高度センサー信号処理のための Analog-VLSI Open-IP(10)

池田 博一* 宇宙航空研究開発機構 宇宙科学研究本部

平成16年8月16日

概要

高機能高性能の Analog-VLSI を短期間で効率良く、しかも一定の確実性をもって開発することができるような礎を構築すべく、公開の IP として Analog-VLSI のビルディングブロックを提供します。第 10 章では、信号変換回路の IP として、T-to-A 変換器の IP と、ランプ信号を用いた比較的単純な構成の A-to-D 変換器の IP を提示します。

目次

1	T-to	o-A 変換 回路の IP	168
2	A-te	o-D 変換回路の IP	172
3	Q-te	o-T 変換回路の IP	177
4	Q-te	o-Q 増幅回路の IP	179
\mathbf{A}	来歴		183
表	目	次	
义	目	次	
	1 2 3	CSW0 回路	169
	4	TAC 回路の試験治具	. 171
	5 6	CSW1 回路	173
	7 8	COUNTB 回路	
	9 10	Q-to-T 変換回路の構成例	

^{*}ikeda.hirokazu@jaxa.jp

11	FB4D 回路		 													 	180
12	O-to-Q 増幅回路の構成例		 			_										 	181

1 T-to-A 変換回路の IP

T-to-A 変換回路とは、時間差を電圧値に変換する回路をNいます。後述の A-to-D 変換器と組み合わせることにより、T-to-D 変換器を構成することができます。

