# 内湾奥部河口域に位置する泊地内の流動に及ぼす気象要因の定量評価

環境水域工学分野 風嵐 陽太

#### Abstract

内湾奥部河口域の流れは潮流と河川流,吹送流を主要因とした複雑な流況を呈しており,加えて,河川水流入に伴う密度成 層の形成が流れをより複雑化していることがわかっている.しかし,それぞれがどの程度流動場に影響を及ぼしているのか については明らかにされていない.また,港湾海域が抱える環境問題の対応策として,様々な修復技術が考案されているが, それぞれが実海域の流動場に及ぼす影響についてまで言及されていない.本研究では,環境悪化が問題となっている大阪湾 湾奥部に位置する堺泉北港湾海域堺2区の北泊地を対象に現地観測,数値計算を行い,北泊地の流況特性を把握するととも に,北泊地の流れに及ぼす風の影響を海水交換と流速出現頻度を指標に定量評価した.その結果,西風条件で海水交換量が 増加することが推測された.また,北泊地に環境改善技術である浅水化を適用した場合,海水交換効率が現状より向上する ことを明らかにした.

### 1 研究背景と目的

内湾奥部に位置する河口域では,富栄養化や貧酸素 水塊の発生などの水質悪化,また,漂流,漂着ゴミに よる港湾施設の機能低下や景観悪化が問題視されてい る.これらの環境問題に取り組むうえで,海水交換過 程や漂流ゴミの流入過程を把握すること極めて有用で あるといえる.このような背景の下,これまで閉鎖性 の高い海域や河口域の流動場の把握を目的とした数多 くの研究がなされてきた.

既往の研究によって,内湾奥部河口域の流動場は潮 流と河川流,吹送流を主要因とした複雑な流況を呈し ており,加えて,河川水流入に伴う密度成層の形成が 流れをより複雑化していることが明らかにされてい る。しかし,それぞれが流動場に及ぼす影響度につい ては言及されていない.また,河口域が抱えている環 境問題である富栄養化や貧酸素水塊の発生などの対応 策として,様々な環境修復技術が考案されているが, それぞれを施工した際,実海域の流動場にどのような 影響を与えるかについてまで言及されている研究は少 ない.

そこで本研究では,実際に環境悪化が問題となって いる大阪湾の堺泉北港湾海域堺2区の北泊地(以後,北 泊地と略称する)を対象に現地観測と数値計算を行い, 北泊地の流れに及ぼす気象要因を定量評価するととも に,その知見を用いて環境改善技術の施工が流動構造 に与える影響について評価することを目的とする.

#### 2 研究対象海域の概要

本研究対象海域として選定した北泊地は,現在では 港湾施設として利用されていないが,かつては利用さ れていたため静水性の高い海域となっている.また, 大和川河口に位置しており(図–1),大和川から流入す る栄養塩を含んだ淡水と海水が混ざり合う汽水域であ るため,栄養塩の負荷が大きく,慢性的に塩分躍層が 存在する海域である.遠藤ら[1]の測定結果から,北 泊地は慢性的に密度成層が見られ10月上旬まで底層 のDO濃度が1mg/1以下と貧酸素状態になっているこ とが明らかになっている.

また,出水時に浮遊ごみが大和川から北泊地へ流入 しているという知見があり,実際に北泊地奥部に漂着 ゴミが集積してる様子も観察されている(図–1).しか し,その流入メカニズムは明らかになっていない.



図-1 平成 22 年 12 月 13 日における北泊地奥部の様子



# 3 漂流物の観測による泊地開口部の流況特性 把握

#### 3.1 北泊地開口部における観測概要

北泊地へ流出入する表層流の流況特性把握と本モ デルの再現性評価を目的として,北泊地開口部を流 れる漂流物を観測した.北泊地の開口部に位置する通 信塔の屋上(平均水面より約9.15m)にビデオカメラ (C-IR100),通信塔内にレコーダー(DMR-500D)を設置 し,平成22年9月23日から10月8日の日中,1秒間に 3 画像撮影した(図-2).

