

Stadium:

PROJEKT TECHNICZNY

**„Projekt gruntowej pompy ciepła, instalacji grzewczej,
klimatyzacji oraz instalacji wentylacji mechanicznej w budynku
przychodni Podstawowej Opieki Zdrowotnej w Sokółce”**

***INWESTYCJA ZLOKALIZOWANA W BUDYNKU
SAMODZIELNEGO PUBLICZNEGO ZAKŁADU OPIEKI ZDROWOTNEJ
W SOKÓŁCE PRZY ul. WŁADYSŁAWA SIKORSKIEGO 40***

Branża:

SANITARNA

Opracował:

Robert Onopa
Tel. 500 280 413

Projektant:

mgr inż. Magdalena Onopa
upr. nr PDL/0145/PBS/23

Białystok, 20.03.2024r.

ZESTAWIENIE ZAWARTOŚCI

1. Strona tytułowa
2. Zestawienie zawartości
3. Oświadczenie
4. Izba i uprawnienia projektanta
4. Opis techniczny do projektu
5. Karty pomieszczeń
6. Rysunki wg spisu:
 - 6.1. Plan sytuacyjny – rys. nr 1
 - 6.2. Rzut piwnicy – instalacja centralnego ogrzewania rys. nr 2
 - 6.3. Rzut parteru – instalacja centralnego ogrzewania rys. nr 3
 - 6.4. Rozwinięcie – instalacja centralnego ogrzewania rys. nr 4
 - 6.5. Rzut piwnicy – instalacja wentylacji mechanicznej rys. nr 5
 - 6.6. Rzut parteru – instalacja wentylacji mechanicznej rys. nr 6
 - 6.7. Schemat technologiczny rys. nr 7
 - 6.8. Rzut parteru – instalacja klimatyzacji rys. nr 8

**OŚWIADCZENIE O SPORZĄDZENIU PROJEKTU WYKONAWCZEGO, ZGODNIE
Z OBOWIAZUJĄCYMI PRZEPISAMI ORAZ ZASADAMI WIEDZY TECHNICZNEJ**

Oświadczam, że sporządziłam projekt techniczny – INSTALACJI GRUNTOWEJ POMPY CIEPŁA, INSTALACJI GRZEWOCZEJ, KLIMATYZACJI I WENTYLACJI MECHANICZNEJ dla inwestycji pn.:

„Projekt gruntowej pompy ciepła, instalacji grzewczej, klimatyzacji oraz instalacji wentylacji mechanicznej w budynku przychodni Podstawowej Opieki Zdrowotnej w Sokółce”

zgodnie z obowiązującymi przepisami oraz zasadami wiedzy technicznej.

OPIS TECHNICZNY DO PROJEKTU TECHNICZNEGO

Instalacji grzewczych, pomp ciepła i wentylacji w budynku Przychodni Podstawowej Opieki Zdrowotnej w Sokółce.

SPIS TREŚCI

SPIS TREŚCI	3
1. PODSTAWOWE DANE	4
1.1. PRZEDMIOT I ZAKRES OPRACOWANIA.....	4
1.2. PODSAWA OPRACOWANIA	4
2. GRUNTOWA POMPA CIEPŁA.....	4
3. POMPY CIEPŁA W BUDYNKU.	6
3.1. DANE WYJŚCIOWE PROJEKTOWANIA.....	6
3.2. UWAGI WSTĘPNE.....	6
3.3. PRACE WIERTNICZE I MONTAŻOWE SOND GRUNTOWYCH, WYŁNIENIE ODWIERTU.....	7
3.4. SONDA PIONOWA.....	9
3.5. MOC CHŁODNICZA DOLNEGO ŹRÓDŁA CIEPŁA.....	10
3.6. ROZDZIELACZ NAŚCIENNY.....	11
3.7. RUROCIĄGI POZIOME.....	11
3.8. CZYNNIK OBIEGOWY.....	15
3.9. UZUPEŁNIENIE SOLANKI.....	16
3.10. REGULACJA HYDRAULICZNA.....	16
3.11. PRÓBY SZCZELNOŚCI.....	16
3.12. WYMOGI WYKONAWCZE.	17
4. WYTYCZNE MIĘDZYBRANŻOWE.....	17
5. UWAGI KOŃCOWE.....	18
6. INSTALACJA CENTRALNEGO OGRZEWANIA.....	19
7. WENTYLACJA MECHANICZNA.....	21
8. KLIMATYZACJA POMIESZCZEŃ.....	23
8.1. WYKAZ URZĄDZEŃ.....	23
8.2. WYKAZ URZĄDZEŃ 2 (RURY)	23
8.3. WYKAZ URZĄDZEŃ 3 (KALKULACJA DODATKOWEJ ILOŚCI CZYNNIKA CHŁODNICZEGO)	23
8.4. SZCZEGÓŁOWE DANE JEDNOSTKI WEWNĘTRZNEJ.....	24
8.5. SCHEMATY INSTALACJI CHŁODNICZEJ	25
8.6. SCHEMATY INSTALACJI ELEKTRYCZNEJ.....	25

1. Podstawowe dane

1.1 Przedmiot i zakres opracowania

Przedmiotem niniejszego opracowania jest projekt techniczny zasilania w ciepło i chłód budynku Podstawowej Opieki Zdrowotnej zlokalizowanego w miejscowości Sokółka, poprzez wykorzystanie odnawialnych źródeł energii za pomocą gruntowych pomp ciepła współpracujących z dolnym źródłem w postaci odwiertów pionowych. Wykonana instalacja zawiera optymalne rozwiązania technologiczne, o wysokiej jakości zastosowanych urządzeń w instalacji.

ROZWIĄZANIA ZAWARTE W NINIEJSZYM PROJEKCIE SĄ OBOWIĄZUJĄCE. WSZELKIE ZMIANY W PROJEKCIE WYNIKAJĄCE NP. Z PODMIANY URZĄDZEŃ, ZAISTNIENIA PROBLEMÓW TECHNICZNYCH CZY NIEJASNOŚCI, NALEŻY UZGODNIĆ Z PROJEKTANTEM W RAMACH REALIZACJI NADZORU AUTORSKIEGO ORAZ OTRZYMAĆ AKCEPTACJĘ INWESTORA. SAMODZIELNE ODSTĘPSTWA WYKONAWCY OD ZAŁOŻEŃ PROJEKTOWYCH ZWALNIAJĄ PROJEKTANTA Z ODPOWIEDZIALNOŚCI ZA PROJEKTOWANY I REALIZOWANY OBIEKT ORAZ PRZENOSZĄ ODPOWIEDZIALNOŚĆ W CAŁOŚCI NA WYKONAWCĘ.

1.2 Podstawa opracowania

Podstawę opracowania stanowią:

- Informację na temat ilości oraz głębokości sond pionowych;
- Planowana lokalizacja sond wraz z przebiegami rur dobiegowych;
- Plan zagospodarowania terenu wraz z projektowaną infrastrukturą w gruncie (Mapa zasadnicza w skali 1:500).
- Planowany rodzaj czynnika roboczego do transportu ciepła / chłodu w gruncie;
- Ilości rodzaj oraz lokalizację pomp ciepła w budynku
- Uzyskana akceptacja wersji roboczej rysunków
- Wytyczne i uzgodnienia z Inwestorem
- Normy, przepisy, literatura fachowa oraz wytyczne projektowania instalacji sanitarnych;
- Programy komputerowe;
- Informacje techniczne oraz katalogi producentów wykorzystanych urządzeń oraz elementów instalacyjnych

2. Gruntowa pompa ciepła

Jako źródło ciepła i chłodu dla budynku POZ w miejscowości Sokółka, została zaprojektowana gruntowa pompa ciepła. Pompa ciepła będzie zasilana z pionowych sond gruntowych.

- Moc chłodnicza dolnego źródła ciepła – 17,1 kW

- Obliczeniowa różnica temperatur na parowniku: 3,0 °K
- Ilość odwiertów obsługujących pompy ciepła 5 szt.
- Ilość rozdzielaczy – 1 sztuka

Wymagane parametry techniczne pompy ciepła		
L.P.	Opis wymagań	Parametry wymagane
1	Typ pompy ciepła	Solanka/woda
2	Nominalna moc grzewcza - w punkcie B0/W35 wg EN 14511	Min. 17 kW w jednym urządzeniu
3	Pobór mocy elektrycznej - w punkcie B0/W35 wg EN 14511	Max 22 kW
4	COP - w punkcie B0/W35 wg EN 14511	Min 4,6
5	Zastosowana technologia	Sprężarki spiralne (Scroll), z geometrią dostosowaną do pracy grzewczej oraz ze zintegrowanym systemem ochrony sprężarek. Wykonanie hermetyczne. Urządzenie powinno posiadać możliwość dalszej pracy z wydajnością 50% przy awarii jednej sprężarki.
6	Ilość obiegów chłodniczych	1
7	Ilość sprężarek	2
8	Max. temperatura na zasilaniu	60°C
9	Dopuszczalne nadciśnienie robocze Strona pierwotna (dolne źródło) Strona wtórna (obieg grzewczy)	10 bar 10 bar
10	Prąd rozruchowy na 1 sprężarkę	Max 110 A
11	Układ rozruchowy	Elektroniczny softstarter ze zintegrowaną kontrolą faz
12	Zabezpieczenie sprężarki i układu sterowania	zintegrowane
13	Automatyka pompy ciepła	Umożliwiająca bilansowanie energii w połączeniu z systemem RCD pompy ciepła oraz bezpośrednie sterowanie jednym obiegiem grzewczym bez mieszacza i dwoma obiegami z mieszaczem
14	Czynnik chłodniczy	R 410A
15	Ilość napełnienia czynnikiem chłodniczym	Max. 13,5 kg
16	Dodatkowe wymagania	- elektroniczny zawór rozprężny z systemem kontroli RCD - zgodność z CE

Przyjęto, że różnica temperatur na dolnym źródle będzie wynosić 3°K i na taką różnicę temperatur (docelowo przepływ) zostało zwymiarowane dolne źródło. Obliczeniowy sumaryczny przepływ przez dolne źródło 5130 l/h.

Szczegółowe przepływy i straty ciśnienia podane są poniżej. Opory zostały obliczone dla najniekorzystniejszej drogi przepływu.

	Rodzaj materiału	Opór jednostkowy	Długość	Opór całkowity	Opór całkowity
	-	[Pa/m]	[m]/[szt]	[Pa]	[kPa]
Rurociąg dobiegowy	Rura 50x3,0 PE 100 SDR 17 PN 10	421	4,0	1684	1,68
Rurociąg rozprowadzający	Rura 40x3,0 PE 100RC SDR 13,6 PN 12,5	91,60	38	3480,8	3,48
Sonda Pionowa 1U	Rura 40x3,0 PE 100RC SDR 13,6 PN 12,5	91,60	180	16488	16,49
Studnia rozdzielaczowa	Rozdzielacz 5 sekcyjna	-	1	2431	2,43
Inne (zastosowana armatura, elementy na instalacji DZ itp.)	-	-	-	2400	2,40
		Opory dolnego źródła ciepła		26483,8	26,48
	Jednostka	Jednostka			
	[l/min]	[m³/h]			
Przepływ całkowity	85,5	5,13			
Przepływ przez pojedynczą sondę	17,1	1,026			
	[l]				
Pojemność Instalacji	955,00				
Rodzaj medium	Glikol propylenowy 33% (-15C)				
Różnica temp DZ (deltaT)	3 K				

UWAGA: Bilans oraz dobór pomp ciepła został określony w dalszej części dokumentacji, powyższe założenia pełnią funkcję informacyjną.

3. Pompy ciepła w budynku

3.1 Dane wyjściowe projektowania

- Lokalizacja budynku: Sokółka
- Strefa przymarzania: strefa III,
- Głębokość przemarzania: 1.2 m ppt
- Głębokość układania instalacji (oś dla rur dobiegowych i dolotowych): 1,4 m ppt
- Łączna ilość sond pionowych: 5 szt.
- Średnica sondy pionowej typu 1U: 45x3.3 PN12,5 SDR 13,6 TORBOCOLLECTOR lub 40x3.7 PN16 SDR 11 TORBOCOLLECTOR
- Głębokość pojedynczej sondy pionowej: 90 mb

3.2 Uwagi wstępne

Dolne źródło ciepła będzie stanowił układ sond (odwiertów) pionowych o głębokości 90 mb każdy. Należy wykonać 5 szt. odwiertów i wprowadzić do nich sondy pionowe wykonane z tworzywa sztucznego PERC łączna długość każdego zwoju 300mb. W omawianym opracowaniu minimalna odległość pomiędzy sondami wynosi 8m. Tak wykonany odwiert będzie w mniejszym stopniu oddziaływał na pozostałe sondy. W razie konieczności zmiany lokalizacji odwiertów należy wykonać na etapie budowy na podstawie ustaleń Kierownika budowy oraz Dozoru wiertniczego.

