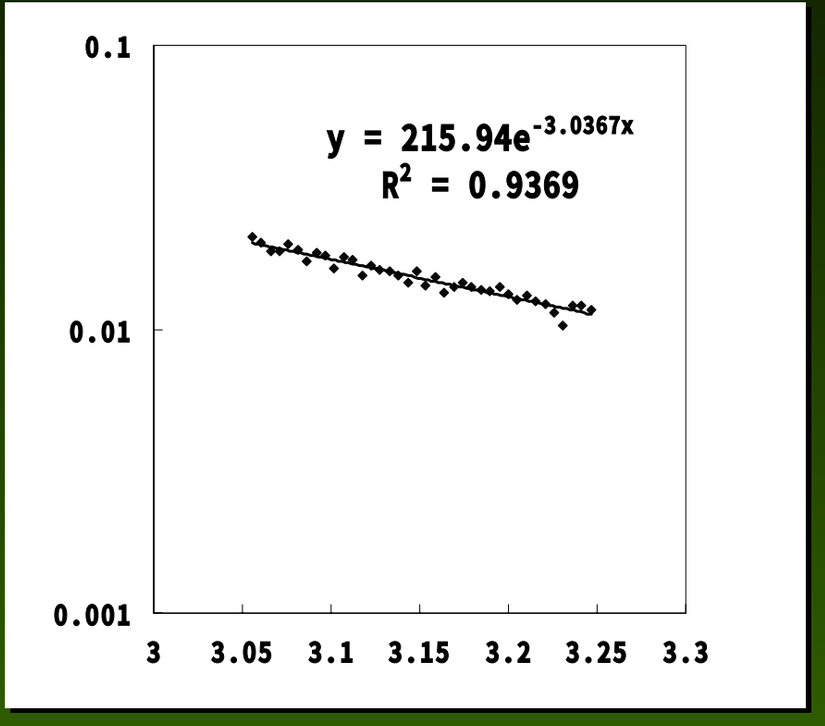
デジタルの外挿

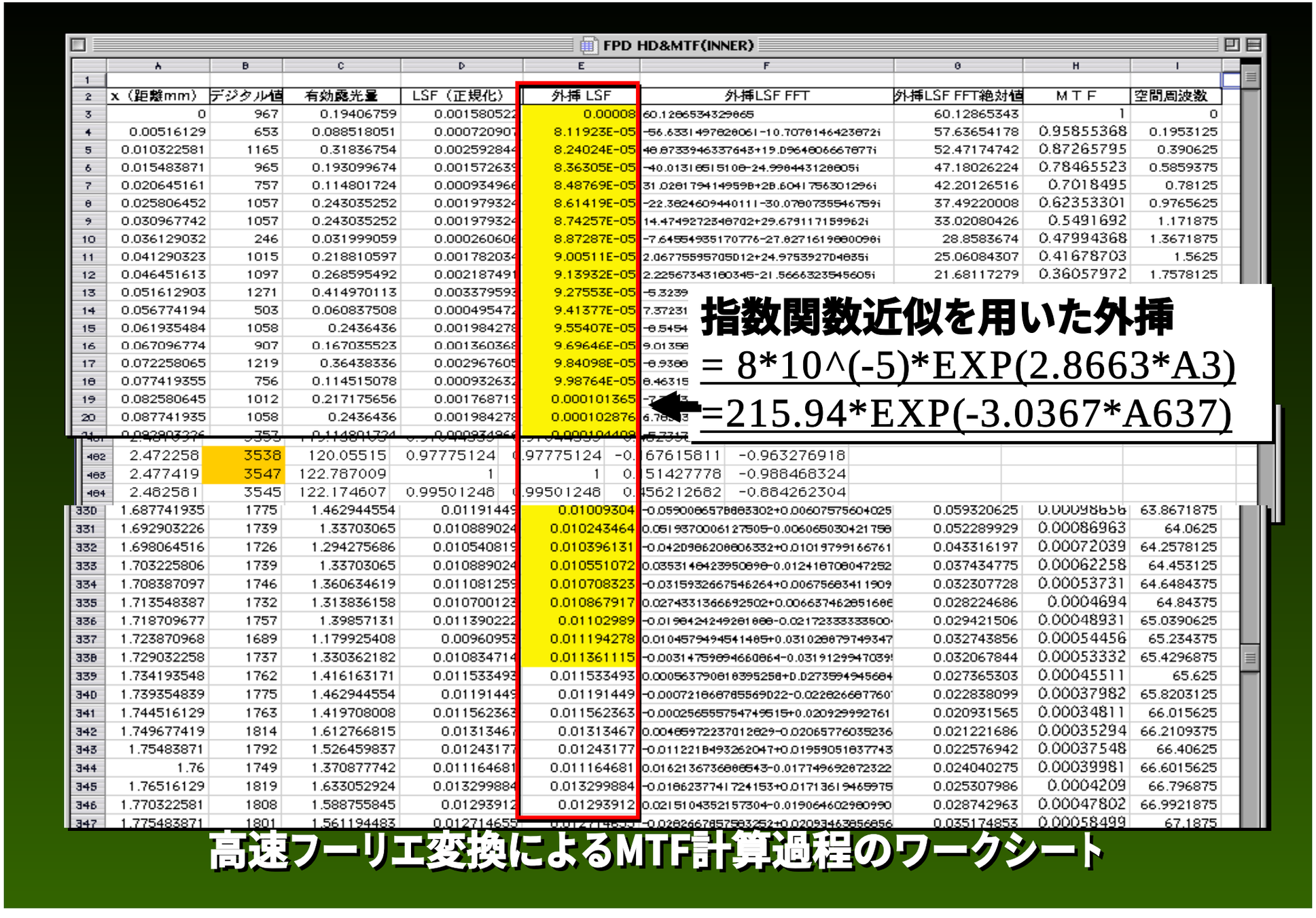
- デジタルの場合も低露光部は**量子化の誤差やグレア**の影響もあり、**外挿を行う方が望ましい**？

