

# ZAKŁAD PROJEKTOWO-USŁUGOWY "NOSAN"

25-217 KIELCE, ul. Hauke Bosaka 9, tel./fax: (0-41) 361-02-63, 361-15-38

e-mail: nosan@kielce.mtl.pl

NIP: 657-02-43-613; REGON:290450132; Rach. Bank.: 44 1060 0076 0000 3200 0017 9363



17/1

- Kompleksowa obsługa  
inwestycji ochrony  
środowiska:
- oczyszczalnie ścieków
  - sieci kanalizacyjne
  - rozruchy technologiczne  
i badania ścieków

Zadanie inwestycyjne

## ROZBUDOWA I MODERNIZACJA OCZYSZCZALNI ŚCIEKÓW KOMUNALNYCH w MOGIELNICY pow. Grójec, woj. mazowieckie $Q_{dsr} = 1750 \text{ m}^3/\text{d}$ , RLM = 31000

Lokalizacja inwestycji

### MIEJSOWOŚĆ MOGIELNICA,

dz. nr 1740, 1741, 1742, 1743 i 1744

Tytuł opracowania

### PROJEKT WYKONAWCZY – KONSTRUKCJA

#### PRZEBUDOWA REAKTORA BIOLOGICZNEGO - obiekt 04

#### PRZEBUDOWA ZLEWNI ŚCIEKÓW GARBARSKICH- obiekt14

#### PRZEBUDOWA BUDYNKU TECHNICZNEGO - obiekt15

Inwestor

### Gmina i Miasto Mogielnica 05-640 Mogielnica

Przedmiotowy projekt podlega ochronie przewidzianej w ustawie o prawie autorskim i prawach pokrewnych i nie dopuszcza wprowadzania w nim jakichkolwiek zmian bez zgody autora.

Oświadczenie się że projekt budowlany sporządzony został zgodnie z obowiązującymi przepisami oraz zasadami wiedzy technicznej

Nazwisko i imię \_\_\_\_\_  
Podpis \_\_\_\_\_

Projektował: inż. Andrzej Grudzień, upr. KL 230/90

Sprawdził: Mgr inż. Małgorzata Grudzień, upr KL 106/93

## TECZKA ZAWIERA

### A. OPIS TECHNICZNY

### B. CZEŚĆ RYSUNKOWA

- 4-K-1. REAKTOR BIOLOGICZNY, ZLEWNIA ŚCIEKÓW, BUDYNEK SOCJALNY I HALA PRODUKCYJNA - ROBOTY ROZBIÓRKOWE I ADAPTACYJNE
- 4-K-2. REAKTOR BIOLOGICZNY I ZLEWNIA ŚCIEKÓW  
WIDOK Z GÓRY - RYSUNEK SZALUNKOWY
- 4-K-3. REAKTOR BIOLOGICZNY PRZEKROJE - RYSUNEK SZALUNKOWY
- 4-K-4. REAKTOR BIOLOGICZNY -ROZMIESZCZENIE OTWORÓW  
TECHNOLOGICZNYCH I PRZEJŚĆ SZCZELNYCH W ISTNIEJĄCYM  
REAKTORZE
- 4-K-5. REAKTOR BIOLOGICZNY – ZBROJENIE ŚCIAN NOWOPROJEKTOWANYCH
- 4-K-6. REAKTOR BIOLOGICZNY – SZCZEGÓŁ „A” (POLĄCZENIE PIONOWE ŚCIAN)
- 4-K-7. REAKTOR BIOLOGICZNY – USYTUOWANIE NOWOPROJEKTOWANYCH  
POMOSTÓW TECHNOLOGICZNYCH
- 4-K-8. REAKTOR BIOLOGICZNY – ELEMENTY STALOWE POMOSTÓW P-1, P-2, P-3
- 4-K-9. REAKTOR BIOLOGICZNY – SZCZEGÓŁ LIKWIDACJI OTWORÓW W ŚCIANACH  
PIONOWYCH REAKTORA
- 4-K-10. REAKTOR BIOLOGICZNY – KONSTRUKCJA PODPORY POD RUROCIAĞ
- 4-K-11. REAKTOR BIOLOGICZNY – BARIERKI POMOSTÓW NOWOPROJEKTOWANYCH
- 14-K-12. ZBIORNIK ŚCIEKÓW DOWOŻONYCH – KONSTRUKCJA WZMOCNIENIA PŁYTY  
GÓRNEJ W-1, W-2
- 15-K-13. BUDYNEK SOCJALNO-TECHNICZNY – FUNDAMENT DASZKA
- 15-K-14. BUDYNEK SOCJALNO-TECHNICZNY – ELEMENTY KONSTRUKCYJNE  
DASZKA
- 15-K-15. BUDYNEK SOCJALNO-TECHNICZNY – MARKA M1