Bardzo ważnym elementem przy wykonywaniu dolnego źródła ciepła jest wypełnienie otworów geologicznych, dlatego wypełnienie należy wykonać substancją uszczelniającą (np. cement termiczny). Substancję wiążącą należy wprowadzić metodą iniekcji poprzez „wstrzykiwanie” jej za pomocą rury PE (średnica ok. 32 mm), na dno wykonanego odwiertu. Działanie takie doprowadzi do wypchnięcia płuczki żwirowej (która użyta była do wiercenia) i wypełnienie w całości odwiertu substancją wiążącą. Dodatkowo pozwoli to na odseparowanie od siebie wód podziemnych, które najczęściej występują na

plytkich głębokościach. W przypadku nie wypełniania otworu substancją wiążącą może następować mieszanie się wód głębinowych.

POWYŻSZE WYTYCZNE DOTYCZĄCE ODCINKA NA KTÓRYM ZOSTANIE UMIESZCZONA SUBSTANCJA WIĄŻĄCA W ODWIERCIE NALEŻY SKONFRONTOWAĆ NA BUDOWIE W POROZUMIENIU Z INSPEKTOREM NADZORU ORAZ KIEROWNIKIEM WIERTNI.

Zastosowane materiały, rurociągi i armatura

Do wykonawstwa przewodów instalacji dolnego źródła ciepła należy zastosować rury:

Przewody poziome (przewody dobiegowe pomiędzy studzienką a pomieszczeniem pomp ciepła oraz przewody rozprowadzające do sond)	Rura PERC SDR 13,6 PN12,5 DN40x3,0
Przewody poziome (przewody główne w rejonie budynku i pod budynkiem)	Rura preizolowa otuliną kauczukowa lub inna PE100 DN50x3,0 PN10 SDR 17
Sondy pionowe	Pojedyncza u-rurka DN40x3,0 PE100RC PN12,5 SDR 13,6 Turbocollector

W pomieszczeniu pomp ciepła należy zastosować zawory odcinające oraz filtry, separatory powietrza min. PN6. W obrębie budynku, w najwyższych miejscach instalacji oraz w miejscach zasyfonowania przewodów należy stosować odpowietrzniki automatyczne odporne na działanie glikolu propylenowego z dodatkowym zaworem kulowym umożliwiającym odcięcie i ew. wymianę odpowietrznika.

Zabezpieczenie dolnego źródła

Dla zabezpieczenia obiegu dolnego źródła przed wzrostem ciśnienia i objętości zastosowano naczynia wzbiorcze przeponowe wraz z zaworem bezpieczeństwa 1'' o ciśnieniu otwarcia 3 bary.

3.3 Prace wiertnicze i montażowe sond gruntowych, wypełnienie odwiertu

Całość prac wiertniczych wykonać zgodnie z projektem prac geologicznych i obowiązującymi przepisami. Podczas realizacji prac wiertniczych dla wykonania reprezentatywnego otworu należy wykonać badania polegające na pobieraniu próbek zwiercin co 1 m wiercenia. Po wykonaniu robót wiertniczych wskazanym jest określenie profilu litologicznego z odwierconego otworu na podstawie próbek zwiercin. Do przygotowanych otworów wiertniczych należy wprowadzić sondę gruntową zakończoną głowicą. Proces uzbrajania otworu w sondę należy przeprowadzić z zachowaniem należytej staranności, tak aby nie

uszkodzić sondy i głowicy oraz tak aby otwór był w całości (na pełną głębokość) uzbrojony w sondę. Sonda gruntowa przed wprowadzeniem do otworu powinna być poddana wstępnej próbie ciśnienia. Rury wprowadzane do odwiertów powinny być wstępnie napełnione wodą dla zwiększenia sztywności i wytrzymałości.

Bardzo ważnym elementem przy wykonywaniu dolnego źródła ciepła jest wypełnienie otworów geologicznych, dlatego wypełnienie należy wykonać substancją uszczelniającą. Do tego celu należy zastosować związek mineralnych, naturalnych i neutralnych dla środowiska z surowców o kontrolowanym przemiele z dodatkiem spoiw hydraulicznych. Substancję wiążącą należy wprowadzić metodą iniekcji poprzez „wstrzykiwanie” jej za pomocą rury PE (średnica ok. 32 mm), na dno wykonanego odwiertu, rurę należy stopniowo wyciągać w trakcie procesu napełniania. Działanie takie doprowadzi do wypchnięcia płuczki żwirowej (która użyta była do wiercenia) i wypełnienie w całości odwiertu substancją wiążącą. Substancja ta zapewni równomierny kontakt między ścianą otworu a zainstalowaną w nim sondą, co zapewni wysoki współczynnik przenikalności cieplnej. Niedopuszczalne jest zasypywanie odwiertów żwirem, urobkiem lub tym podobnym.

Do wypełnienia odwiertu zastosować gotową mieszankę dostępną na rynku która spełnia poniższe właściwości.

- Jest mineralną mieszaniną naturalnych i neutralnych dla środowiska surowców o kontrolowanym przemiele, z dodatkiem spoiw hydraulicznych. Wypełnienie mineralne o odpowiednim uziarnieniu zapewnia wytworzenie matrycy o wysokim przewodnictwie cieplnym. Wybór odpowiednich spoiw gwarantuje odporność na wszelkiego rodzaju zanieczyszczenia chemiczne wody, w tym również na siarczany. Przenikalność cieplna min. 2,0W/mK

- Jest produktem ekologicznym, może być stosowany w bezpośredniej strefie ochrony ujęcia wody pitnej. Zastosowane minerały ilaste zapewniają elastyczność i wysoką szczelność.

- Dzięki swoim parametrom reologicznym, w mieszaninie z wodą szczelnie wypełnia otwór, izolując horyzonty wodonośne i zapewniając silne połączenie sondy z górotworem. Takie związanie sondy z górotworem zapewnia optymalne przewodnictwo ciepła i zabezpiecza sondę przed nierównomiernym obciążeniem.

– Izoluje warstwy geologiczne zapobiegając niekontrolowanemu przepływowi wód gruntowych.

Parametry zawiesiny:

Minimalna koncentracja wypełniacza do przygotowania 1m³ zawiesiny gotowej do wtłoczenia do otworu: 1050 kg wypełniacza + 631 litrów wody. Gęstość tak przygotowanej zawiesiny \approx 1.65 kg/l.

Zalecana koncentracja wypełniacza do sporządzenia 1m³ zawiesiny gotowej do wtłoczenia wynosi : 1280 kg wypełniacza +512 litrów wody. Gęstość tak przygotowanej zawiesiny \approx 1.80 kg/l.

Zakres gęstości zawiesiny: 1.65÷2.0 kg/l

Parametry reologiczne zawiesiny:

- lepkość (t_0) 50-70 s
- odstój wody < 2,0%

3.4 Sonda Pionowa

Zdolność przenikania ciepła w instalacji dolnego źródła zasilania, mierzona jest parametrem oporu termicznego odwiertu. Opór termiczny odwiertu z zainstalowanym kolektorem z wewnętrznymi lamelami jest do 20% mniejszy, od oporu termicznego odwiertu z zainstalowanym kolektorem laminarnym. Czynniki mające wpływ na opór termiczny odwiertu: **charakter przepływu medium**, rodzaj czynnika roboczego, rodzaj wypełniacza odwiertu, rodzaj gruntu i jego wilgotność, charakterystyka przepływu wód gruntowych. Jako sondy pionowe dobrano sondy z wewnętrznym profilem, który wymusza przepływ turbulentny medium (**przy niezmiennych parametrach pracy pomp obiegowych**). Charakterystyczny profil wewnętrzny instalacji, gwarantuje większą sprawność systemu, przy niższych kosztach eksploatacji i przy niezmiennych kosztach instalacji. Przyrost ΔT o 1 °C powoduje wzrost parametry COP o około 3%. Niska wartość oporu termicznego odwiertu dla przepływu burzliwego (turbulentnego) w technologii z wewnętrznymi lamelami sondy pionowej. Małe spadki ciśnienia instalacji. Spadek ciśnienia jest proporcjonalny do kwadratu wartości przepływu instalacji. Jeżeli wartość przepływu w instalacji laminarnej zostanie zwiększona dwukrotnie, w celu uzyskania przepływu burzliwego wartość spadku ciśnienia w instalacji wzrasta 4 razy. Zwiększona wartość spadku ciśnienia, wymusza zwiększenie zużycia energii na

prace pomp obiegowych, jednocześnie zwiększając koszty eksploatacji systemu laminarnego. Ta sytuacja nie dotyczy technologii z wewnętrznymi lamelami.

Zaprojektowano Głowicę typ 1 (standard) oprócz pojedynczej U-rurki dodatkowo wyposażona jest w dodatkową rurę DN 32 wprowadzoną do głowicy. Ma ona za zadanie ułatwić aplikację sondy pionowej w odwiercie i służy do popychania sondy żerdziami wiertniczymi. W przypadku innych warunków geologicznych niż zakładane, ostateczny wybór głowicy dokonuje kierownik wiertni w zależności od geologii. Głowica sondy pionowej ma długość 550mm, natomiast średnica głowicy dostosowana do warunków geologicznych w przedziale od 90 – 110mm.

Zaprojektowano sondę pojedynczą tzw. 1U - składającą się z 1 rury zasilającej i 1 rur powrotnej. Przewody powinny być odpowiednio oznakowane z podaniem materiału, wymiarów, producenta i daty produkcji. Sonda gruntowa powinna być wykonana z pojedynczych odcinków rur a jedyne łączenia będą z elementami zakończającymi bezpośrednio w fabryce producenta. Sonda przed opuszczeniem fabryki przechodzi próbę szczelności oraz próbę przepływu.

Należy zastosować sondę charakteryzującą się o możliwie najniższym z pośród wszystkich dostępnych wymienników oporem termicznym odwiertu, dla wszystkich dostępnych wartości przepływu medium w instalacji. Typ sondy pionowej – 1U, 2x100m DN40x3,0 PERC SDR13,6 PN12,5 Turbocollector.

3.5 Moc Chłodnicza dolnego źródła ciepła

Wydajność dolnego źródła ciepła świadczy o wydajności całego układu z pompami ciepła. Aby uzyskać satysfakcjonującą wydajność całego układu, projektowany uzysk cieplny z sond gruntowych powinien wynosić około 30-40 W/mb odwiertu. Dla tych wartości została skalkulowana wielkość dolnego źródła ciepła. Należy także wziąć pod uwagę fakt, że wydajność dolnego źródła ciepła jest zmienna w czasie i zależy od ilości godzin pracy pomp ciepła. Projektowane pompy ciepła na cele grzewcze nie powinny pracować dłużej niż 2400 h/rok. W systemie do obsługi pomp musi być dostępna informacja o ilości przepracowanych godzin przez pompy w trybie grzewczym.

Przytoczone wartości należy traktować tylko jako informację, pozwalającą całościowo opisać temat uzysku odnawialnej energii z dolnego źródła ciepła w postaci odwiertów pionowych. Przed rozpoczęciem budowy dolnego źródła należy wykonać test TRT, który pozwoli w sposób rzeczywisty określić warunki uzysku energetycznego z 1 mb pionowego odwiertu. Czas trwania testu 72h. Na podstawie wyniku testu należy skorygować ilość odwiertów dla inwestycji.

3.6 Rozdzielacz naścienny

Projektowane pionowe sondy ciepła należy wpiąć do rozdzielacza 5 sekcyjnego. Rozdzielacz wyposażony jest w:

- Armaturę odcinającą, zawory kulowe mosiężne z atestem do glikolu DN 25 na rozdzielaczu zasilającym.
- Armaturę regulacyjną, przepływomierze kątowe DN 25 na belce powrotnej z górotworu - analogowy pomiar przepływu na każdej sekcji. Aby wszystkie sondy pracowały z jednakową wydajnością, należy na przepływomierzach, na poszczególnych sekcjach, ustawić jednakowy przepływ. Zastosowane przepływomierze mają możliwość regulacji przepływu w zakresie 5 – 50 l/min. Dodatkową zaletą przepływomierzy kontowych jest fakt, że skala jest poza linią przepływu. Minimalna temperatura pracy przepływomierzy – 20 °C.
- Za przepływomierzem trójnik mosiężny redukcyjny 1” / ½” w który można zainstalować dodatkowy sensor temperatury.
- W najwyższym punkcie rozdzielaczy będą zastosowane zawory do napełniania (DN 25) i odpowietrzania (DN 20) instalacji dolnego źródła. Stosować zawory mosiężne z atestem do glikolu.

Przejścia sekcji kolektora przez ściany budynku wykonać jako szczelne (zaizolowane łańcuchami uszczelniającymi), uniemożliwiając przedostawanie się wód gruntowych do wnętrza. Sekcje kolektorowe wyprowadzone z budynku parami (zasilanie/powrót). Przejście 10 rurami DN40x3,0 PN12,5 przez fundament wprost do piwnicy budynku.