左　裾

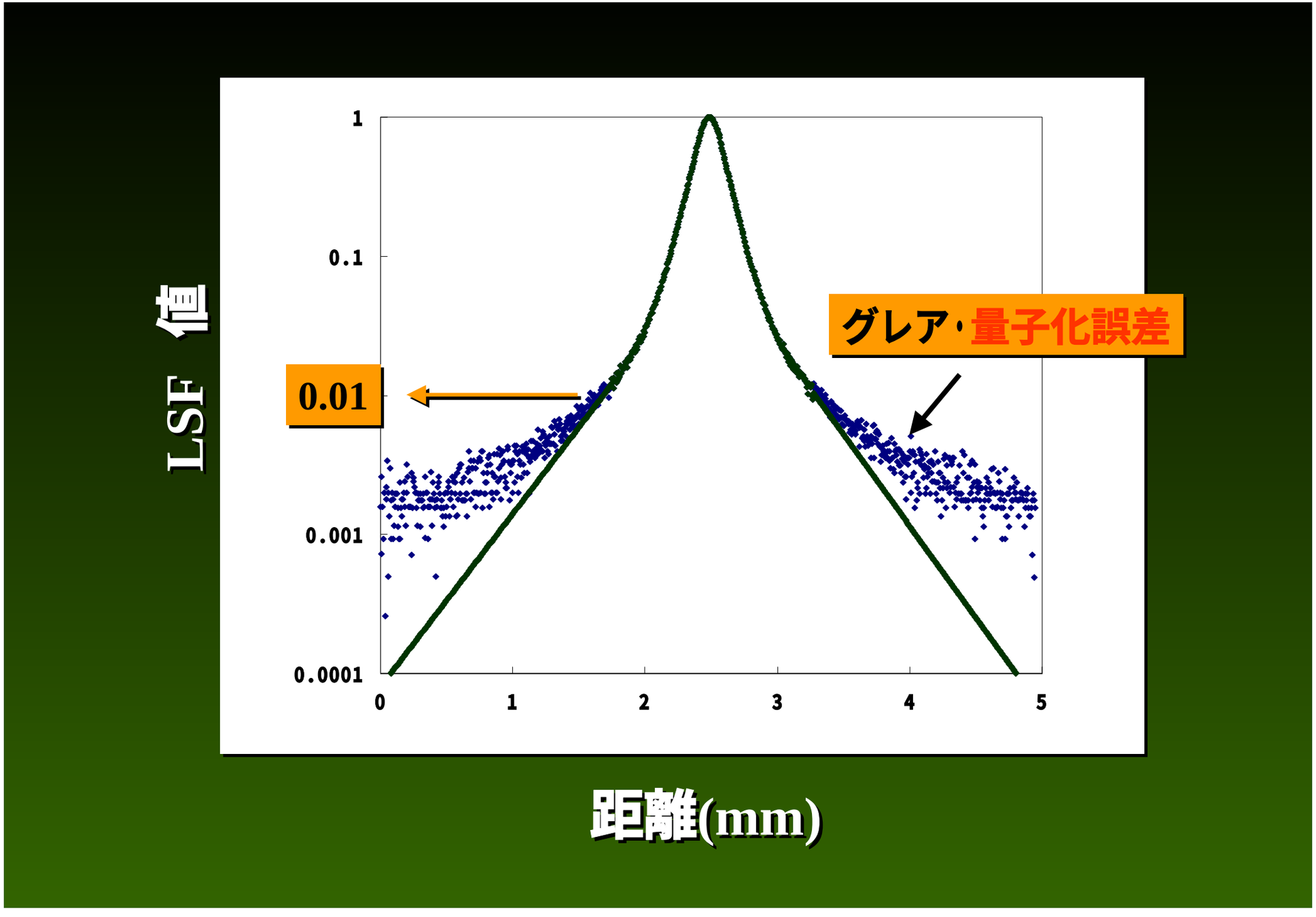


右　裾



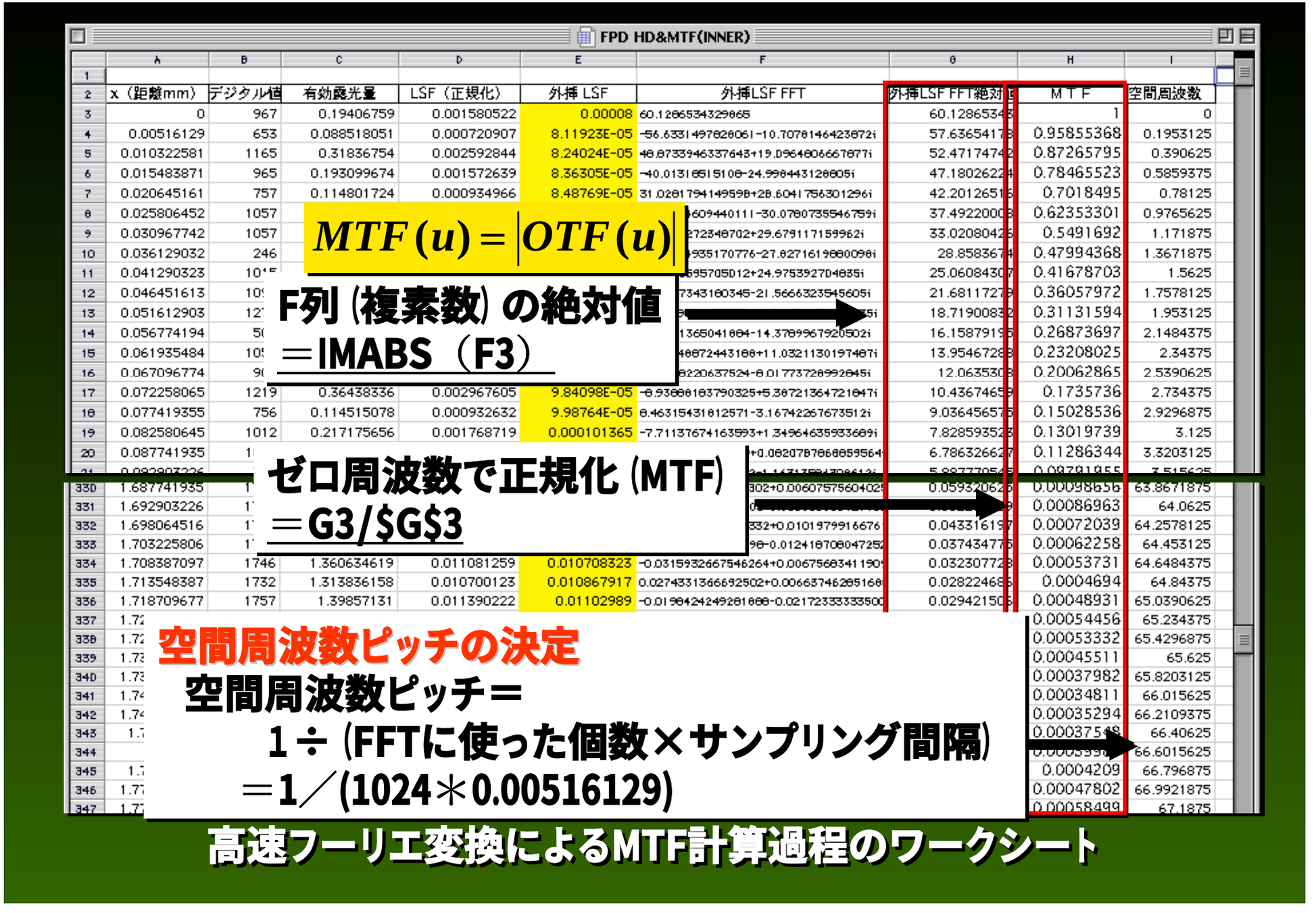


	A	B	C	D	E	F	G	H	I
1									
2	x（距離mm）	デジタル値	有効露光量	LSF（正規化）	外挿 LSF	外挿LSF FFT	外挿LSF FFT絶対値	ＭＴＦ	空間周波数
3	0	967	0.19406759	0.001580522	0.00008	60.1286534329865	60.12865343	1	0
4	0.00516129	653	0.088518051	0.000720907	8.11923E-05	-56.6331497826061-10.7078146423672i	57.63654178	0.95855368	0.1953125
5	0.010322581	1165	0.31836754	0.002592844	8.24024E-05	48.8733946337643+19.0964806667877i	52.47174742	0.87265795	0.390625
6	0.015483871	965	0.193099674	0.001572639	8.36305E-05	-40.0131851510e-24.9984431288605i	47.18026224	0.78465523	0.5859375
7	0.020645161	757	0.114801724	0.000934966	8.48769E-05	31.0261794149598+28.6041756301296i	42.20126516	0.7018495	0.78125
8	0.025806452	1057	0.243035252	0.001979324	8.61419E-05	-22.3624609440111-30.0780735546759i	37.49220008	0.62353301	0.9765625
9	0.030967742	1057	0.243035252	0.001979324	8.74257E-05	14.4749272346702+29.6791171599621	33.02080426	0.5491692	1.171875
10	0.036129032	246	0.031999059	0.000260606	8.87287E-05	-7.64554935170776-27.8271619880098i	28.8583674	0.47994368	1.3671875
11	0.041290323	1015	0.218810597	0.001782034	9.00511E-05	2.06775595705012+24.9753927046351	25.06084307	0.41678703	1.5625
12	0.046451613	1097	0.268595492	0.002187491	9.13932E-05	2.22567343180345-21.5666323545605i	21.68117279	0.36057972	1.7578125
13	0.051612903	1271	0.414970113	0.003379593	9.27553E-05	-5.3239			
14	0.056774194	503	0.060837508	0.000495472	9.41377E-05	7.37231			
15	0.061935484	1058	0.2436436	0.001984278	9.55407E-05	-8.5454			
16	0.067096774	907	0.167035523	0.001360368	9.69646E-05	9.01358			
17	0.072258065	1219	0.36438336	0.002967605	9.84098E-05	-8.9388			
18	0.077419355	756	0.114515078	0.000932632	9.98764E-05	8.46315			
19	0.082580645	1012	0.217175656	0.001768719	0.000101365	-7.7[illegible]			
20	0.087741935	1058	0.2436436	0.001984278	0.000102876	6.78[illegible]			
461	2.4[illegible]	[illegible]	[illegible]	[illegible]	[illegible]	[illegible]			
462	2.472258	3538	120.05515	0.97775124	0.97775124	-0.[illegible]67615811	-0.963276918		
463	2.477419	3547	122.787009	1	1	0.[illegible]51427778	-0.988468324		
464	2.482581	3545	122.174607	0.99501248	0.99501248	0.[illegible]456212662	-0.864262304		
330	1.687741935	1775	1.462944554	0.01191449	0.01009304	-0.0590086578883302+0.00607575604025	0.059320625	0.00098856	63.8671875
331	1.692903226	1739	1.33703065	0.010889024	0.010243464	0.0519370006127505-0.00606503042175[illegible]	0.052289929	0.00086963	64.0625
332	1.698064516	1726	1.294275686	0.010540819	0.010396131	-0.0420986208806332+0.0101979916676[illegible]	0.043316197	0.00072039	64.2578125
333	1.703225806	1739	1.33703065	0.010889024	0.010551072	0.0353146423950898-0.0124187080472[illegible]	0.037434775	0.00062258	64.453125
334	1.708387097	1746	1.360634619	0.011081259	0.010708323	-0.0315932667546264+0.0067568341190[illegible]	0.032307728	0.00053731	64.6484375
335	1.713548387	1732	1.313836158	0.010700123	0.010867917	0.0274331366692502+0.0066374628516[illegible]	0.028224686	0.0004694	64.84375
336	1.718709677	1757	1.39857131	0.011390222	0.01102989	-0.0198424249281888-0.0217233333350[illegible]	0.029421506	0.00048931	65.0390625
337	1.723870968	1689	1.179925408	0.00960953	0.011194278	0.0104579494541485+0.0310288679749347	0.032743856	0.00054456	65.234375
338	1.729032258	1737	1.330362182	0.010834714	0.011361115	-0.0031475989466086[illegible]-0.0319129947039[illegible]	0.032067844	0.00053332	65.4296875
339	1.734193548	1762	1.416163171	0.011533493	0.011533493	0.0005637908[illegible]395258+0.0273594945684	0.027365303	0.00045511	65.625
340	1.739354839	1775	1.462944554	0.01191449	0.01191449	-0.0007216687856[illegible]9022-0.0228266877607	0.022838099	0.00037982	65.8203125
341	1.744516129	1763	1.419708008	0.011562363	0.011562363	-0.0002565557547495[illegible]+0.020929992761	0.020931565	0.00034811	66.015625
342	1.749677419	1814	1.612766815	0.01313467	0.01313467	0.0046597223701262[illegible]-0.020657760352[illegible]	0.021221686	0.00035294	66.2109375
343	1.75483871	1792	1.526459837	0.01243177	0.01243177	-0.0112218493262047+0.0195905163774[illegible]	0.022576942	0.00037548	66.40625
344	1.76	1749	1.370877742	0.011164681	0.011164681	0.0162136736886543-0.0177496928723[illegible]	0.024040275	0.00039981	66.6015625
345	1.76516129	1819	1.633052924	0.013299884	0.013299884	-0.0186237741724153+0.0171361946597[illegible]	0.025307986	0.0004209	66.796875
346	1.770322581	1808	1.588755845	0.01293912	0.01293912	0.0215104352157304-0.0190646029809[illegible]	0.028742963	0.00047802	66.9921875
347	1.775483871	1801	1.561194483	0.012714655	0.012714655	-0.0282667857583252+0.0209346385685[illegible]	0.035174853	0.00058499	67.1875