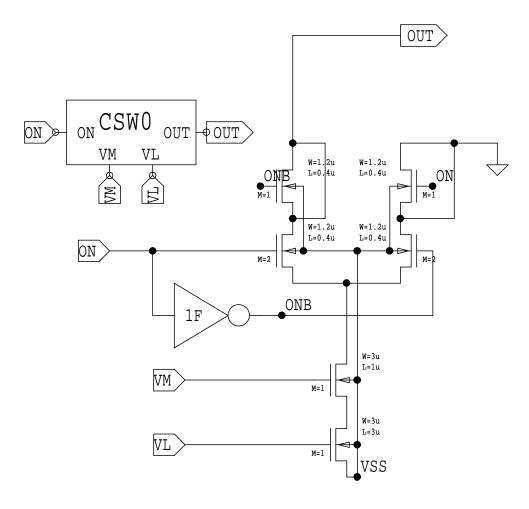


図 1: CSW0 回路

.SUBCKT CSWO ON OUT VL VM Gnd

Xinv1F_1 ON ONB inv1F

M1 OUT ONB OUT VSS nch L=0.4u W=1.2u M=1

M2 N3 VL VSS VSS nch L=3u W=3u M=1

M3 OUT ON N2 VSS nch L=0.4u W=1.2u M=2

M4 Gnd ONB N2 VSS nch L=0.4u W=1.2u M=2

M5 Gnd ON Gnd VSS nch L=0.4u W=1.2u M=1

M6 N2 VM N3 VSS nch L=1u W=3u M=1

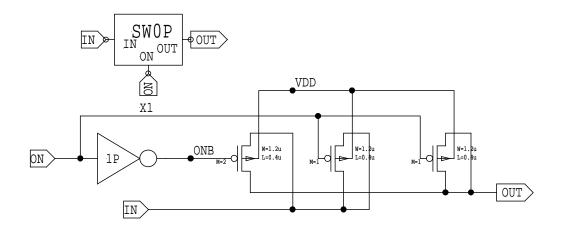


図 2: SW0P 回路

.ENDS

.SUBCKT SWOP IN ON OUT

Xinv1P_1 ON ONB inv1P

M1 OUT ONB IN VDD pch L=0.4u W=1.2u M=2

M2 IN ON IN VDD pch L=0.4u W=1.2u M=1

M3 OUT ON OUT VDD pch L=0.4u W=1.2u M=1

.ENDS

.SUBCKT TAC GATE IN INITB LV1 OUT RB VH2 VL2 VM1 VM2 Gnd

C1 N7 OUT 0.2pF

XCSWO_1 N10 N7 LV1 VM1 Gnd CSW0

XDFFP_1 IN GATE N3 N2 N9 DFFP

Xinv1F_1 N6 N9 inv1F

Xinv1F_2 N4 N10 inv1F

XNANDP_1 N3 GATE N4 NANDP

XNANDP_2 GATE INITB N6 NANDP

XNANDP_3 RB INITB N5 NANDP

XSHPR1_1 OUT N7 VM2 VH2 VL2 VM2 SHPR1

XSWOP_1 N7 N5 OUT SWOP

.ENDS

* Main circuit: TESTTAC

XBIAS_1 N27 VH2 VL2 VM2 Gnd BIAS

XBIAS_2 N1 VH1 VL1 VM1 Gnd BIAS

.op

.global VSS VDD VSS1 VDD1

.options reltol=1.e-7 abstol=1.e-14 numnd=1000 numnt=100 linearsolver=sparse XPOWER_1 VDD VSS Gnd POWER

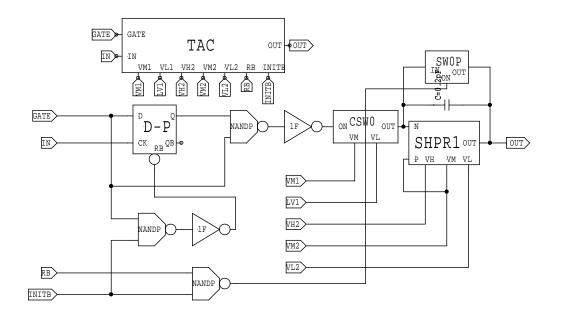


図 3: TAC 回路

XPOWER_2 VDD1 VSS1 Gnd POWER

- i1 VDD N27 100uA
- i2 VDD N1 2uA
- v3 RB Gnd pulse(-1.65 1.65 1u 10n 10n 2u 4u)
- v4 GATE Gnd pulse(-1.65 1.65 1.5u 1n 1n 1u 4u)
- v5 IN Gnd pulse(-1.65 1.65 1.6u 1n 1n 20n 4.2u)
- v6 INIT Gnd pulse(-1.65 1.65 0.5u 1n 1n 100u 200u)
- XTAC_1 GATE IN INIT VL1 AOUT RB VH2 VL2 VM1 VM2 Gnd TAC
- .tran 1n 5u
- .print tran v(GATE) v(AOUT) v(IN) v(RB) v(INIT)
- * End of main circuit: TESTTAC

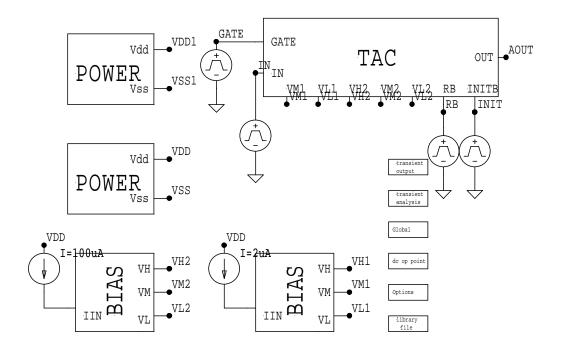


図 4: TAC 回路の試験冶具

2 A-to-D 変換回路の IP

A-to-D 変換回路とは、電圧値を対応するバイナリーコードに変換するようになっている回路をいいます。

A-to-D 変換回路には、Flash-AD、逐次近似型 AD 等、様々な類型がありえます。ここでは、単調性に優れたランプダウン方式の A-to-D 変換器の IP を提示します。

