

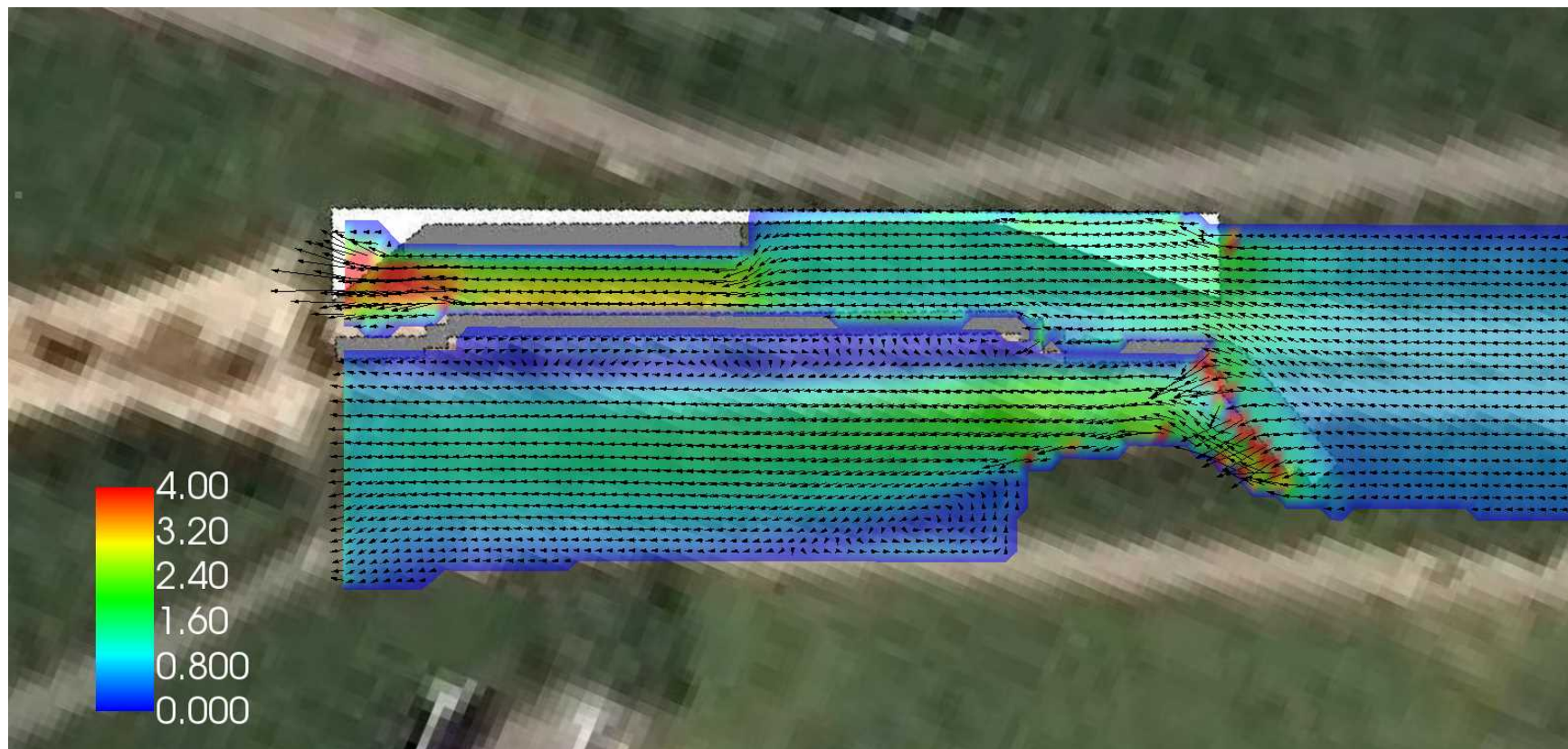
参考資料

シミュレーション結果 (全ケース)

ケース A

① 平面二次元流況解析結果(ケースA)

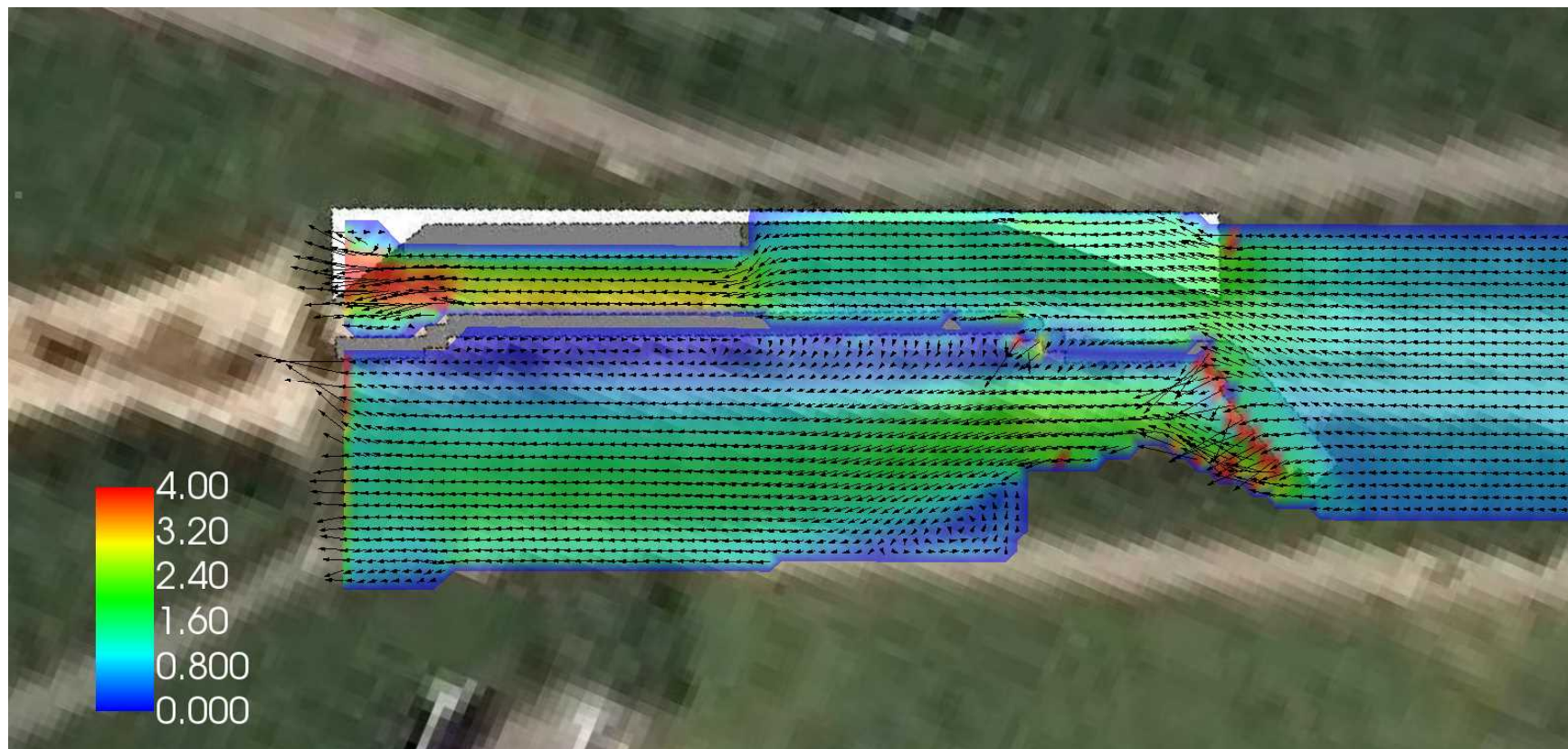
● 解析結果平面図



R.5 5/7 23:30時点 (Q=11.0m³/s)

① 平面二次元流況解析結果(ケースA)

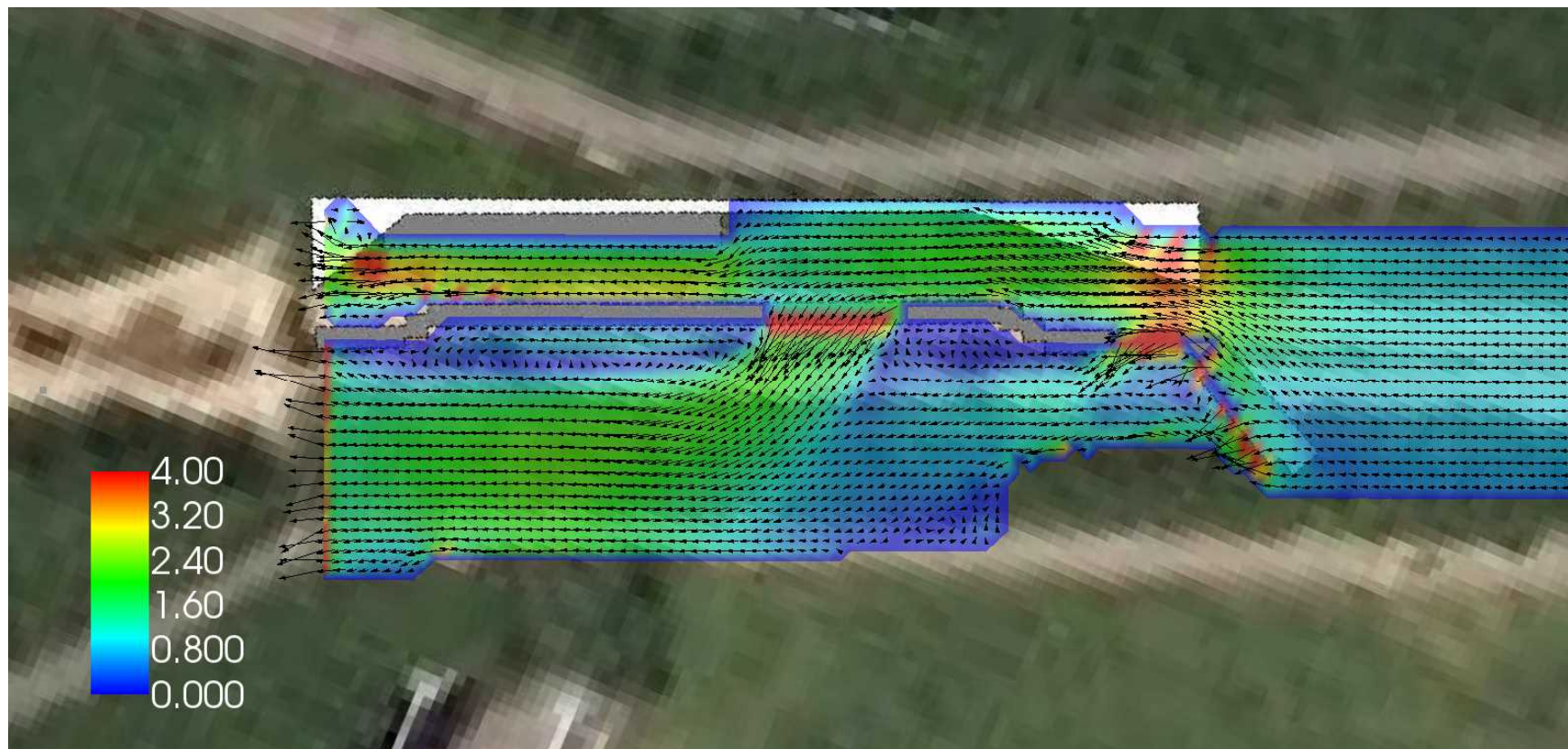
● 解析結果平面図



R.5 5/8 0:00時点 (Q=16.0m³/s:ピーク時)

① 平面二次元流況解析結果(ケースA)