LSF 値
1
0.1
0.01
0.001
0.0001
0
1
2
3
4
5
グレア・量子化誤差
距離(mm)

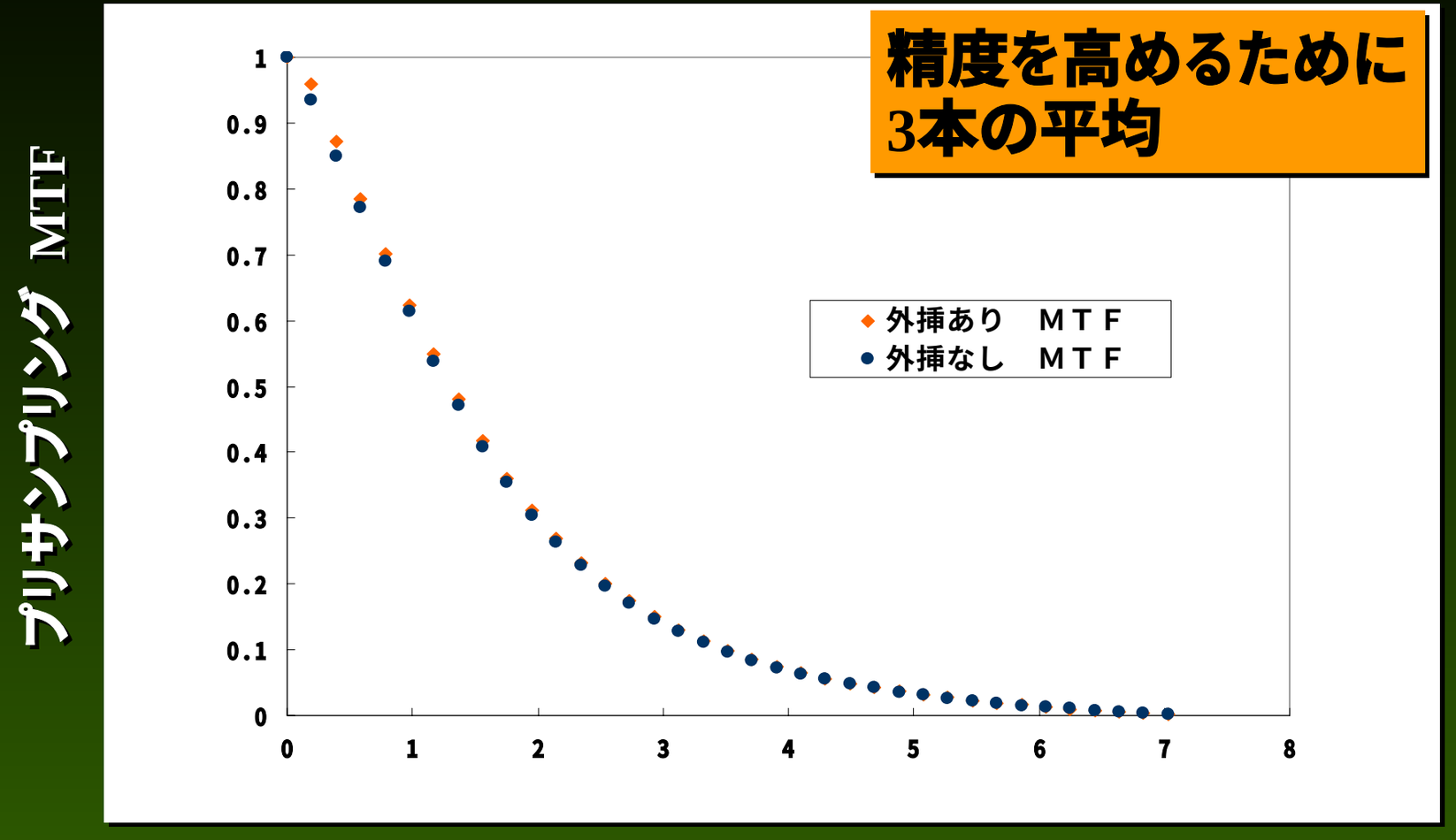
メニュー　「ツール」→「分析ツール」→「フーリエ解析」

FFTは2のべき乗　！ 512, 1024, 2048, ・・・・・・



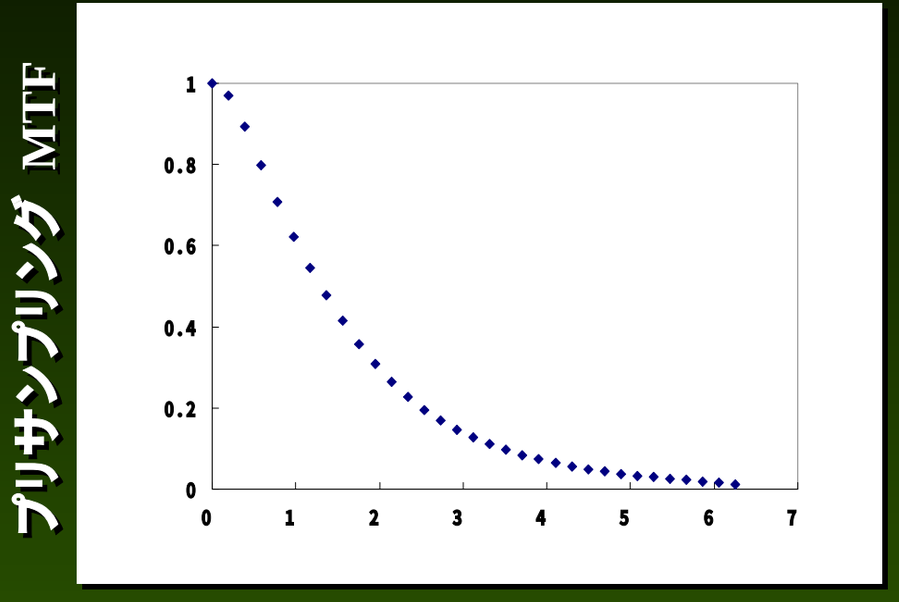
高速フーリエ変換によるMTF計算過程のワークシート

精度を高めるために
3本の平均