### 3.2 観測結果と考察

漂流物の連続撮影画像から漂流物の流向(北泊地へ 流入 or 流出)と移動速度を算出した.ただし,出水時 には大量の漂流物が確認され,それらすべての移動速 度を算出することは難しいことから,1時間毎に1つ の漂流物のみ抽出し,それを代表漂流物移動速度とし た.

算出した漂流物移動速度と風向との関係性を図-3 に 示す.ここで,縦軸は撮影画像から算出した漂流物移 動速度,横軸は大阪港波浪観測所の風向観測データで ある.プロットの大きさは風速を表す.この図より, 風速によらず東風が吹いているときには流出,西風が 吹いているときは流入方向に移動している傾向が見て 取れる.このことより,漂流物の移動方向が風向と一 致しており,漂流物の移動に対して風応力による影響 は大きいと言える.

次に,出水との関係について考察する.大和川河口 から3km上流に位置する遠里小野橋における水位観測



図-4 漂流物移動速度と遠里小野橋における水位との関係

データを縦軸に,漂流物移動速度を横軸にとったもの を図-4に示す.ただし,プロットの色,大きさは図-3 の場合分けをそのまま適用した.この図より,遠里小 野橋において観測される水位が1.5m以上であるとき, 漂流物は北泊地に流入する傾向にあるといえる. こ こで海上の漂流物の移動は,一般的に表層流ベクトル と風圧流ベクトルを合成することによって表せること から,漂流物移動速度Uは次式で表せる[2].

$$U = U_w + 0.035 \sqrt{\frac{C_{da}}{C_{dw}}} \sqrt{\frac{A}{B}} W$$
(1)

ここに,U<sub>w</sub> は表層の流速,C<sub>da</sub> は漂流物の空中抵抗係数,C<sub>dw</sub> は漂流物の水中抵抗係数,A は風圧のかかる断面積,B は水圧のかかる断面積,W は風速である. 撮影画像より,確認された漂流物はほぼ水中に存在したことから,式(1)の右辺の2項目が無視でき,算出した漂流物移動速度は表層流速とほぼ同値であるといえる.よって,上述した漂流物の移動に対する考察は表層流れについても同様のことがいえる.

# 4 港湾海域における流動場の予測手法

本研究では流動予測モデルとして,CENSIS (Coastal ENvironment SImulation System)を使用する.CENSIS は,静水圧近似を適用した粘性非圧縮性流体の質量 保存式,運動方程式・輸送方程式を支配方程式とした, 沿岸水域・湖の流れ場計算に適した準3次元流動モデ ルである.

# 5 実海域の再現によるモデルの精度検証と流況 特性の把握

本モデルの精度検証と北泊地の流況特性の把握を目 的として行った実海域の再現シミュレーション結果に ついて示す.



図-5 計算対象領域

### 5.1 計算条件

#### 5.1.1 計算対象領域

本再現計算においては,大和川河口を含む経度方向 に10km,緯度方向に15kmを計算対象領域として設定 した.水平方向の計算格子数は経度方向に100,緯度 方向に150とし,水平方解像度100m×100mで離散化 を行った.鉛直方向は計算格子数を20とし,第1層の 層厚は1.5m,第2~8層は0.5m,第9~12層は1.0m,第 13~16層は2.0m,第17~20層は3.0mと設定した.海 底地形は,堺の海図(海図No.JP1146,平成19年5月補 刷)を元に作成した.計算対象領域と与えた水深デー タについて図-5に示す.

#### 5.1.2 計算期間

内湾奥部河口域の再現を行うに当たり,密度成層が 形成されていない時と形成されている時で,流動が大 きく変わることが予想されるため,今回2ケースの計 算を行った.Case.1として北泊地開口部において漂流 物の観測を行った平成22年9月23日から10月8日, Case.2として密度の成層化が予想される平成22年8月 4日から8月19日までのそれぞれ16日間を計算期間 とした.