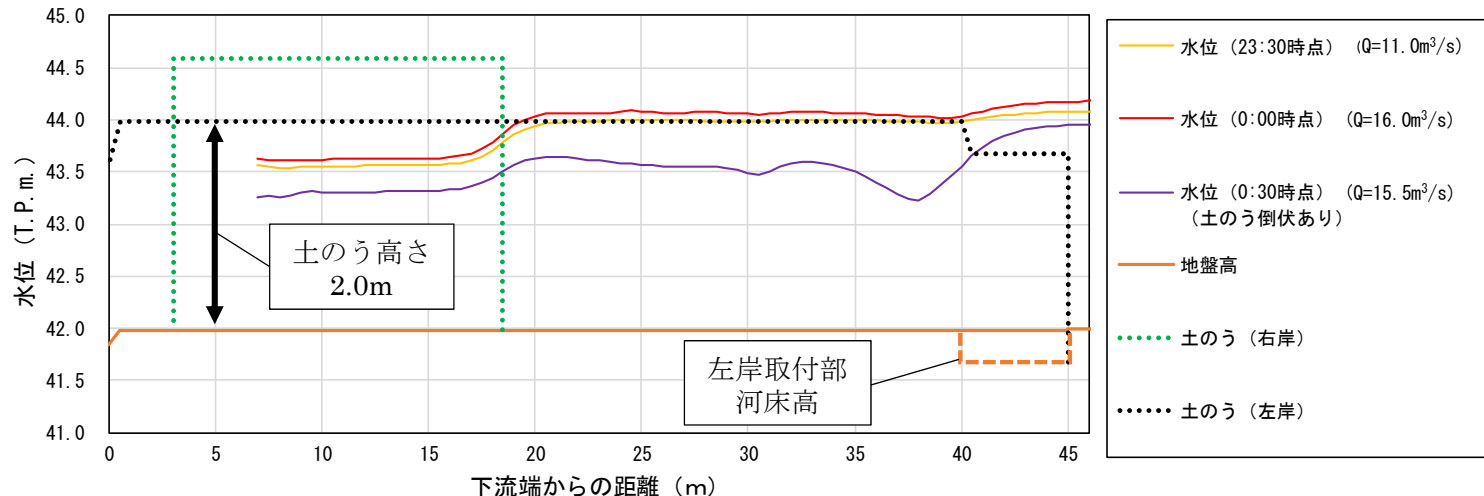
● 解析結果平面図



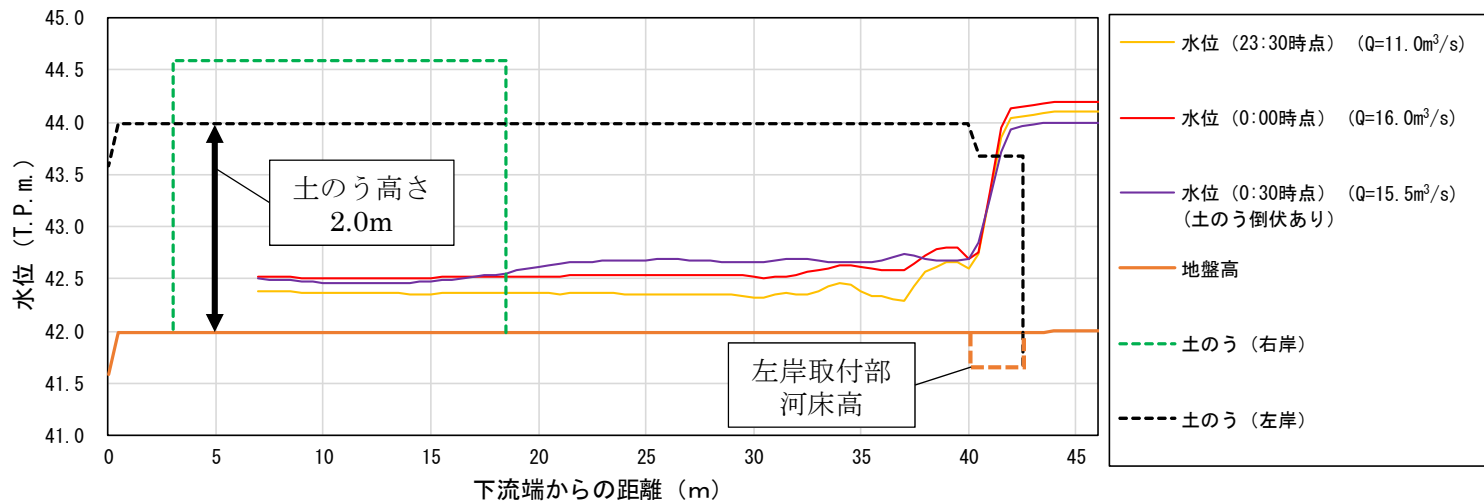
R.5 5/8 0:30時点 (Q=15.5m³/s: 大型土のう転倒考慮)

① 平面二次元流況解析結果(ケースA)

● 仮締切工内・外水位



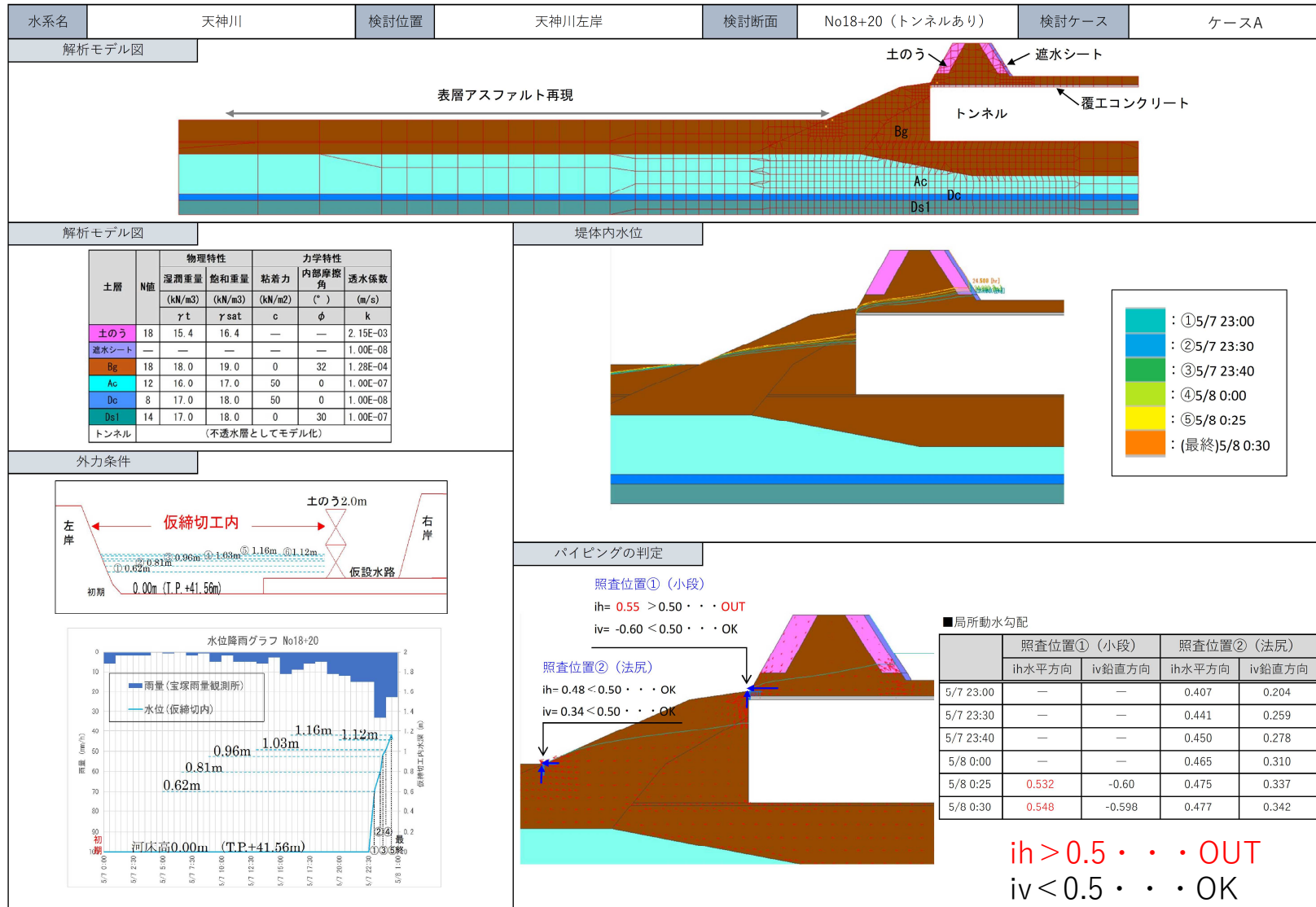
水位縦断図(仮設水路内中央)



水位縦断図(仮締切内中央)

②浸透流計算結果(ケースA)

●浸透流計算結果(No.18+20)




③大型土のうの安定性(ケースA)

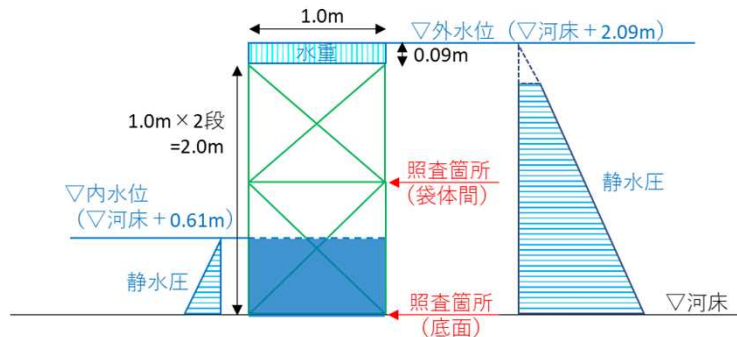
【安定計算結果】 ケースA

ケース	水位条件	滑動照査		転倒照査	
		安全率	判定	偏心距離	判定
ケースA-袋体間 	≪外水側≫ 水深2.09m ≪内水側≫ 水深0.61m	1.381	OK (>1.00)	0.130	OK (<0.333)
ケースA-底面 	//	0.514	NG (<1.00)	0.576	NG (>0.333)

計算モデル

大型土嚢の単重 : 15.4kN/m³
 袋体間の摩擦係数 : 0.50
 底面の摩擦係数 : 0.40

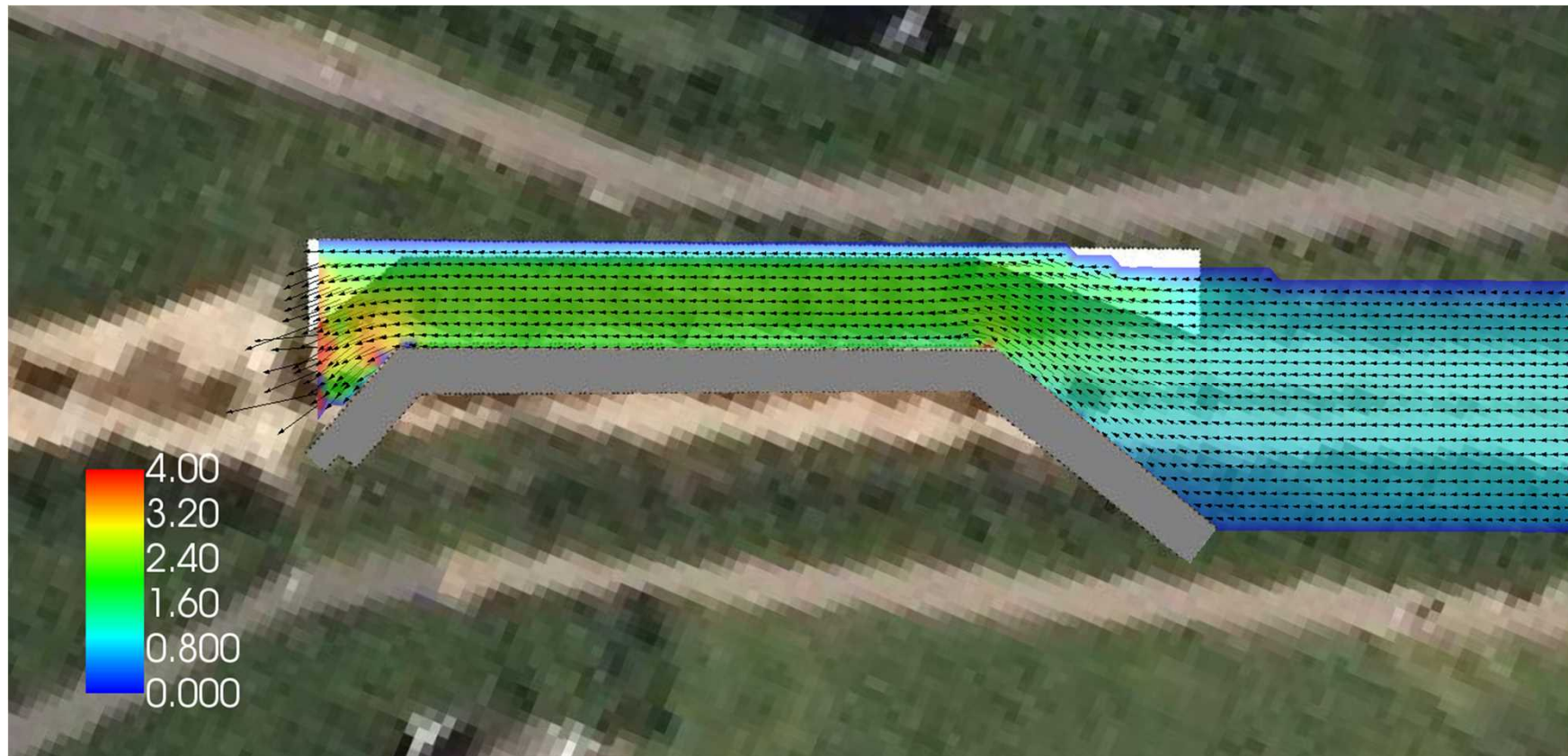
 : 浮力考慮範囲



ケースB

① 平面二次元流況解析結果(ケースB)