3.7 Rurociągi poziome

Zadaniem kolektora gruntowego jest prowadzenie płynu niezamarzającego np. glikolu (np. w stężeniu 33%) przez grunt w celu pozyskania energii cieplnej (chłodniczej) dla pompy ciepła. W projekcie zastosowano następujące rodzaje rurociągów:

- sondy pionowe typu 1U 45x3,3 PN12,5 SDR13,6 PE100RC Turbocollector,
- rury rozprowadzające (Rozdzielacz - Odwiert) 45x3,3 PN12,5 SDR13,6 PERC;
- rury dobiegowe (Rozdzielacz – PC) DN50x3.0 PN10 SDR17 PERC preizolowana kauczukiem lub innym materiałem

Projektowane rurociągi dolnego źródła ciepła należy ułożyć w wykopie wąskoprzestrzennym wykonanym wg tras podanych na planie sytuacyjnym. W trakcie realizacji połączeń poziomych w wykopach należy zapewniać właściwe odwodnienie wykopów. Odwodnienie wykopów należy prowadzić na bieżąco (w zależności od występujących warunków).

Przed ułożeniem rur z wykopów należy usunąć wszystkie twarde materiały, takie jak kamienie, bryły ziemi czy korzenie.

Wszystkie przewody poziome (tj. dolotowe jak również dobiegowe) należy układać na podsypce piaskowej o grubości ok. 10-15 cm nad gruntem rodzimym na głębokości około 1,2 m poniżej projektowanego terenu. Przed zasypaniem przewodów gruntem rodzimym, należy zabezpieczyć je zasypką piaskową ok. 10 cm powyżej posadowionego rurociągu. W przypadku zastosowania rury na rurociągi poziome wykonane z materiału PERC, dopuszcza się wykonanie obsypki i zasypki wykonanej z ziemi rodzimej bez kamieni. Rurociągi rozprowadzające należy zabezpieczyć taśmą ostrzegawczą zakopaną 50 cm ponad poziomem ułożenia rur. Poszczególne odcinki rur PE zgrzewać za pomocą łączników elektrooporowych lub doczołowo.

Rurociągi poziome należy układać oraz obsypywać z zachowaniem odkrytych miejsc łączeń przez zgrzewanie.

Rury zasilające jak również rury powrotne od sond należy układać przy sobie przy czym nie wymagają aby pomiędzy nimi została ułożona izolacja termiczna, pod warunkiem zachowania odległości między powrotem a zasilaniem min. 15 cm (dla rur pojedynczych) i min. 30 cm (dla wiązki rurociągów).

Przewody powinny być odpowiednio oznakowane z podaniem materiału, producenta, wymiarów i daty produkcji. Wszelkie prace montażowe należy wykonywać zgodnie z ogólnymi zasadami i przepisami budowlanymi, projektem technicznym, instrukcją montażu oraz przepisami BHP.

Po ułożeniu rur i połączeniu ich z układem pompy ciepła przeprowadzić próbę szczelności kolektora wodą wg PN-EN 805:2002 i wytycznych PORT PC.

Następnie należy przeprowadzić inwentaryzację geodezyjną powykonawczą trasy kolektora gruntowego.

Po pozytywnym przeprowadzeniu próby szczelności można przystąpić do zasypywania odkrytych miejsc zgrzewów.

Miejsca zgrzewów należy nanieść na mapę sytuacyjno-wysokościową z narysowaną trasą kolektora dolnego źródła ciepła.

Rury dobiegowe oraz rury rozprowadzające należy oznaczyć odcinkami ciągłymi taśmy koloru niebieskiego.

W obszarze terenu docelowo utwardzonego zasypkę należy stosować na całej głębokości poniżej terenu zagęszczonej do stopnia $I_s=1,0$.

W terenach zielonych zasypka piaskowa wynosi 30 cm a pozostałe wypełnienie wykopów to grunt rodzimy zagęszczony do stopnia $I_s=0,95$.

W czasie robót związanych z zasypywaniem wykopu wewnątrz rur powinna znajdować się woda pod ciśnieniem 0,12-0,15 MPa.

Podczas układania rurociągów należy pamiętać o dopuszczalnym promieniu gięcia, który jest zależny od temperatury otoczenia i średnicy rurociągu.

Przed napełnianiem układu roztworem glikolu należy całą instalację dolnego źródła starannie wypłukać, lecz z pominięciem parowacza pompy ciepła (aby uniknąć zanieczyszczenia).

Po zamontowaniu pomp ciepła i układu hydraulicznego łączącego pompę ciepła z kolektorem dolnego źródła ciepła, całą instalację dolnego źródła ciepła należy wypełnić roztworem wodnym glikolu, zgodnie z procedurą opisaną w odrębnym punkcie.

Przejścia przez przegrody budynku należy wykonać w tulejach osłonowych min. 2cm dłuższych niż grubość przegrody. Należy zastosować systemowe uszczelnienie przed napływem wód gruntowych.

Rury kolektora gruntowego należy zaizolować izolacją termiczną o grubości min. 32 mm na długości min. 2m od budynku.

Po wypełnieniu kolektora roztworem glikolu, przed pierwszym uruchomieniem pompy ciepła kolektor należy bardzo dokładnie odpowietrzyć poprzez przetłaczanie czynnika obiegowego min. 24 godziny.

Całość prac związanych z wykopami, odwiertami i układaniem rur kolektora gruntowego poziomego powinna być wykonywana w okresie stabilnej pogody z wyraźnie dodatnimi temperaturami otoczenia. Również napełnianie kolektora roztworem glikolu musi być wykonane przy temp. otoczenia pow. $+5\text{ }^{\circ}\text{C}$. Ze względu na możliwość wymieszania się wody (do prób szczelności) w kolektorze z gotowym roztworem glikolu proces napełniania należy przeprowadzić bardzo starannie do momentu całkowitego opróżnienia kolektora z wody i zastąpienia jej roztworem glikolu. Po procesie napełnienia i odpowietrzania należy sprawdzić końcowe stężenie roztworu glikolu w kolektorze za pomocą specjalnego przyrządu (refraktometru). Całość prac zrealizować zgodnie z Wytycznymi Projektowania Wykonania i Odbioru Instalacji z Pompami Ciepła – część 1 Dolne Źródła (wyd. PORT PC) i zakończyć

protokołem odbioru z podaniem: parametrów roztworu, warunków i wyników przeprowadzonej próby ciśnienia, oraz wartości ciśnienia napełniania a także potwierdzeniem wykonania regulacji hydraulicznych. Zaleca się wykorzystanie wzorów protokołów ujętych w Wytycznych PORT PC.

Prace związane z wykonaniem dolnego źródła należy zakończyć, co najmniej na trzy miesiące przed terminem uruchomienia instalacji pomp ciepła, tak aby wypełnienie odwiertów mogło uzyskać stabilność końcową.

Izolacja cieplna

Odcinki rur:

- zbliżenia do sond gruntowych o dł. min. 2 m zanim rury osiągną właściwy rozstaw j.w.,
- podejścia do budynku min. 2,0 m przed linią fundamentów lub ścianą fundamentową oraz wypłyenia do strefy przemarzania rejonie budynku
- skrzyżowania z wodociągami i kanalizacją, przy odległości pionowej mniejszej niż 0,7 m,
- zbliżenia odcinków rur w wyniku bliskości innych mediów

należy izolować otuliną nienasiąkliwą, odporną na dyfuzję pary wodnej z płaszczem ochronnym z materiału nieprzepuszczającego wilgoć. Odcinki izolowane należy zakańczać systemowymi manszetami lub opaskami termokurczliwymi. Wymagana grubość izolacji dla przewodów dolnego źródła wg Wytycznych PORT PC tj. 19 - 32 mm (λ 0,036 W/mK):

Typoszereg DN	Minimalna grubość izolacji [mm] (λ 0,036 W/mK)
Do 25	19
32	19
40	25
50	25
65	25
80	32
100	32
>100	32

Wypłyenia w rejonie budynku i odcinki pod budynkiem w technologii gotowych rur preizolowanych j.w.

Odcinki w budynku i pomieszczeniu pompy ciepła należy izolować w całości izolacją jak dla instalacji chłodniczych.

Podczas montażu izolacji należy przestrzegać wytycznych producenta.

3.8 Czynniki obiegowe

UWAGA: Zabrania się rozcieńczania glikolu na budowie. Nie dopuszcza się napełniania i uzupełniania zładu wodą wodociągową i stężonym glikolem. Glikol musi być dostarczony w odpowiednim stężeniu i posiadać odpowiednie atesty.

Dla zabezpieczenia układu dolnego źródła przed zamarzaniem należy stosować gotową mieszaninę na bazie wodnego roztworu glikolu propylenowego wraz z dodatkami uszlachetniającymi tj. inhibitorami korozji, przeciwutleniaczami i środkami antypiennymi o temperaturze krystalizacji -15°C , regulatorami pH, pigment. Należy po napełnieniu układów sprawdzać stan czynnika obiegowego (gęstość – temperaturę zamarzania) oraz odpowietrzyć układ. Parametry czynnika obiegowego powinny być ujęte w protokole odbioru końcowego instalacji. Poniżej zostały przedstawione właściwości podstawowe właściwości fizykochemiczne roztworu glikolu propylenowego:

Postać:	Ciecz o barwie różowej (czerwonej)
Zapach:	Słaby – charakterystyczny
pH:	8,0 – 9,5
Temperatura krystalizacji ($^{\circ}\text{C}$):	(-)15
Temperatura wrzenia ($^{\circ}\text{C}$), min:	103
Gęstość, min.:	1,02-1,06 g/cm ³ (w 20°C)
Rozpuszczalność w wodzie:	całkowita
Inne rozpuszczalniki:	alkohole, aldehydy, kwas octowy, ketony, etery
Ciśnienie par:	0,08 mm Hg (w 200°C)
Temperatura samozapłonu ($^{\circ}\text{C}$):	> 370
Granice wybuchowości:	Dolna 2,4 %, Górna 17,4%
Temperatura rozkładu ($^{\circ}\text{C}$):	ok. 500
Lepkość kinematyczna (przy 20°C):	3,25 mm ² /s (wariant „-15 $^{\circ}\text{C}$ ”)

W pomieszczeniu pomp ciepła należy dostarczyć w ramach zamówienia zbiornik transportowy i magazynowy typu IBC na palecie, z tworzywa, na glikol propylenowy o poj. 300L, służący uzupełnianiu medium w trakcie eksploatacji dolnego źródła ciepła i obiegów glikolowego odzysku ciepła w centralach. W ramach zadania inwestycyjnego należy dostarczyć dodatkowo 300L gotowego roztworu glikolu propylenowego, który zostanie wykorzystany w przyszłości na uzupełnienie ww. zładu.

Wytyczne napełniania i uruchomienia układu

Napełnianie obiegu czynnikiem glikolowym powinno odbywać się po zakończonych pozytywnie próbach szczelności.

Należy przestrzegać kolejność napełniania dolnego źródła.

W pierwszej kolejności należy napełniać poszczególne sekcje sond pionowych poprzez dodatkowe króćce na rozdzielaczach w studzienkach. W następnej kolejności przewody dobiegowe poziome poprzez zawory do napełniania i odpowiednio zamykając zawory główne.

Przed napełnieniem sprawdzić koncentrację roztworu glikolu. Zaleca się używanie refraktometru. Po pierwszym napełnieniu układu resztki czynnika przechować w odpowiednich pojemnikach w celu późniejszego dobicia po zakończeniu procesu odpowietrzania układu. Po wypełnieniu kolektora roztworem glikolu, przed pierwszym uruchomieniem pompy ciepła kolektor należy bardzo dokładnie odpowietrzyć poprzez przetłaczanie min. 24 godziny. Całość prac zrealizować zgodnie z Wytocznymi Projektowania Wykonania i Odbioru Instalacji z Pompami Ciepła – część 1 (wyd. PORT PC).

3.9 Uzupełnienie solanki

Uzupełnienie dolnego źródła ciepła odbywać się będzie w sposób mechaniczny poprzez wtłaczanie czynnika do zładu instalacji za pomocą pompy dławnicowej. Solanka powinna mieć odpowiednie właściwości fizykochemiczne. Pierwsze uzupełnianie i płukanie instalacji należy wykonać niezależnie dla każdej sekcji dolnego źródła ciepła / chłodu.

3.10 Regulacja hydrauliczna

W trakcie uruchomienia instalację dolnego źródła należy hydraulicznie wyregulować tak, aby uzyskać jednakowe przepływy przez wszystkie otworowe wymienniki ciepła. Do tego celu służą rotametry na każdym odgałęzieniu do poszczególnych sond oraz zawory główne w studniach z możliwością wykonania nastawy i pomiaru przepływu. Regulacja hydrauliczna powinna zostać zakończona protokołem przekazanym Inwestorowi.

3.11 Próby szczelności

Wszystkie elementy dolnego źródła (tj. sondy, rury rozprowadzające itd), które zostaną dostarczone na budowę muszą być poddane próbie szczelności przez producenta:

- Po dostarczeniu sond na budowę należy przeprowadzić próbę szczelności na ciśnienie ok. 3-5 bar.
- Następnie po zamontowaniu sondy w odwiercie próbę szczelności należy wykonać na ok. 2-3 bar.
- Przed uruchomieniem całego systemu należy przeprowadzić próbę szczelności przy ok. 1,5-krotnym ciśnieniu roboczym.
- Powyższe próby szczelności należy wykonywać pod obciążenie wstępne: 30 min; czas kontroli: 60 min; tolerowany spadek ciśnienia: 0,1 bar.

