3D TOF センサモジュールへの誤差補正及び 3 次元座標変換の組込み

田中 宏行,石井 昭宏

近年、工場で使用される自律走行ロボット、介護ロボットなど様々なサービスロボットにおいて、広い視野角で3 次元(3D)の情報を取得できる3D TOF センサに注目が集まっている。3D TOF センサは空間の情報を取得できるこ とから、これまで使用されてきた変位センサや2次元カメラからの代替が期待されている。TOF 方式とは光の飛行 時間から距離を計測する方式であり、TOF センサは一般的な CMOS イメージセンサと同様に撮像した情報を電圧出 力として読み出し、この出力データから距離を計算する。計算後の距離はセンサ毎に様々な要因の誤差を含むので、 高い精度を得る為にはセンサ毎に適切な補正処理を行う必要がある。また、センサから直接得られるのは一次元の 距離情報のみである為、距離情報と角度情報を合わせた3次元座標への変換処理も必要となる。これらの距離計算、 補正や変換といった後処理をユーザ側のシステムで作り込むことは、ユーザ側の開発に大きな負担を生じさせる。

我々は、これらの処理をセンサ内で実現する為に、処理に必要な演算式は各センサ共通に組込み、演算に必要な パラメータは出荷時に個体毎に最適なものを書き込む仕組みを搭載した 3D TOF センサモジュールを開発し、1 コマ ンドで 3 次元情報が高精度に取得できる機能を実現した。

Incorporating Error Correction and 3D Coordinate Conversion in 3D TOF Sensor Module

TANAKA Hiroyuki and ISHII Akihiro

In recent years, 3D TOF sensors that can acquire three-dimensional information with a wide viewing angle have been attracting attention in various service robots such as autonomous driving robots used in factories and nursing care robots. Since the 3D TOF sensor can acquire spatial information, it is expected to replace the displacement sensors and 2D cameras that have been used so far. In TOF method, distance is measured from the flight time of light. TOF sensor reads the imaged information as a voltage output and calculates the distance from this output data, as in a general CMOS image sensor. Since the calculated distance data includes errors due to various factors for each sensor, it is necessary to perform appropriate correction processing for each sensor in order to obtain high accuracy. Further, since the distance data directly obtained from the sensor is one-dimensional information, it is necessary to convert the distance information and angle information into three-dimensional coordinates. Incorporating post-processing such as distance calculation, correction and conversion in the user's system creates a heavy burden on the user's development.

In order to execute these processes in the sensor, we have developed a 3D TOF sensor module equipped with a mechanism that incorporates common arithmetic expressions required for the processes and sets the optimum parameters for each sensor at the time of shipment. As a result, we have realized a function that can acquire 3D information with high accuracy with a single command.

Contact : TANAKA Hiroyuki hiroyuki.tanaka@omron.com

1. まえがき

近年少子高齢化の進行による労働力人口の不足から、工 場で使用される自律走行ロボット、介護ロボットといった 様々なサービスロボットが広がりを見せており、広い視野 角で3次元の情報を取得できる3D TOF センサに注目が集 まっている。3D TOF センサは空間の情報を取得できるこ とからこれまで使用されてきた変位センサや2次元カメラ からの代替が期待されている¹⁾。

TOFとはTime of Flight (飛行時間)の略で、光源から放 射された光が対象物に反射して返ってくるまでの時間をも とに距離を計測する方式である。TOFセンサは、一般的な CMOS イメージセンサと同様に撮像した情報を電圧出力と して読み出し、この出力データから距離を計算する。この 距離データを用いて3次元情報に変換することになる。一 般的にはこれらの演算を行うためのソフトウェア開発キッ ト (SDK)が提供されているが、検出距離の高精度化を実 現するには画素毎の誤差・レンズ組立の誤差・温度による 誤差を個体毎に補正する必要があり、これらはユーザで開 発していくことになり負担を生じている。

我々はこの負担を省くために、距離計算、補正や変換に 必要な数式はセンサ内部に組込み、これらの処理に必要な パラメータは個体毎に最適なものを使用できる仕組みとす ることでセンサ内での処理を可能とし、高精度を実現でき る技術を開発した。