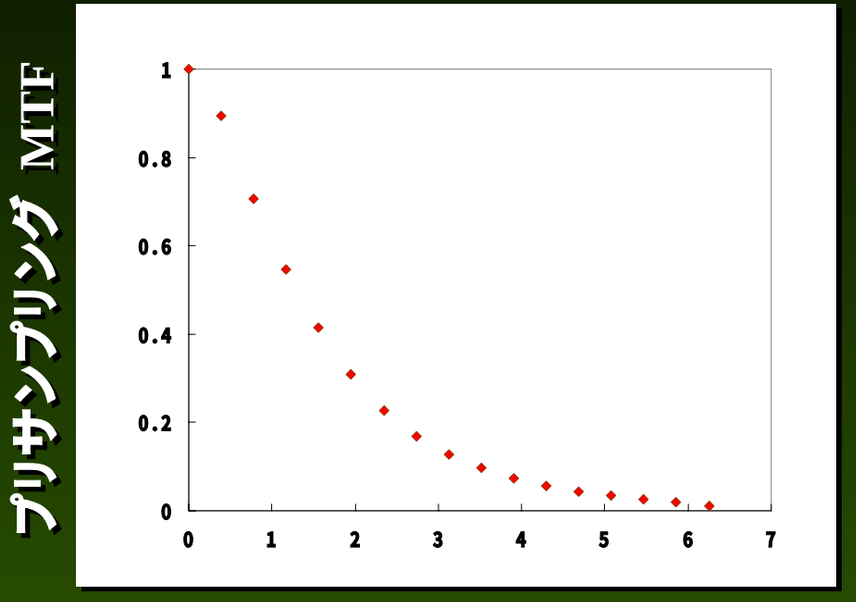


FFTにおける計算個数の違いによるMTFの比較

1024点



512点



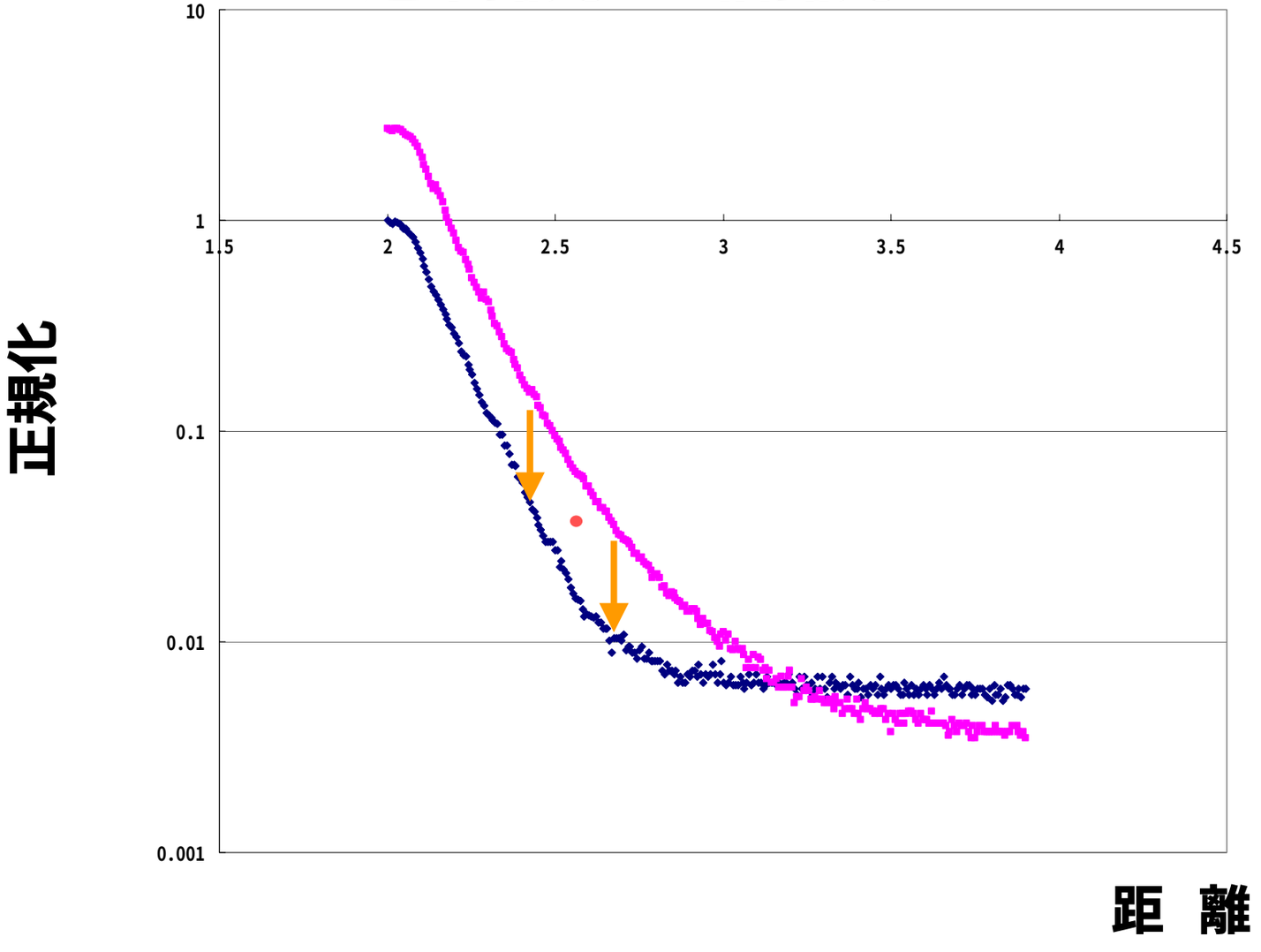
倍数露光法はデジタルに必要？

シーメンス　FPD (12bit)　距離　180cm

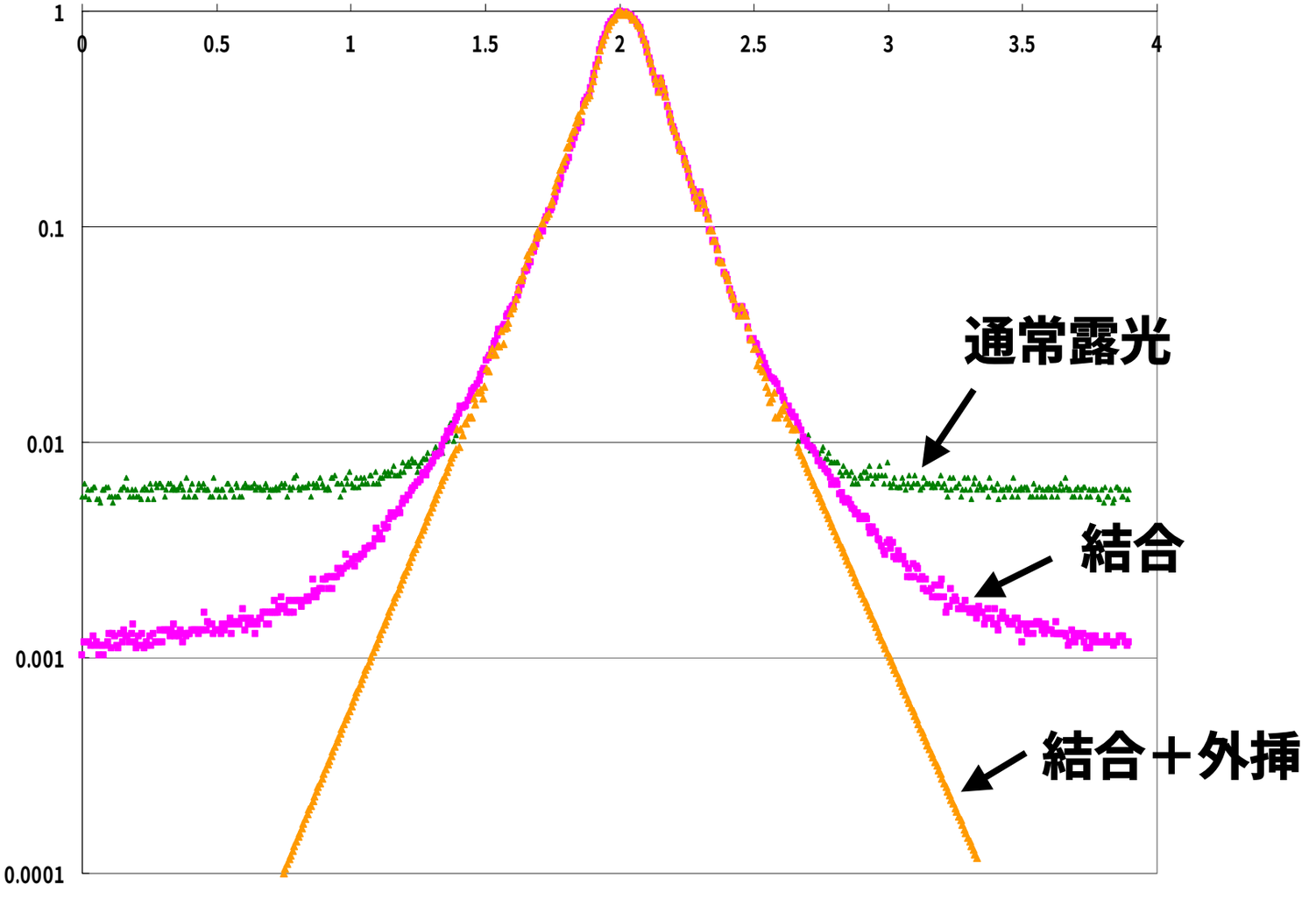
通常露光　120ｋV　10mAs

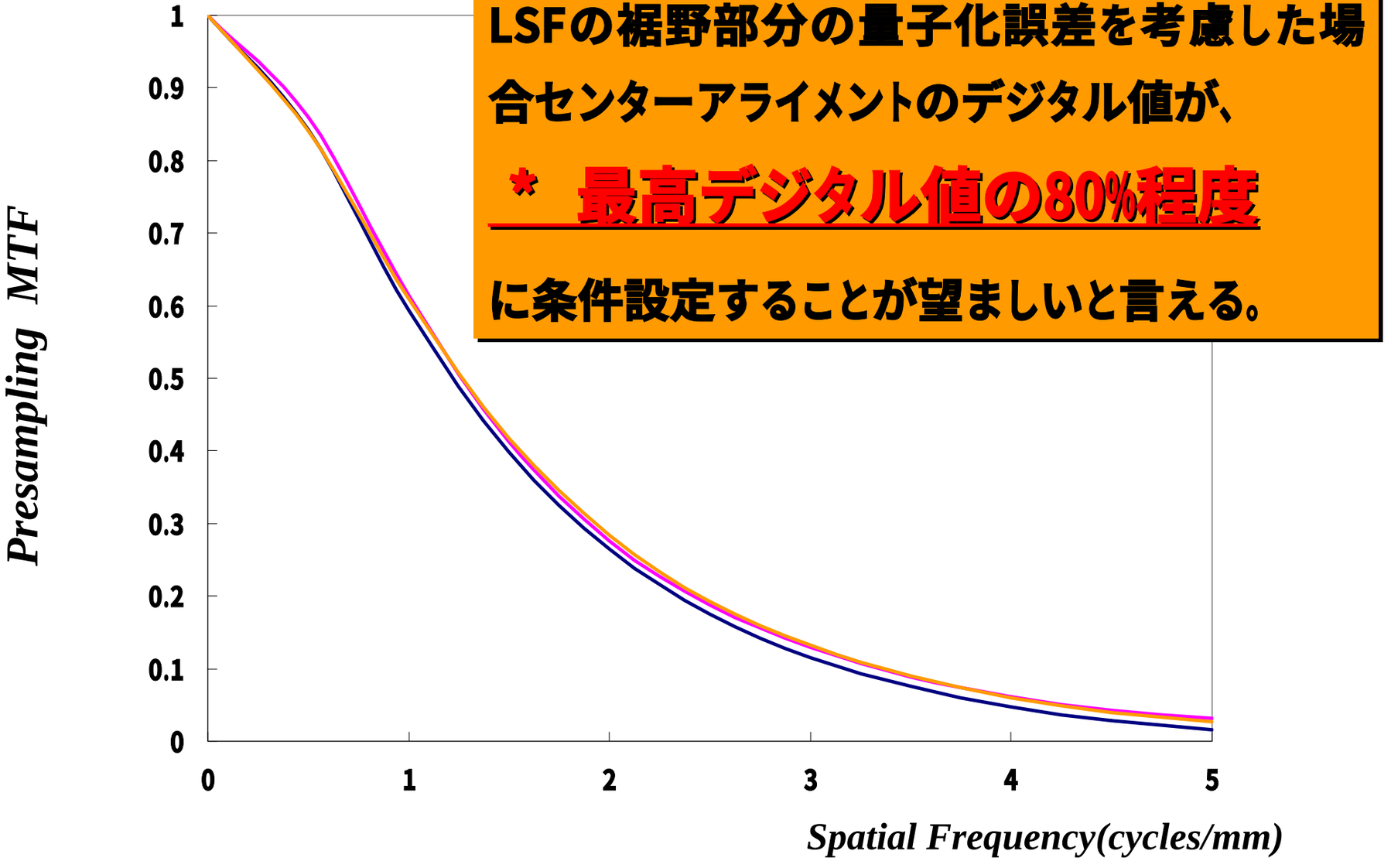