## Zlewnia ścieków garbarskich

Zbiornik o konstrukcji żelbetowej, z betonu wodoszczelnego klasy B25, stal zbrojeniowa A-III

Podstawowe wymiary istniejącego zbiornika:

- wymiary zbiornika w zewnętrznym obrysie rzutu poziomego ścian razem: 4.74m x 15.25m.
- dna komór na jednakowym poziomie: - 0,50 =129,65 m.n.p.m.
- wysokość ścian komór w świdle – 1,50m.
- grubości ścian pionowych, płyty dennej i płyty stropowej – 0.20m

## 4.0 ROBOTY ROZBIORKOWE

Wyszczególnienie:

- demontaż wewnętrznych ścian zbiornika: grubości ścian -35 i 20cm,
- likwidacja wypelnienia skosów (betonowych) w osadnikach wtórnym
- likwidacja otworów technologicznych w ścianach zbiornika
- demontaż fundamentów pod maszyny w budynku socjalno- technicznym.
- powiększenie i wykonanie nowych otworów technologicznych w płycie górnej zbiornika ścieków garbarskich.
- demontaż pomostów stalowych ( z uwagi na likwidację ściany podpierającej)
- przewiduje się wymianę urządzeń technologicznych, omówiona w projekcie technologicznym obiektu

## 5.0 CHARAKTERYSTYKA ROBÓT MODERNIZACYJNYCH

Do zakresu robót modernizacyjnych należą:

- mechaniczne czyszczenie powierzchni ścian zbiornika przy pomocy silnego strumienia wody oraz hydropiaskowania
- wykucie bruzd pionowych w ścianach w celu połączenia ścian nowych ze starymi
- wykonanie nowych ścian konstrukcyjnych o grubości 20cm i długości 3,63m i 1,67m.
- wykonanie warstw spadkowych i skosów technologicznych w komorach osadnika wtórnego
- wykonanie nowych pomostów technologicznych
- wykonanie otworów w płycie górnej zbiornika i w ścianach pionowych - istniejących
- wykonanie konstrukcji podpierającej rurociągi.
- zaślepienie otworów po zdemontowanych przewodach technologicznych
- wykonanie przejścia przez istniejące ściany betonowe zbiornika (poprzez przewiercenie na odpowiednia średnicę narzędziami które zapewnia dużą gładkość powierzchni betonu)
- montaż przejść szczelniny
- wyprofilowanie komór wewnętrznych (wylewki)
- prace modernizacyjne osadnika obejmują także usunięcie innych drobnych uszkodzeń, jak uzupełnienie ubytków betonu, wypełnienie mniejszych zarysowań, odtworzenie izolacji powłokowej typu bitumicznego (dokładne zalecenia opisano poniżej).
- montaż barierek ochronnych oraz konstrukcji wsporczych pod rurociągi ze stali nierdzewnej
- wykonanie otworów w płycie stropowej budynku socjalno - technicznym
- wykonanie krawędzi powiększonych otworów montażowych płyt górnej zbiornika ścieków garbarskich
- wykonanie konstrukcji daszka stalowego.