2. TOF の検出原理

2.1 TOF とは

TOFでは、光源から発せられた光が検出器に到達する時間を計測することで距離を算出する。

距離*d*は、飛行時間*t_{TOF}、光の速度c*により式(1)から算 出できる。

$$d = \frac{c}{2} t_{TOF} \tag{1}$$

この飛行時間を計測する手法は、直接法と間接法の2つ に大きく分類される。

直接法では、光源から発せられた光が対象物にあたり、 その反射光が検出器に到達するまでの時間を計測すること で、光の飛行時間から距離を算出する。

間接法では、光を周期的に点滅させた発射光と対象物 に反射して戻ってくる反射光の位相差から距離を算出す る²⁾。

2.2 位相差方式

本 TOF センサでは間接法(位相差方式)を採用してい る。図1は位相差方式の原理を示している。投光部から放 射された赤外光(投光波)は対象物に当たって反射し、 戻ってきた赤外光(受光波)は受光部で検出される。対象 物までの距離は投光波と受光波の位相差 pd をもとに計算 できる。投光波を放射するタイミング及び受光波を検出す るタイミングは、制御回路から投光部、受光部に入力され る信号により制御される。投光波に対して、0度、90度、 180度、270度の位相遅延のタイミングで受光波を検出す れば、各タイミングにおける受光量と位相差 pd との関係 は、図2のようになる。ここで、ベクトルxは位相遅延0 度の受光量と位相遅延180度の受光量の差分ベクトル、ベ クトルyは位相遅延90度の受光量と位相遅延270度の受 光量の差分ベクトルであり、位相差pdは、ベクトルxとベ クトルyの合成ベクトルx+yがX軸となす角度に相当す る。また、合成ベクトルx+yの大きさは、受光強度(振 幅値)に相当する。



図2 受光量と位相差 pd の関係

受光は、光により受光部内の素子で発生した電荷を蓄積 することで得られる。図3に電荷蓄積の仕組みを模式的に 説明する。



制御信号C1は投光波に対し位相遅延なしで生成される。 電荷量Q1は、C1の立ち上がりから立ち下がりまでの期間 において受光した光に相当する。同様に、電荷量Q2、Q3、 Q4は、それぞれC2、C3、C4の立ち上がりから立ち下が りまでの期間において受光した光に相当する。

C1 と C3、C3 と C2、C2 と C4 の間には互いに 90 度の 位相遅延の関係がある。したがって、受光は蓄積された電 荷量に対応すること、位相差*pd* と受光の間に図2の関係が あることから位相差*pd* は、得られた 4 つの電荷量 Q1、 Q2、Q3、Q4 を用いて、式(2)から算出できる。

$$pd = \arctan\left(\frac{Q3 - Q4}{Q1 - Q2}\right) \tag{2}$$

測定できる最大距離は投光波1波長の半分となりc/2fで 表すことができる。ここで、cは光の速度、fは投光波の周 波数である。位相差pdに相当する距離dは、式(3)に示す ように最大距離に $pd/2\pi$ を乗じることで算出できる³⁾。

$$d = \frac{c}{2f} \frac{pd}{2\pi} \tag{3}$$

受光により得られた電荷量の大きさは、合成ベクトルx+ yの大きさである受光強度(振幅値)Ampに相当し、式 (4)から算出できる。

Amp =
$$\frac{\sqrt{(Q2-Q1)^2 + (Q4-Q3)^2}}{2}$$
 (4)

この Amp 値が大きいほど反射光が十分であるといえ、 距離算出はより正確になる。

3. 技術的課題

TOFセンサの用途として想定される自律走行ロボットで は、距離精度が低いと対象物との距離が正確でなく、衝突 に繋がる恐れがある。また、人や物の判別、状態を検知す るようなアプリケーションでは誤検出されることが想定さ れる。このような事象を防ぐためには高い距離精度が求め られる。

2章の検出原理より、距離は式(2)(3)から算出されるこ

とから、電荷量が正確であることが必要である。

電荷量は受光部のイメージセンサや集光するレンズ、投 光部の発光回路に依存している。これらは、それぞれに ロット、個体毎に固有のばらつき・誤差要因を有してお り、ハードウェア的に完全に抑え込むことが難しく、個体 毎に補正処理を行う必要がある。

しかし個体毎の補正処理をユーザが実施することは誤差 要因の特定と対策が必要であるため負担となる。補正処理 に関するユーザへの負担を軽減しつつ補正効果を最大化す る為には、必要となる各種補正を個体毎に行う仕組みをセ ンサに組込む必要がある。また、蓄積される電荷量は対象 物の距離や反射率にも依存するので、測定可能な距離を広 げることや様々な対象物を測定する上での課題もある。