倍数露光　120kV　100mAs

通常露光と10倍露光のLSF



通常露光＆結合＆外挿　LSF

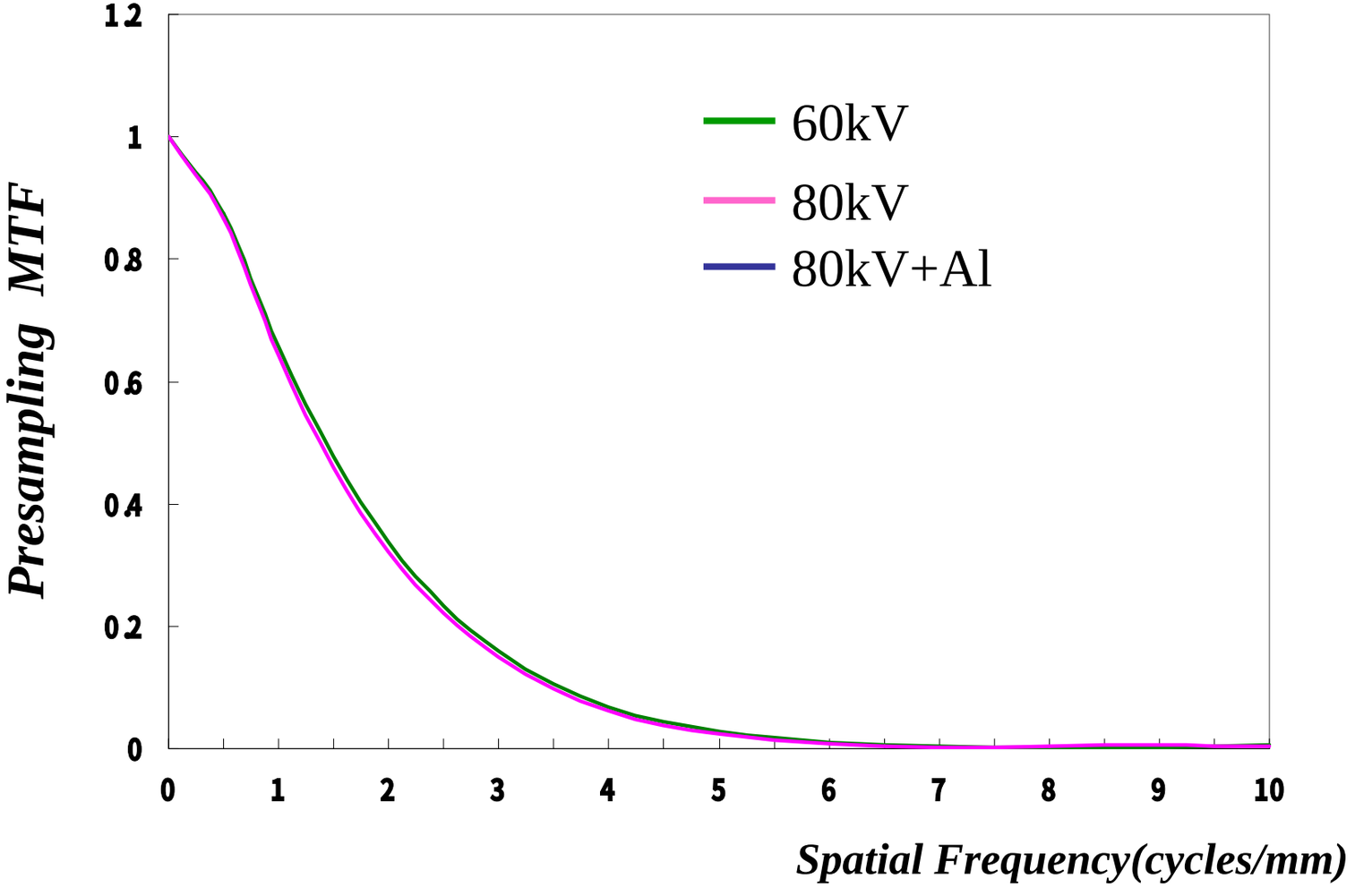



LSFの裾野部分の量子化誤差を考慮した場合センターアライメントのデジタル値が、
＊　最高デジタル値の80%程度
に条件設定することが望ましいと言える。
Presampling MTF
1
0.9
0.8
0.7
0.6
0.5
0.4
0.3
0.2
0.1
0
0
1
2
3
4
5
Spatial Frequency(cycles/mm)