## 6.0 ZALECENIA

Zalecenia ponizsze dotyczą sposobu naprawy zbiornika.

Obiekt na czas remontu musi być wyłączony z eksploatacji i zabezpieczony przed nieplanowanym napływem ścieków. Przed przystąpieniem do prac remontowych należy mechanicznie oczyścić

Przerwy w betonowaniu nie powinna trwać dłużej niż 48 godz.

#### **Sposób wykonania warstwy szczepnej:**

1. Asoplast-MZ rozcięńczyć z wodą w stosunku 1:2  
Rozcięczony Asoplast-MZ nanieść dwukrotnie na stare podłożę betonowe metodą malarską lub natryskową
3. Betonowanie wykonać na świeżo wykonaną warstwę szczepną ( nie doprowadzić do wyschnięcia warstwy szczepnej)

#### **Sposób wykonania uszczelnienia zewnętrznych krawędzi łączonych elementów:**

1. W szczeelinie ułożyć elastyczny sznur polipropylenowy ASO-Vorfullschnur na odpowiednią głębokość (średnica sznura około 150% szerokości szczeżliny).
  2. Obreża szczeżliny w celu zapewnienia maksymalnej przyczepności tiokolu winny być zagrunutowane preparatem ASO-Primer-TKF.
  3. Po zagrunutowaniu szczeżlinę należy wypełnić tiokolem ASODUR-TKF25 Standfest (w połączeniach poziomych ASODUR-TKF25).
- W ścianach odkuwanych w których zalecane jest pozostawienie istniejącego zbrojenia, pręty zbrojeniowe zabezpieczyć za pomocą ASOCRET-P/KS poprzez dwukrotne malowanie (odsłonięte zbrojenie przed wybetonowaniem ściany należy oczyścić do III klasy czystości).

### **8.0 LIKWIDACJA ISTNIEJĄCYCH OTWORÓW (PRZEJŚĆ) W ŚCIANACH ZBIORNIKĄ**

Istniejące a przeznaczone do zasklepienia otwory technologiczne w ścianach pionowych reaktora należy wypełnić betonem drobnofrakcyjnym lub zaprawą CX-15 i z obu stron ściany zamocować blachy ze stali nierdzewnej OH18N9.

Alternatywnie proponuję zastosowanie do otworów o przekroju okrągłym, korków zaporowych wg katalogu INTEGRA ( ul. Metalowców 6 44-109 Gliwice)

Sposób montażu korka polega na umieszczeniu go wewnątrz rurociągu i dokręceniu nakrętki przez co uzyskuje się spęczenie gumowych pierścieni i zamknięcie wolnej przestrzeni. Korek może być zaopatrzony w zawór do przeprowadzenia próby ciśnieniowej.

### **9.0 PROFILOWANIE DNA**

W niektórych komorach dno wyprofilowano w formie ostrosłupowego leja o spadku dochodzącym do 60°. Tak wyprofilowane dno można wykonać w formie przymy z betonu B20 z dodatkiem Fibermeshu

Wierzchnią warstwę należy dozbroić siatką przeciwskurczową z prętów o8 (Al) o oczkach 20x20cm. Grubość otulenia zbrojenia - 4cm.

### **10.0 POMOSTY**

- Istniejące – stalowe ze stali walcowanej, szerokości 1.0m i 0,7m, oparte na ścianach konstrukcyjnych reaktora.

- obiekt 04-istniejący reaktor biologiczny, obiekt 14-istniejąca zlewnia ścieków, 15-budynek techniczny
- Nowoprojektowane -stalowe ze stali nierdzewnej OH18N9, mocowane śrubami rozporowymi „Hilti” do ścian reaktora. Połączenia elementów stalowych wykonywać spoiną doczolową na pełną grubość łączonych elementów
  - Przekrycie pomostu stanowią płyty pomoistowe firmy Trokotex (kraty wg katalogu Zakładu Laminatów Poliestrowych 87-100 Toruń ul. Polna 103/105).