- Podane powyżej sposób przeprowadzenia próby szczelności należy potwierdzić u producenta elementów.

3.12 Wymogi wykonawcze

Przewody pionowe po dostarczeniu na miejsce budowy, a przed zamontowaniem w układ instalacyjny bezwzględnie należy poddać ponownym próbom ciśnieniowym w przedziale 3-5 bar, oraz próbie przepływu. Jedynie pozytywny wynik próby ciśnieniowej i przepływu pozwala na przystąpienie do montażu elementów instalacji. Jeżeli wynik prób jest negatywny, kategorycznie zabrania się montowania tych elementów w układzie instalacyjnym oraz należy bezzwłocznie zawiadomić o tym fakcie Serwis Dostawcy. Po aplikacji sondy należy przeprowadzić próbę ciśnieniową próbę przepływu. Każda próba szczelności i przepływu powinna być bezwzględnie potwierdzona obustronnym (Zamawiający i Wykonawca) podpisaniem protokołu odbioru. Ze względu na dynamikę poszczególnych warstw górotworu mogących wywołać mechaniczne uszkodzenia sondy (zgniecenie, ścięcie bądź zerwanie), wszystkie przewody rurowe wychodzące ze studni, powinny być prowadzone w sposób nie powodujący jakichkolwiek naprężeń. Nie zachowanie reżimu wynikającego z tej zasady może doprowadzić do uszkodzeń poszczególnych elementów rozdzielacza, skutkujących rozszczelnieniem i wyciekami medium krążącego w układzie instalacyjnym dolnego źródła.

Zjawisko to jest szczególnie niebezpieczne w okresie zimowym, kiedy to ze względu na niskie temperatury rośnie moduł sprężystości materiałów instalacyjnych, z których wykonany jest układ hydrauliczny dolnego źródła. Należy pamiętać również, iż niepoprawne wykonanie instalacji w okresie letnim może doprowadzić do jej uszkodzenia dopiero w sezonie zimowym. Producent/projektant nie ponosi odpowiedzialności za skutki wynikające z nieprzestrzegania wyżej wymienionych zaleceń. Wszelkie prace instalacyjne należy wykonywać przestrzegając właściwych przepisów, norm oraz zasad sztuki budowlanej.

4. Wytyczne międzybranżowe

- Odtworzyć (malowanie, ułożenie płytek) miejsca przekuć przez ścianę, posadzkę itp.;
- W każdym obiegu solanki powinien zostać zabudowany min. jeden zawór odcinający (zawory wbudowane w projektowaną studnię rozdzielaczową);
- Zaleca się, aby odwierty miały zbliżoną długość, aby zapewnić równomierny przepływ i wydajność (równomierny przepływ w analizowanym przypadku zapewniony będzie przez regulację przepływu za pomocą rotametrów);

- Prowadzone przez ściany instalacje solanki należy zaizolować paroszczelnie, aby zapobiec skraplaniu się pary wodnej, z tego powodu należy wypełnić pianką wodoodporną przestrzeń pomiędzy wprowadzoną rurą PE do budynku kanałami PVC (służącymi jako przepust instalacyjny) lub zastosować izolację z PE zabezpieczoną osłonką karbowaną;
- Przy wykonaniu przejść rur przez ścianę budynku należy zastosować uszczelnienie w postaci systemowych zabezpieczeń producenta rury lub łańcuchów uszczelniających;
- Wszystkie instalacje solanki muszą być wykonane z materiałów odpornych na korozję;
- Wszystkie dane (moce pomp ciepła, przepływy obliczeniowe, ilości urządzeń itp.) przekazane przez zamawiającego w celu wykonanie niniejszego projektu należy raz jeszcze sprawdzić przed rozpoczęciem inwestycji – jeżeli dane wyjściowe zostaną zmienione to należy odpowiednio skorygować projekt wykonawczy dolnego źródła.

5. Uwagi końcowe

- Całość wykonać zgodnie obowiązującymi przepisami bhp i ppoż.;
- Całość wykonać zgodnie z "Warunkami Technicznymi Wykonania i Odbioru Robót Budowlano- Montażowych, zeszyt 1 do 10, „Warunkami technicznymi wykonania i odbioru rurociągów z tworzyw sztucznych” SGGiK z 1994 roku oraz „Wytocznymi stosowania wewnętrznych instalacji wodociągowych i grzewczych z rur miedzianych” COBRTI INSTAL z 1994 roku;
- Jeżeli zdaniem Wykonawcy, w dostarczonej dokumentacji projektowej nie ujęto wszystkich koniecznych elementów zarówno w zakresie podstawowego zagadnienia jak i branż związanych to w ramach kompleksowej realizacji prac Wykonawca musi je wykonać;
- Montażu urządzeń dokonać zgodnie z dokumentacjami techniczno-ruchowymi;
- Odstępstwa od projektu należy uzgadniać w ramach nadzoru autorskiego;
- Przed zabudowaniem urządzeń należy sprawdzić ich wymiary na budowie.
- **W budynku znajduje się istniejąca instalacja na potrzeby p.poż.**

6. Instalacje centralnego ogrzewania

Instalacja c.o. ma za zadanie dostarczyć odpowiednią ilość czynnika grzewczego z projektowanej pompy ciepła do poszczególnych odbiorników. Czynnik grzewczy stanowić będzie woda o parametrach 60/40°C.

Elementami grzejnymi instalacji c.o. są grzejniki stalowe płytowe uzbrojone w głowice termostatyczne, umieszczone na ścianach budynku oraz system ogrzewania podłogowego. Rozmieszczenie elementów grzewczych w części graficznej opracowania. Na każdym podejściu do odbiornika należy zastosować zawory odcinające umożliwiające bezpieczny demontaż bez konieczności spuszczenia czynnika grzewczego z instalacji.

Rurociągi rozprowadzające czynnik grzewczy do grzejników prowadzone są w warstwach posadzkowych.

Ogrzewanie podłogowe będzie zasilane będzie z rozdzielaczy wyposażonych w system mieszania. Podział na strefy, rozstaw węzownic pokazano w części graficznej opracowania.

Grzejnik podłogowy wykonać z następujących warstw:

- warstwa izolacji termicznej leżąca bezpośrednio na konstrukcji posadzki (z izolacją przeciw-wilgociową lub bez),
- warstwa przeciwwilgociowa chroniąca izolację,
- warstwa rozprowadzająca ciepło w postaci jastrychu wylewanego lub suchego,
- warstwa wykończeniowa podłogi.

W konstrukcji grzejnika podłogowego przyjęto układ ślimakowy (spiralny) ponieważ zapewnia najbardziej równomierny rozkład temperatury powierzchni grzewczej, ponieważ przewody zasilające i powrotne ułożone są obok siebie naprzemiennie.

Ciepło technologiczne doprowadzone zostanie do nagrzewnicy w centrali wentylacyjnej.

Rurociągi rozprowadzające czynnik grzewczy do nagrzewnicy prowadzone są pod stropem.

Przewody poziome i pionowe rozprowadzające centralne ogrzewanie projektuje się z rur PE-RT-PE łączonych przez zaprasowywania na rurze złązek. W najwyższej położonych punktach należy zamontować automatyczne zawory odpowietrzające.

Przewody prowadzone pod stropem:

Sposób ułożenia przewodu	Rozstaw podpór, rury PE-RT i PE-Xc [m]				
	Średnica rury PE-RT i PE-Xc				
	12x2	14x2	18x2 (2,5)	25x3,5	32x4,4
Przewody poziome	0,5	0,5	0,5	0,8	0,8
Przewody pionowe	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0

Przejścia przewodów przez przegrody należy wykonać w tulejach ochronnych. Trasy przewodów, ich średnice pokazano w części graficznej opracowania.

Nagrzewnica wentylacyjna podłączona jest przez zawór regulacyjny trójdrogowy, filtr siatkowy, zawory odcinające (na zasileniu i powrocie), pompy obiegowe przeciwzamrozeniowe oraz zawór precyzyjnej regulacji.

Przed założeniem zaworów termostatycznych instalację należy kilkakrotnie przepłukać przy prędkościach 0,5 m/s. Po wykonaniu montażu instalacji należy przeprowadzić próbę szczelności.

Badania przeprowadza się w następujących fazach: po ukończeniu montażu, przepłukaniu całej instalacji i dokonaniu regulacji, w okresie gwarancyjnym.

W celu usunięcia zanieczyszczeń z instalacji c.o. i c.t. należy przeprowadzić jej dwu lub trzykrotne płukanie. Polega ono na napełnieniu instalacji wodą i szybkim jej spuszczeniu.

Próbę szczelności instalacji c.o. i c.t. wykonuje się w dwóch etapach: jako pierwszą należy wykonać próbę szczelności na zimno, następnie na gorąco. Badanie na zimno przeprowadza się przy temperaturze zewnętrznej nie niższej niż 0°C. Do wytworzenia ciśnienia próbnego w instalacji użyć pompy wodnej, manometr powinien być cechowany o średnicy tarczy 160 mm o zakresie ciśnienia większym o 50 % od ciśnienia próbnego i skontrolowany przed samą próbą. Prędkość wzrostu ciśnienia nie powinna przekraczać 1 [at/min], a ciśnienie próbne należy mierzyć w najniższym punkcie instalacji. Wynik próby można uznać za dodatni, jeżeli: w ciągu 20 min wskazówka manometru spadnie nie więcej niż o jedną działkę (0,2 at), nie odnotowano rośnienia lub wydostawania się kropli na połączeniach, nie stwierdzono pęknięć lub odkształceń trwałych.

Po przeprowadzeniu z wynikiem dodatnim próby ciśnienia w stanie zimnym instalację poddaje się badaniu szczelności w stanie gorącym.

Badanie szczelności instalacji należy przeprowadzić przed zabudowaniem przewodów.

W czasie przeprowadzania próby szczelności instalacji w stanie zimnym, połączonym z płukaniem zładu wszystkie zawory przelotowe i grzejnikowe muszą znajdować się w stanie całkowitego otwarcia, zawory termostatyczne powinny mieć nałożone kapturki zamiast głowic termostatycznych. Na 24 godziny przed próbą szczelności instalacja powinna być napełniona zimną wodą i odpowietrzona. Badanie na zimno należy przeprowadzić na ciśnienie próbne 0,6 MPa. Po próbie na zimno należy przeprowadzić próbę na gorąco.

Izolacja termiczna przewodów

Przewody należy zaizolować otuliną o następujących grubościach:

- | | | | |
|-------------|-----------------|---|-------------------------|
| - rurociągi | dn = 15 – 25 mm | - | grubość izolacji 20 mm, |
| - rurociągi | dn = 32 – 50 mm | - | grubość izolacji 25 mm, |

W przypadku prowadzenia rurociągu na zewnątrz pomieszczenia i nad stropem podwieszanym z temperaturą obliczeniową $t_i < -2^{\circ}\text{C}$ przewody należy izolować otuliną o następujących grubościach:

- rurociągi $dn = 15 - 40 \text{ mm}$ - grubość izolacji 45 mm,

Grubości izolacji podano zgodnie z PN-B-02421:2000 Izolacja cieplna przewodów, armatury i urządzeń.

7. Wentylacja mechaniczna

Wentylacja mechaniczna w projektowanym budynku ma zapewnić odpowiednie warunki socjalno-bytowe i przewietrzanie pomieszczeń.

Rozprowadzenie powietrza projektuje się przewodami wentylacyjnymi typu SPIRO z blachy stalowej ocynkowanej oraz przewodami o przekroju prostokątnym wykonanymi z blachy stalowej ocynkowanej. Przewody rozprowadzające prowadzone są pod stropem. Przewody należy mocować do elementów konstrukcyjnych za pomocą specjalnych prefabrykowanych zawiesi w odległości nie większej niż co 2 m. Między kanałem a konstrukcją wsporczą należy stosować podkładki amortyzacyjną z płyty pilśniowej twardej gr. 5 mm. Przejścia przewodów przez ściany należy wypełnić trwale kitem plastycznym. **Przejścia kanałów wentylacyjnych przez strop nad piwnicą wykonać z użyciem klap p.poż topikowych o odporności ogniowej EI120.**

Zaprojektowano układ rozdziału powietrza typu góra-góra. Elementy rozdziału powietrza montowane w suficie podwieszonym i w ścianach: nawiewniki z przepustnicą, zawory nawiewne/wywiewne.

Otwory wywiewne zakończono kratkami wyciągowymi.

Celem zabezpieczenia przed hałasem w układzie wentylacji projektuje się tłumiki kanałowe. Centrale wentylacyjne wyposażone są w króćce amortyzacyjne.

Przewody wentylacyjne wewnątrz budynku zaizolować otuliną z wełny mineralnej o grubości 50mm.

Do czyszczenia kanałów wentylacyjnych należy wykonać rewizje na kanałach zaślepienie deklek (max co 20m lub przy każdym załamaniu trasy).

