全方位物体検出のための複合球面鏡ステレオ

栗田 尚樹[†] 佐川 立昌[†] 越後 富夫[†] 八木 康史[†]

† 大阪大学 産業科学研究所 〒 567-0047 大阪府茨木市美穂ヶ丘 8-1 E-mail: †{knaoki,sagawa,echigo,yagi}@am.sanken.osaka-u.ac.jp

あらまし 本論文では,複合球面鏡を用いてステレオ視を行い,近接物体を検出するシステムを提案する.本システムは複数の球面鏡と単一のカメラから構成され,容易に携帯,装着できる小型軽量のセンサである.各々の球面鏡に はそれぞれ観測対象が投影されるため,反射光学系を用いたステレオ視により,観測対象までの距離が計算可能であ る.提案手法では,まず事前に,無限遠に物体があると仮定し,物体が各々の鏡へ投影される点についての対応点の 参照表を作成する.物体がセンサに十分接近すると,物体が投影される点が無限遠における対応点とは異なるため, それぞれの鏡に投影される対応点の輝度値の差を取ることによって,近接物体の検出が可能である.この手法は対応 点の探索を伴わないため,実時間で近接物体の検出が可能となった.最後に開発したセンサを用いて近接物体検出の 実験結果を示す.

キーワード 複合球面鏡,反射光学ステレオ,近接物体の検出

Compound Catadioptric Stereo Sensor for Omnidirectional Object Detection

Naoki KURITA[†], Ryusuke SAGAWA[†], Tomio ECHIGO[†], and Yasushi YAGI[†]

 † The Institute of Scientific and Industrial Research, Osaka University 8-1 Mihogaoka, Ibaraki, Osaka, 567–0047, JAPAN
 E-mail: †{knaoki,sagawa,echigo,yagi}@am.sanken.osaka-u.ac.jp

Abstract This paper describes a novel system to detect objects close to our sensor. For real-time detection and easiness to carry, we develop a small sensor with multiple spherical mirrors. Since an object is projected on each mirror, our method computes the range by catadioptric stereo. Our method creates a lookup table of corresponding points for infinite range. If a object is close enough to the sensor, the projected points of the object are different from these corresponding points. Thus, our method can detect near objects by taking difference of intensity of the corresponding points between the images of mirrors. We show our experimental setup of our sensor and the result to detect near objects.

Key words Compound spherical mirrors, Catadioptric stereo, Detection of near objects

1. はじめに

様々な応用の場面において,接近する物体を検出することは 極めて重要である.例えばロボットへの応用として,ロボット に近接する物体があれば障害物として検出し,避けることが必 要である.また,防犯システムなどの応用においては,接近す る物体を検出することにより,センサを壁に設置して接近する 人物を検出することが考えられる.あるいは,人物の身体に装 着し,背後に近づく物体を監視するといった応用も想定できる. このような応用には,広い視野を持ち,かつ小型軽量のシステ ムであることが必要である.

本論文ではこれらの応用のため,一定の距離よりも近くにあ る物体を検出できるセンサを開発した.このセンサは1台のカ メラと複合球面鏡から構成され,それらを用いた反射光学ステ レオ視により距離計測を行う.この複合球面鏡を用いて画像を 取得すれば,周囲 360 度の視野が得られる.また鏡の大きさ 約1.5cm,重さ約3gと,小型軽量化に成功したため,人間の体 への装着も容易である.このセンサを用いて,実時間で一定距 離よりも接近する物体を検出するため,エピポーラ線上の対応 点探索ではなく,基準距離に対する遠近を判定する手法を提案 する.