## 11.0 WYPOSAŻENIE DODATKOWE

Na wyposażenie dodatkowe składają się:

- Balustrady na pomostach żelbetowych (nad ścianami reaktora) - przewiduje się balustrady ze stali nierdzewnej OH18N9
  - Konstrukcja wsparcze pod urządzenie technologiczne – ze stali nierdzewnej OH18N9
  - Konstrukcja zadaszenia nad przejazdem - ze stali walcowanej St3S.
- Fundamenty zadaszenia zaprojektowano w postaci studni żelbetowych, o średnicy 100cm. Shupy stalowe wykonano w postaci studni 120 zestawanych ze sobą. Konstrukcja zadaszenia w postaci ramy z C120. Pokrycie z blachy stalowej ocynkowanej. Jako zabezpieczenie antykorozyjne słupów zastosowano zestaw firmy „CARBOLINE” w kolorze żółtym (RAL 1018) nr zestawu C 2.1

## 12.0 WYTYCZNE WYKONANIA BETONU

### *Do szalowania elementów konstrukcyjnych obiektu stosować inventarzowane deskowanie*

stalowe, aby uzyskać gładką powierzchnię zewnętrzną betonu . Do łączenia deskowań stosować patentowe łączniki zapewniające szczelność elementu po stwardnieniu betonu. Zbrojenie układać z zachowaniem grubości otuliny podanej na rysunkach.

Przed betonowaniem umieścić w odpowiednich miejscach wszystkie wskazane w projekcie marki stalowe, kotwy, przejścia szczelne rurociągów oraz szalunki otworów technologicznych. Przy rozmieszczeniu tych elementów rozpatrywać łącznie projekt technologiczny i konstrukcyjny.

Do betonowania stosować mieszankę upfrontnie zaprojektowaną i kontrolowaną laboratoryjnie. W czasie betonowania należy kontrolować zachowanie się deskowań, a szybkość betonowania powinna być limitowana zdolnością szalunków do przenoszenia parcia świeżo układanej mieszanki. Mieszanka betonowa powinna być dostarczana w sposób ciągły i układana równomiernie w warstwach 30-:40cm bez tworzenia „kopców” przyczyniających się do rozsegregowania mieszanki. Wysokość zrzucania mieszanki nie może przekraczać 150cm.

Zagęszczanie mieszanki wykonywać przy użyciu wibratorów w głębinych. Niedopuszczalne jest opieranie urządzenia vibrującego o preę zbrojenia konstrukcji. Górnjej powierzchni poszczególnych warstw nie powinno się wygładzać (za wyjątkiem warstwy wierzchniej).

Świeży beton należy chronić przed nadmiernym wysuszeniem i deszczem. Do zraszania betonu przystąpić po 24h od chwili ułożenia. Powierzchnię betonu osłonić folią z tworzyw sztucznych w celu zatrzymania wilgoci na dłuższy czas. Przy temperaturze poniżej 5°C betonu nie należy polewać, a jedynie osłonić matami przed nadmiernym ochłodzeniem.

Szczególną uwagę należy zwrócić na dokładne usytuowanie i zabetonowanie taśm dylatacyjnych.

Zbrojenie elementów żelbetowych stali A-IIIN i stali A-I. Zbrojenie należy wykonywać z dużą starannością zapewniając zachowanie właściwych - podanych na rysunkach - otulin pretów zbrojeniowych (stosować podkładki z tworzywa sztucznego).

Wylewki wewnętrzne (wykonanie “skosów”) z betonu B20 + “Fibermesch”.

Wylewki dowiązujące do ścian istniejących poprzez:

- skucie wierzchniej warstwy betonu ściany istniejącej w celu uzyskania powierzchni chropowej, na szerokości występowania skusu,
- nanieśenie warstwy szczepnej "Asoplast - MZ"- produkt firmy „Schomburg”.