#### 5.1.3 河川流入条件

大和川からの河川水流入の影響を考慮するために計 算対象領域の上流端で流量,塩分(=0psu),水温の条件 を与えた.流量は,大和川河川事務所が行った平成22 年の遠里小野橋における水位データと流量データより 式(2)に表される近似式を導出して与えた.

$$Q = 58.584H^2 + 29.592H + 6.2848 \tag{2}$$

ここで, *Q* は流量 [m<sup>3</sup>/s], *H* は水位 [m] を表す. 5.1.4 開境界条件

潮汐の影響を考慮するために,計算対象領域の北 側,西側,南側の計算領域端において開境界を設定し, 潮位変動量,塩分,水温についてそれぞれの境界に同 様の値を与えた.潮位変動については海上保安庁から 提供されている大阪港における潮汐推算のデータを用 いた.塩分,水温に関しては,大阪湾水質定点自動観



図-6 計算結果の output 位置

測データ配信システムにおける大阪港波浪観測塔の観 測データをスプライン補間し,設定した.

5.1.5 気象条件

本流動予測モデルでは,海面における風応力や熱フ ラックスなどを考慮するために,風速,風向,降水量, 気温,相対湿度,雲量,直達日射量の7つの諸量を与 える.風情報は大阪港波浪観測塔,降水量,気温につ いては堺地域気象観測所,相対湿度,雲量,直達日射 量は大阪管区気象台での観測データを使用した.直達 日射量に関しては観測されていないため,全日射量の 観測データを使用した.

5.2 観測データとの比較によるモデルの精度検証

5.2.1 計算出力地点

本計算における出力地点を図-6に示す.

5.2.2 比較検証結果

塩分について観測データと比較した結果について示 す.比較対象として,大阪湾水質定点自動観測データ 配信システムによる北泊地での観測データを選定し た.

Point.A における各ケースの塩分の鉛直データの時 系列分布と,観測データを図–7に示す(観測値の空白 はデータの欠損である).この図より淡水層が出現す る際,観測データに比べ計算結果の方が淡水層の層厚 が厚くなっていることがわかるが,淡水層の層厚のな まりを除けば,計算結果と観測データは定性,定量的 に良好に一致しているいえ,塩分の再現性は密度成層 形成を含めて良いと判断した.同様に,水温に関して も比較したところ海表面の水温に差が見られたが定性 的には一致しており,再現性は確保されたといえる.

次に,流動の再現性について検証を行うため,北泊 地開口部の表層流れの計算結果と,撮影画像より求め た漂流物移動速度の比較を行う.北泊地開口部の中央 (Point.C2)における Case.1の第1層流速計算結果と, 漂流物移動速度について図-8に示す.ここで横軸は漂 流物移動速度,縦軸はその時刻における計算結果を表 し,計算結果については Line.C を基準に正の値が北泊 地に流入する流向,負の値が流出する流向を示す.こ



b) Case.2

図-7 塩分の鉛直データの経時変化(上:計算結果,下: 観測データ)



図-8 計算結果と漂流物移図-9 計算結果と漂流物移動速度動速度の定量的比較

の時,流向については80.56%の割合で一致している. また,流向が一致した結果のみについて表示し,近似 直線を求めた(図-9).このときの近似式はy=0.6611x であり,平均的には漂流物移動速度のほうが大きい値 をとっているといえる.これは,風圧流の影響を計算 結果に加味しなかったことが要因であると考えられ る.

以上より,流向,流速ともに計算結果と現地観測結 果は良好に一致しており,本モデルにおける流動の再 現性についても確保されたといえる.