以下、補正処理が必要となる各種誤差についての課題を 述べる。

3.1 距離の直線性に対する課題

式(2)を用いて求めた位相差pdは、投光した赤外光が理 想的な正弦波のときには、投受光の位相差の変化に対して 直線的に変化する。一方、投光した赤外光が矩形波のとき には、投受光の位相差の変化に対して波打って変化する。 図4は投受光が正弦波/矩形波のそれぞれの場合で、投受 光位相差に対して式(2)を用いて位相差pdを計算したシ ミュレーション結果を示したグラフであり、投受光が矩形 波の場合、位相差pdは波打った変化となっていることが わかる。位相差pdが波打った変化となる為、式(3)を用い てpdから求めた距離dも同様に波打った変化となる。





図4 投受光波形の違いによる位相差 pd の計算結果

図5は、実距離に対する出力距離を示したグラフである。 横軸が実距離、縦軸が出力距離であり、矩形波投光を行った 際の出力距離を青色でプロットしている。グラフから、実際 の出力距離は赤の直線で示す理想的な出力距離に対して歪ん でいることがわかる。これは、計測する対象物の位置に よって距離値が実際よりも近く出力されてしまうことや、 遠く出力されてしまうことを意味しており、安定した距離 計測を行う為には距離の直線性を得ることが課題となる。



離のばらつきを示したものである。図6(a)は測定環境を示 しており、TOF センサから 1m 離して測定対象平面を設置し ている。図6(b)の青色のプロット点は、図6(a)の測定対 象平面の青線で示す中央の1ラインに相当するイメージセン サ上の各画素位置にて画素が出力する距離値を示している。 線上の中心から±40 画素分の各画素の位置を横軸、各画素 の出力距離を縦軸にとる。一様な平面を測定した場合、理想 的には赤線に示すような距離出力が得られるが、実際には赤 線に対してばらついた距離値となっていることがわかる。 ばらつきは主に次のような要因で生じる。

- ・画素の光電変換の感度
- ・ 画素の電荷を AD 変換する誤差



(a) 測定環境



3.2 距離の画素間ばらつきに対する課題

画素毎の直線性が得られたとしても、画素間における距離 の出力にはばらつきがあり、平面上の同じ距離に対しても均 一な距離が出力されない。図6は平面を測定した際の出力距

3.3 温度変化による距離変動に対する課題

図7は対象物の位置が一定のもとで、温度を変化させた 場合の出力距離を示したグラフである。横軸が温度、縦軸 が出力距離であり、各温度における出力距離を青色でプ ロットしている。図7中に赤の直線で示すように温度変化 に依存せず一定の距離値を出力することが理想であるが、 実際には温度上昇に伴って"遠い"距離を出力するように なっていることがわかる。このような温度変化に伴う距離 の変動を抑制し、温度変化に対して安定な距離計測を行う ことが課題となる。



温度変化による距離の変動は主に次のような要因で生じる。

・制御回路から投光させるタイミングの遅延

- ・制御回路から受光させるタイミングの遅延
- ・画素の光電変換の感度

3.4 測距レンジ及び対象物反射率に対する課題

2.2節で述べたように測定できる最大距離値は投光波の 周波数により決まるが、測定するには十分な電荷量を蓄積 する必要がある。そのため、実際に測定できる距離はイ メージセンサで電荷を蓄積する時間によって決まり、蓄積 される電荷量は受光する光量に依存する。式(4)で示した ように電荷量は受光強度(振幅値)Ampにて表すことが でき、Amp値は0-255に規格化されて算出される。Amp 値は対象物の距離が遠い場合や反射率が低い場合に小さく なり、対象物の距離が近い場合や反射率が高い場合に高く なる。その為、遠い対象物や反射率の低い対象物を測定す る為には電荷を蓄積する時間を長くすることで十分な受光 量を確保する必要がある。

一方、近い対象物や反射率の高い対象物を測定する為に は電荷を蓄積する時間を短くする必要がある。これは、イ メージセンサの画素が蓄積できる電荷量に上限がある為 で、電荷を蓄積する時間が長いと電荷量が飽和して、距離 が正しく計算できなくなる。