Centrala wentylacyjna wyposażona jest w cały układ automatyki, który zabezpiecza i reguluje prawidłową pracę urządzeń. W układzie elementów automatyki znajdują się presostaty różnicowe filtra i wentylatora, czujniki kanałowe temperatury, czujniki przeciwwzamrozeniowe, siłowniki przepustnic, sterownik centrali, zestaw regulujący dopływ czynnika grzewczego. Automatykę dobiera i dostarcza producent centrali wentylacyjnej. **Projektuje się centralę wentylacyjną wykonaną jako higieniczną.**

Parametry powietrza wewnętrznego zostaną osiągnięte przez równoczesną pracę wentylacji mechanicznej centralnego ogrzewania. Wśród procesów obróbki powietrza w centrali wentylacyjnej przewidziano filtrację, odzysk ciepła i ogrzewanie. Nie przewiduje się chłodzenia, nawilżania i osuszania. Ogrzewanie powietrza w centralach zmienia temperaturę powietrza zewnętrznego do poziomu oczekiwanej temperatury wewnętrznej. Straty ciepła występujące w pomieszczeniach pokrywane są przez instalację centralnego ogrzewania.

Rozmieszczenie kanałów oraz elementów nawiewnych i wyciągowych w części graficznej opracowania.

- Przepływ powietrza 1150 m³/h
- Ciśnienie dyspozycyjne 300 Pa
- Prędkość powietrza 1.5 m/s
- Pobór mocy wentylatorów 0.3 + 0.33 kW
- Moc silników wentylatorów 0.37 + 0.37 kW
- Prąd całkowity wentylatorów 3.3 + 3.3 A
- Napięcie zasilania 3x400/50 V/Hz

Wytyczne elektryczne i niskoprądowe

W celu zasilania w energię elektryczną projektowanego układu wentylacji należy doprowadzić z rozdzielniczy głównej do szafy zasilająco – sterującej przewód zasilający miedziany o izolacji na napięcie 750V dobrany ze względu na długość, znamionowe obciążenie prądowe oraz spadek napięcia. Przewody prowadzić w listwach elektroinstalacyjnych w przestrzeni korytarzy a tam gdzie istnieje możliwość w części technicznej sufitów podwieszanych. Instalacje dla urządzeń i podłączenia powinny być wykonane zgodnie z wytycznymi i wymogami producentów, wykonać uziemienie urządzeń i instalacji wentylacyjnych odprowadzających ładunki elektrostatyczne, wszystkie wentylatory i urządzenia należy wyposażyć w wyłączniki serwisowe, instalacje zasilania elektrycznego i sterowanie urządzeń wentylacyjnych powinny być skoordynowane z systemami zabezpieczenia i sygnalizacji przeciwpożarowej obiektu, w przypadku wykrycia pożaru w obiekcie, projektowane urządzenia instalacji wentylacji bytowej powinny zostać wyłączone. W przypadku wyprowadzenia urządzeń systemu wentylacji na dach należy dostosować instalację odgromową.

Tablice rozdzielcze zaprojektowano jako naścienne w izolowanej obudowie. Każda rozdzielnica wyposażona będzie w:

- wyłącznik główny
- ochronnik przepięciowy

-wyłączniki różnicowo-prądowy 30 mA

-wyłączniki instalacyjne

Do wykonywania instalacji należy stosować materiały i urządzenia posiadające aktualne atesty i certyfikaty. Należy stosować się od aktualnej wieloarkuszowej normy PN-IEC-60364 oraz obowiązkowo do wytycznych producentów urządzeń.

Po wykonanych pracach instalacyjnych wykonawca zobowiązany jest do przeprowadzenia odpowiednich badań i pomiarów potwierdzających prawidłowość wykonania instalacji. Badania należy udokumentować protokołem i przekazać inwestorowi wraz z dokumentacją powykonawczą.

W rozdzielnicach elektrycznych należy bezwzględnie umiejscowić aktualne schematy danej rozdzielnicy.

8. Klimatyzacja pomieszczeń

Przyjęto zastosowanie klimatyzacji w pomieszczeniu poczekalni. Zastosowano układ multisplit.

8.1.Wykaz urządzeń

Model	Ilość	Typ
Jednostka zewnętrzna	1	R32 5 Rooms Multi System
Jednostka wewnętrzna	3	Wall mounted Built in W-LAN R32(KMCF)
Akcesoria	3	Pilot bezprzewodowy (akcesoria)

8.2.Wykaz urządzeń 2 (Rury)

Długość rury(m)		
	6,35	9,52
Suma	44,0	44,0

8.3.Wykaz urządzeń 3 (Kalkulacja dodatkowej ilości czynnika chłodniczego)

Czynnik chl.	kg
R32	0,08




8.4.Szczegółowe dane jedn. wewn.

Tabela skrótów

Nazwa	Nazwa własna urządzenia	HC	Rzeczywista wydajność grzewcza (z kompensacją odszraniania)
Model	Nazwa modelu urządzenia	Wydajność powietrza	Przepływ powietrza dostępny dla niskiej i wysokiej prędkości wentylatora
RC C	Nominalna wydajność chłodnicza	ESP	Zewnętrzne ciśnienie statyczne
RC H	Nominalna wydajność grzewcza	Dźwięk	Ciśnienie akustyczne dla niskiej i wysokiej prędkości wentylatora
Temp. C	Temperatura wewnętrzna dla chłodzenia (outside condition for AHU/OAU)	MCA	Minimalny pobór prądu
Rq TC	Wymagana wydajność chłodnicza	WxSxG	Wysokość x Szerokość x Głębokość
TC	Łączna rzeczywista wydajność chłodnicza	Masa	Masa urządzenia
Rq SC	Wymagana jawna moc chłodnicza	T. naw. C	Temperatura nawiewu dla chłodzenia
SC	Rzeczywista jawna moc chłodnicza	T. naw. G	Temperatura nawiewu dla grzania
Temp. G	Temperatura wewnętrzna dla grzania (outside condition for AHU/OAU)	HE	Pojemność wymiennika ciepła
Rq HC	Wymagana wydajność grzewcza (z kompensacją odszraniania)	Rated	Rated current

J.zewn.1 (System Multi)

Nazwa	RC C (kW)	RC H (kW)	Temp. C (C/%)	Rq TC (kW)	TC (kW)	Rq SC (kW)	SC (kW)	Temp. G (C)	Rq HC (kW)	HC (kW)
j.wewn.1	3,50	0,00	27,0/46,3	3,50	3,42	0,00	2,23	20,0	0,00	3,83
j.wewn.2	3,50	0,00	27,0/46,3	3,50	3,54	0,00	2,30	20,0	0,00	3,92
j.wewn.3	3,50	0,00	27,0/46,3	3,50	3,62	0,00	2,35	20,0	0,00	3,97

Nazwa	Wydajność powietrza (m3/h)	ESP (Pa)	Dźwięk (dB(A))	Rated (A)	MCA (A)	WxSxG (mm)	Masa (kg)	Obraz
j.wewn.1	320-700		21-40	0.24	0,3	270x834x222	10,00	
j.wewn.2	320-700		21-40	0.24	0,3	270x834x222	10,00	
j.wewn.3	320-700		21-40	0.24	0,3	270x834x222	10,00	


Szczegółowe dane jedn. zewn.

Tabela skrótów

Nazwa	Nazwa własna urządzenia	Temp. G	Temp. zewn. (termometru suchego) dla grzania
Model	Nazwa modelu urządzenia	HC	Wydajność grzewcza
EER/EER2	Wskaźnik efektywności energetycznej przy pojemności znamionowej/Capacity2	MCA	Minimalny pobór prądu
COP/COP2	Współczynnik efektywności energetycznej przy pojemności znamionowej/Capacity2	MFA	Prąd głównego bezpiecznika (wyłącznika obwodowego)
RC C	Nominalna wydajność chłodnicza	WxSxG	Wysokość x Szerokość x Głębokość
RC H	Nominalna wydajność grzewcza	Masa	Masa urządzenia
Komb.	Odsetek połączeń	Czynnik chl.	Fabrycznie napełniona ilość czynnika
Temp. C	Temp. zewn. (termometru suchego) dla chłodzenia	Rated C	Rated current Cooling
TC	Łączna rzeczywista wydajność chłodnicza	Rated H	Rated current Heating

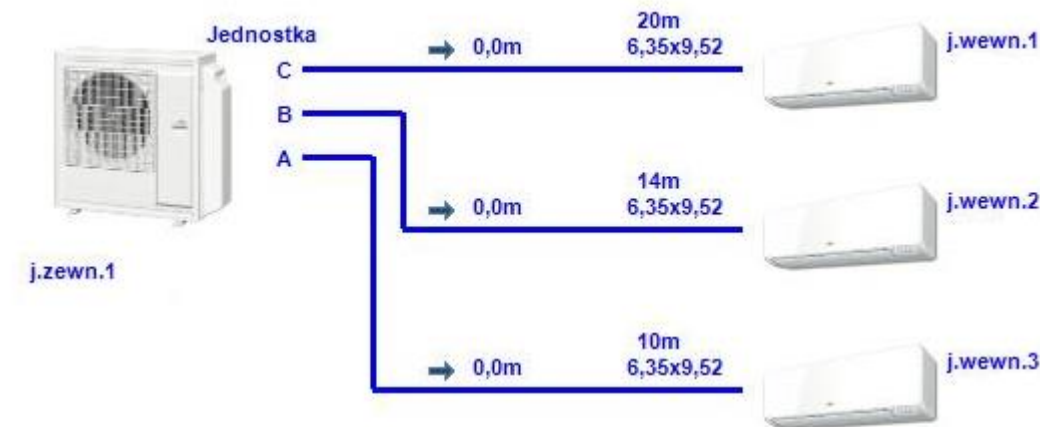
Szczegółowe dane jedn. zewn.

Nazwa	EER	EER2	COP	COP2	Komb. (%)	RC C (kW)	RC H (kW)	Temp. C (C)	TC (kW)	Temp. G (C)	HC (kW)
j.zewn.1	3,27	-	4,18	-	0			35,0	10,58	7,0	11,72

Nazwa	Zasilanie	Rated C (A)	Rated H (A)	MCA (A)	MFA (A)	WxSxG (mm)	Masa (kg)	Czynnik chl. (kg)	Obraz
j.zewn.1	1φ, 230V, 50Hz	11.1	10.9	15	20	884x820x315	59,00	2,50	

8.5. Schematy instalacji chłodniczej

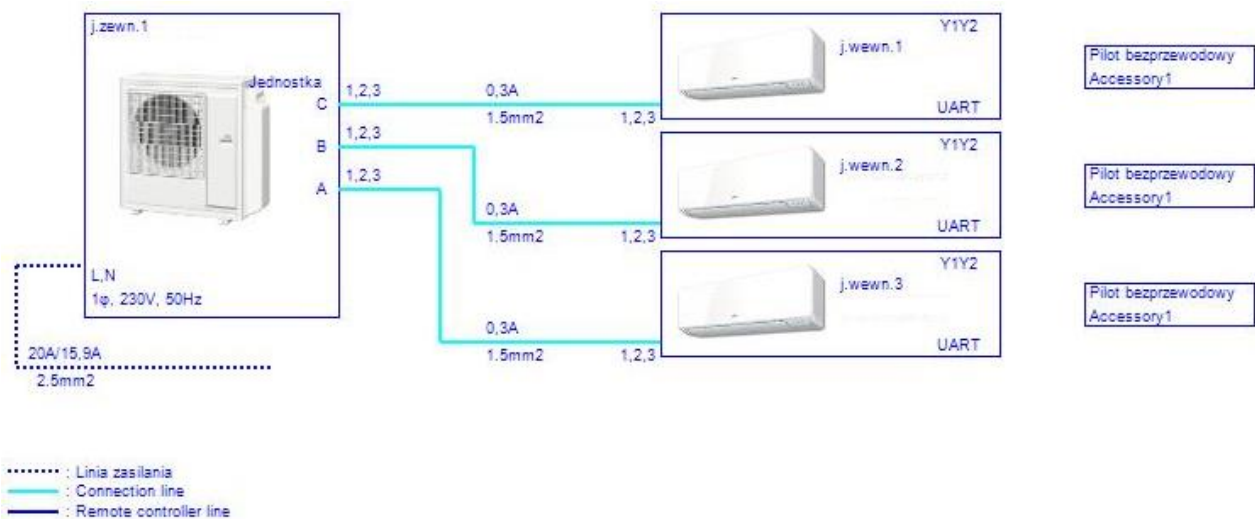
Orurowanie j.zewn.1 (System Multi)



Refrig in OU (factory) R32(kg)	2,50	Add Refrig (piping+extra OU) R32(kg)	0,08	Total Refrig R32(kg)	2,58
--------------------------------	------	--------------------------------------	------	----------------------	------

8.6.Schematy instalacji elektrycznej

Okablowanie j.zewn.1 (System Multi)