全方位ステレオ視に関してはすでにいくつかの手法が提案されている.まず,カメラを回転させることによって二つの全方 位画像を取得し,全方位ステレオ視を行う手法[1],[2]が挙げ られる.これらの手法では時系列画像を用いて二つの画像を取 得するため,実時間での物体検出には適さない.また,全方位 画像生成のために放物面あるいは双曲面鏡を利用した2台のカ メラを用いた,反射光学ステレオ法[3]~[5]も提案されている. 本論文で提案するセンサを人物が装着することを考えた場合、 小型軽量が必須であり,2台のカメラを用いる手法は適さない. そこで,単一のカメラによる反射光学ステレオ法[6].[7]が考え られる.これらの手法は複数の鏡を用いて複数の仮想的な視点 を生成し、仮想カメラ間のエピポーラ幾何により距離を計算す る方法である.Southwellら[7]は2つの曲率の異なる鏡を重ね ることによって,全方位ステレオシステムを構築した.この鏡 を用いたシステムは単一のカメラを用いて距離計測が可能なた め,小型センサに応用できる.本論文で提案する複合球面鏡は 小型であるため,距離計測の精度は基線長の長いステレオシス テムに比べて低くなる.そこで形状を小さく保ちつつ,対応点 計算の安定性を増すため,多数の球面鏡を用いたシステムを構 築した.すなわち,狭基線長で複数基線をもつステレオシステ ムとなる.またこれまで,全方位画像取得のために双極面鏡の 開発してきた [8]が、小型双極面鏡の製作は困難であるため、小 型センサの開発を目的としている本論文では球面鏡を採用した.

以下では,2.ではセンサの構成について述べ,3.では複合球 面鏡を用いた物体検出法について説明する.4.では本センサを 用いた近接物体検出の実験を行い,最後に5.で提案手法につい て考察する.

2. 複合球面鏡による全方位視覚センサ

提案する全方位センサは複数の球面鏡から構成される.図1 はカメラと試作した鏡を設置した様子である.センサは,1つ の大きな球面鏡(中央鏡)と7つの小さな球面鏡(周辺鏡)か ら構成されており,各々の直径は10mmと4mmとなっている (図2).

物体からの光線は各々の鏡に当たり,反射光が画像面に投影 される.図3は,取得した画像の例である.周辺鏡の中心とカ メラ座標系の軸とは一致しないため,周辺鏡の画像は中央鏡の 画像に対して歪むことがわかる.異なる鏡に当たる物体からの 光線は,物体が存在する位置で交差するため,三角測量の原理 に基づいて物体までの距離を計算することができる.

しかし,三角測量に用いる基線長は,物体からの光線が各々 の鏡にあたる点間の長さとなり,基線長は極めて短いことから, 物体までの任意の距離を正確に計算することは難しい.そこで 提案する手法では,物体が無限遠にあるか否かを判定する.こ の方法は,基線長が短い場合においても適用でき,また計算コ ストが小さくて済む.

3. 反射光学ステレオ視による近接物体の検出

カメラ1台と複数の鏡を使って近接物体を検出する方法につ いて述べる[9],[10]において提案されているようなステレオ視 アルゴリズムでは異なる距離に存在する物体の対応点を見つけ るために,複数の視差を探索する.しかし,本システムのよう な狭基線長のステレオでは正確に距離を計測することは困難で ある.そこで提案手法では,無限遠における視差のみを調べる. すなわち,物体から届く光線が平行と考えられる距離であり, 2眼平行ステレオでは視差が0となる距離である.物体が近づ いた場合,無限遠における対応点と,実際に物体が投影される



図 1 複合球面鏡を用いた全方位カメラ Fig. 1 Omnidirectional camera with compound spherical mirrors.



図2 複合球面鏡の構成

Fig. 2 Configuration of multiple spherical mirrors.



図 3 センサより取得される画像例 Fig. 3 An example of image of the sensor.

位置が異なるため,対応点における画像の輝度値が異なることになる.この輝度値の差を用いて近接物体を検出する.また, 複数の周辺鏡との間で比較することにより,マルチベースラインステレオ視を行い,視差検出の安定化を図る.