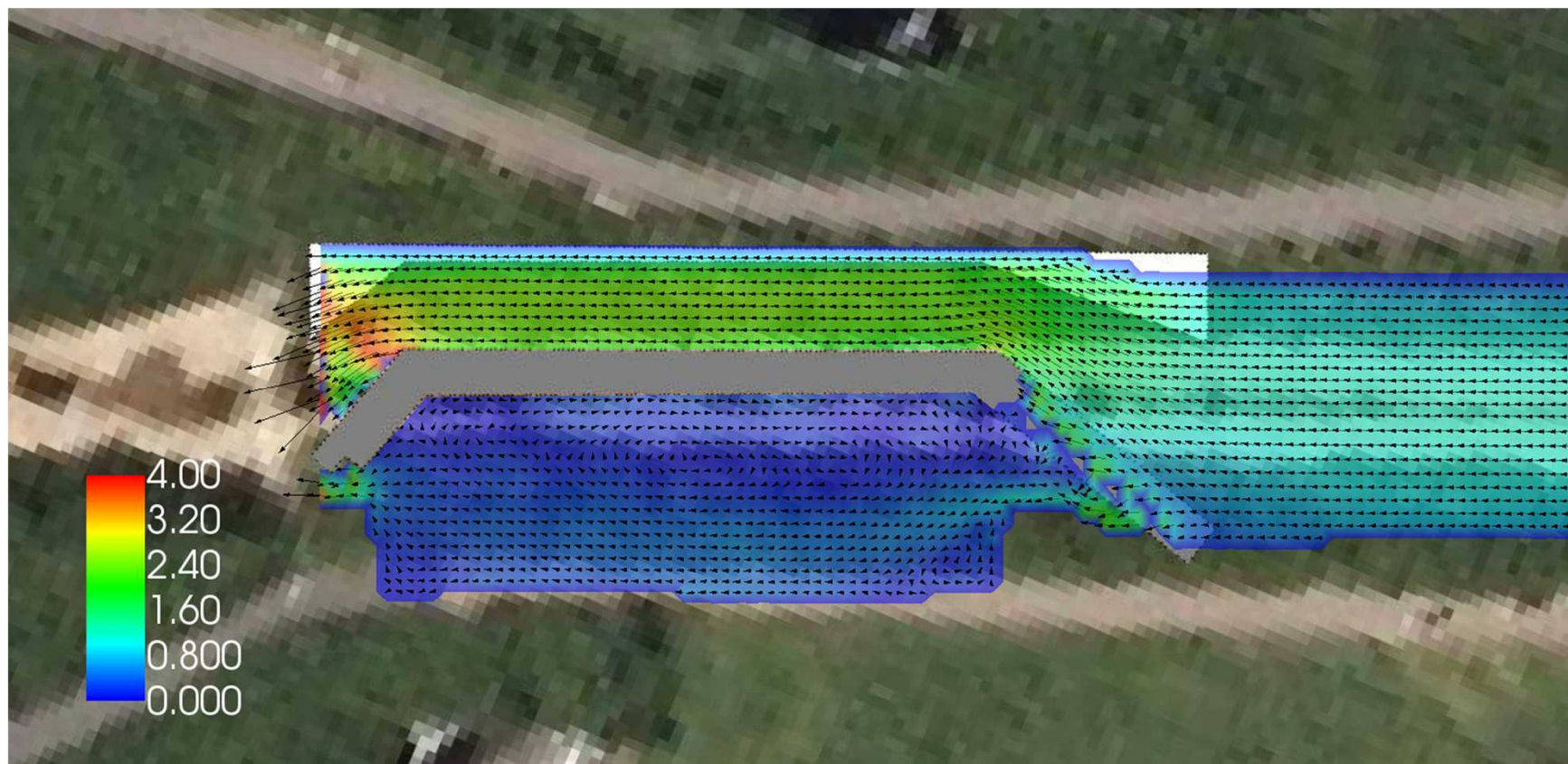
● 解析結果平面図



R.5 5/7 23:30時点 (Q=11.0m³/s)

① 平面二次元流況解析結果(ケースB)

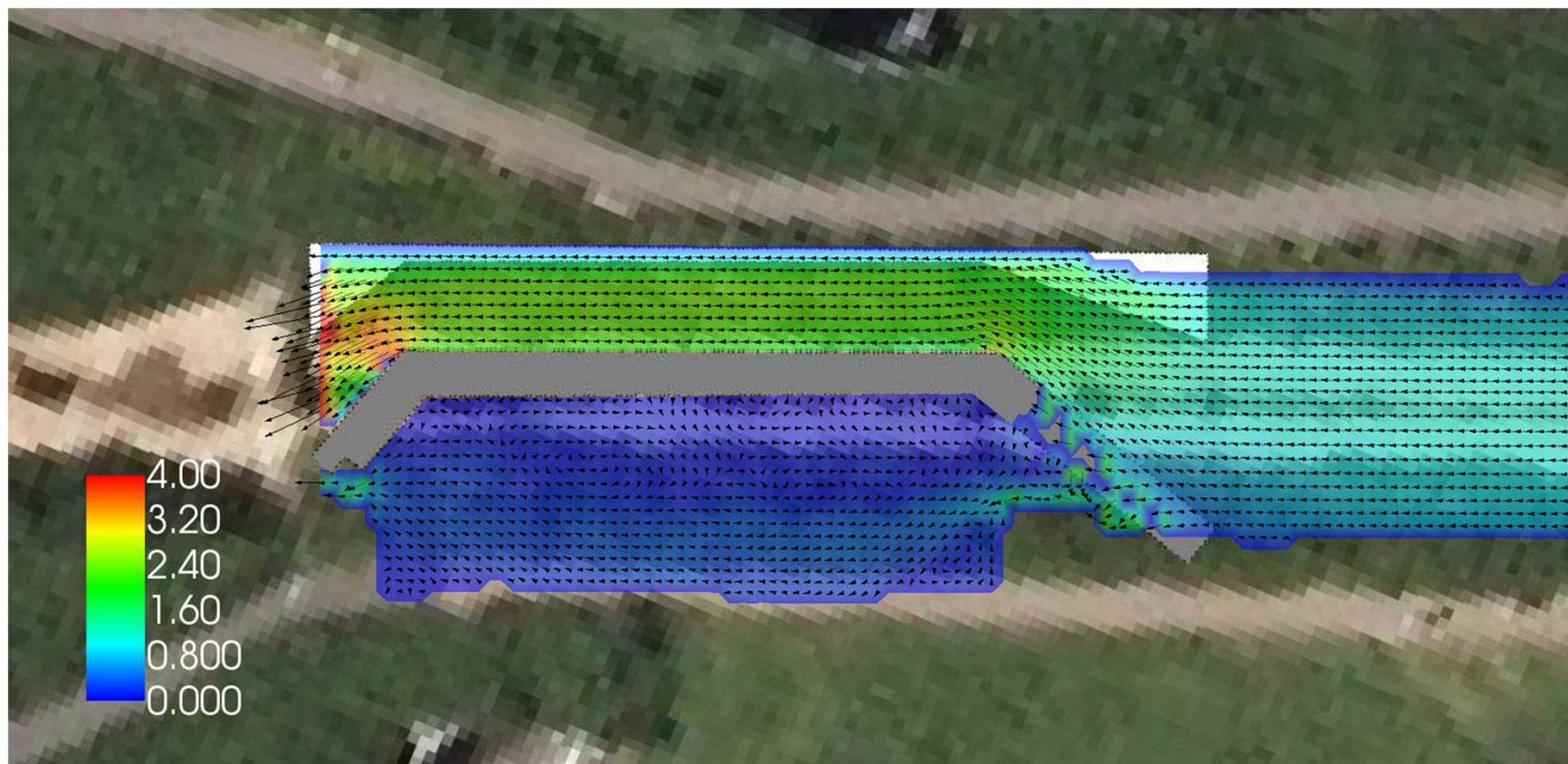
● 解析結果平面図



R.5 5/8 0:00時点 (Q=16.0m³/s:ピーク時)

① 平面二次元流況解析結果(ケースB)

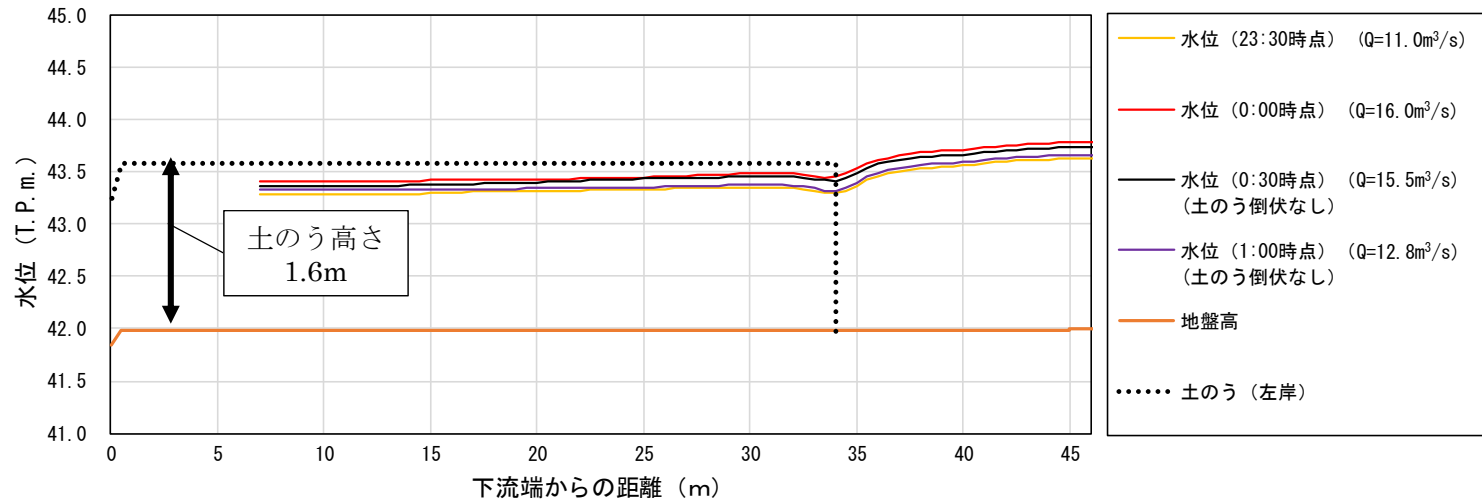
● 解析結果平面図



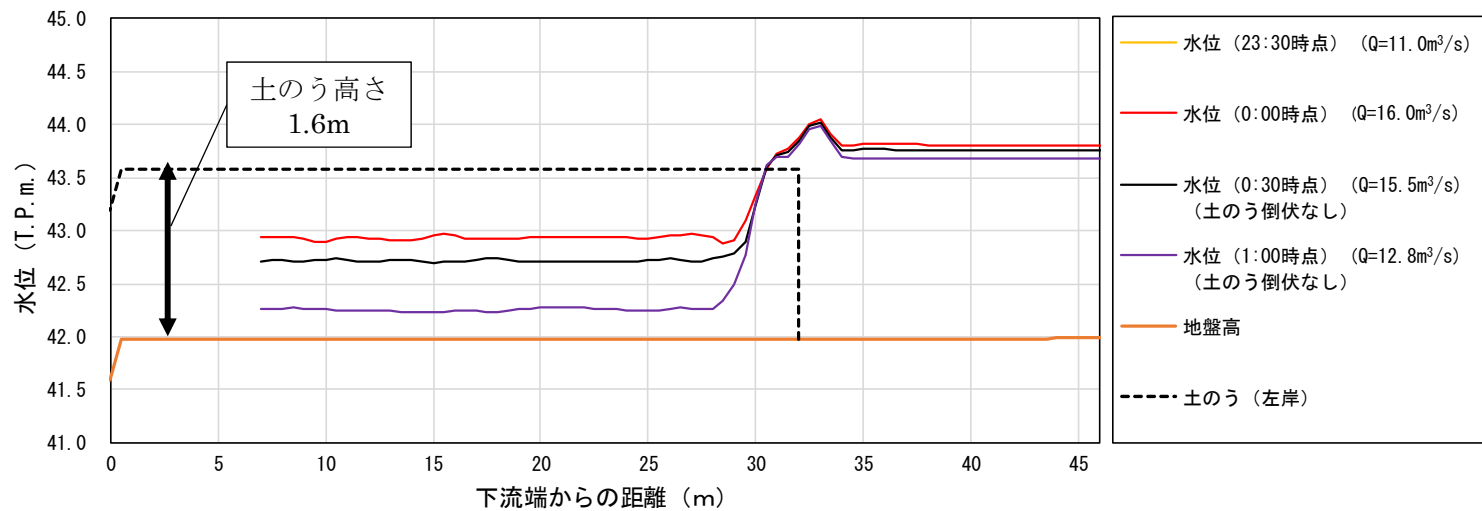
R.5 5/8 0:30時点 (Q=15.5m³/s: 大型土のう転倒なし)

① 平面二次元流況解析結果(ケースB)