Wyniki ogólne ogrzewania

Liczba źródeł	1
Łączna liczba odbiorników	20
Łączna liczba działek	38
Łączna liczba rozdzielaczy	4
Łączna liczba pomp	1
Łączna dekl. strata pom. Φ_H	11495W
Łączna dekl. moc innych elementów. Φ	0W
Łączna dekl. moc odb. Φ_{wym}	11495W
Normy obliczeń:	
Norma doboru grzejników	EN 442-2
Norma obliczeń ogrzewania podłogowego	EN 1264

Źródło: Inne (poz.): 1, Zastosowanie: Instalacje grzewcze, Medium: Woda

Rzędna źródła	-2,0m
Temperatura zasilania i powrotu	40,0 / 31,8°C
Moc całkowita	12492W
Łączna wydajność grzejników konwekcyjnych $\Phi_{konw,H}$	841W
Łączna wydajność grzejników płaszczyznowych $\Phi_{pl,H}$	11364W
Zyski ciepła z działek uwzględnione w bilansie	41W
Niewykorzystane straty ciepła działek	247W
Straty systemów płaszczyznowych w obszarze zasilania źródła	1885W
Spadek ciśnienia na trasie krytycznej	27,4kPa
Opór własny odbiornika krytycznego	16,5kPa
Opór własny źródła	0,0kPa
Przepływ w źródle	1512,6kg/h
Odbiornik krytyczny: 104-1-1	
Długość trasy odb. krytycznego	49,8m
Tabela pompy: (bez nazwy)	
Przepływ	1512,6kg/h
Ciśnienie	27,4kPa
Pojemność wodna instalacji wraz z odbiornikami	249,02dm³

Karta pomieszczenia: 102 Gabinet lekarski

Kondygnacja:1

Jedn. budynku:02

Rozdzielacze w pomieszczeniu:-

Elementy automatyki:Układy sterujące 230V Termostat pokojowy RTR-E 3521

Podłoga grzewczo-chłodząca, Konstrukcja: 1,113 / 0,102



Symbol powierzchni grzewczo-chłodzącej	Strefa wewnętrzna / brzegowa	Powierzchnia	Odstęp układania	Typ rury	Typ powierzchni grzewczo-chłodzącej	Sposób ułożenia rury	Długość całkowita pętli (przyłącza + pętla właściwa)	Nr wyjścia z rozdzielacza
Symbol Okładzina $R_{\lambda,B}$ ($m^2 \cdot K$)/W	Typ	A m^2	VA cm	Rura	Typ	War. ułoż.	$L_{całk}$ m	Nr wyjścia

Podwójny rozdzielacz mieszkaniowy: 1011, Kondygnacja: 1, Jedn. bud.: 02

102-1-1 Płytki ceramiczne, 12 mm - 0,012	SW	4,4	10	Rura wielowarstwowa PERT 16 x 2,0	Podłoga grzewczo-chłodząca	Ślimak	48,7	1
102-1-2 Płytki ceramiczne, 12 mm - 0,012	SW	4,4	10	Rura wielowarstwowa PERT 16 x 2,0	Podłoga grzewczo-chłodząca	Ślimak	48,4	2
102-1-3 Płytki ceramiczne, 12 mm - 0,012	SW	4,6	10	Rura wielowarstwowa PERT 16 x 2,0	Podłoga grzewczo-chłodząca	Ślimak	50,8	3

Karta pomieszczenia: 103 Gabinet zabiegowy

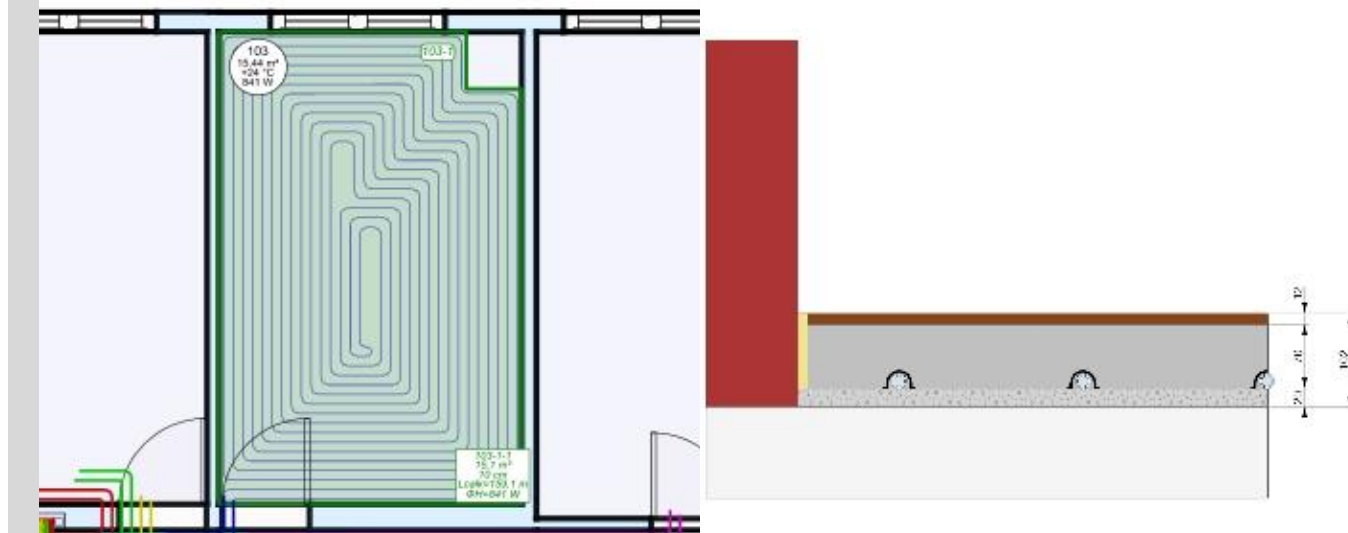
Kondygnacja:1

Jedn. budynku:02

Rozdzielacze w pomieszczeniu:-

Elementy automatyki:Układy sterujące 230V Termostat pokojowy RTR-E 3521

Podłoga grzewczo-chłodząca, Konstrukcja: 1,113 / 0,102



Symbol powierzchni grzewczo-chłodzącej	Strefa wewnętrzna / brzegowa	Powierzchnia	Odstęp układania	Typ rury	Typ powierzchni grzewczo-chłodzącej	Sposób ułożenia rury	Długość całkowita pętli (przyłącza + pętla właściwa)	Nr wyjścia z rozdzielacza
Symbol Okładzina $R_{\lambda,B}$ ($m^2 \cdot K$)/W	Typ	A m^2	VA cm	Rura	Typ	War. ułoż.	$L_{całk}$ m	Nr wyjścia

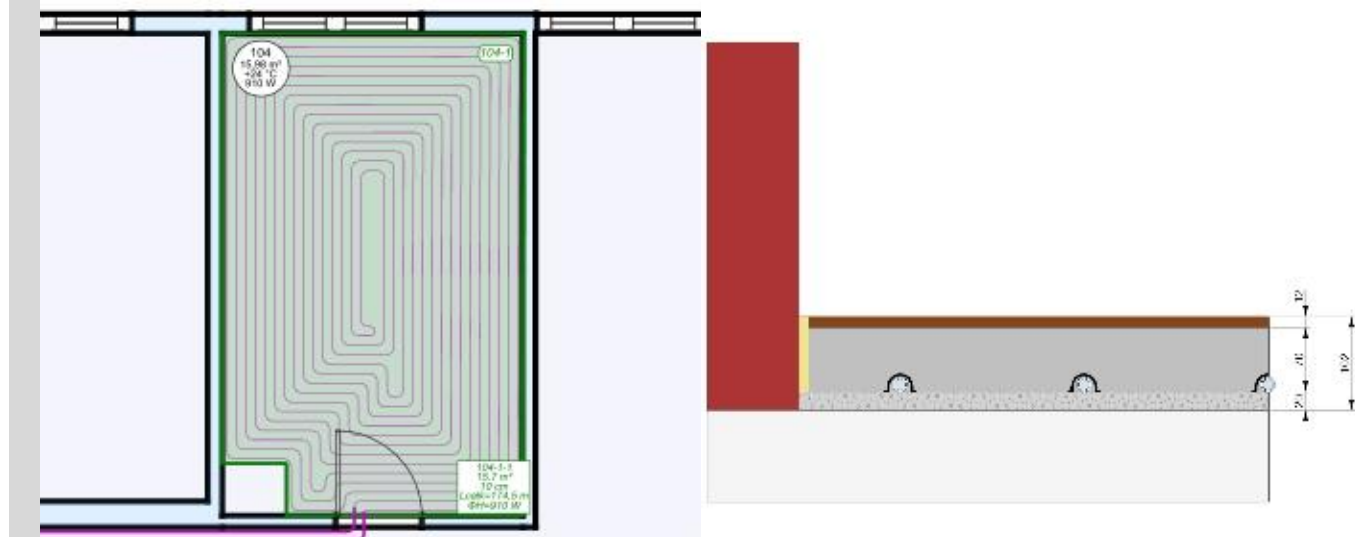
Podwójny rozdzielacz mieszkaniowy: 1011, Kondygnacja: 1, Jedn. bud.: 02

103-1-1 Płytki ceramiczne, 12 mm - 0,012	SW	15,1	10	Rura wielowarstwowa PERT 16 x 2,0	Podłoga grzewczo-chłodząca	Ślimak	159,1	4
---	----	------	----	-----------------------------------	----------------------------	--------	-------	---

Karta pomieszczenia: 104 Gabinet lekarski

Kondygnacja:1
Jedn. budynku:02
Rozdzielacze w pomieszczeniu:-
Elementy automatyki:Układy sterujące 230V Termostat pokojowy RTR-E 3521

Podłoga grzewczo-chłodząca, Konstrukcja: 1,113 / 0,102



Symbol powierzchni grzewczo-chłodzącej	Strefa wewnętrzna / brzegowa	Powierzchnia	Odstęp układania	Typ rury	Typ powierzchni grzewczo-chłodzącej	Sposób ułożenia rury	Długość całkowita pętli (przyłacza + pętla właściwa)	Nr wyjścia z rozdzielacza
Symbol Okładzina $R_{\lambda,B}$ ($m^2 \cdot K$)/W	Typ	A m^2	VA cm	Rura	Typ	War. ułoż.	$L_{całk}$ m	Nr wyjścia

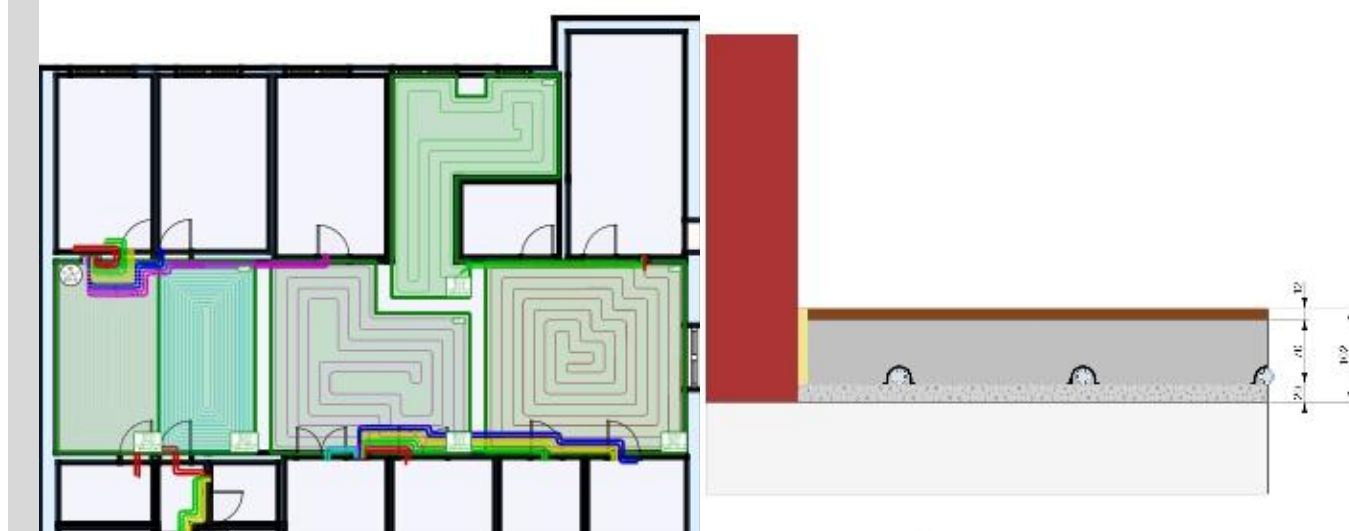
Podwójny rozdzielacz mieszkaniowy: 1011, Kondygnacja: 1, Jedn. bud.: 02

104-1-1 Płytki ceramiczne, 12 mm - 0,012	SW	15,7	10	Rura wielowarstwowa PERT 16 x 2,0	Podłoga grzewczo-chłodząca	Ślimak	174,5	5
---	----	------	----	-----------------------------------	----------------------------	--------	-------	---

Karta pomieszczenia: 101 Komunikacja

Kondygnacja:1
Jedn. budynku:02
Rozdzielacze w pomieszczeniu:1011
Elementy automatyki:Układy sterujące 230V Termostat pokojowy RTR-E 3521