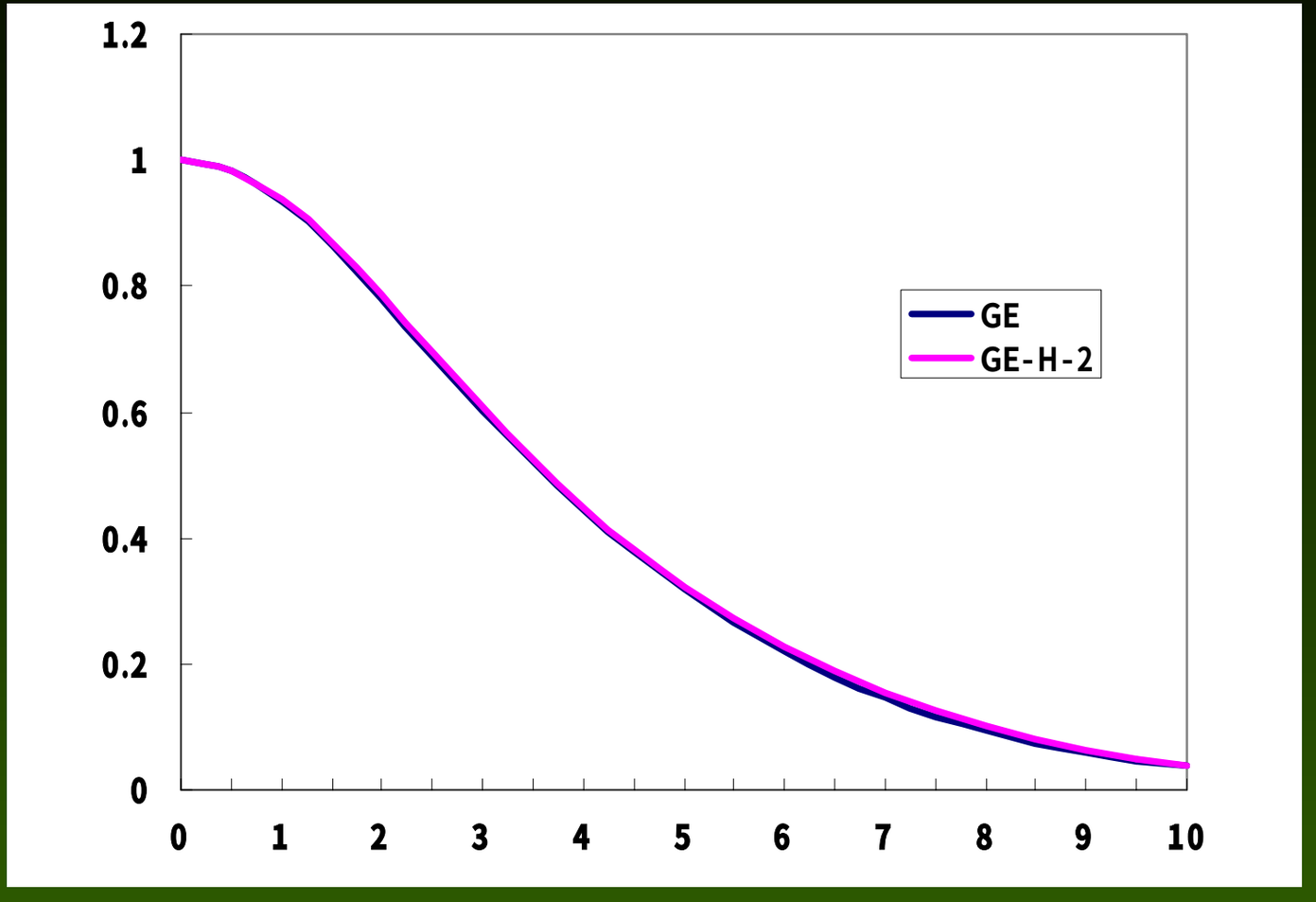
MTFの電圧依存性

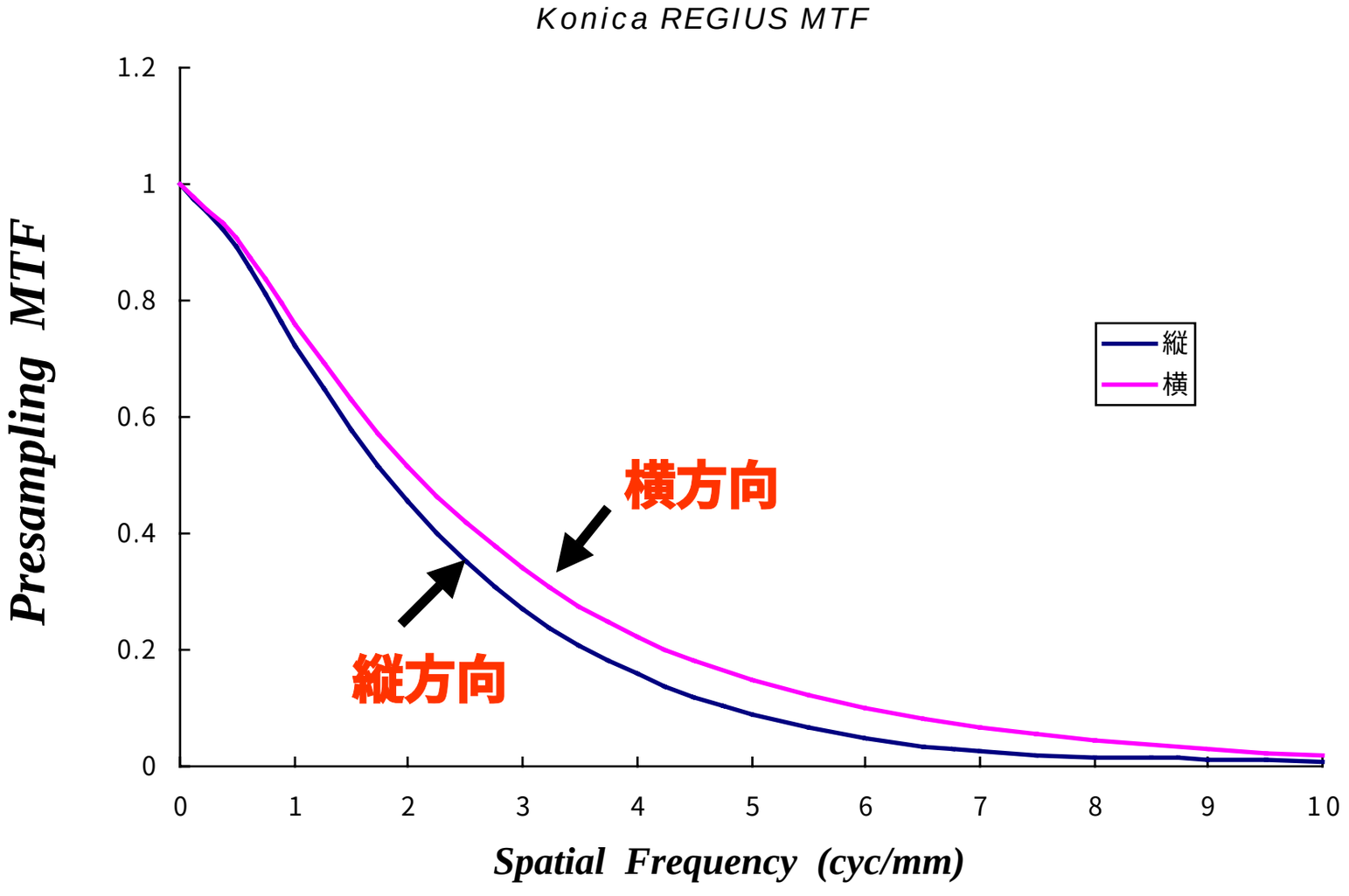
水平方向、垂直方向のMTF

ST-V(100μ)の各管電圧におけるPre-sampling MTF



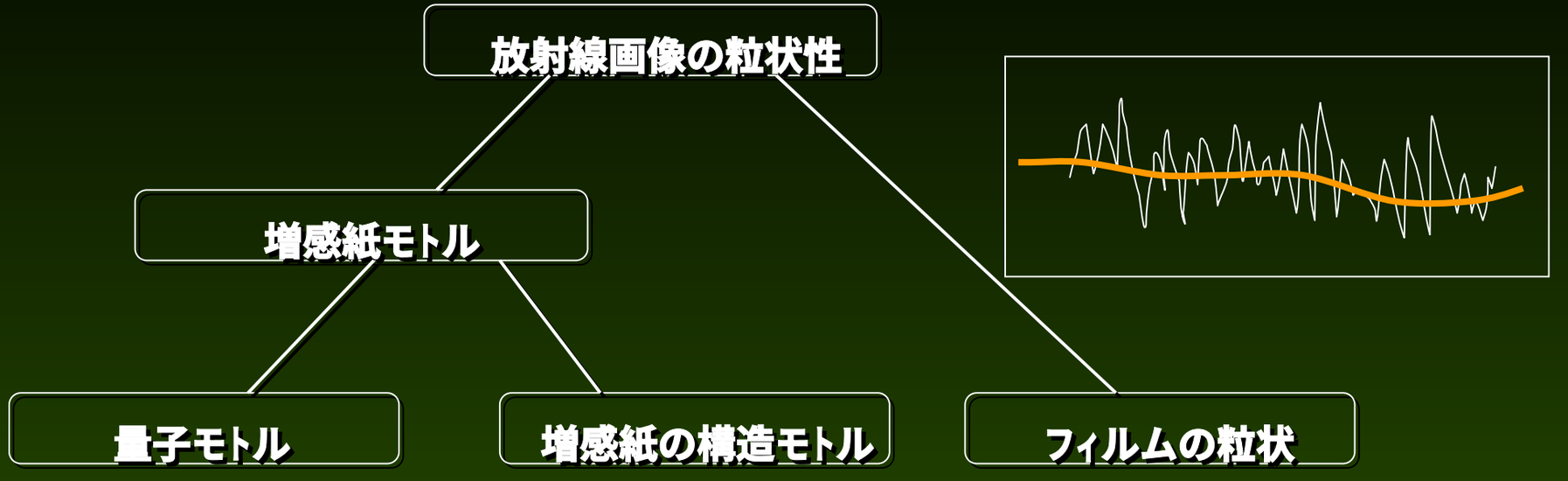
GE FPDのMTF 水平方向＆垂直方向




Konica REGIUS MTF
Presampling MTF
1.2
1
0.8
0.6
0.4
0.2
0
0
1
2
3
4
5
6
7
8
9
10
Spatial Frequency (cyc/mm)
縦
横
横方向
縦方向

Digital Wiener Spectrum

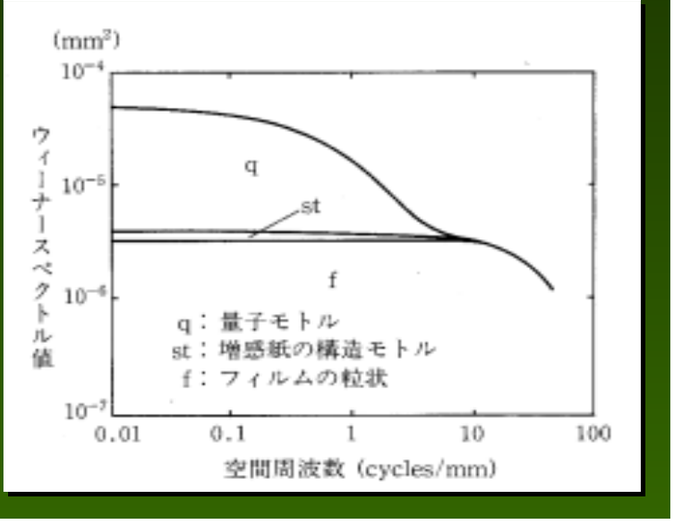
不規則現象の統計的な解析方法の一つに、パワースペクトル密度関数がある。画像の世界では、これをウイナースペクトルとよんでいる。