● 仮締切工内・外水位



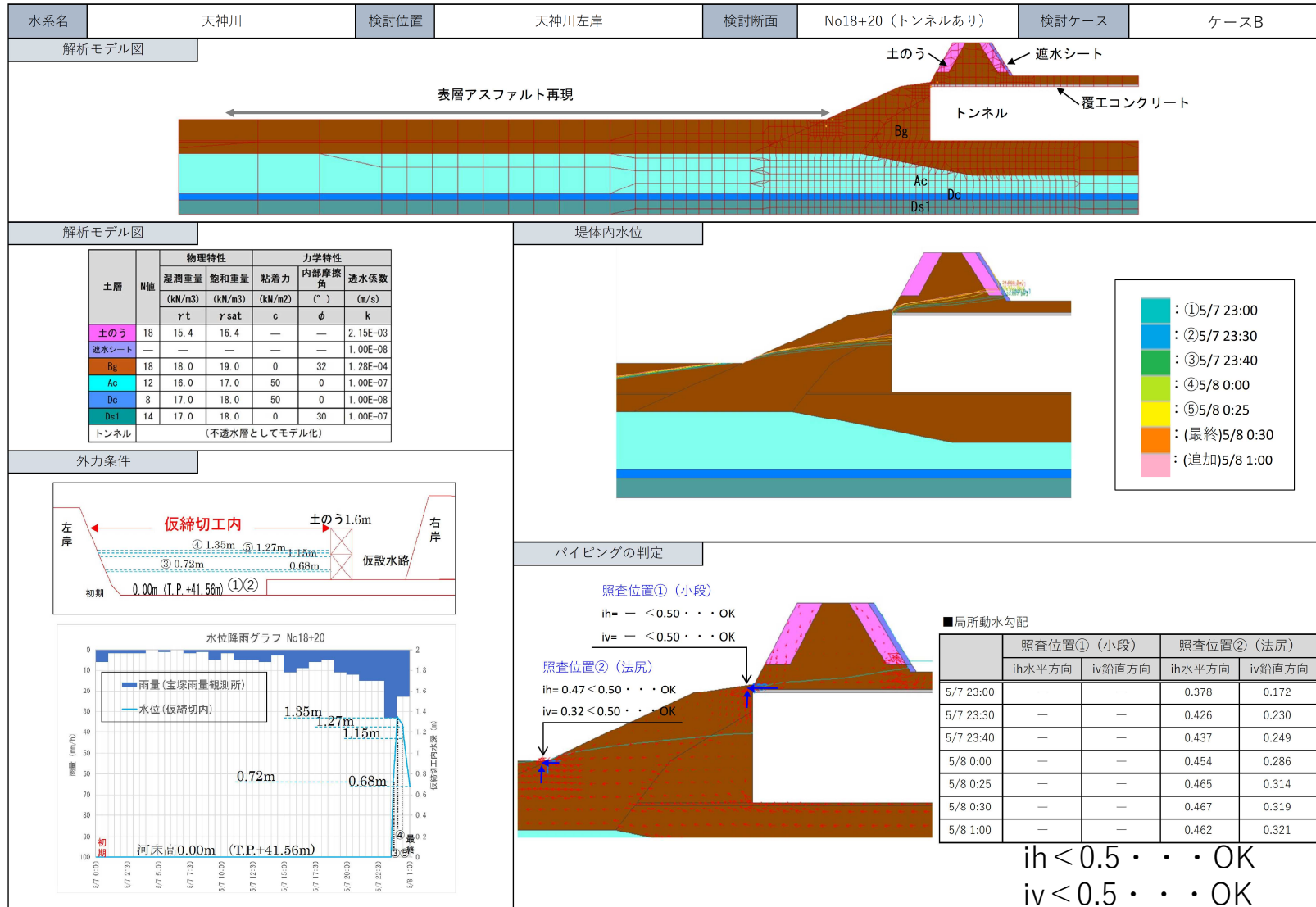
水位縦断図(仮設水路内中央)



水位縦断図(仮締切内中央)

②浸透流解析結果(ケースB)

●浸透流計算結果(No.18+20)




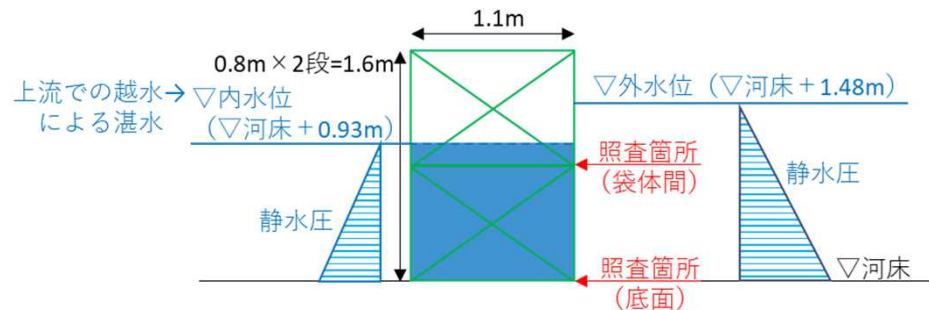
③大型土のうの安定性(ケースB)

ケース	水位条件	滑動照査		転倒照査	
		安全率	判定	偏心距離	判定
ケースB-袋体間 	≪外水側≫ 水深1.48m ≪内水側≫ 水深0.93m	2.721	OK (>1.00)	0.043	OK (<0.367)
ケースB-底面 	//	1.018	OK (>1.00)	0.241	OK (<0.367)

計算モデル

大型土嚢の単重 : 15.4kN/m³
 袋体間の摩擦係数 : 0.50
 底面の摩擦係数 : 0.40

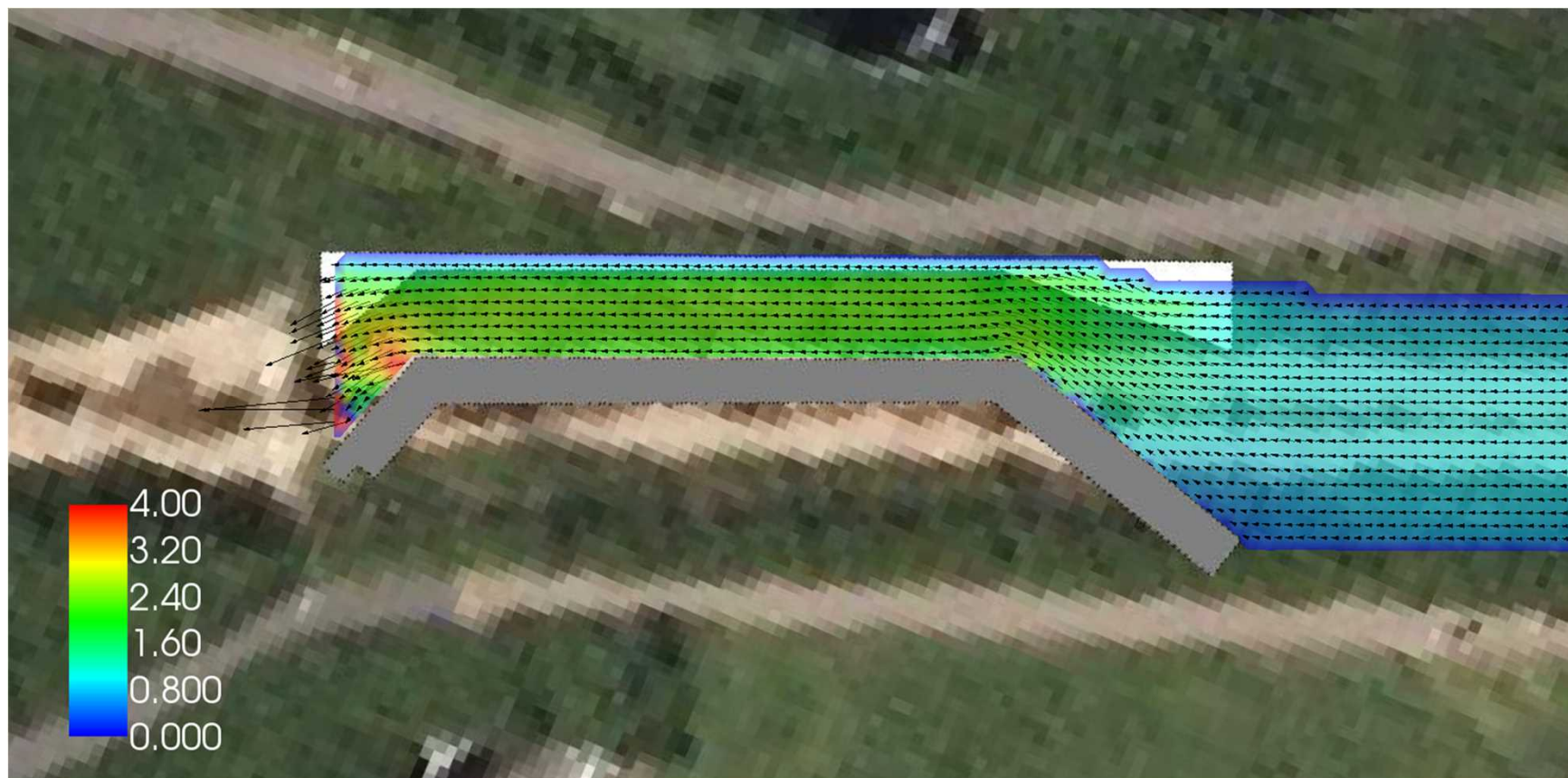
 : 浮力考慮範囲



ケースC

① 平面二次元流況解析結果(ケースC)

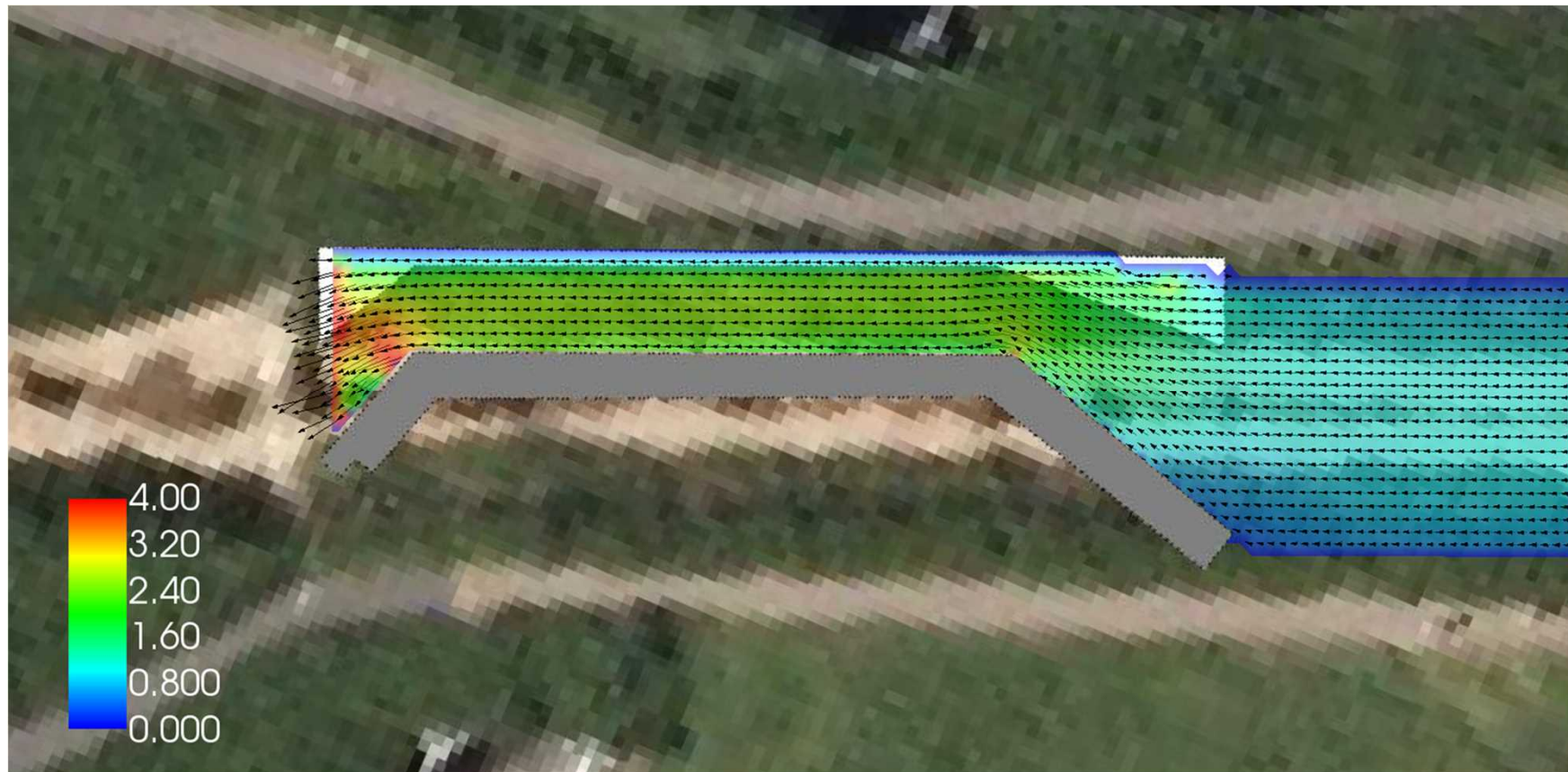
● 解析結果平面図



R.5 5/7 23:30時点 (Q=11.0m³/s)

① 平面二次元流況解析結果(ケースC)