### 13.0 PRÓBA SZCZELNOŚCI

Przed wykonaniem izolacji i obsypaniem obiektu należy przeprowadzić próbę szczelności zbiornika zgodnie PN-65/B-10702.

Ubytki wody oraz ewentualne wystąpienie przecieków obserwować co najmniej 3 dni.

W przypadku negatywnej próby szczelności należy podjąć decyzję, co do metody i środków uszczelnienia obiektu.

### 14.0 IZOLACJE I ZABEZPIECZENIE ANTYKOROZYJNE ZBIORNIKI

Wewnętrzne powierzchnie ścian komór zbiornika, wyłożyć środkiem „ASODUR-TE” (produkt firmy SCHOMBURG).

Sposób wykonania izolacji wewnętrznej zbiornika:

1. Wilgotne podłożo zagrunutować wstępnie żywicą Asodur-SG2 odcinającą podciąg kapilarny wody.

2. Po związaniu Asodur-SG2 (około 12 godzin) wykonać warstwę szczepną na bazie Asodur-GBM z posypką z piachu kwarcowego ( piasek kwarcowy wtopić w świeży Asodur-GBM)

3. Po związaniu Asodur-GBM zmieść nadmiar piasku i nanieść dwukrotnie powłokę smołowo-żywiczną Asodur-TE

Wszystkie wymienione żywice nakładać za pomocą walka techniką malarską

Powierzchnie ścian zbiornika nie należy izolować przed wykonaniem próbki szczelności, gdyż nałożenie jakjkolwiek warstwy utrudnia lub wręcz uniemożliwia ewentualne uszczelnienie ich.

Ramowy sposób wykonania izolacji zewnętrznej zbiornika:

Powłokę z Asol-FE nakładać ręcznie w jednej warstwie przy użyciu pędzl lub szczotek dekarskich.

### UWAGI KOŃCOWE

**Wszystkie materiały stosowane do wykonania w obiekcie należy wbudować zgodnie z technologią stosowania podaną przez producenta. W razie jakichkolwiek wątpliwości należy skontaktować się z producentem danego wyrobu.**

Projekt należy rozpatrywać wraz z innymi projektami innych branż.

Roboty wykonywać zgodnie z warunkami technicznymi odbioru robót budowlano-montażowych, przepisami prawa budowlanego, przepisami BHP i P-poż.

Podpis 

Podpis

### WYKAZ STALI POMOSTÓW TECHNOLOGICZNYCH

Nr	Profil	Długość [mm]	Masa jedn. [kg/m]	Masa 1szt. [kg]	Sztuk	Masa razem [kg]
POMOST P-3						
1	DWUTEOWNIK 160 HEB	5485	42,60	233,7	2	467,3
2	KĄTOWNIK 90X60X8	240	8,97	2,2	4	8,6
3	BLACHA 100x 8	134	6,28	0,8	4	3,4
4	CEOWNIK 160	1515	18,80	28,5	4	113,9
5	CEOWNIK 160	700	18,80	13,2	1	13,2
6	CEOWNIK 160	1020	18,80	19,2	1	19,2
POMOST P-2						
1	DWUTEOWNIK 160 HEB	5485	42,60	233,7	2	467,3
2	KĄTOWNIK 90X60X8	240	8,97	2,2	4	8,6
3	BLACHA 100x 8	134	6,28	0,8	2	1,7
7	CEOWNIK 160	3865	18,80	72,7	1	72,7
8	DWUTEOWNIK 160	3850	17,90	68,9	1	68,9
9	CEOWNIK 160	4825	18,80	90,7	1	90,7
10	CEOWNIK 160	2200	18,80	41,4	1	41,4
POMOST P-1						
11	CEOWNIK 120	3800	13,40	50,9	2	101,8
12	KĄTOWNIK 120x80x10	190	15,00	2,9	3	8,6
13	BLACHA 85x 8	100	5,33	0,5	3	1,6
14	DWUTEOWNIK 120	3794	11,2	42,5	1	42,5
15	CEOWNIK 120	1800	13,4	24,1	1	24,1
16	BLACHA 100x 8	100	6,28	0,6	1	0,6
						Suma(kG)
						156,1