$$W(u) = \lim_{X \to \infty} \frac{1}{X} \overline{|F(u)|}^2$$

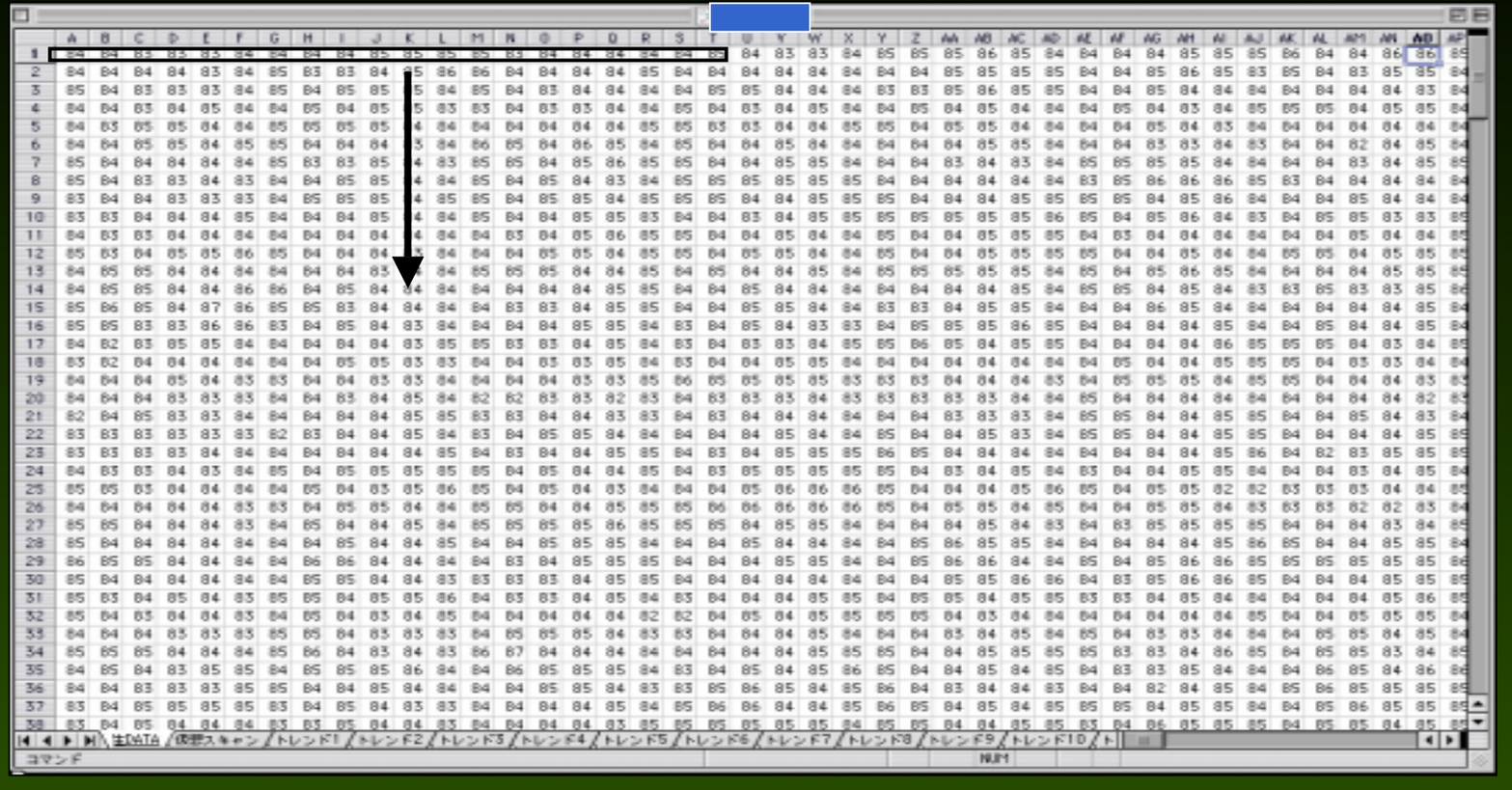
ここで $W(u)$ はパワースペクトル密度関数、$F(u)$ は

$$F(u) = \int_{-\frac{X}{2}}^{\frac{X}{2}} \Delta f(x) e^{-j2\pi ux} dx$$

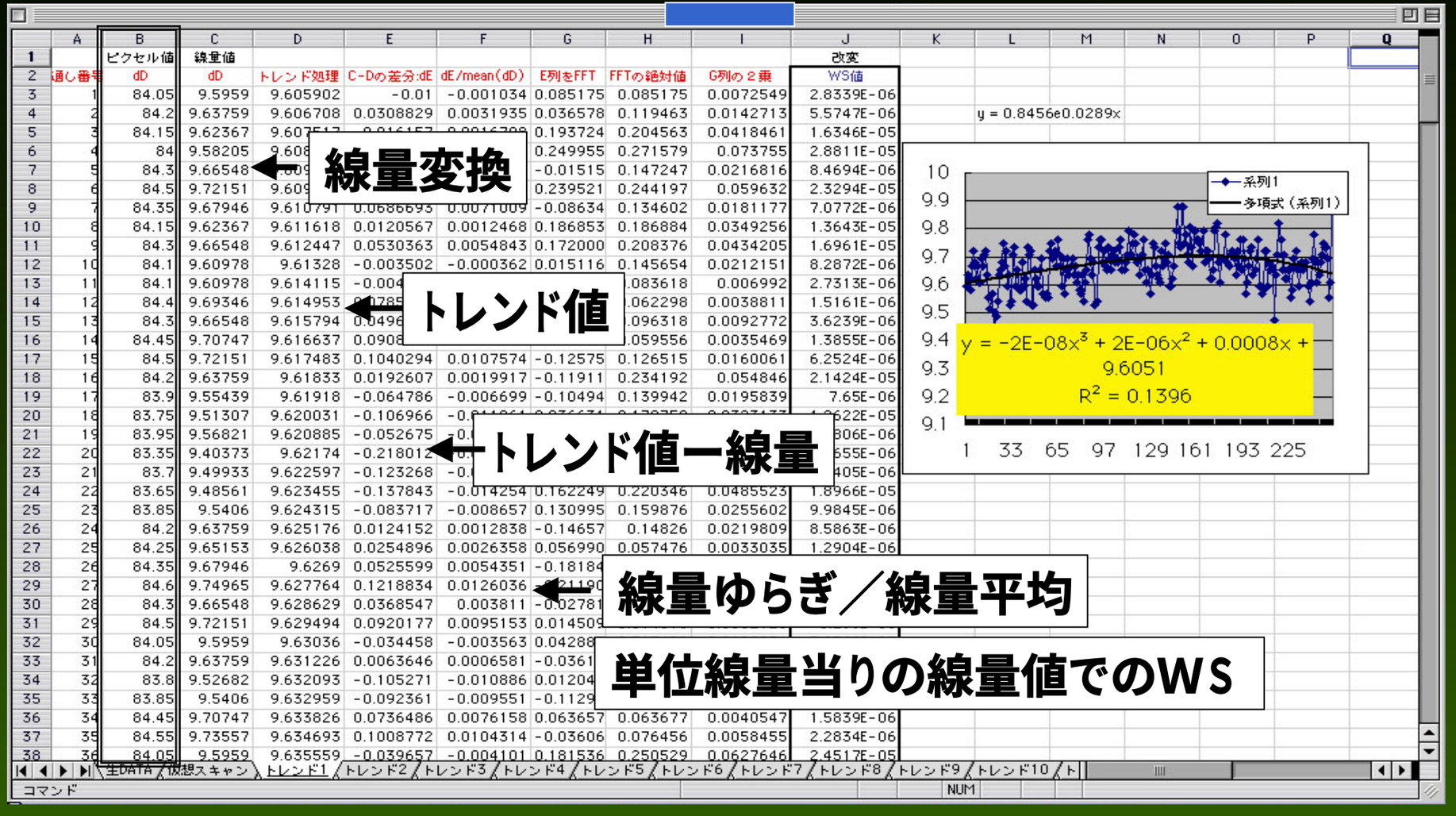


W S

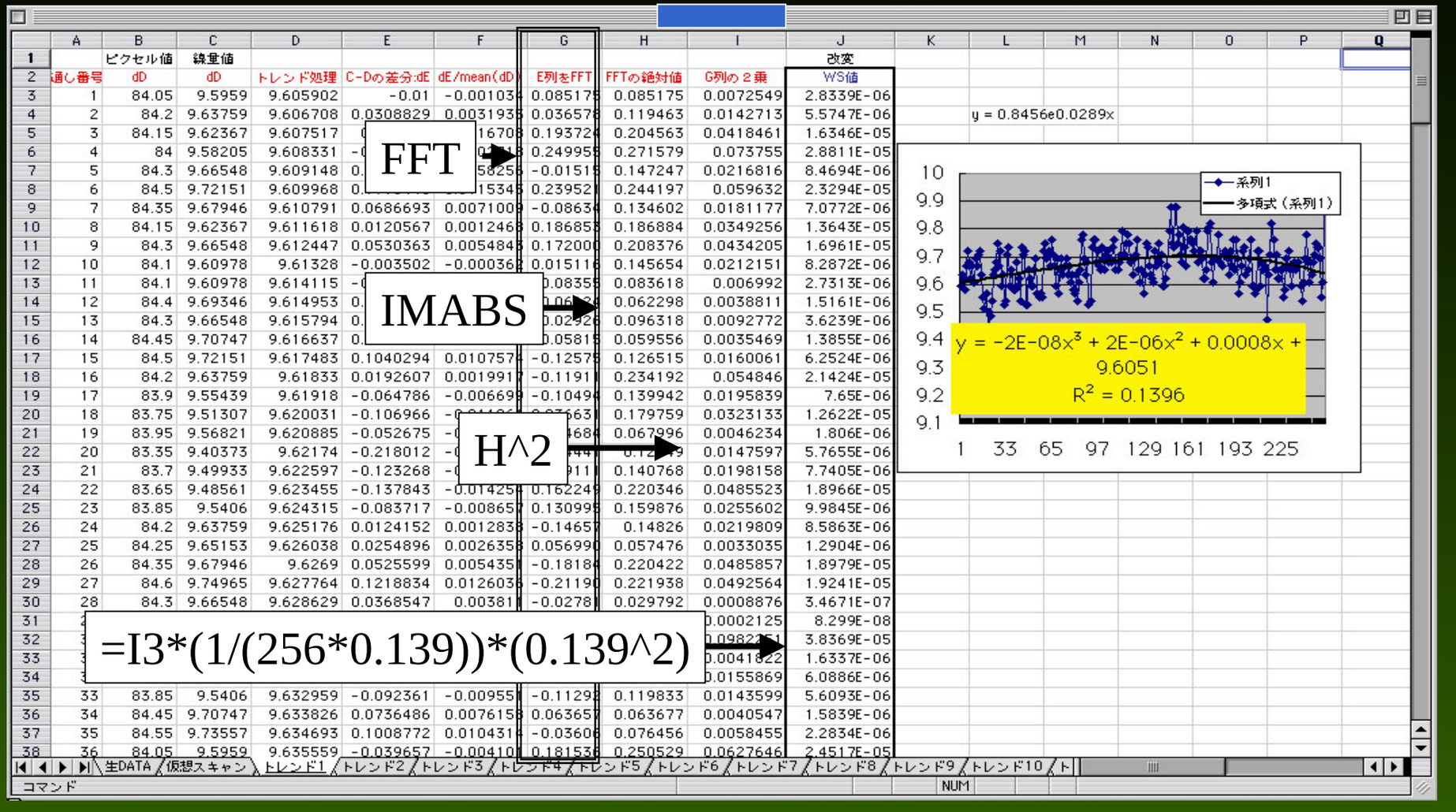
- FPDに一様露光（4.15μGy）したデジタル画像データから256×256の関心領域を抽出し、ピクセル値をデジタル特性曲線により照射線量に変換した。
- 高さ3mmの仮想スリットを定義し、15ピクセル間隔で走査を行い、合計300本の走査データを得た。
- 各走査データに対してトレンド処理を行い、照射線量のゆらぎに対して照射線量の平均値で除した後、高速フーリエ変換(FFT)し、**デジタルWS**を求めた。



高さ　3mm、幅1ピクセルの仮想スリット（太線枠）で、
均一照射より得られたデジタルデータを、矢印の方向にスキャンする。


線量変換
トレンド値
トレンド値ー線量
線量ゆらぎ／線量平均
単位線量当りの線量値でのWS
y = 0.8456e0.0289x
系列1
多項式 (系列1)
y = -2E-08x³ + 2E-06x² + 0.0008x + 9.6051
R² = 0.1396
10
9.9
9.8
9.7
9.6
9.5
9.4
9.3
9.2
9.1
1
33
65
97
129
161
193
225