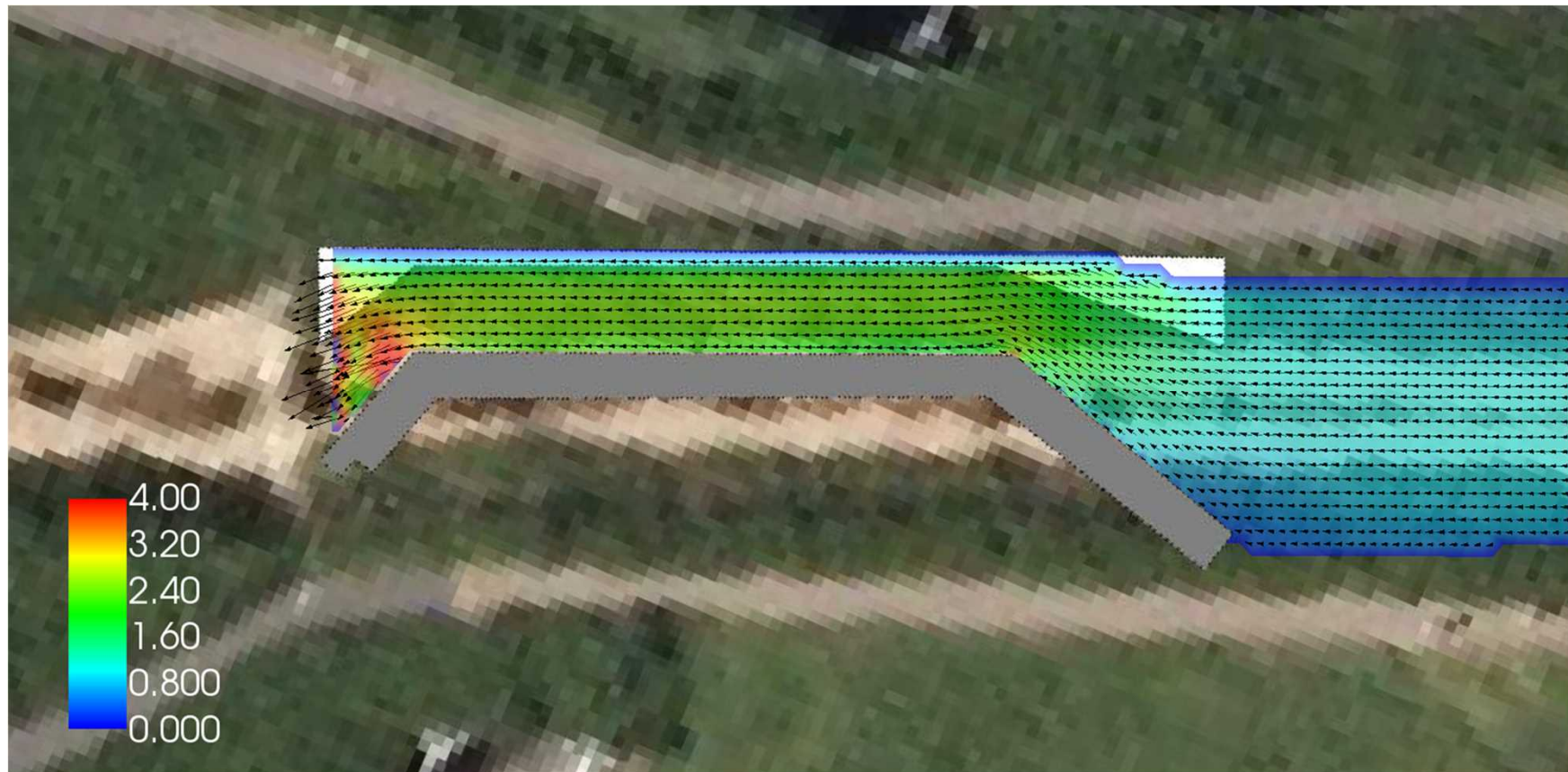
● 解析結果平面図



R.5 5/8 0:00時点 (Q=16.0m³/s:ピーク時)

① 平面二次元流況解析結果(ケースC)

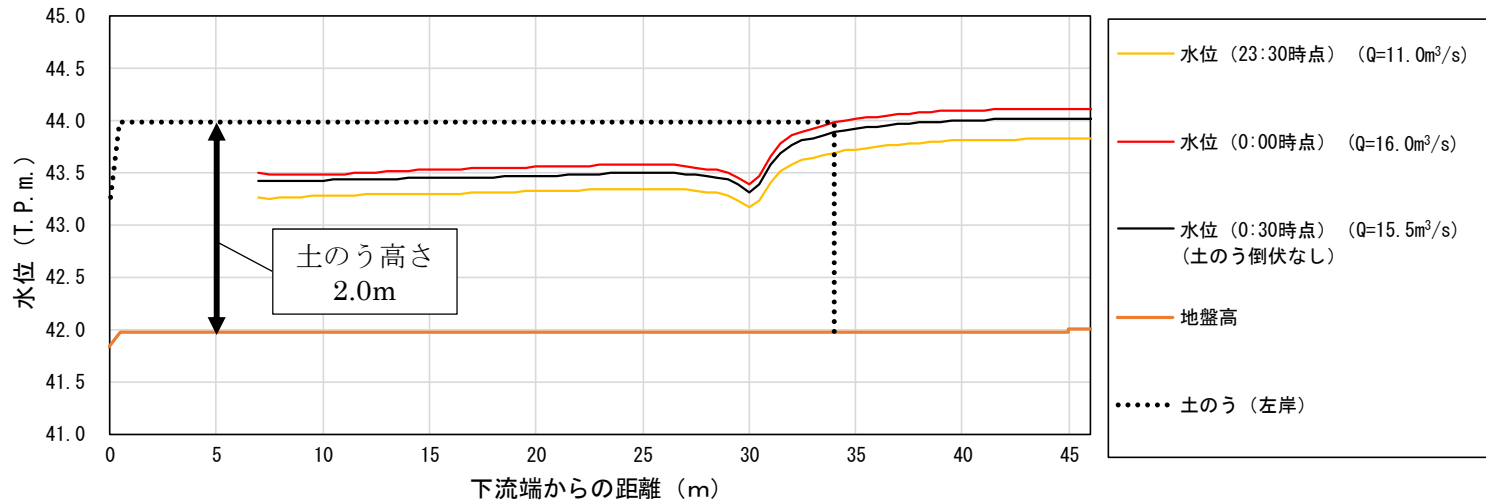
● 解析結果平面図



R.5 5/8 0:30時点 (Q=15.5m³/s: 大型土のう転倒なし)

① 平面二次元流況解析結果(ケースC)

● 仮締切工内・外水位



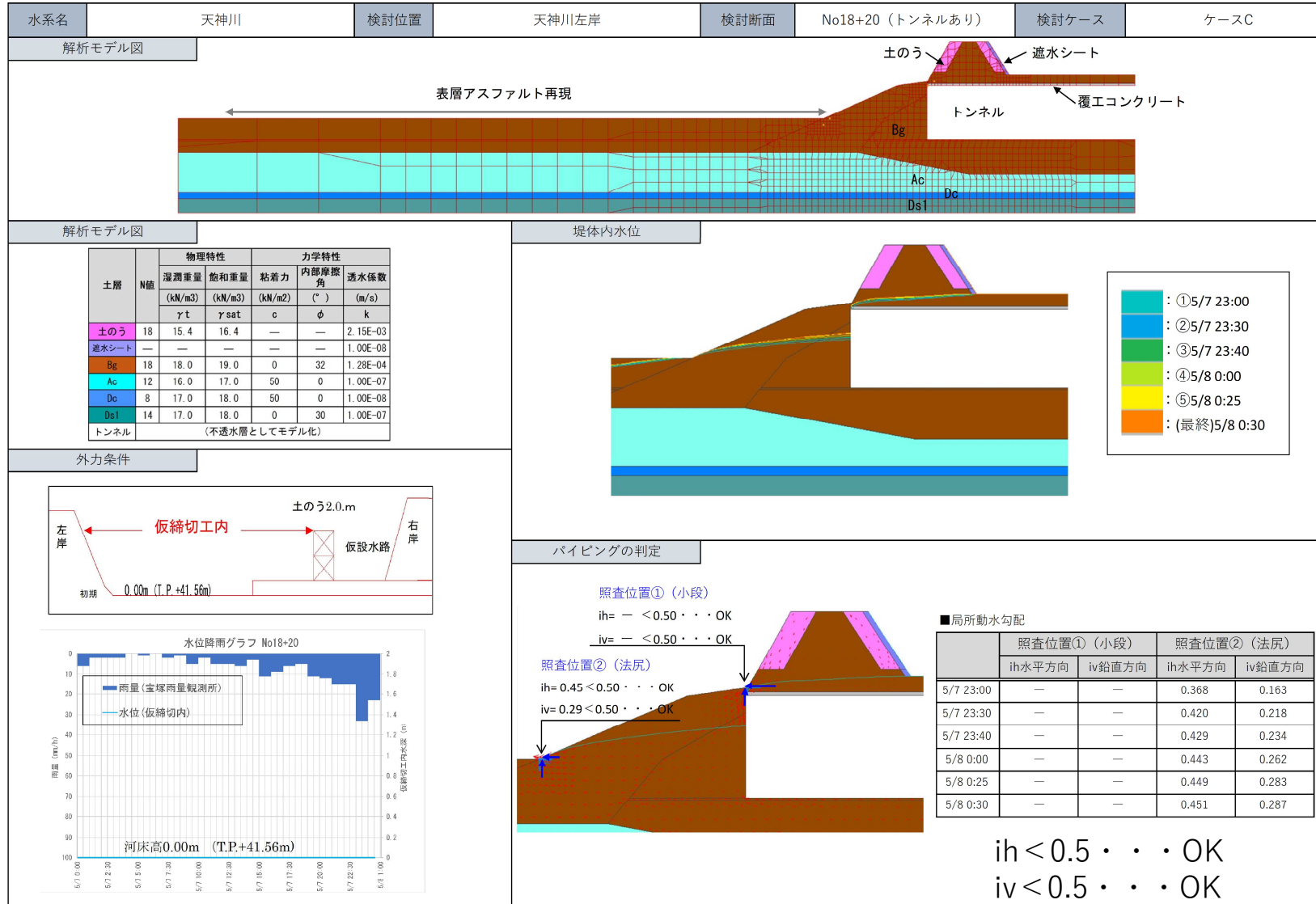
水位縦断図(仮設水路内中央)

締切内への流入なし

水位縦断図(仮締切内中央)

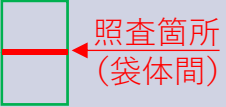
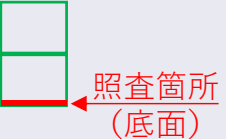
②浸透流計算結果(ケースC)

●浸透流計算結果(No.18+20)



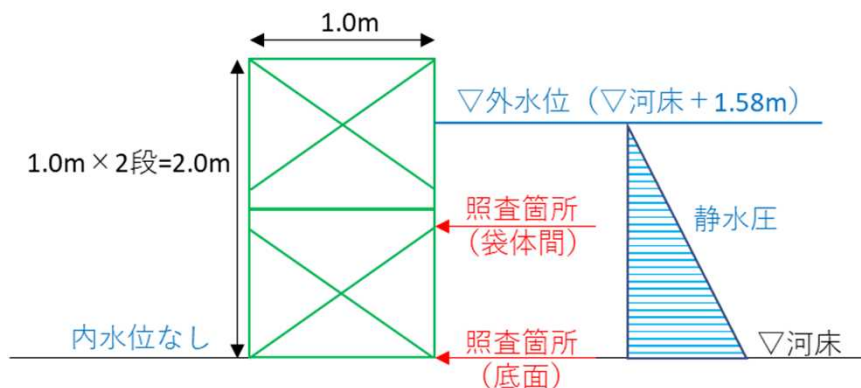
③大型土のうの安定性(ケースC)

【安定計算結果】 ケースC

ケース	水位条件	滑動照査		転倒照査	
		安全率	判定	偏心距離	判定
ケースC-袋体間 	≪外水側≫ 水深1.58m ≪内水側≫ なし	4.578	OK (>1.00)	0.021	OK (<0.333)
ケースC-底面 	//	1.006	OK (>1.00)	0.213	OK (<0.333)

計算モデル

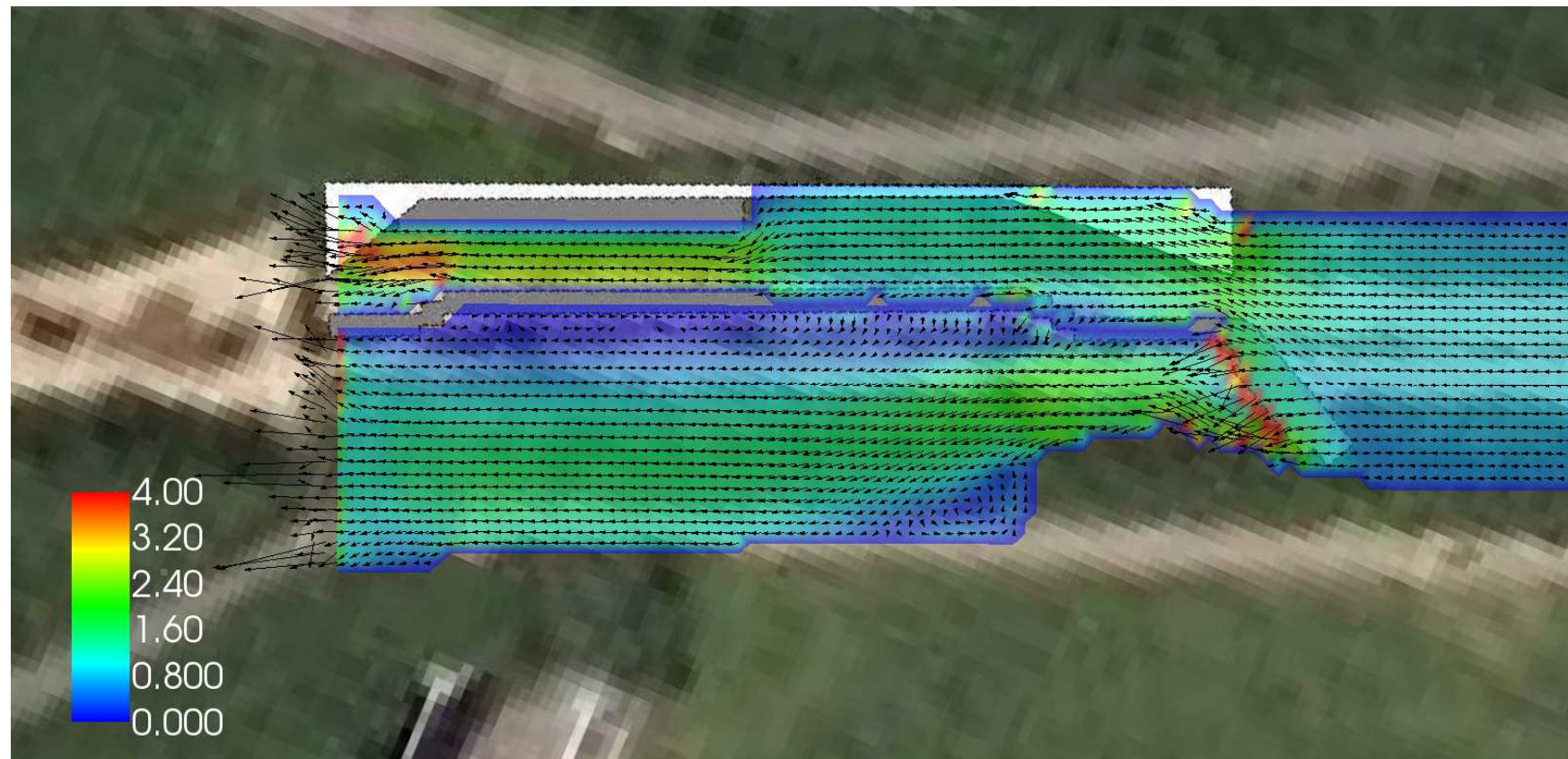
大型土嚢の単重 : 15.4kN/m³
 袋体間の摩擦係数 : 0.50
 底面の摩擦係数 : 0.40