検出される物体の距離は基線長と画像の解像度により決定される.基線長は,鏡の形状により決定されるため固定である. そこで画像解像度を変化させることによって,判定される距離 を調整する.

3.1 無限遠に対する対応点の計算

本章では物体が無限遠にある場合における各々の鏡に物体が 投影される対応点の算出方法について述べる.図4は中央鏡に おける反射の様子を示している.Oはカメラ座標系における原 点,dはカメラ原点から半径rの鏡Cの中心までの距離である. 中央鏡において,物体が点xに投影されるとき,光線は鏡の点 pに当たるので, $\angle pCO = \theta$, $\angle pOC = \phi$ と定義する.xは γ を使って画像座標系 ((c_x, c_y) は画像中心)において定義すると,

$$(c_x + l\cos\gamma, c_y + l\sin\gamma) \tag{1}$$

となり,また

$$\tan \phi = \frac{l}{f}.$$
 (2)

となる.このとき f (画素) は焦点距離である. $\triangle pCO$ についてみると ϕ は

$$\tan\phi = \frac{r\sin\theta}{d - r\cos\theta} \tag{3}$$

とも表現でき,式 (3) より θ を計算する.p方向における単位 ベクトルは \vec{Cp} なので,入射角 α は $\theta+\phi$ となる.入射角と反 射角は同じ角度となるので,

$$\beta = \alpha + \theta = 2\theta + \phi. \tag{4}$$

 $heta, \phi$ より鏡から物体へのベクトルuは,

$$(\cos\gamma\sin\beta, \sin\gamma\sin\beta, -\cos\beta) \tag{5}$$

となる.

物体が無限遠にあれば,物体から鏡への光線の向きは平行と 仮定できる.図5では,周辺鏡に物体が投影される場合を示し ている.入射角は,ベクトル u に平行となる.原点 O から周 辺鏡の中心 C'への単位ベクトル u₀は,

$$\cos\beta' = -u \cdot v_0. \tag{6}$$

中央鏡と同様に,

$$\tan \phi' = \frac{r' \sin \theta'}{d' - r' \cos \theta'} \tag{7}$$

より θ' を計算する.このとき, $\phi' = \beta' - 2\theta'$, $d' = \sqrt{d^2 + r^2}$ である.ベクトル v'_0 , u に垂直な単位ベクトル w とすると, w は $v'_0 \times u$ を正規化して求められる.ベクトル v' は原点か ら光線が周辺鏡に当たる点 p' までのベクトルとして表現でき, $v' = (v'_x, v'_y, v'_z)$ とし,ベクトル v'_0 をベクトル w 周りに 角度 ϕ' 回転させることによって計算することができる.最後に,周 辺鏡へ物体が投影される点 x' は,

$$(c_x + l'\cos\gamma', c_y + l'\sin\gamma') \tag{8}$$

で,

$$l' = f \frac{\sqrt{v_x'^2 + v_y'^2}}{v_z'}, \tan \gamma' = \frac{v_y'}{v_x'}$$
(9)

となる.

あらかじめ対応点を計算し,参照表を作成しておき,鏡間の 画像の差分を計算するときなど対応点の座標を必要とするとき に,その参照表を用いる.



図4 中央鏡に反射した光線方向







3.2 近接物体の検出

物体がセンサに対して十分近くにある場合,無限遠において 求めた対応点とは異なる位置へ投影される.提案手法では,各 鏡の対応点において輝度値の差をとる事により物体を検出する. 中央鏡の輝度値をI(x)とし,周辺鏡iにおける対応点の輝度 値を $I_i(x)$ とする.近接する物体を検出するための基準をE(x)とすると,

$$E(x) = \frac{1}{N} \sum_{i}^{N} |I(x) - I_i(x')|, \qquad (10)$$

となる . *N* は , 同じ物体が周辺鏡へ投影される数である . 得ら れた *E*(*x*) を 2 値化し , 各方位角に沿って検出された画素の数

I - 364



図 6 物体が近距離にある場合における角度 $\delta\beta$ の違い Fig. 6 The difference of angle $\delta\beta$ and if an object is in finite range.