大阪大学（松本先生より）



	A	B	C	D	E	F	G	H	I	J
1		ピクセル値	線量値							改変
2	通し番号	dD	dD	トレンド処理	C-Dの差分:dE	dE/mean(dD)	E列をFFT	FFTの絶対値	G列の２乗	WS値
3	1	84.05	9.5959	9.605902	-0.01	-0.001034	0.085175	0.085175	0.0072549	2.8339E-06
4	2	84.2	9.63759	9.606708	0.0308829	0.003193	0.036578	0.119463	0.0142713	5.5747E-06
5	3	84.15	9.62367	9.607517			0.193724	0.204563	0.0418461	1.6346E-05
6	4	84	9.58205	9.608331			0.249956	0.271579	0.073755	2.8811E-05
7	5	84.3	9.66548	9.609148			-0.01515	0.147247	0.0216816	8.4694E-06
8	6	84.5	9.72151	9.609968			0.23952	0.244197	0.059632	2.3294E-05
9	7	84.35	9.67946	9.610791	0.0686693	0.007100	-0.08634	0.134602	0.0181177	7.0772E-06
10	8	84.15	9.62367	9.611618	0.0120567	0.001246	0.186853	0.186884	0.0349256	1.3643E-05
11	9	84.3	9.66548	9.612447	0.0530363	0.005484	0.172000	0.208376	0.0434205	1.6961E-05
12	10	84.1	9.60978	9.61328	-0.003502	-0.000362	0.015116	0.145654	0.0212151	8.2872E-06
13	11	84.1	9.60978	9.614115			0.08355	0.083618	0.006992	2.7313E-06
14	12	84.4	9.69346	9.614953				0.062298	0.0038811	1.5161E-06
15	13	84.3	9.66548	9.615794			0.02926	0.096318	0.0092772	3.6239E-06
16	14	84.45	9.70747	9.616637			0.05815	0.059556	0.0035469	1.3855E-06
17	15	84.5	9.72151	9.617483	0.1040294	0.010757	-0.12575	0.126515	0.0160061	6.2524E-06
18	16	84.2	9.63759	9.61833	0.0192607	0.001991	-0.1191	0.234192	0.054846	2.1424E-05
19	17	83.9	9.55439	9.61918	-0.064786	-0.006699	-0.10494	0.139942	0.0195839	7.65E-06
20	18	83.75	9.51307	9.620031	-0.106966			0.179759	0.0323133	1.2622E-05
21	19	83.95	9.56821	9.620885	-0.052675			0.067996	0.0046234	1.806E-06
22	20	83.35	9.40373	9.62174	-0.218012				0.0147597	5.7655E-06
23	21	83.7	9.49933	9.622597	-0.123268			0.140768	0.0198158	7.7405E-06
24	22	83.65	9.48561	9.623455	-0.137843	-0.014256	0.162249	0.220346	0.0485523	1.8966E-05
25	23	83.85	9.5406	9.624315	-0.083717	-0.008657	0.130995	0.159876	0.0255602	9.9845E-06
26	24	84.2	9.63759	9.625176	0.0124152	0.001283	-0.14657	0.14826	0.0219809	8.5863E-06
27	25	84.25	9.65153	9.626038	0.0254896	0.002635	0.056990	0.057476	0.0033035	1.2904E-06
28	26	84.35	9.67946	9.6269	0.0525599	0.005435	-0.18184	0.220422	0.0485857	1.8979E-05
29	27	84.6	9.74965	9.627764	0.1218834	0.012603	-0.21190	0.221938	0.0492564	1.9241E-05
30	28	84.3	9.66548	9.628629	0.0368547	0.00381	-0.0278	0.029792	0.0008876	3.4671E-07
31									0.0002125	8.299E-08
32										3.8369E-05
33									0.0041822	1.6337E-06
34									0.0155869	6.0886E-06
35	33	83.85	9.5406	9.632959	-0.092361	-0.009551	-0.11293	0.119833	0.0143599	5.6093E-06
36	34	84.45	9.70747	9.633826	0.0736486	0.007615	0.063657	0.063677	0.0040547	1.5839E-06
37	35	84.55	9.73557	9.634693	0.1008772	0.010431	-0.03606	0.076456	0.0058455	2.2834E-06
38	36	84.05	9.5959	9.635559	-0.039657	-0.004101	0.181536	0.250529	0.0627646	2.4517E-05

生DATA / 仮想スキャン / トレンド1 / トレンド2 / トレンド3 / トレンド4 / トレンド5 / トレンド6 / トレンド7 / トレンド8 / トレンド9 / トレンド10

コマンド　NUM

大阪大学（松本先生より）

WSをデジタル計算するとき、試料の全長Xを、サンプリング間隔ΔXで離散的に読み取ったデータをFFTにかける。
このときFFT演算にはΔXを省略してデジタル値を線量に変換した値のみで計算しFxを得る。
したがってWSは、サンプリング間隔と試料の全長を含めた計算

$$X = N \times \Delta X$$

=I3*(1/(256*0.1))*(0.1^2)

$$W(u) = \frac{1}{X}\left|Fx \times \Delta X\right|^2 \Delta X$$

$$= \frac{(\Delta X)^2}{N \times \Delta X}\left|Fx\right|^2 = \frac{\Delta X}{N}\left|Fx\right|^2$$

曲線で囲まれた図形の面積を求めるとき、棒グラフ上に区切ったあと、それぞれの高さだけを演算（この場合積算）し最後に横の長さを掛けて面積を求めることと同じ操作をしていること。

16本の「1次元スキャンデータ」から
平均してWSを求める。

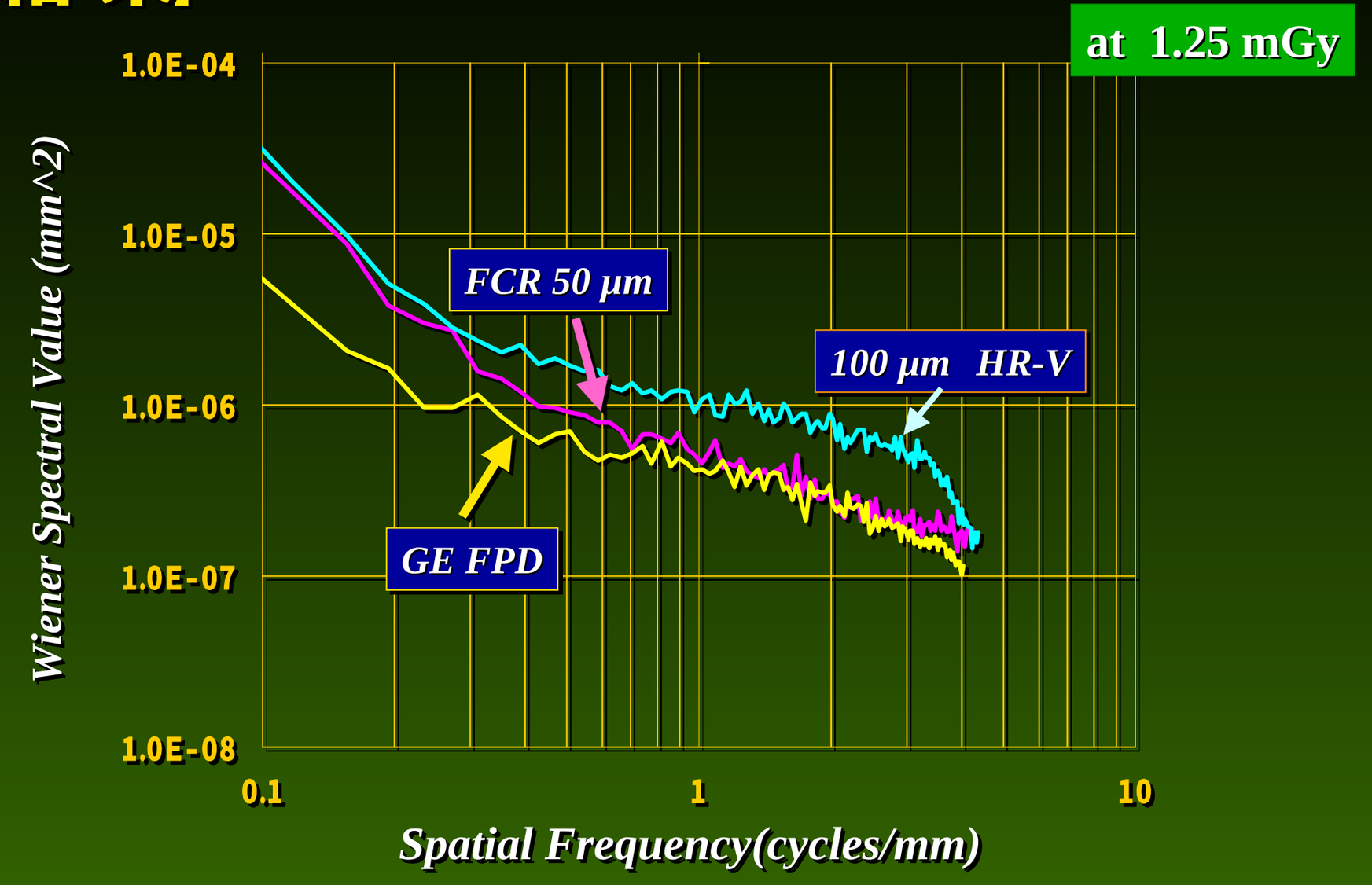
このときのスペクトル値の
理論的標準誤差(SE)は，25%。

100本で　10 %

400本で　 5 %

広島県立保健福祉大学（吉田先生より）

【結 果】


at 1.25 mGy
1.0E-04
1.0E-05
1.0E-06
1.0E-07
1.0E-08
Wiener Spectral Value (mm^2)
FCR 50 µm
100 µm HR-V
GE FPD
0.1
1
10
Spatial Frequency(cycles/mm)