図8に蓄積時間による測距レンジの違いを測定した環境 を示す。TOF センサからの距離1m、2m、4mの各位置に 反射率56.3%の白紙と反射率5.5%の黒紙を張り付けた ボードを設置し測定している。図9に蓄積時間による測距 レンジの違いを示す。図9(a)に蓄積時間 3200µsの測定 結果、図9(b)に蓄積時間 200µsの測定結果を示す。図9 (a)(b)では、近距離~遠距離までを赤~青の色の変化で 表しており、Amp値が255を超えるときは電荷の飽和を意 味し紫色、Amp値が0のときは受光量不足により距離が正 しく計算できないことを意味し黒色で示している。図9 (a)では4mの距離の対象物が測定できているが、1m、2m の距離では黒紙より反射率が高い白紙は、電荷が飽和し距 離を正しく測定できていない。一方、図9(b)では電荷の 飽和は見られないが、1m、2m、4mの距離で白紙より反射 率の低い黒紙の距離が正しく測定できていない。

つまり、測定したい対象物までの距離や反射率に応じて 蓄積時間を設定する必要があり、このことは距離の近い対 象物と距離の遠い対象物、反射率の低い対象物と反射率の 高い対象物を同時に測定できないことを意味し、測距レン ジ・対象物反射率レンジを広げることが課題となる。



図8 測距レンジ測定環境



距離0~6250mmを下記の色の対応で表示



3.5 3次元変換に対する課題

3D TOF センサは一般的な CMOS イメージセンサのよう に撮像範囲内の距離情報を取得できるが、これは各画素か ら対象物までの1次元の距離情報を取得しているのみであ る。対象物の大きさや形、または対象物間の距離を測る用 途においては、3次元座標情報の取得が必要となる。

1 次元の距離情報を3 次元座標情報に変換する為には、 イメージセンサから得られる各画素の距離情報に加えて、 各画素がレンズを通して見通す角度の情報が必要になる。 図 10 に 1 次元の距離と3 次元座標の対応を示す。図 10 の XYZ 空間上の原点にレンズが組み付けられたイメージセ ンサが位置しており、レンズの光軸中心は Z 軸と一致して いるものとする。r の大きさはイメージセンサから得られ る距離値に相当する。r の向きはイメージセンサ上の各画 素がレンズを通して見通す向きであり、画素毎にθとφに よって一意に決まる。

θ及びφの値はレンズを組み付ける際に個体毎に存在す る軸ずれや歪みによる角度誤差を含む。図 11 に X 軸方向 に 20 画素軸ずれさせた θ 、 φ の値を用いて求めた出力座標 Z を示す。測定環境は図6(a)と同様に平面を測定し、青 線で示す中央の1ラインに着目する。図 11 のグラフは、 この線上の中心から±20 画素分の各画素の位置を横軸、 出力座標 Z を縦軸にとり、各画素位置における出力座標 Z を青点でプロットしている。出力座標 Z は図 11 中に赤の 直線で示すように画素の位置に依存せず一定の座標値を出 力することが理想であるが、軸ずれによる角度誤差の影響 で画素位置に依存して変化してしまっていることがわか る。このような角度誤差の影響を考慮して 3 次元座標への 変換を行うことが課題となる。





4. 補正方法及びその効果

3章で述べた通り、距離出力結果は各要因による誤差が 含まれ、これらの誤差は個体毎に固有な物であることか ら、個体に合わせた補正を行う仕組みが必要である。従来 はこれらの補正を共通の PC ソフトで行っており個体毎に 最適な補正とはなっていなかった。

我々の TOF センサに搭載されている演算ブロックは、 図 12 に示す通り、SoC、外部メモリ、内蔵 ROM から構成 されている。補正や変換などの演算式はSoC内部に組み込 まれている。演算に必要な個体毎の固有パラメータ情報に ついては、出荷時に最適なものをテーブル化して内蔵 ROM に書き込んでいる。ユーザが TOF センサを起動する と、テーブルデータを内蔵 ROM から外部メモリに読出し、 イメージセンサから取得した位相データを用いて SoC にて 距離演算及び補正、座標変換の演算を行う。



図12 演算ブロックの構成

以降、3章で述べた距離精度を得る為の個別の課題に対 する解決策及びその効果について述べる。

4.1 距離の直線性の補正

補正前の距離値は 3.1 節の図 5 に示すように、理想的な 直線に対する歪みを有している。

理想的な直線に近づける為に、投光波が矩形波から正弦 波になるような駆動回路を実装した。しかしながら、現実 には理想的な正弦波を得ることは困難であり、得られた距 離値に対する補正も必要となる。