5.3 計算結果から見る北泊地の流動

Case.1, Case.2の計算結果について考察する.北泊地 開口部における流動について漂流物移動速度と同様 に,風応力と河川流,潮汐流との関係性について考察 した.その結果, Case.1の結果については表層流れに 風と河川流量との相関が見られ,中層流れと潮汐変動 量との相関が見られた.Case.2においては,表層流れ と河川流量との相関は見られたが,どの層においても 風と潮汐変動量との相関は見られなかった.

次に,各ケースの計算期間中の Point.C2 における流 入出速度の出現頻度と風向度数分布について図–10 に 示す.ここで,縦軸は水深,横軸は出現頻度で正の値 が流入,負の値が流出方向の流れを表す.この図よ り,Case.1 では上層で流出傾向,下層で流入傾向の2



図-10 Point.C2 での流入出速度の出現頻度

層構造であり、Case.2 ではより複雑な層構造であることがわかる.また、風向傾向と第1層目の流向傾向は両ケースとも一致しており、長期的にはCase.2 においても風の影響があると推測できる.

# 6 泊地の流動に及ぼす気象要因の定量評価

泊地内流動に対する気象要因の定量評価を行うた め,気象要因のみ変更した計算を行い,それぞれの計 算結果を比較,考察した結果について示す.

# 6.1 計算条件

本計算における各計算条件について,再現計算の際 に用いた計算条件との変更点について述べる.まず, 鉛直方向の第1層目の層厚を1.0mとした.開境界条件 における潮位 ζ<sub>0</sub>は,潮位差*H*(=1.2m),周期*T*(=12hr) の潮汐を次式のように正弦関数で与えた.

$$\zeta_0 = \frac{H}{2}\sin\omega \tag{3}$$

開境界における塩分,水温は.平成22年8月3日 12:00の値を与え続けた.河川流入条件として,流量は 平水時の評価を行うため,一定値(*Q*=22.0m<sup>3</sup>/s)を与え た,水温は開境界で与えた表層水温と同値を与えた.

また,各計算の条件差を失くすことを目的に水面に おける熱フラックスと蒸発を考慮しないこととした. よって,この計算において,風による影響は風応力の 影響のみ評価することとする.

6.2 泊地の流動に及ぼす風の影響評価

風による北泊地の流動変化を明らかにするため,無 風状態における計算結果と東風,西風を吹かせた計算 結果とを比較した.ただし,風速はそれぞれ計算対象 海域における平均的な風条件として5m/sを与え,計算 領域で一様とした.本計算結果については,北泊開口 部の潮汐毎の流速を比較し,ほぼ同値となったところ から考察の対象とした.

北泊地開口部における流動について考察する.4潮



図-11 Point.C2 での流入出速度の出現頻度

汐間の Point.C2 における各層の流速出現頻度について 図-11 に示す.この図より,東風条件では無風条件と 比べると明らかに流動構造が変化しており,風による 影響の強さが伺える.ただし,5m以深ではそれほど変 化はなく,東風条件においても底層は静穏な流動環境 であることが推察される.西風条件では東風条件のよ うな大きな違いは見られないが,流速は全体的に大き くなっている.入江ら[3]は,エスチュアリー循環によ る表層流れの方向と逆方向の風が吹くとき,風により エスチュアリー循環は弱められ,上層だけでなく下層 における流速も小さくなると述べている.本計算にお いても東風条件のとき,第3,4層においてエスチュア リー循環による流出方向の流れを吹送流の補償流が上 回った結果,図-11のような流動構造となったと考え られる.また,西風条件においてはその逆の事象,つ まり,西風が表層流れを助長しエスチュアリー循環を 活性化させた結果、流速が全体的に大きくなったと考 えられる.

北泊地開口部 (Line.C)からの1潮汐間の海水交換 量はそれぞれ.無風条件で5.5520×10<sup>6</sup>t,東風条件で 5.2956×10<sup>6</sup>t,西風条件で8.5512×10<sup>6</sup>tであった.ここ で,海水交換量は各ケースの密度場の違いを考慮し て,流量に密度を乗じた質量を用いて評価した.この 結果より,西風条件のときに海水交換量が多いことが わかる.このことからも西風がエスチュアリー循環を 活性化させたと推察できる.