Podłoga grzewczo-chłodząca, Konstrukcja: 1,113 / 0,102



Symbol powierzchni grzewczo-chłodzącej	Strefa wewnętrzna / brzegowa	Powierzchnia	Odstęp układania	Typ rury	Typ powierzchni grzewczo-chłodzącej	Sposób ułożenia rury	Długość całkowita pętli (przyłącza + pętla właściwa)	Nr wyjścia z rozdzielacza
Symbol Okładzina $R_{\lambda,B}$ ($m^2 \cdot K$)/W	Typ	A m^2	VA cm	Rura	Typ	War. ułoż.	$L_{całk}$ m	Nr wyjścia

Podwójny rozdzielacz mieszkaniowy: 1, Kondygnacja: 1, Jedn. bud.: 02

101-1-1 Płytki ceramiczne, 12 mm - 0,012	SW	19,3	30	Rura wielowarstwowa PERT 16 x 2,0	Podłoga grzewczo-chłodząca	Ślimak	74,5	2
101-4-1 Płytki ceramiczne, 12 mm - 0,012	SW	29,8	30	Rura wielowarstwowa PERT 16 x 2,0	Podłoga grzewczo-chłodząca	Ślimak	99,1	1

Podwójny rozdzielacz mieszkaniowy: 1011, Kondygnacja: 1, Jedn. bud.: 02

101-2-1 Płytki ceramiczne, 12 mm - 0,012	SW	15,3	10	Rura wielowarstwowa PERT 16 x 2,0	Podłoga grzewczo-chłodząca	Ślimak	152,8	7
101-2-2 Płytki ceramiczne, 12 mm - 0,012	SW	14,4	10	Rura wielowarstwowa PERT 16 x 2,0	Podłoga grzewczo-chłodząca	Ślimak	149,0	6

Symbol powierzchni grzewczo-chłodzącej	Strefa wewnętrzna / brzegowa	Powierzchnia	Odstęp układania	Typ rury	Typ powierzchni grzewczo-chłodzącej	Sposób ułożenia rury	Długość całkowita pętli (przyłącza + pętla właściwa)	Nr wyjścia z rozdzielacza
Symbol Okładzina $R_{\lambda,B}$ ($m^2 \cdot K$)/W	Typ	A m ²	VA cm	Rura	Typ	War. ułoż.	L _{całk} m	Nr wyjścia
Podwójny rozdzielacz mieszkaniowy: 1091, Kondygnacja: 1, Jedn. bud.: 02								
101-3-1 Płytki ceramiczne, 12 mm - 0,012	SW	25,9	30	Rura wielowarstwowa PERT 16 x 2,0	Podłoga grzewczo-chłodząca	Ślimak	86,4	5

Karta pomieszczenia: 106 Gabinet zabiegowy

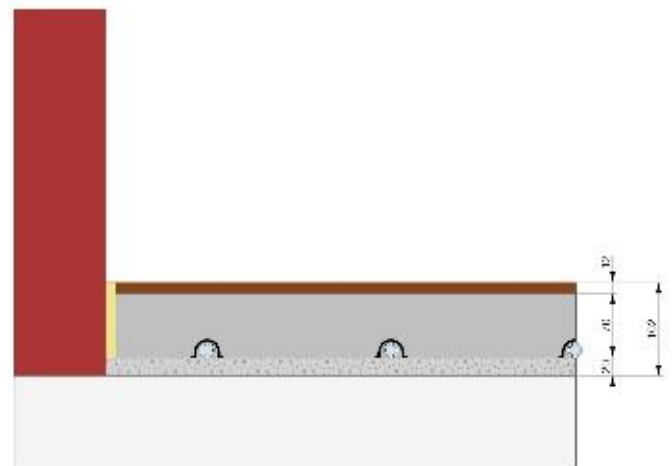
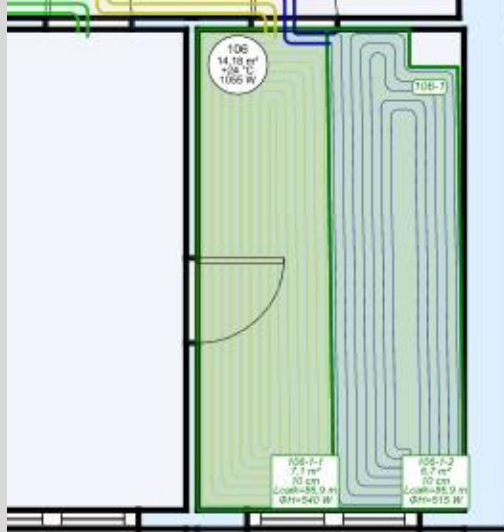
Kondygnacja:1

Jedn. budynku:02

Rozdzielacze w pomieszczeniu:-

Elementy automatyki:Układy sterujące 230V Termostat pokojowy RTR-E 3521

Podłoga grzewczo-chłodząca, Konstrukcja: 1,113 / 0,102



Symbol powierzchni grzewczo-chłodzącej	Strefa wewnętrzna / brzegowa	Powierzchnia	Odstęp układania	Typ rury	Typ powierzchni grzewczo-chłodzącej	Sposób ułożenia rury	Długość całkowita pętli (przyłącza + pętla właściwa)	Nr wyjścia z rozdzielacza
Symbol Okładzina $R_{\lambda,B}$ ($m^2 \cdot K$)/W	Typ	A m^2	VA cm	Rura	Typ	War. ułoż.	$L_{całk}$ m	Nr wyjścia

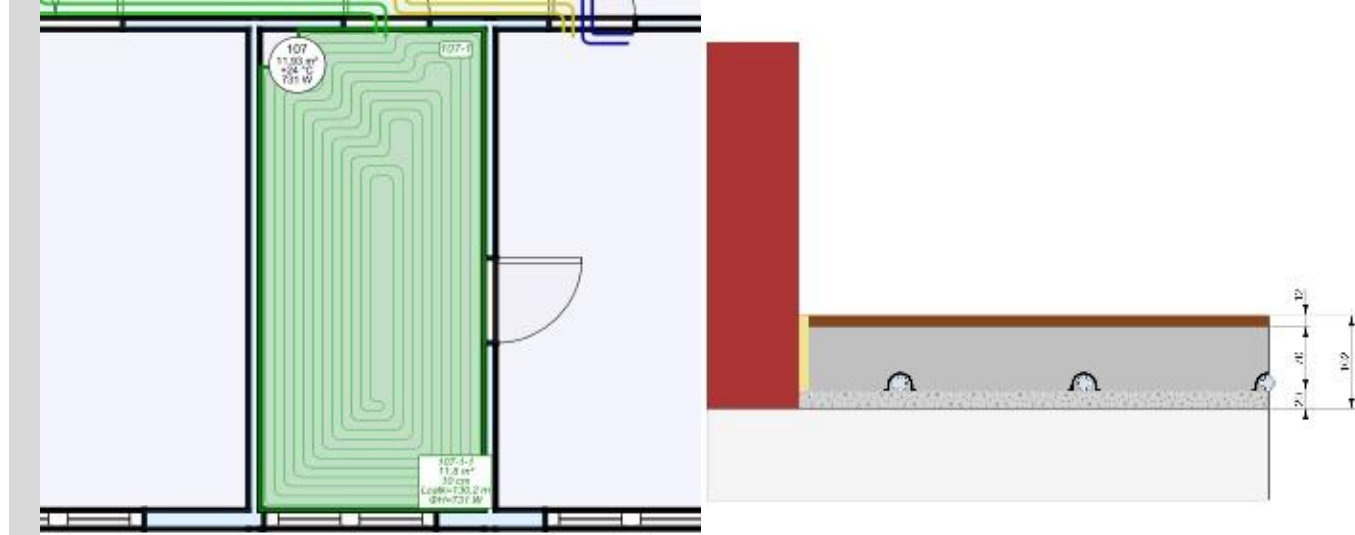
Podwójny rozdzielacz mieszkaniowy: 1091, Kondygnacja: 1, Jedn. bud.: 02

106-1-1 Płytki ceramiczne, 12 mm - 0,012	SW	7,1	10	Rura wielowarstwowa PERT 16 x 2,0	Podłoga grzewczo-chłodząca	Ślimak	86,9	3
106-1-2 Płytki ceramiczne, 12 mm - 0,012	SW	6,7	10	Rura wielowarstwowa PERT 16 x 2,0	Podłoga grzewczo-chłodząca	Ślimak	86,9	4

Karta pomieszczenia: 107 Gabinet lekarski

Kondygnacja:1
Jedn. budynku:02
Rozdzielacze w pomieszczeniu:-
Elementy automatyki:Układy sterujące 230V Termostat pokojowy RTR-E 3521

Podłoga grzewczo-chłodząca, Konstrukcja: 1,113 / 0,102

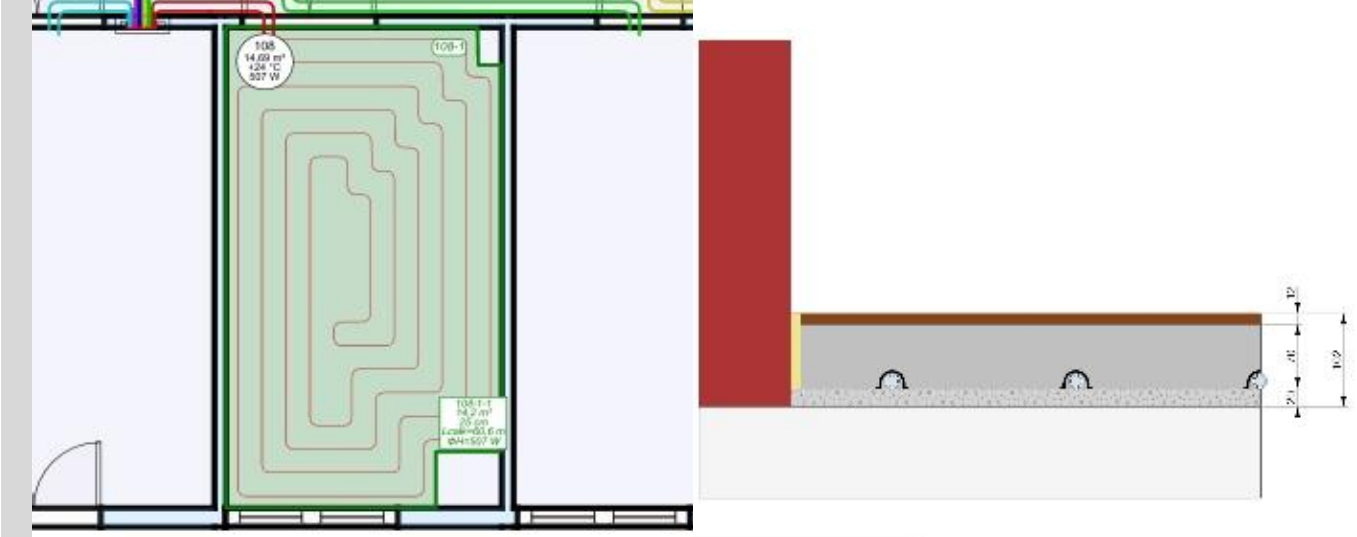


Symbol powierzchni grzewczo-chłodzącej	Strefa wewnętrzna / brzegowa	Powierzchnia	Odstęp układania	Typ rury	Typ powierzchni grzewczo-chłodzącej	Sposób ułożenia rury	Długość całkowita pętli (przyłącza + pętla właściwa)	Nr wyjścia z rozdzielacza
Symbol Okładzina $R_{\lambda,B}$ ($m^2 \cdot K$)/W	Typ	A m^2	VA cm	Rura	Typ	War. ułoż.	$L_{całk}$ m	Nr wyjścia
Podwójny rozdzielacz mieszkaniowy: 1091, Kondygnacja: 1, Jedn. bud.: 02								
107-1-1 Płytki ceramiczne, 12 mm - 0,012	SW	11,8	10	Rura wielowarstwowa PERT 16 x 2,0	Podłoga grzewczo-chłodząca	Ślimak	130,2	2

Karta pomieszczenia: 108 Inne

Kondygnacja:1
Jedn. budynku:02
Rozdzielacze w pomieszczeniu:-
Elementy automatyki:Układy sterujące 230V Termostat pokojowy RTR-E 3521

Podłoga grzewczo-chłodząca, Konstrukcja: 1,113 / 0,102



Symbol powierzchni grzewczo-chłodzącej	Strefa wewnętrzna / brzegowa	Powierzchnia	Odstęp układania	Typ rury	Typ powierzchni grzewczo-chłodzącej	Sposób ułożenia rury	Długość całkowita pętli (przyłacza + pętla właściwa)	Nr wyjścia z rozdzielacza
Symbol Okładzina $R_{\lambda,B}$ ($m^2 \cdot K$)/W	Typ	A m ²	VA cm	Rura	Typ	War. ułoż.	L _{całk} m	Nr wyjścia
Podwójny rozdzielacz mieszkaniowy: 1091, Kondygnacja: 1, Jedn. bud.: 02								
108-1-1 Płytki ceramiczne, 12 mm - 0,012	SW	14,2	25	Rura wielowarstwowa PERT 16 x 2,0	Podłoga grzewczo-chłodząca	Ślimak	60,6	1