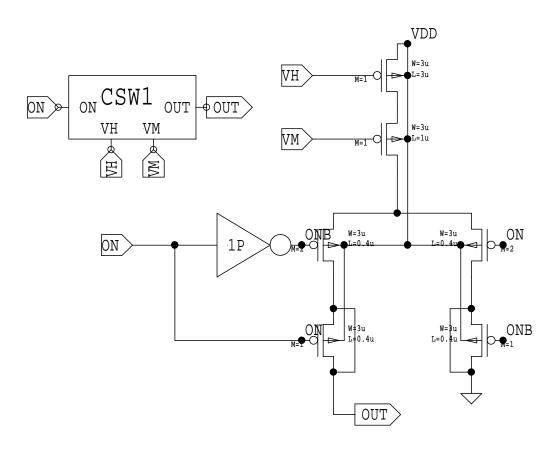


図 5: CSW1 回路

.SUBCKT CSW1 ON OUT VH VM Gnd

Xinv1P_1 ON ONB inv1P

M1 N1 VH VDD VDD pch L=3u W=3u M=1

M2 N10 VM N1 VDD pch L=1u W=3u M=1

M3 OUT ONB N10 VDD pch L=0.4u W=3u M=2

M4 Gnd ON N10 VDD pch L=0.4u W=3u M=2

M5 OUT ON OUT VDD pch L=0.4u W=3u M=1

M6 Gnd ONB Gnd VDD pch L=0.4u W=3u M=1

.ENDS

.SUBCKT RAMPD CAL CONV IN OUT SH TENB VH1 VH2 VL1 VM1 VM2 Gnd C1 N9 N29 $1\mathrm{pF}$

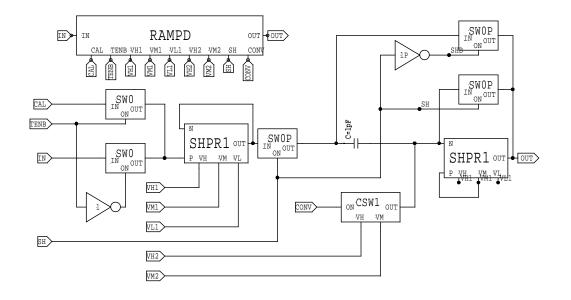


図 6: RAMPD 回路

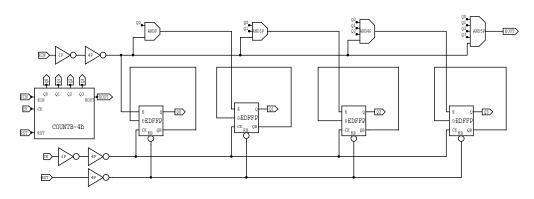


図 7: COUNTB 回路

XCSW1_1 CONV N29 VH2 VM2 Gnd CSW1

Xinv1P_1 SH SHB inv1P

Xinv1_1 TENB N35 inv1

XSHPR1_1 N11 N11 N34 VH1 VL1 VM1 SHPR1

XSHPR1_2 OUT N29 VM1 VH1 VL1 VM1 SHPR1

XSWOP_1 N11 SH N9 SWOP

XSWOP_2 N29 SH OUT SWOP

XSWOP_3 N9 SHB OUT SWOP

XSWO_1 CAL TENB N34 SWO

XSW0_2 IN N35 N34 SW0

.ENDS

.SUBCKT COUNTB CK EIN EOUT QO Q1 Q2 Q3 RST X1 EIN N1 inv1P

X2 N1 N69 inv4P

X5 CK N7 inv1P

X6 N7 N89 inv4P

X7 RST N84 inv4P

X13 Q0 N69 N67 ANDP

X15 Q0 Q1 N69 N66 AND3P

X17 Q0 Q1 Q2 N69 N74 AND4P

X24 N89 N73 N69 Q0 N73 N84 EDFFP

X25 N89 N79 N67 Q1 N79 N84 EDFFP

X26 N89 N85 N66 Q2 N85 N84 EDFFP

X27 N89 N91 N74 Q3 N91 N84 EDFFP

XAND5P_1 Q0 Q1 Q2 Q3 N69 EOUT AND5P

.ENDS

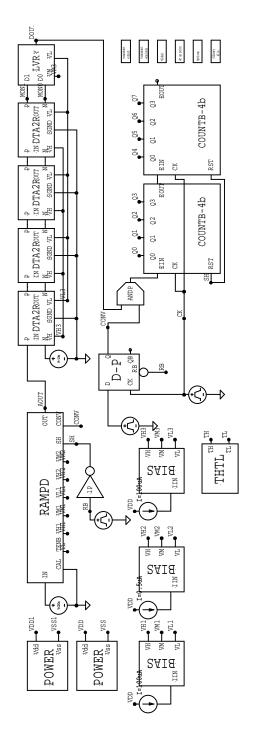


図 8: ランプダウン型 A-to-D 変換回路の構成例

* Main circuit: TESTRAMPD

XANDP_1 DOUT CONV N21 ANDP

XBIAS_1 N1 VH1 VL1 VM1 Gnd BIAS

XBIAS_2 N2 VH2 VL2 VM2 Gnd BIAS