各風条件を与えた際の下げ潮最強時と上げ潮最強時の Line.B における水平流速と密度の分布について, 図–12 に示す.どちらの時刻においても東風条件では, 淡水層が確認できない.これは風応力により北泊地へ の河川水流入が阻害されているためと推測できる.

下げ潮時,西風条件では無風条件と比較し,流向の 傾向は中層の流速が大きくなっている.これは前述し たように,西風がエスチュアリー循環を活性化したた めであると推察される.一方上げ潮最強時を見ると, 無風条件では表層で流出方向,中底層で流入方向を示 している.東風条件では流出方向に風が吹いているの で,表層の流れを助長し流速が全体的に大きくなると 予想されるが,表層を除き大きくなっていない.この ことより,西風が表層の流れを助長することにより, 全体的に流れが大きくなったと推察してきたが,風応 力による物理的影響によるものだけではないといえ る.つまり,西風条件時に流速,海水交換量が増加し たのは,西風によって河川水の流入量が増加し,密度 の低い水が入ってきたことにより,鉛直方向の密度差 が大きくなった.そのため海水間の摩擦によるエネル ギー損失が少なくなり,その分流速が大きくなり,交 換量も増加したということである.



図-12 北泊地内の水平流速と密度の最強時の空間分布(上:下げ潮最強時,下:上げ潮最強時)



図-13 Point.A における水柱の密度成層強度

ここで,各条件ごとの北泊地内の密度成層強度につ いてみておく.図–13 に各ケースにおける Point.A にお ける水柱の密度成層強度について示す.ここで密度成 層強度の指標としては,多田ら[4]が諌早湾における密 度成層強度の把握に使用したポテンシャルエネルギー (P,式(4))を用いた.

$$P = \frac{1}{H} \int (\rho - \rho_m) gz \cdot dz \tag{4}$$

ここで,*H*は水深,ρは密度,ρ<sub>m</sub>は密度の鉛直平均 値,zは水表面からの距離である.一般的に,*P*の値 が大きいほど成層が発達しているといえる.この図よ り,上げ潮時に密度成層強度が低くなり,下げ潮時に 高くなるような潮位変動に伴う密度成層強度変化が確 認できる.また,それぞれを比較すると,密度成層強 度は東風条件時に低くなり西風条件時に高くなってい ることがわかる.

# 7 浅水化が泊地の流動に与える影響評価

北泊地のような海域の環境修復手法として,大阪湾 の浅場が少ない特性を考慮して,浅水化によって環境 構造を改善することが効果的であると考えられる.そ こで,浅水化した際の北泊地の流動とこれまでに行っ た計算結果とを比較し,流動環境が地形改変によりど のように変化するのか考察する.

7.1 計算条件

堺泉北港湾海域の北泊地の傾斜を外海方向に 1/200 と設定し,浅水化した場合の計算を行う.水深以外の 計算条件としては,6.1 に準ずる.また,浅水化を適用 した場合の風の影響についても考察を行うために,そ れぞれの風条件についても計算を行った.

#### 7.2 計算結果

計算結果より,北泊地開口部の第1層目の流入方向 の出現頻度には大きな差は見られなかった.よって, 浅水化後も漂流物が北泊地に流入する頻度は変わらな いと推測できる.