を数え,ヒストグラムを作成する.近接する物体があった場合 には作成したヒストグラムを用いて,[11]で提案されているような手法を用いて人物追跡することが考えられる.

3.3 検出距離の調節

物体を検出できる距離は,無限遠から1画素分の視差が発生 する距離であるといえる.このようにして,光線方向 β と投影 される点の関係より計算することができる.中心と周辺鏡の画 像面に物体が投影されると仮定する.図6のように物体が近接 した位置にある場合,偏微分 $\frac{\delta\beta}{\delta l'}$ は式(7)から計算することが できる.すなわち,物体が検出されるときの中心とある周辺鏡 への入射角である.基線長をBとすると,

$$B = u \cdot (p' - p) \tag{11}$$

検出される距離Rは,

00

$$R = B \tan \frac{\partial \beta}{\partial l'} \tag{12}$$

となる.(12)より画像解像度を変更すると,物体を検出できる 距離を調節することができ,画像解像度を元画像の半分にする と,検出距離 Rは Bを定数と仮定し,新しい変数 $l'' = \frac{1}{2}l'$ を 用いると,

$$R = \frac{1}{2}B\tan\frac{\partial\beta}{\partial l''},\tag{13}$$

となり検出距離もまた元の半分となる.

3.4 センサの校正

対応点を計算するために,カメラの原点から中央鏡の中心ま での距離 d と,焦点距離 f を知る必要がある.これらのセンサ パラメータを校正するため,まず画像上の鏡の端を見付ける. 図のように,画像中心から中央鏡と周辺鏡の端までの距離を 各々l₁ l₂ とすると,そのとき,角度 $\phi_1 \phi_2$ は,

$$\tan \phi_1 = \frac{l_1}{f}, \tan(\phi_1 + \phi_2) = \frac{l_2}{f}.$$
 (14)

となる.鏡の半径をから,

$$\sin \phi_1 = \frac{r}{d}, \sin \phi_2 = \frac{r'}{\sqrt{d^2 + r^2}}.$$
(15)



図 7 センサパラメータ $d \geq f$ の校正 Fig. 7 Calibration of sensor parameters d and f

となる.だから,(15)に $\tan \phi_1 \ge \tan(\phi_1 + \phi_2)$ を代入してdについて解くと,

$$\frac{\tan(\phi_1 + \phi_2)}{\tan\phi_1} = \frac{l_2}{l_1}.$$
(16)

となる . ϕ_i は (15) から計算でき, 焦点距離は (14) から得られる.

4. 実 験

本章では,新しいセンサを用いて,センサの周りを歩いてい る人の検出実験を行った.図8は,結果の3つの例を示してい る.上段はカメラからの入力画像,中段は*E(x)*の画像,下段 は二値化画像である.(a)行は人がセンサから遠くにいるため, 視差が小さく検出されないが,(b),(c)はセンサに近接してい るため,視差が発生し検出されている.これらの3つの二値化 画像のヒストグラムは図9で示される.この実験では,経験的 に閾値を25と設定した(輝度値の幅は0-255である.)画像解 像度は,640×480 画素,計算時間はPentium43.0GHzプロセッ サを用いて1フレームあたり96 msec となった.

図 10 は閾値処理を行った後の各々の距離での二値化画像中 から検出されるピクセル数を表している.グラフが振動するの は人の動きによるものであるが,人が遠ざかるにつれて検出さ れるピクセル数は減少していき,物体の検出が可能となる距離 はおよそ 3.2m だと判明した.