XBIAS_3 N11 VH3 VL3 VM3 Gnd BIAS

XCOUNTB_1 CK N21 N12 Q0 Q1 Q2 Q3 SH COUNTB

XCOUNTB_2 CK N12 N14 Q4 Q5 Q6 Q7 SH COUNTB

.op

XDFFP_1 CK N10 CONV N13 RB DFFP

XDTA2R_1 N15 AOUT N9 N8 Gnd VH3 VL3 DTA2R

XDTA2R_2 N9 N8 N7 N6 Gnd VH3 VL3 DTA2R

XDTA2R_3 N7 N6 N5 N3 Gnd VH3 VL3 DTA2R

XDTA2R_4 N5 N3 MONO MON1 Gnd VH3 VL3 DTA2R

.global VSS VDD VSS1 VDD1

Xinv1P_1 RB SH inv1P

XLVR_1 MONO MON1 VL3 VM3 DOUT LVR

.options reltol=1.e-7 abstol=1.e-14 numnd=1000 numnt=100 linearsolver=sparse

XPOWER_1 VDD VSS Gnd POWER

XPOWER_2 VDD1 VSS1 Gnd POWER

XRAMPD_1 Gnd CONV N4 AOUT SH TL VH1 VH2 VL1 VM1 VM2 Gnd RAMPD

i1 VDD N1 100uA

i2 VDD N2 0.5uA

i3 VDD N11 100uA

v4 N4 Gnd 200m

v5 N15 Gnd -10m

v6 RB Gnd pulse(-1.65 1.65 1u 10n 10n 100u 200u)

v7 N10 Gnd pulse(-1.65 1.65 2u 10n 10n 100u 200u)

v8 CK Gnd pulse(-1.65 1.65 10n 1n 1n 11.5n 25n)

XTHTL_1 TH TL THTL

.tran 10n 20u

.print tran v(MON1) v(MON0) v(RB) v(DONE)

+ v(Q0) v(Q1) V(Q2) v(Q3) v(Q4) v(Q5) v(Q6) v(Q7)

+ v(SH) v(AOUT) v(CONV) v(DOUT)

* End of main circuit: TESTRAMPD

3 Q-to-T 変換回路の IP

Q-to-T 変換回路とは、検出器の発生するインパルス状の電流信号を積分して電荷として蓄積した後、当該電荷量に対応した時間幅のパルスを発生するようになっている回路をいいます。Q-to-T 変換回路の発生する時間幅の間、計数回路が高速クロックを数え上げるようにしておくと、前節記載のランプダウン型 A-to-D 変換回路と同様にして、電荷量をディジタル値に変換することも可能です。このような回路構成を TOT 型 Q-to-T 変換回路ということがあります。

ここでは、積分回路として前置増幅器 \Pr C に直流帰還回路 FB4 を適用したものを用います。直流帰還回路 FB4 を用いると、積分回路の出力信号は、電荷を収集した後ベースラインに向かって直線的に復帰するようになります。したがって、電荷量と信号幅の比例関係を良好に保つことができます。