WYKAZ STALI BARIEREK DLA POMOSTU P-1						
Nr	Profil	Dlugosc [mm]	Masa jedn. [kg/m]	Masa 1szt. [kg]	Szuk	Masa razem [kg]
1	Rura z/g 40x40x4	1200	3,97	4,8	12	57,2
2	Rura z/g 40x40x4	1100	3,97	4,4	2	8,7
3	Rura z/g 40x40x4	9500	3,97	37,7	1	37,7
4	Rura z/g 40x40x4	710	3,97	2,8	13	36,6
5	Bl. 120x4	9500	3,77	35,8	1	35,8
6	Bl. 50x5	150	1,96	0,3	2	0,6
	Kotwa HILTI "HSC-A M8x80			4		---
					Suma	176,66
				1	Suma razem	176,66
				1,8 % na spoiny		3,2
				OGÓŁEM	179,84	

WYKAZ STALI BARIEREK DLA POMOSTU P-2						
Nr	Profil	Dlugosc [mm]	Masa jedn. [kg/m]	Masa 1szt. [kg]	Szuk	Masa razem [kg]
1	Rura z/g 40x40x4	1200	3,97	4,8	17	81,0
2	Rura z/g 40x40x4	1100	3,97	4,4	10	43,7
3	Rura z/g 40x40x4	19700	3,97	78,2	1	78,2
4	Rura z/g 40x40x4	710	3,97	2,8	26	73,3
5	Bl. 120x4	19700	3,77	74,3	1	74,3
6	Bl. 50x5	150	1,96	0,3	10	2,9
7	Bl. 100x5	134	3,93	0,5	17	9,0
	Kotwa HILTI "HSC-A M8x80			20		---
				1	Suma	362,31
				1,8 % na spoiny		6,5
				OGÓŁEM	368,84	

WYKAZ STALI BARIEREK DLA POMOSTU P-3						
Nr	Profil	Dlugosc [mm]	Masa jedn. [kg/m]	Masa 1szt. [kg]	Szuk	Masa razem [kg]
1	Rura z/g 40x40x4	1200	3,97	4,8	19	90,5
2	Rura z/g 40x40x4	1100	3,97	4,4	6	26,2
3	Rura z/g 40x40x4	17800	3,97	70,7	1	70,7
4	Rura z/g 40x40x4	710	3,97	2,8	24	67,6
5	Bl. 120x4	17800	3,77	67,1	1	67,1
6	Bl. 50x5	150	1,96	0,3	6	1,8
7	Bl. 100x5	134	3,93	0,5	19	10,0
	Kotwa HILTI "HSC-A M8x80			12		---
				1	Suma	333,91
				1,8 % na spoiny		6,0
				OGÓŁEM	339,92	

### WYKAZ STALI ELEMENTÓW KONSTRUKCYJNYCH DASZKA

Nr	Profil	Długość [mm]	Masa jedn. [kg/m]	Masa 1 szt. [kg]	Sztuk	Masa razem [kg]
1	Ceownik 120	2700	13,40	36,2	2	72,4
2	Ceownik 120	2002	13,40	26,8	1	26,8
3	Ceownik 120	2002	13,40	26,8	1	26,8
4	Bl. 80x8	1892	5,02	9,5	1	9,5
5	Bl. 80x8	200	5,02	1,0	4	4,0
6	Ceownik 120	3870	13,40	51,9	4	207,4
7	Ceownik 120	1392	13,40	18,7	2	37,3
8	Bl. 130x12	270	12,20	3,3	2	6,6
9	Bl. 85x12	190	8,01	1,5	2	3,0
10	Bl. 130x12	200	12,20	2,4	2	4,9
					Suma	398,8
			Ilość	1	Suma razem	398,8