次に,画像解像度を基画像の半分(320×240)にして同様の実 験を行った.図11は*E*(*x*)と二値化画像である.画像解像度が 下げると小さな視差は検出されなくなるので,二値化画像中に 現れるピクセル数は減る.図12は閾値処理を行った後の各々 の距離での二値化画像中から検出されるピクセルの数を示す. 画像解像度が減ることにより一種のローパスフィルタとして働 くので,人の動きによるグラフの振動が減少するという効果が









図9 二値化画像のヒストグラム

Fig. 9 Histograms of the binarized images



図 10 各距離で検出されるピクセルの数



出ている.物体の検出が可能となる距離は解像度が半分にすると,およそ1.8mに減少した.



- 図 12 画像解像度を半分にしたときの各距離で検出されるピクセル の数
- Fig. 12 The number of detected pixels for each range by using the images of half resolution.

5. おわりに

本論文では、容易に携帯、装着できる小型軽量のセンサの開



図 11 画像解像度を半分にした結果.上段:*E*(*x*)画像,下段:二値化画像.(a)遠方,(b)中間,(c) 近接

Fig. 11 Results of input images of half resolution. Top: E(x) images, and bottom: binarized images. (a) far, (b) middle, and (c) near range.

発し,複合球面鏡を用いたステレオ視により,近接する物体を 検出するシステムを提案した.対応点探索をするかわりに,無 限遠における対応点の輝度値の差を取ることにより,実時間で 視差が発生する近接物体の検出が可能となった.本論文におい ては複合球面鏡を用いたが,視野の有効利用,画像の歪みの補 正といった問題が残るため,反射光学ステレオに適した鏡の形 状を開発することが今後の課題となる.

文 献

- H. Ishiguro, M. Yamamoto and S. Tsuji: "Omni-directional stereo", IEEE Transactions on Pattern Analysis and Machine Intelligence, 14, 2, pp. 257–262 (1992).
- [2] S. Peleg and M. Ben-Ezra: "Stereo panorama with a single camera", Proc. IEEE Conference on Computer Vision and Pattern Recognition, Ft. Collins, Colorado, pp. 395–401 (1999).
- [3] 根岸善朗,三浦純,白井良明:"全方位ステレオとレーザレンジ ファインダの統合による移動ロボットの地図生成",日本ロボット 学会誌, 21, 6, pp. 690–696 (2003).
- [4] J. Gluckman and S. Nayar: "Real-time omnidirectional and panoramic stereo", Proc. of Image Understanding Workshop (1998).
- [5] 茶園篤,山澤一誠,横矢直和,竹村治雄:"全方位ステレオ視に よる3次元情報の獲得",映像情報メディア学会誌,51,10,pp. 1745–1753 (1997).
- [6] J. Gluckman and S. Nayar: "Rectified catadioptric stereo sensors", IEEE Transactions on Pattern Analysis and Machine Intelligence, 24, 2, pp. 224–236 (2002).
- [7] D. Southwell, A. Basu, M. Fiala and J. Reyda: "Panoramic stereo", Proc. International Conference on Pattern Recognition, Vol. A, pp. 378–382 (1996).
- [8] 山澤一誠, 八木康史, 谷内田正彦: "移動ロボットのナビゲーションのための全方位視覚系 hyperomni vision の提案", 電子情報通信学会論文誌 (D-II), **J79-D-II**, 5, pp. 698–707 (1996).
- [9] M. Okutomi and T. Kanade: "A multiple-baseline stereo", IEEE Trans. Pattern Analysis and Machine Intelligence, 15, 4, pp. 353–363 (1993).
- [10] O. Faugeras, B. Hots, H. Mathieu, T. Viéville, Z. Zhang, P. Fua, E. Théron, L. Moll, G. Berry, J. Vuillemin, P. Bertin and C. Proy: "Real Time Correlation-Based Stereo: Algorithm, Implementations and Applications", Technical Report N°2013, INRIA (1993).
- [11] T. Mituyosi, Y. Yagi and M. Yachida: "Real-time human feature acquisition and human tracking by omnidirectional image sensor", Proc. IEEE Conference on Multisensor Fusion and Integration for

Intelligent Systems, pp. 258-263 (2003).