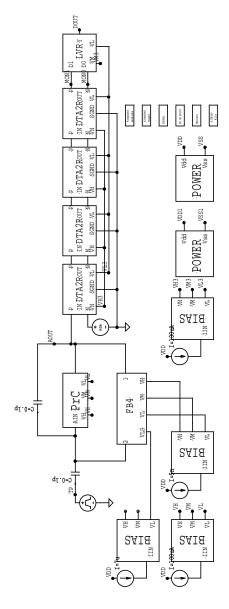


図 9: Q-to-T 変換回路の構成例

* Main circuit: TESTQTC

XBIAS_1 N6 VH VL VM Gnd BIAS

XBIAS_2 N18 N5 N19 N8 Gnd BIAS

XBIAS_3 N9 N15 N12 N10 Gnd BIAS

XBIAS_4 N13 VH3 VL3 VM3 Gnd BIAS

C1 N16 AOUT 0.1p

C2 TP N16 0.1p

.op

XDTA2R_1 N17 AOUT N14 N7 Gnd VH3 VL3 DTA2R

XDTA2R_2 N14 N7 N4 N3 Gnd VH3 VL3 DTA2R

XDTA2R_3 N4 N3 N2 N1 Gnd VH3 VL3 DTA2R

XDTA2R_4 N2 N1 MONO MON1 Gnd VH3 VL3 DTA2R

XFB4_1 N5 AOUT N16 N19 N12 N8 FB4

.global VSS VDD VSS1 VDD1

XLVR_1 MONO MON1 VL3 VM3 DOUT LVR

.options reltol=1.e-10 abstol=1.e-20 numnd=1000 numnt=100 linearsolver=sparse

XPOWER_1 VDD VSS Gnd POWER

XPOWER_2 VDD1 VSS1 Gnd POWER

XprC_1 N16 AOUT VH VL VM prC

i3 VDD N6 100uA

i4 VDD N18 5n

i5 VDD N9 7u

i6 VDD N13 100uA

v7 N17 Gnd 20m

v8 TP Gnd pulse(0 -500m 100u 10n 10n 300u 350u)

.tran 10n 250u

.print tran v(TP) v(AOUT) v(DOUT)

* End of main circuit: TESTQTC

4 Q-to-Q 増幅回路の IP

FB4 回路類似の回路を用いて電流対電流増幅器の IP を提示します。図 12 では、FB4C 回路を用いて電荷を 50 倍に増幅する回路の構成例を示しました。

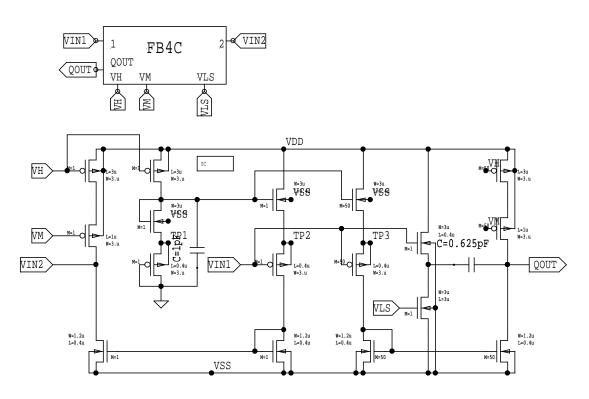


図 10: FB4C 回路

- .SUBCKT FB4C QOUT VH VIN1 VIN2 VLS VM Gnd
- M1 VDD VH N7 VDD pch L=3u W=3.u M=1
- M2 N7 VM VIN2 VDD pch L=1u W=3.u M=1
- M3 VIN2 N36 VSS VSS nch L=0.4u W=1.2u M=1
- M4 N36 N36 VSS VSS nch L=0.4u W=1.2u M=1
- M5 TP2 VIN1 N36 TP2 pch L=0.4u W=3.u M=1
- M6 VDD N33 TP2 VSS nch L=0.4u W=3u M=1
- M7 VDD N33 TP3 VSS nch L=0.4u W=3u M=50
- M8 VDD VH N53 VDD pch L=3u W=3.u M=50
- M9 N53 VM QOUT VDD pch L=1u W=3.u M=50
- C10 N46 QOUT 0.625pF
- C11 Gnd N33 1pF
- .ic v(TP3,TP2)=0
- M12 N2 N2 VSS VSS nch L=0.4u W=1.2u M=50
- M13 QOUT N2 VSS VSS nch L=0.4u W=1.2u M=50
- M14 VDD VIN1 N46 VSS nch L=0.4u W=3u M=1

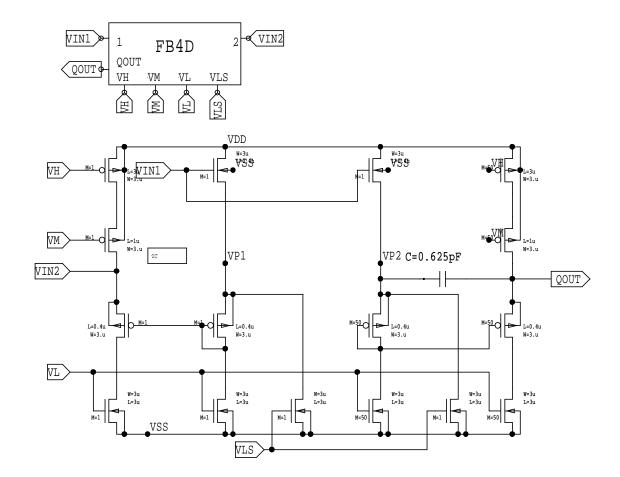


図 11: FB4D 回路

M15 N46 VLS VSS VSS nch L=3u W=3u M=1
M16 N33 N33 TP1 VSS nch L=0.4u W=3u M=1
M17 TP1 Gnd Gnd TP1 pch L=0.4u W=3.u M=1
M18 TP3 VIN1 N2 TP3 pch L=0.4u W=3.u M=50
M19 VDD VH N33 VDD pch L=3u W=3.u M=1
.ENDS