ケースD

① 平面二次元流況解析結果(ケースD)

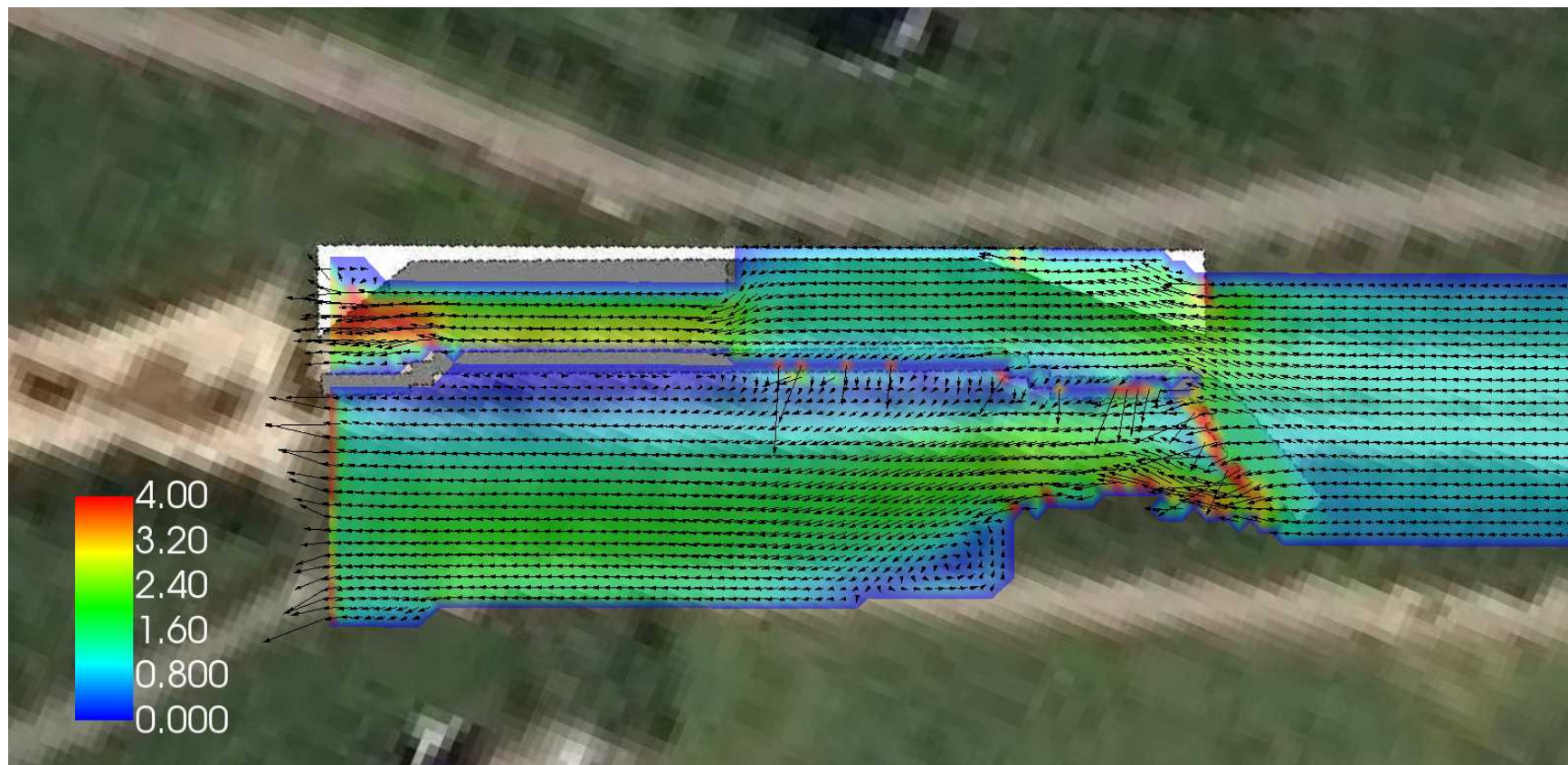
● 解析結果平面図



R.5 5/7 23:30時点 (Q=11.0m³/s)

① 平面二次元流況解析結果(ケースD)

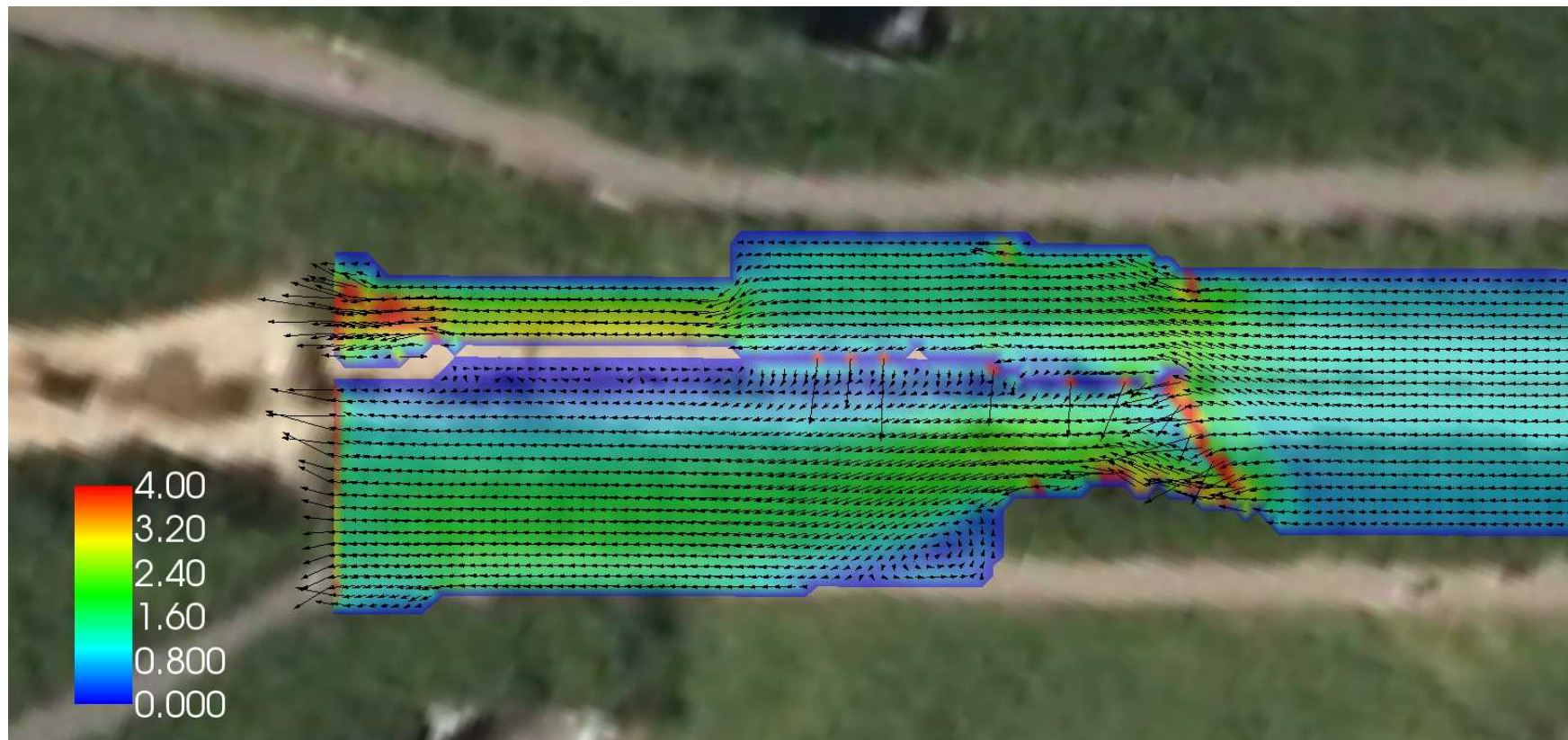
● 解析結果平面図



R.5 5/8 0:00時点 (Q=16.0m³/s:ピーク時)

① 平面二次元流況解析結果(ケースD)

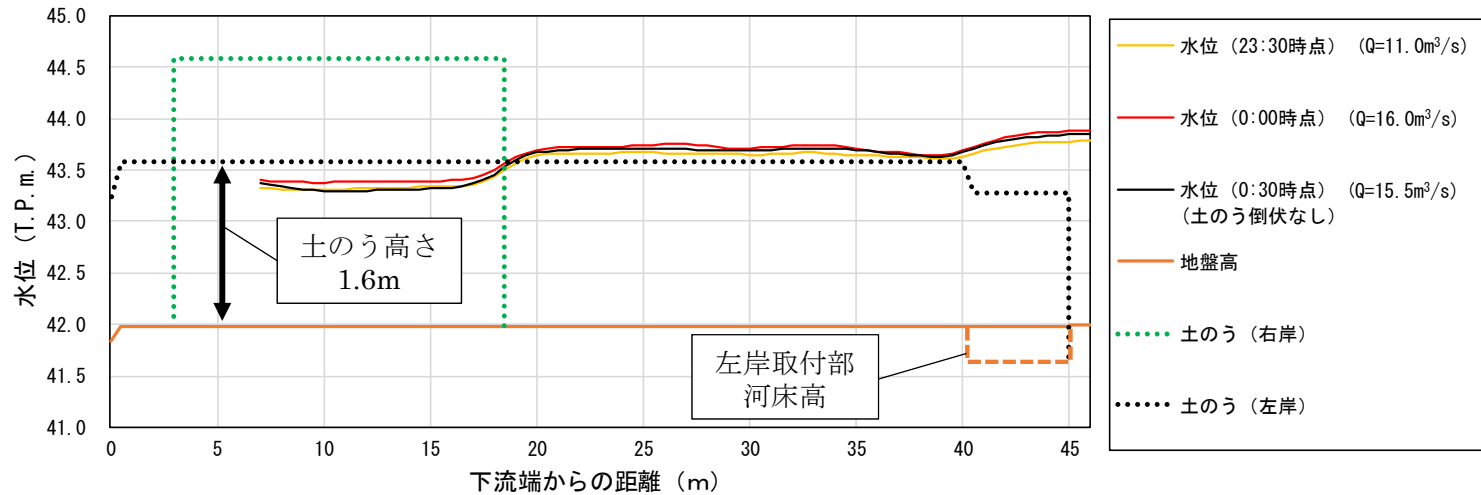
● 解析結果平面図



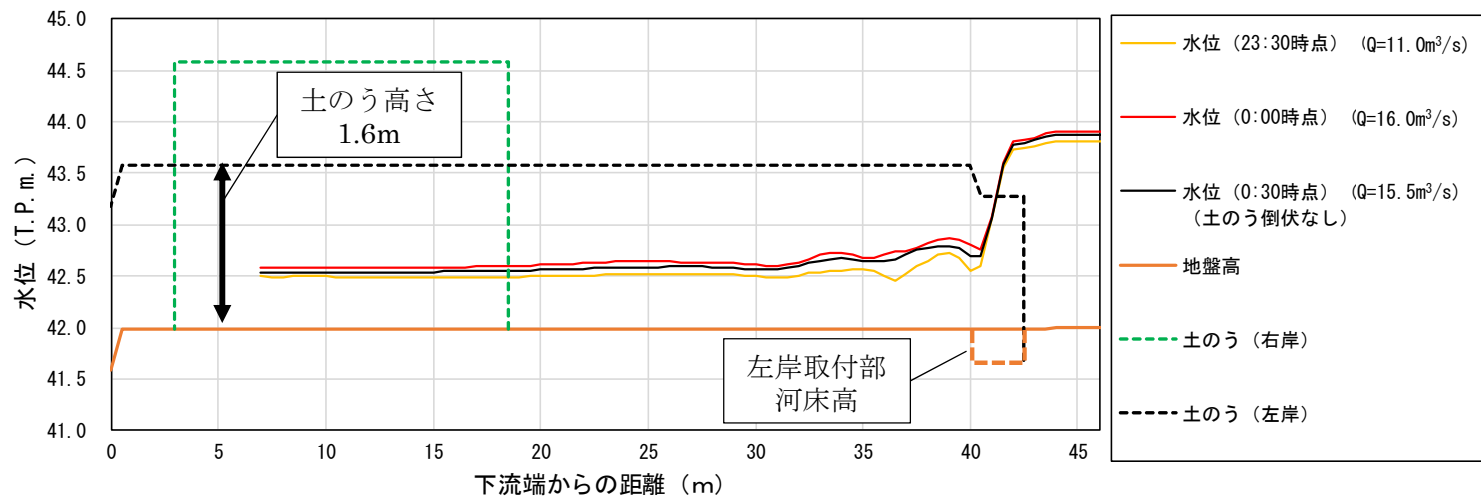
R.5 5/8 0:30時点 (Q=15.5m³/s: 大型土のう転倒なし)