補正を行う為に必要となる、歪み量を計算する為のパラ メータは個体毎に求めておき、出荷時にテーブル化してセ ンサ内部に格納する。歪み量の計算には、各センサ共通に 独自の式を設定し組み込んでいる。センサ使用時には、個 体毎に固有のテーブルを用いて歪み量を求める為、各セン サで最適な補正済み距離を出力することが可能となる。

図13(a)は、実距離と出力距離の関係を示したグラフ であり、横軸にイメージセンサから対象物までの実際の距 離値、縦軸にイメージセンサが出力する距離値を示してい る。図5で示したグラフと同様の補正無しのものを青色で プロットし、本補正を実施して得られた補正ありのものを 橙色でプロットしている。図13(b)は、図13(a)にお ける出力距離の真値からの誤差を縦軸として取りなおして 示している。図13(a)(b)の補正ありのものと補正なし のものを比較すると、補正ありのものは補正なしのものと 比較して距離の直線性が向上しており、距離の誤差も減少 している。





4.2 距離の画素間ばらつきの補正

画素毎の距離の直線性が得られた上で、画素間のばらつ きを抑える為に空間フィルタを用いた画素間の距離値の平 滑化を合わせて行う。図14にフィルタ有りとフィルタ無 しによる画素間の出力距離のばらつき比較を示す。測定環 境は図6(a)と同様に平面を測定し、青線で示す中央の1 ラインに着目する。図14のグラフは、このライン上の中 心から±40 画素分の各画素の位置を横軸にとり、各画素 の出力距離を縦軸にとったものである。青色で示すプロッ ト点がフィルタ無しの場合であり、橙色で示すプロット点 がフィルタ有りの場合である。このグラフより、フィルタ リングを実施した後ではフィルタリングを実施する前に比 べて、画素間のばらつきが軽減されている。



図14 画素間ばらつき補正の効果

4.3 温度変化による距離変動の補正

3.3 節で述べた通り、温度変化に伴う投光/受光タイミン グの遅延は距離値の変動を生じさせる。我々の TOF セン サでは、投光部の温度を取得する温度センサと受光部(イ メージセンサ)の温度を取得する温度センサをそれぞれ搭 載している。

温度による距離値の変動量は、投光部、受光部それぞれ の回路のばらつきに依存して変化する。

補正を行う為に必要となる、投光部の温度に依存する距 離変動量を計算する為のパラメータと受光部の温度に依存 する距離変動量を計算する為のパラメータは個体毎に求め ておき、出荷時にセンサ内部に格納する。距離変動量の計算 には、各センサ共通に独自の式を設定し組み込んでいる。セ ンサ使用時には、個体毎に固有のパラメータと、使用時の投 光部及び受光部の温度を用いて距離変動量を求める為、各 センサで最適な補正済み距離を出力することが可能となる。

図15は、温度と出力距離の関係を示したグラフであり、 横軸にイメージセンサの温度、縦軸に出力距離を示してい る。図7で示したグラフと同様に補正前距離を青色でプ ロットし、この値に対して本補正による補正計算を実施し た結果を補正後距離として橙色でプロットしている。補正 前距離と補正後距離を比較すると、補正後距離は補正前距 離に対して温度に対して安定な距離値が得られている。



4.4 距離・反射率レンジを広げる HDR 処理

3.4節で述べた通り、近い対象物と遠い対象物、反射率 の低い対象物と高い対象物は同時に測定できない為、近い 対象物や反射率の高い対象物用に蓄光時間を短くして撮像 した距離画像と遠い対象物や反射率の低い対象物用に蓄光 時間を長くして撮像した距離画像を合成する。

測距可能な距離や反射率のレンジを広げる HDR (High Dynamic Range)の処理の概要は、2枚の画像を画素毎に 比較し、いずれかが飽和している場合は飽和していない方 を採用し、両者とも飽和していない場合は受光量の大きな 方を採用するというものである。

図 16 に HDR による効果を示す。3.4 節の図9 において は、遠い対象物と近い対象物、反射率の高い対象物と低い 対象物を同時に測定することができなかったが、近い対象 物、遠い対象物、反射率の高い対象物、反射率の低い対象 物が全て測定できており、幅広い距離・反射率のダイナ ミックレンジが得られている。

実環境においては、任意の位置に様々な反射率の対象物 が存在する状況が想定される為、本 HDR 処理の実現で、 TOF センサ使用上の環境的な制約条件の緩和に繋がる。