.SUBCKT FB4D QOUT VH VIN1 VIN2 VL VLS VM
M1 VDD VH N7 VDD pch L=3u W=3.u M=1
M2 N7 VM VIN2 VDD pch L=1u W=3.u M=1
M3 VIN2 N21 N15 VIN2 pch L=0.4u W=3.u M=1
M4 N15 VL VSS VSS nch L=3u W=3u M=1
M5 N21 VL VSS VSS nch L=3u W=3u M=1
M6 VP1 N21 N21 VP1 pch L=0.4u W=3.u M=1
M7 VDD VIN1 VP1 VSS nch L=0.4u W=3.u M=1
M8 VP1 VLS VSS VSS nch L=3u W=3u M=1
C9 VP2 QOUT 0.625pF

.ic v(VIN2,VP1)=0 v(VP1,VP2)=0
M10 VP2 VLS VSS VSS nch L=3u W=3u M=1
M11 VDD VIN1 VP2 VSS nch L=0.4u W=3u M=1
M12 N1 VL VSS VSS nch L=3u W=3u M=50
M13 N2 VL VSS VSS nch L=3u W=3u M=50
M14 VP2 N1 N1 VP2 pch L=0.4u W=3.u M=50
M15 N8 VM QOUT VDD pch L=1u W=3.u M=50
M16 VDD VH N8 VDD pch L=3u W=3.u M=50
M17 QOUT N1 N2 QOUT pch L=0.4u W=3.u M=50
.ENDS

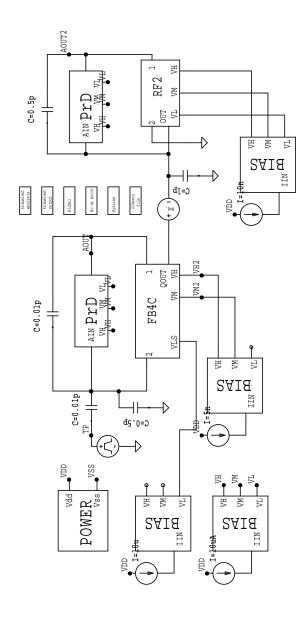


図 12: Q-to-Q 増幅回路の構成例

* Main circuit: TESTQ2Q

```
XBIAS_1 N1 VH VL VM Gnd BIAS
```

XBIAS_2 N4 VH2 N11 VM2 Gnd BIAS

XBIAS_3 N9 N18 N5 N16 Gnd BIAS

XBIAS_4 N10 N7 N8 N2 Gnd BIAS

C1 N6 AOUT 0.01p

C2 TP N6 0.01p

C3 Gnd N6 0.5p

C4 N3 AOUT2 0.5p

C5 Gnd N3 1p

.op

XFB4C_1 N13 VH2 AOUT N6 N5 VM2 Gnd FB4C

.global VSS VDD

.options reltol=1.e-7 abstol=1.e-14 numnd=1000 numnt=100 linearsolver=sparse

XPOWER_1 VDD VSS Gnd POWER

XprD_1 N6 AOUT VH VL VM prD

XprD_2 N3 AOUT2 VH VL VM prD

 $XRF2_1$ N3 N7 AOUT2 Gnd N8 N2 RF2

i6 VDD N1 10uA

i7 VDD N4 5n

i8 VDD N9 10u

i9 VDD N10 10n

vamp N13 N3 O.

v10 TP Gnd pulse(0 -500m 100u 10n 10n 300u 350u)

.tran 10n 250u

.print tran v(AOUT2) i(vamp) v(TP) v(AOUT)

* End of main circuit: TESTQ2Q

A 来歴

- 第 4 章において定電流源のトランジスタの L 値を 3 μm としたことに伴う改修を行いました ($\mathrm{H}160830$)。
- \bullet ${\rm FB4}$ 回路類似の回路を用いて電流対電流増幅器 (${\rm Q-to-Q}$ 増幅回路)の ${\rm IP}$ を構成しました (${\rm H160831}$)。

以上