① 平面二次元流況解析結果(ケースD)

● 仮締切工内・外水位



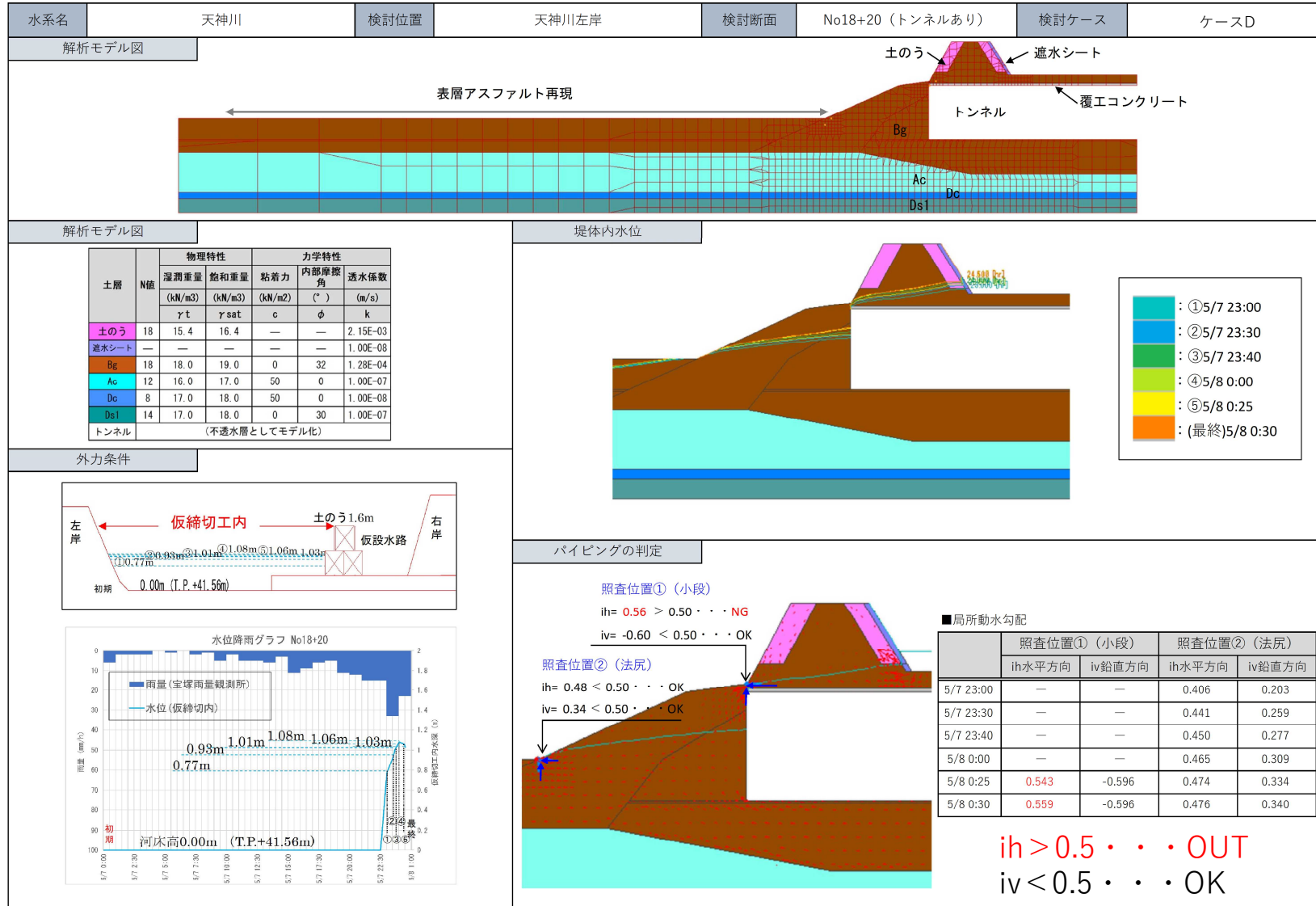
水位縦断図(仮設水路内中央)



水位縦断図(仮締切内中央)

②浸透流計算結果(ケースD)

●浸透流計算結果(No.18+20)




③大型土のうの安定性(ケースD)

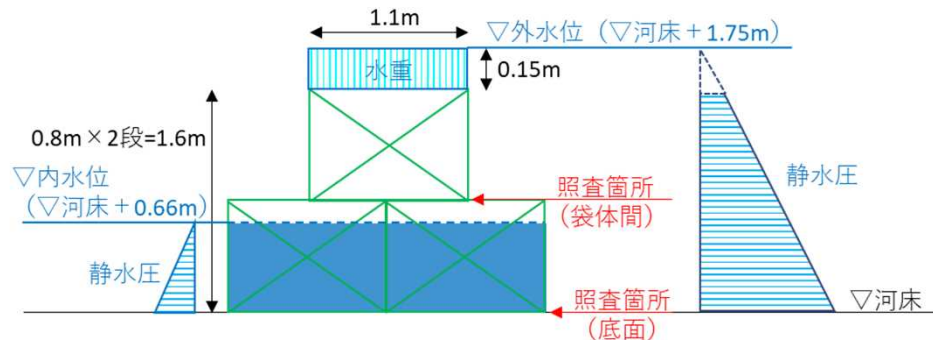
【安定計算結果】 ケースD

ケース	水位条件	滑動照査		転倒照査	
		安全率	判定	偏心距離	判定
ケースD-袋体間 	≪外水側≫ 水深1.75m ≪内水側≫ 水深0.66m	1.728	OK (>1.00)	0.088	OK (<0.367)
ケースD-底面 	//	0.952	NG (<1.00)	0.167	OK (<0.733)

計算モデル

大型土嚢の単重 : 15.4kN/m³
 袋体間の摩擦係数 : 0.50
 底面の摩擦係数 : 0.40

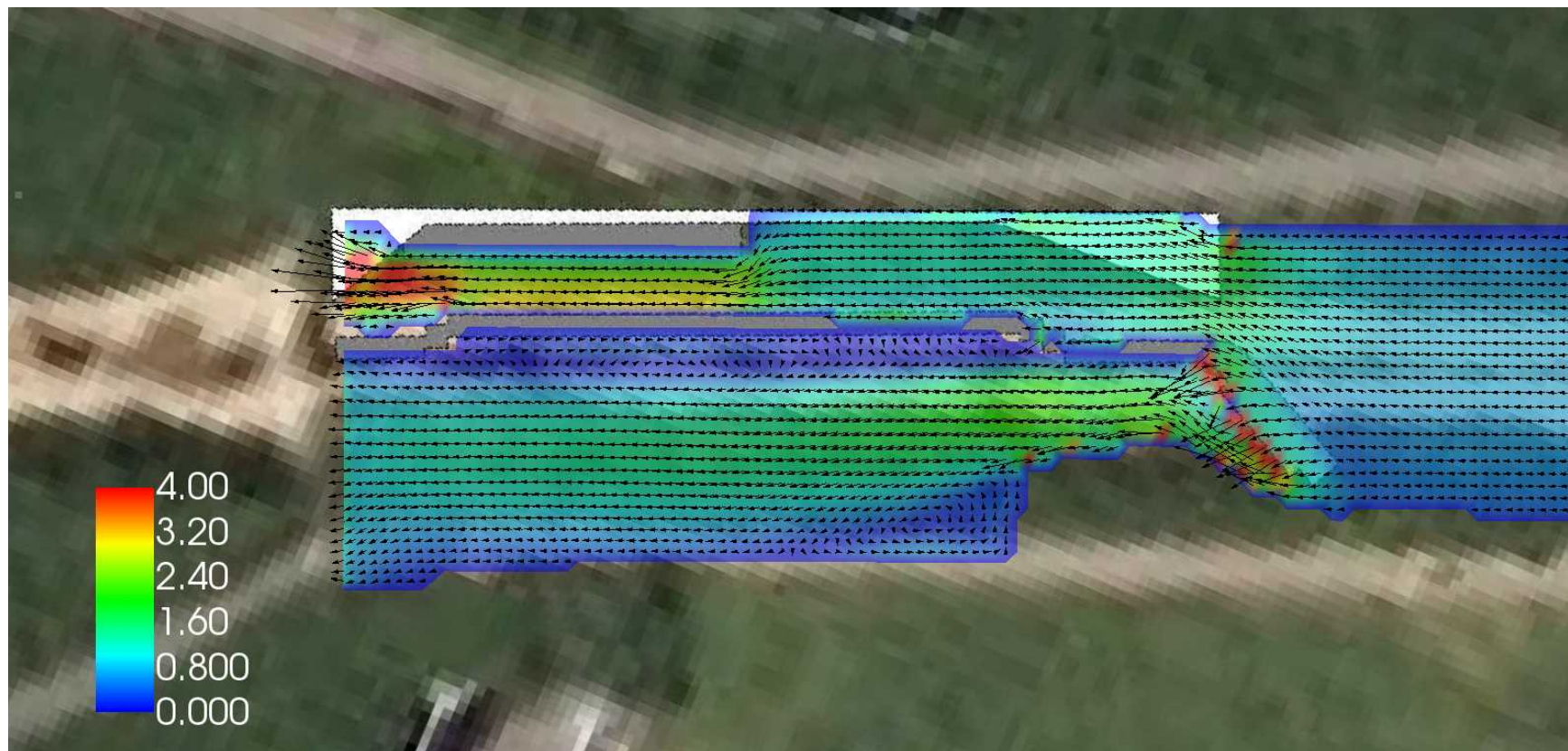
 : 浮力考慮範囲



ケース E

① 平面二次元流況解析結果(ケースE)

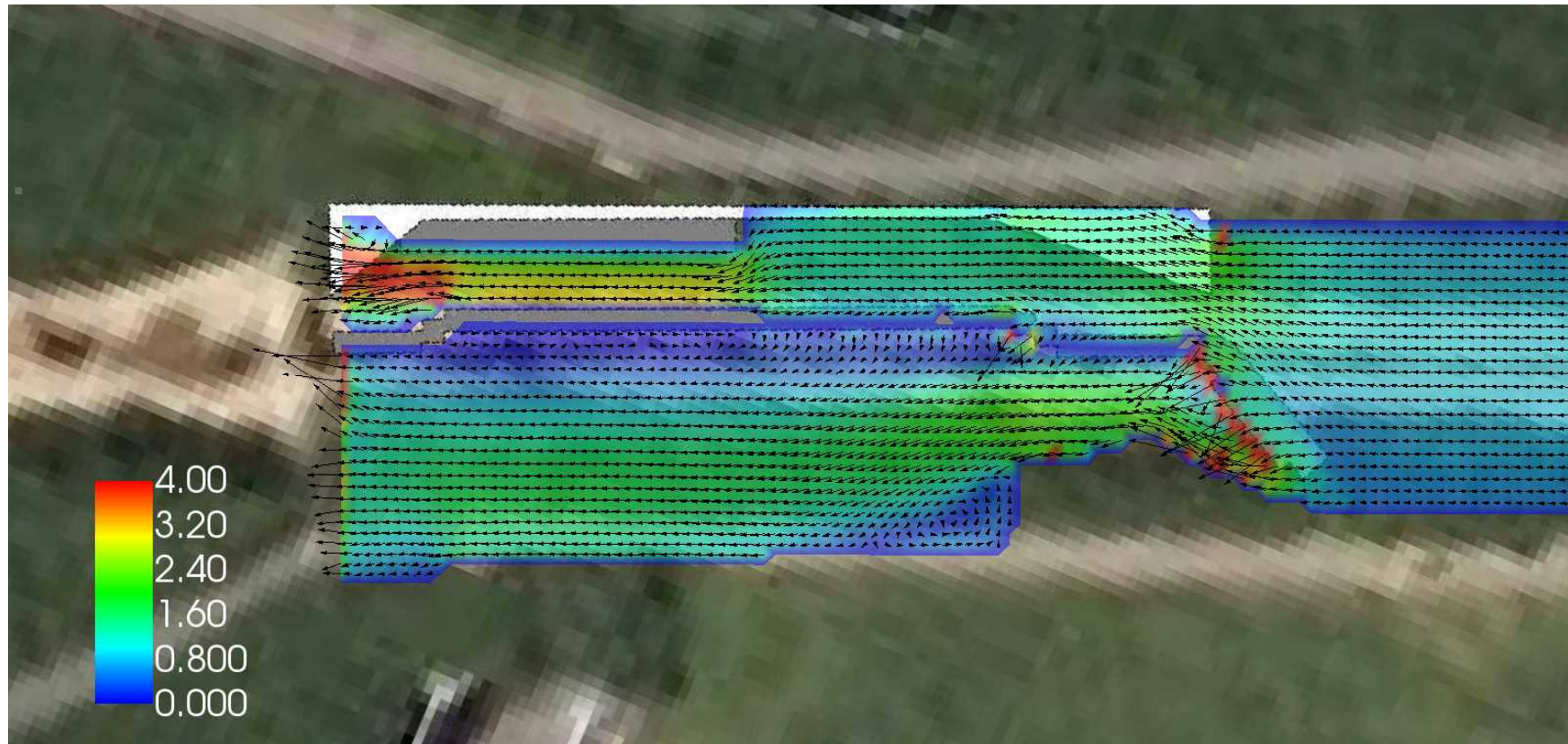
● 解析結果平面図



R.5 5/7 23:30時点(Q=11.0m³/s)