図 16 HDR 処理の効果

4.5 3次元変換

3.5節で述べた通り、1次元の距離情報を3次元座標に変換する際には、角度誤差の影響を考慮する必要がある。図 10で示した3次元座標X、Y、Zを計算する為の θ 、 φ は個体毎に求めておき、出荷時にテーブル化してセンサ内部に格納する。X、Y、Zの演算には、各センサ共通に独自の式を組み込んでいる。センサ使用時には、個体毎に固有の θ 、 φ テーブルを用いてX、Y、Zを求める為、各センサで最適な補正済み距離を出力することが可能となる。

図 17 にレンズの軸ずれを考慮した軸ずれ無しの θ 、 φ テーブルを用いて変換した出力座標 Z と、図 11 で示した 軸ずれ有りの θ 、 φ テーブルを用いて変換した出力座標 Z の比較を示す。グラフより、軸ずれ無しの場合では出力座 標 Z は画素位置に依存せず一定値となっており、理想的な 出力となっている。



4.6 補正効果のまとめ

4.1 節、4.2 節、4.3 節、4.5 節で述べた各種補正につい て、補正前後の距離誤差の比較結果を表1に示す。距離誤 差の値は、真値に対する誤差の比率を百分率で表現してお り、いずれの補正においても距離誤差2%以下の高精度な 距離出力を実現できていることがわかる。

表1 各種補正による距離誤差改善効果まとめ

補正各種	距離誤差 (補正前)[%]	距離誤差 (補正後)[%]
距離直線性補正	8.3	1.8
画素間ばらつき 補正	2.4 (標準偏差:0.98)	0.6 (標準偏差:0.33)
温度補正 (0~60°C)	67.8	0.11
3次元変換	2.2	0.6

また、4.4 節で述べた HDR について、表2 に示す HDR 有り・無しそれぞれにおける距離・反射率の比較結果か ら、距離1m~4m、反射率5.5%~56.3%の広範囲にわたっ て測距可能となったことがわかる。

表2 HDRによる距離・反射率レンジ改善効果まとめ

測距対象		HDR 無し		
距離 [m]	反射率 [%]	蓄積時間 3200 μs	蓄積時間 200 <i>μ</i> s	HDR有り
1.0	5.5	0	×	0
	56.3	×	0	0
2.0	5.5	0	×	0
	56.3	×	0	0
4.0	5.5	0	×	0
	56.3	0	0	0

^{○:}測距可能、×:測距不可

5. むすび

3D TOF センサモジュールには個体毎に固有のばらつ き・誤差要因があり、高精度を求めるアプリケーションで はユーザ側のシステムで補正処理を行う必要があった。

本開発はこれらの課題を解決する、個体毎に最適なパラ メータを書き込める仕組みと演算処理を搭載することで、 1 コマンドで3次元情報が高精度に取得できる機能を実現 した。

3次元センサは、労働力人口の不足やコロナ禍での3密 回避による省人化ニーズの高まりにより、工場や物流倉庫 内の搬送などの産業用途のみならず、公共施設や病院、 駅、商業施設での高度な作業領域での活躍も期待されている¹⁾。今回の開発はそのような社会ニーズに対して一つの ソリューションを与えるものとなった。

今後は更なる顧客ニーズにこたえるため、検出できる距 離、画角、反射率の範囲を広げる検討を進めていきたい。

参考文献

- オムロン株式会社. "人や物との距離を3次元でリアルタイム に測定する組み込み型 TOF センサモジュール「B5L シリーズ」 を発売". https://www.omron.co.jp/press/2020/09/c0901.html, (参 照 2020-09-01).
- 2) 安富啓太、川人祥二. Time-of-Flight カメラ. 映像情報メディ ア学会誌. 2016, Vol.70, p.880-882.
- Hansard, M.; Lee, S.; Choi, O.; Horaud, R. Time of Flight Cameras: Principles, Methods, and Applications. Springer, 2012, p.8–10.

執筆者紹介:ピアレビュー対象外



田中 宏行 TANAKA Hiroyuki
エレクトロニック & メカニカルコンボーネンツ
ビジネスカンパニー 事業統轄本部
商品開発統括部 モジュール開発部
専門:電子情報工学

石井 昭宏 ISHII Akihiro

エレクトロニック&メカニカルコンポーネンツ ビジネスカンパニー 事業統轄本部 商品開発統括部 モジュール開発部 専門:電気電子工学

本文に掲載の商品の名称は、各社が商標としている場合があります。