次に海水交換について評価する.海水交換量は浅水 化した場合,してない場合に比べ総じて減少した.た だし,海図より求めた北泊地の容積は約6,990,000m<sup>3</sup>で



あり,浅水化後は約1,865,000m<sup>3</sup>である.よって,容積 に大きな差があるため,浅水化による海水交換量の変 化を単純に絶対量で評価するのは好ましくない.そこ で,どれだけの海水が入れ替わっているか考察するた め,北泊地における海水の密度がすべて1.023t/m<sup>3</sup>とし て北泊地内の海水の質量を算出し,1潮汐間の海水交 換量とそれとの比を求めた.その結果について図-14 に示す.この図より,海水交換量と北泊地内の海水量 との比によって評価すると,浅海化した場合総じて大 きい値を取ることがわかる.よって,海水交換効率は 浅水化した場合大きくなるといえ,流動の観点からも 浅水化は有用であるといえる.

# 8 まとめ

・河口域に位置する泊地の流動に及ぼす気象要因につ いて,海水交換と流速出現頻度の視点から定量的に評 価した.

・浅水化を適用にすることにより泊地開口部及び泊地 内の流動は大きくは変わらないが,適用することによ り,海水交換効率は向上することを明らかにした.

#### 参考文献

- [1] 遠藤徹・水田圭亮・重松孝昌(2008): 貧酸素化した港湾 海域における底質の酸素消費特性に関する研究,海岸 工学論文集,第47巻,pp1151-1155.
- [2] 松崎義孝・藤田勇・竹崎健二(2010):重油・漂流物を用いた室内実験による漂流特性の研究,海洋開発論文集, 第26巻,pp939-944.
- [3] 入江政安・中辻啓二・西田修三(2004):大阪湾における 貧酸素水塊の挙動に関する数値シミュレーション,海 岸工学論文集,第51巻,pp.926-930.
- [4] 多田彰秀・中村康裕・阿部和也・田井明・鈴木誠二・中村武
  弘(2010):淡水流入が諌早湾の水質動態に及ぼす影響
  について,土木学会論文集 B2, Vol.66, No.1, pp.366-370.

討議[嘉名光市 准教授]

北泊地を浅水化した場合,大和川より北泊地に流入す る陸域起源漂流ゴミの量は減少するのか.

回答:本計算結果より,北泊地開口部の表層フラックスに大きな差が示されなかったため,北泊地へのゴ ミの供給量の浅水化に伴う増減は,微小であると推測 される.

北泊地の浅水化はどういう基準で設定したのか.

回答:既往の現地調査と本数値計算結果より,北泊 地は夏季に3m付近で成層が形成されており,本計算 において淡水層のみ存在する領域と密度成層が存在す る領域の流動の比較考察を行うため,北泊地開口部に おける水深が5mとなるように傾斜を1/200と設定し た.これは一般的な自然干潟と同程度の傾斜である.

討議[矢持進 教授]

出水時にごみが沖合いに流れずに流入するのはなぜ か.

回答:出水時に大和川から供給されるゴミの量が増 加することが一つの理由として挙げられる.また,計 算結果では平水時においても大和川の流速が大きい とき,大和川から北泊地に回りこむ流れが示されてい る.出水時には河川流速が増加することから,回り込 む流れが発生し,その流れに乗ってゴミが流入すると 考えられる.

計算対象領域の北側と南側の水質では現地調査では異 なる値が測定されているが,計算では一様と設置して いる.その妥当性は?

回答:本計算では,北泊地の流動を主眼に考察して おり,北泊地内の水質の再現性が確保されていること から,一様条件で妥当であると考える.

計算結果において,北泊地開口部における交換流量の 1潮汐間のマスバランスは取れていたか.

回答:西風条件ではほぼバランスは取れているが, 無風,東風の両条件では流入量のほうが大きい値を 取っている.

討議 [嘉名光市 准教授]

私見で北泊地の環境改善方法を提案せよ.

回答:環境改善技術としては,北泊地における生物 活性や鉛直循環が微小であることを考慮して,それぞ れを高める効果が期待される浅水化が適当であると考 えられる.また,浅水化するために必要な土砂につい ては,大和川で定期的に行われている浚渫土砂を利用 することが望ましいと考える.