① 平面二次元流況解析結果(ケースE)

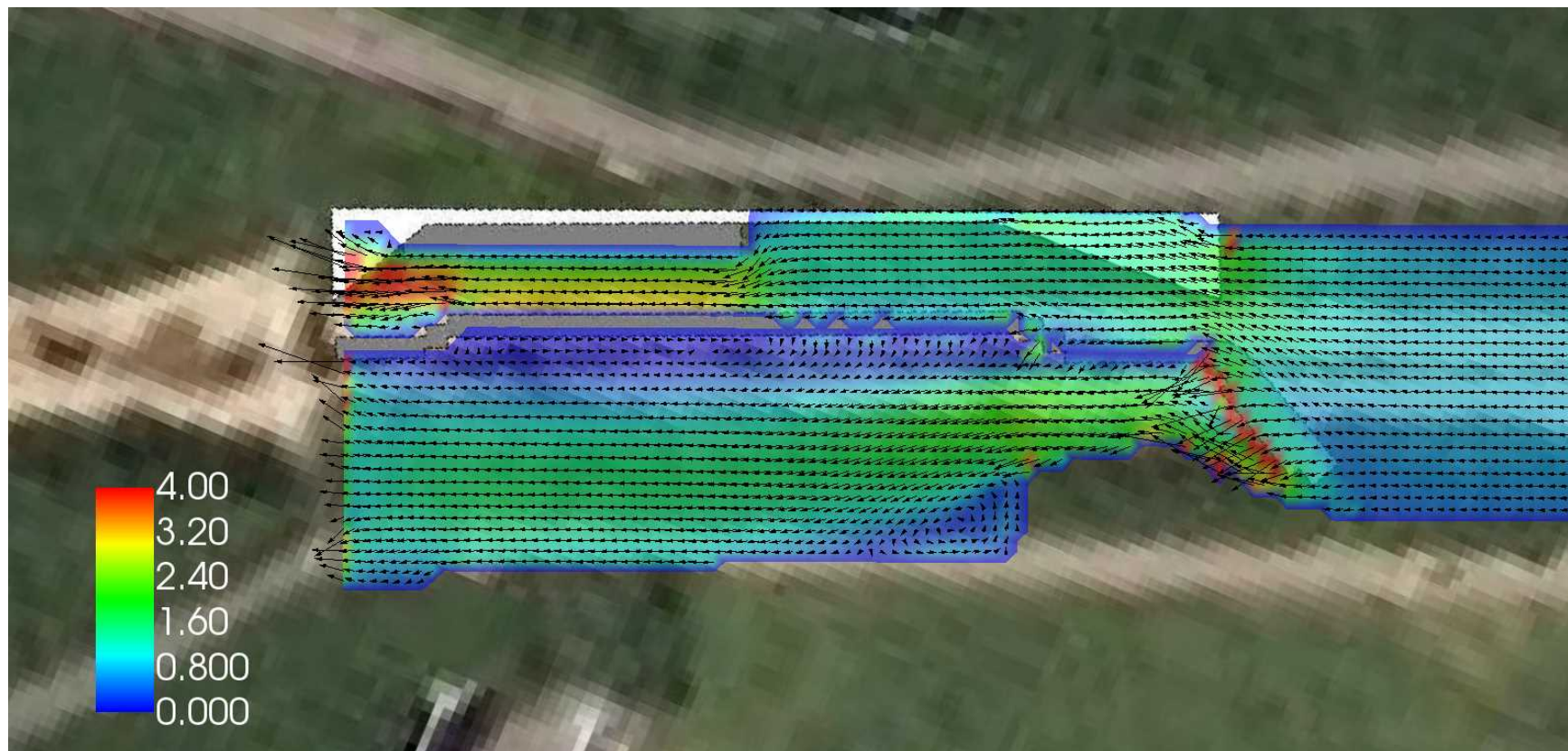
● 解析結果平面図



R.5 5/8 0:00時点 (Q=16.0m³/s:ピーク時)

① 平面二次元流況解析結果(ケースE)

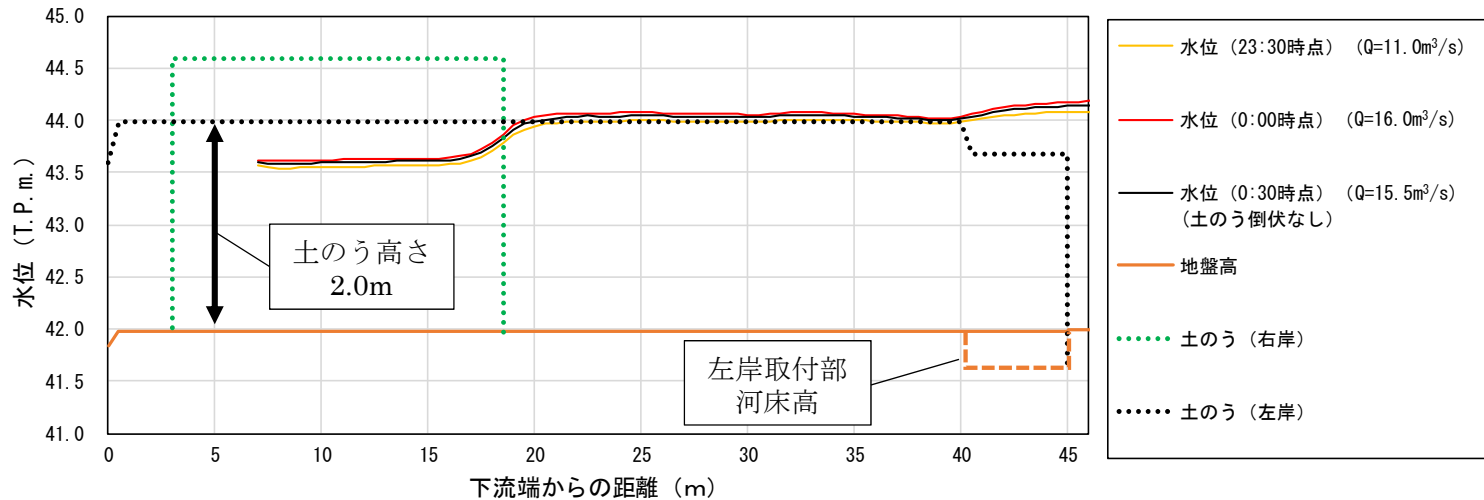
● 解析結果平面図



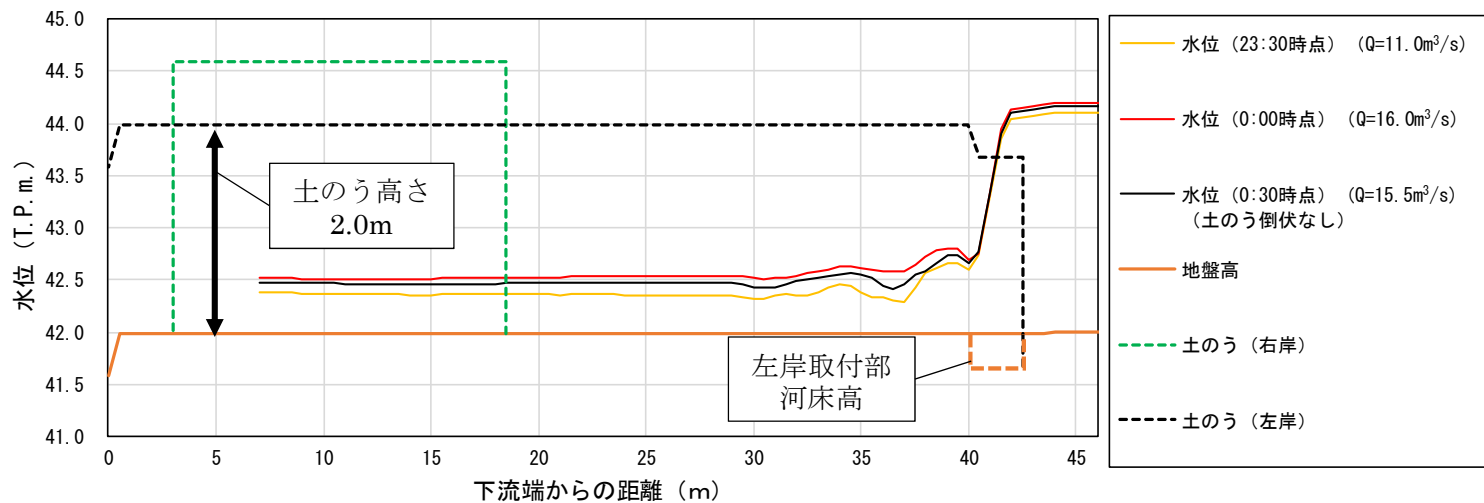
R.5 5/8 0:30時点(Q=15.5m³/s:大型土のう転倒なし)

① 平面二次元流況解析結果(ケースE)

● 仮締切工内・外水位



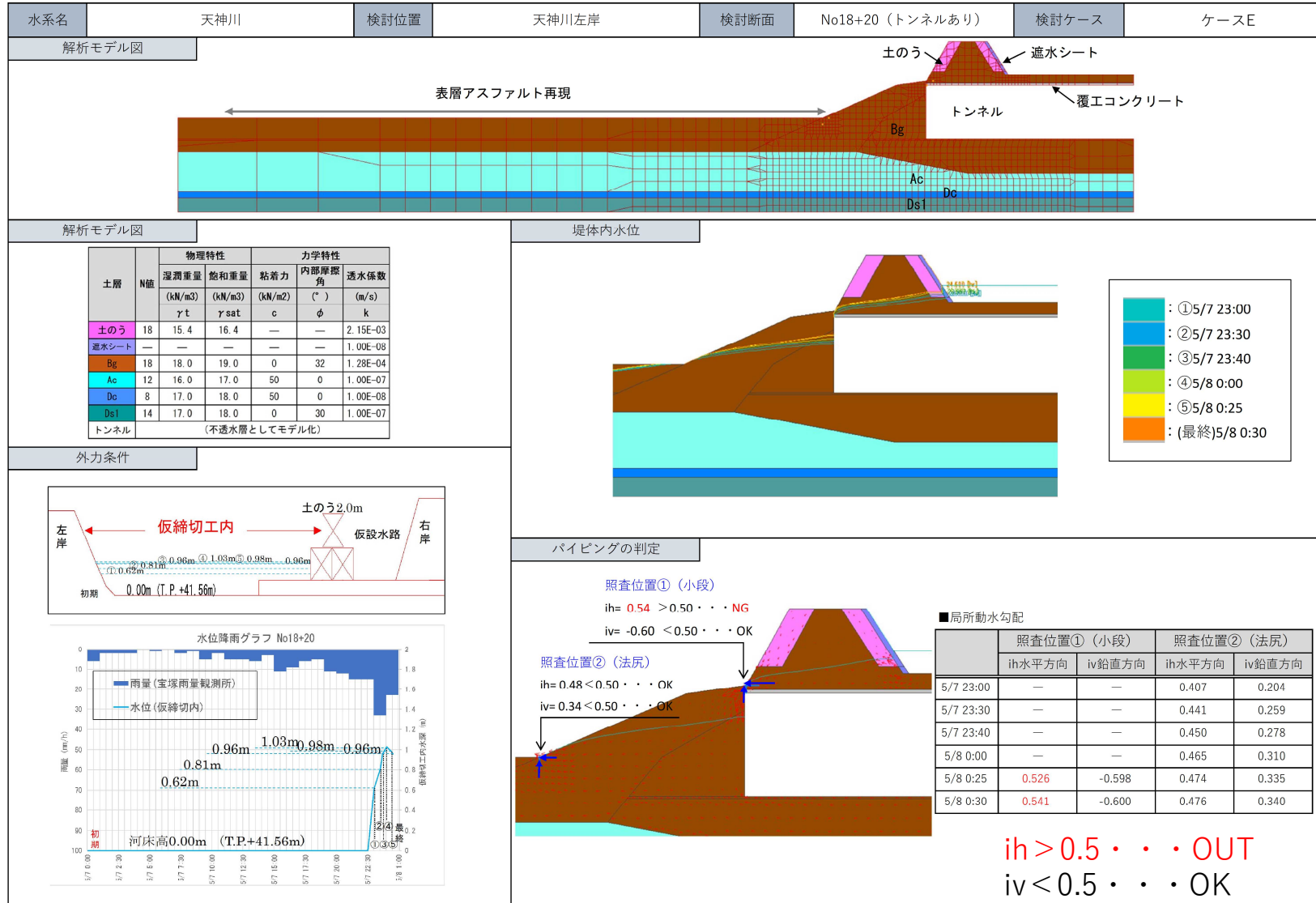
水位縦断図(仮設水路内中央)



水位縦断図(仮締切内中央)

②浸透流計算結果(ケースE)

●浸透流計算結果(No.18+20)



③大型土のうの安定性(ケースE)

【安定計算結果】 ケースE

ケース	水位条件	滑動照査		転倒照査	
		安全率	判定	偏心距離	判定
ケースE-袋体間 	≪外水側≫ 水深2.09m ≪内水側≫ 水深0.61m	1.381	OK (>1.00)	0.130	OK (<0.333)
ケースE-底面 	//	0.800	NG (<1.00)	0.265	OK (<0.667)

計算モデル

大型土嚢の単重 : 15.4kN/m³
 袋体間の摩擦係数 : 0.50
 底面の摩擦係数 : 0.40

 : 浮力考慮範囲