Karta pomieszczenia: 109 Inne

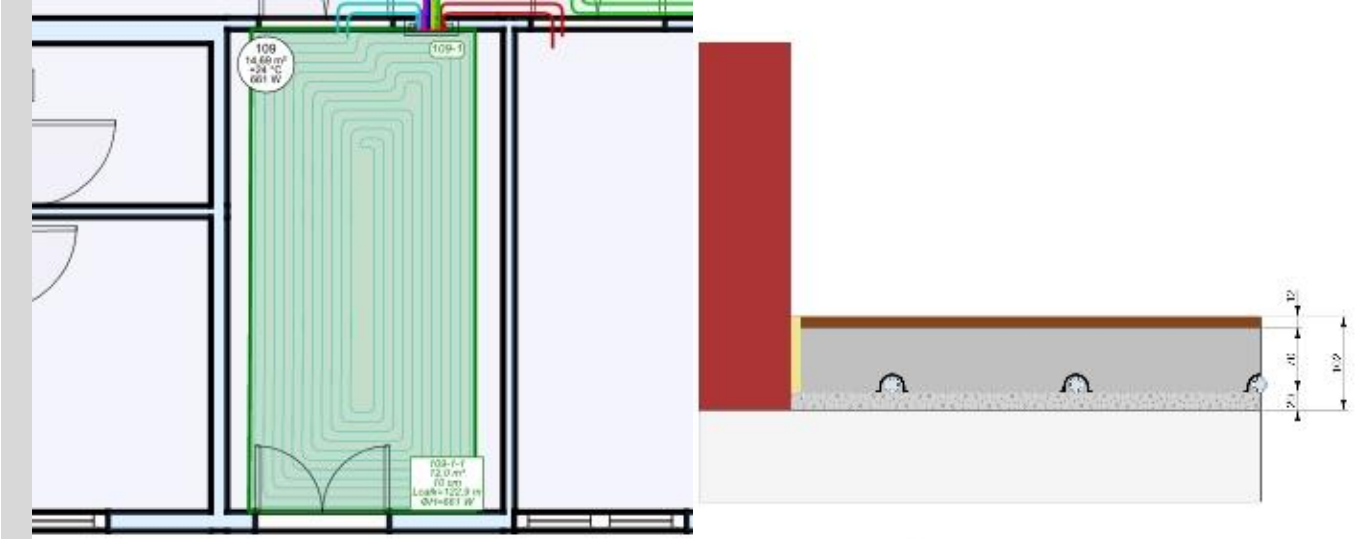
Kondygnacja:1

Jedn. budynku:02

Rozdzielacze w pomieszczeniu:1091

Elementy automatyki:Układy sterujące 230V Termostat pokojowy RTR-E 3521

Podłoga grzewczo-chłodząca, Konstrukcja: 1,113 / 0,102



Symbol powierzchni grzewczo-chłodzącej	Strefa wewnętrzna / brzegowa	Powierzchnia	Odstęp układania	Typ rury	Typ powierzchni grzewczo-chłodzącej	Sposób ułożenia rury	Długość całkowita pętli (przyłacza + pętla właściwa)	Nr wyjścia z rozdzielacza
Symbol Okładzina $R_{\lambda,B}$ ($m^2 \cdot K$)/W	Typ	A m^2	VA cm	Rura	Typ	War. ułoż.	$L_{całk}$ m	Nr wyjścia
Podwójny rozdzielacz mieszkaniowy: 1091, Kondygnacja: 1, Jedn. bud.: 02								
109-1-1 Płytki ceramiczne, 12 mm - 0,012	SW	12,0	10	Rura wielowarstwowa PERT 16 x 2,0	Podłoga grzewczo-chłodząca	Ślimak	122,9	6

Karta pomieszczenia: 112 Inne

Kondygnacja:1
Jedn. budynku:02
Rozdzielacze w pomieszczeniu:-
Elementy automatyki:Układy sterujące 230V Termostat pokojowy RTR-E 3521

Podłoga grzewczo-chłodząca, Konstrukcja: 1,113 / 0,102

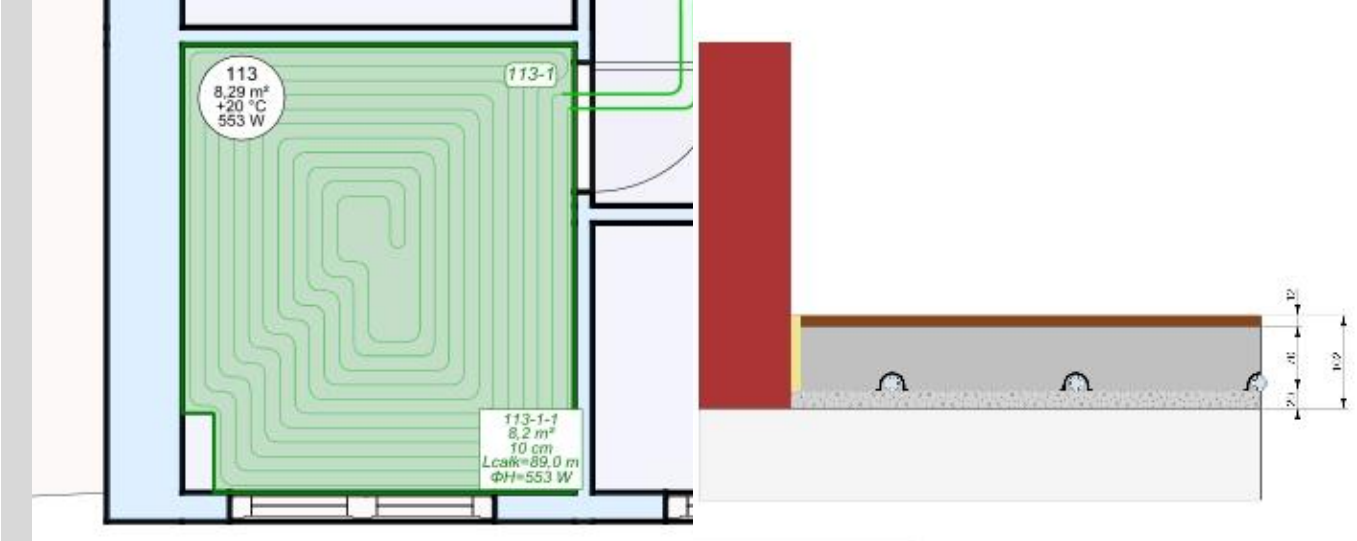


Symbol powierzchni grzewczo-chłodzącej	Strefa wewnętrzna / brzegowa	Powierzchnia	Odstęp układania	Typ rury	Typ powierzchni grzewczo-chłodzącej	Sposób ułożenia rury	Długość całkowita pętli (przyłącza + pętla właściwa)	Nr wyjścia z rozdzielacza
Symbol Okładzina $R_{\lambda,B}$ ($m^2 \cdot K$)/W	Typ	A m^2	VA cm	Rura	Typ	War. ułoż.	$L_{całk}$ m	Nr wyjścia
Podwójny rozdzielacz mieszkaniowy: 1101, Kondygnacja: 1, Jedn. bud.: 02								
112-1-1 Płytki ceramiczne, 12 mm - 0,012	SW	8,7	20	Rura wielowarstwowa PERT 16 x 2,0	Podłoga grzewczo-chłodząca	Ślimak	49,1	3

Karta pomieszczenia: 113 Inne

Kondygnacja:1
Jedn. budynku:02
Rozdzielacze w pomieszczeniu:-
Elementy automatyki:Układy sterujące 230V Termostat pokojowy RTR-E 3521

Podłoga grzewczo-chłodząca, Konstrukcja: 1,113 / 0,102

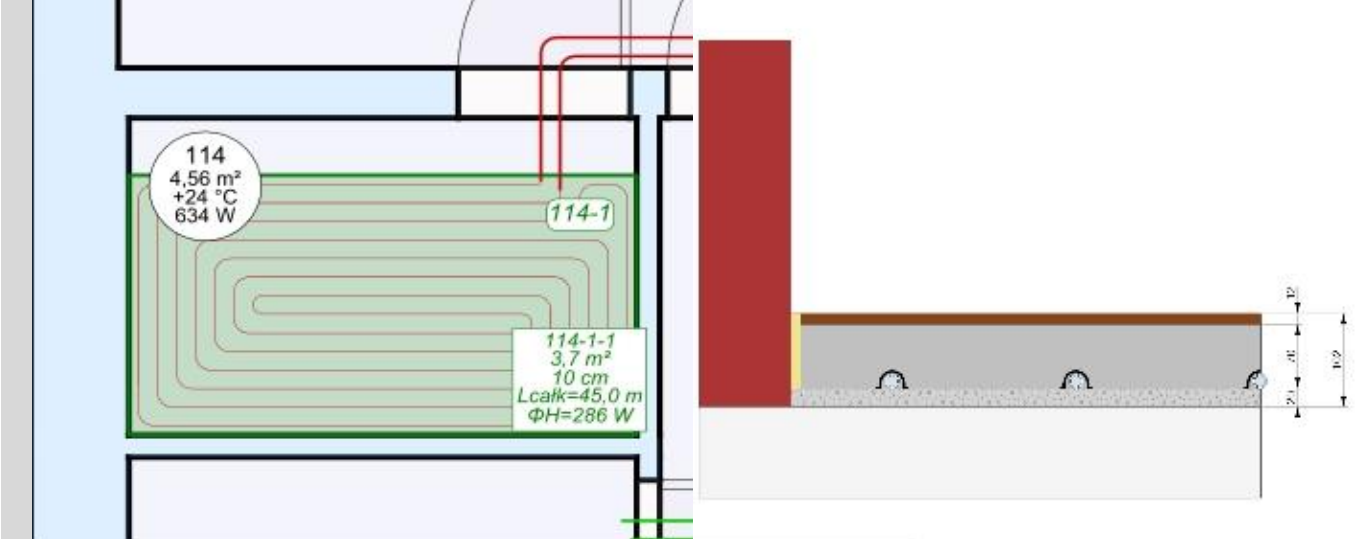


Symbol powierzchni grzewczo-chłodzącej	Strefa wewnętrzna / brzegowa	Powierzchnia	Odstęp układania	Typ rury	Typ powierzchni grzewczo-chłodzącej	Sposób ułożenia rury	Długość całkowita pętli (przyłącza + pętla właściwa)	Nr wyjścia z rozdzielacza
Symbol Okładzina $R_{\lambda,B}$ ($m^2 \cdot K$)/W	Typ	A m^2	VA cm	Rura	Typ	War. ułoż.	$L_{całk}$ m	Nr wyjścia
Podwójny rozdzielacz mieszkaniowy: 1101, Kondygnacja: 1, Jedn. bud.: 02								
113-1-1 Płytki ceramiczne, 12 mm - 0,012	SW	8,2	10	Rura wielowarstwowa PERT 16 x 2,0	Podłoga grzewczo-chłodząca	Ślimak	89,0	2

Karta pomieszczenia: 114 WC

Kondygnacja:1
 Jedn. budynku:02
 Rozdzielacze w pomieszczeniu:-
 Elementy automatyki:Układy sterujące 230V Termostat pokojowy RTR-E 3521

Podłoga grzewczo-chłodząca, Konstrukcja: 1,113 / 0,102



Symbol powierzchni grzewczo-chłodzącej	Strefa wewnętrzna / brzegowa	Powierzchnia	Odstęp układania	Typ rury	Typ powierzchni grzewczo-chłodzącej	Sposób ułożenia rury	Długość całkowita pętli (przyłącza + pętla właściwa)	Nr wyjścia z rozdzielacza
Symbol Okładzina $R_{\lambda,B}$ ($m^2 \cdot K$)/W	Typ	A m^2	VA cm	Rura	Typ	War. ułoż.	$L_{całk}$ m	Nr wyjścia
Podwójny rozdzielacz mieszkaniowy: 1101, Kondygnacja: 1, Jedn. bud.: 02								
114-1-1 Płytki ceramiczne, 12 mm - 0,012	SW	3,7	10	Rura wielowarstwowa PERT 16 x 2,0	Podłoga grzewczo-chłodząca	Ślimak	45,0	1

Karta rozdzielacza: 1011

<div>Kondygnacja:1</div> <div>Jedn. budynku:02</div> <div>Typ:Rozdzielacz L premium</div> <div>Liczba par wyjść:7</div> <div>Zestaw rozdzielaczowy:Z zaworami kulowymi i odpowietrznikami poziomy</div> <div>Szafka rozdzielacza:Szafka podtynkowa TRSP 2</div>									
Nr	Typ	Do odb.	Do pom.	Opis pom.	Typ rury	Średnica	Δp	Moc uzyskana ogrzewania W	Nastawa zaw. (Z)
						mm	kPa		l/min
1	Podłoga grzewczo-chłodząca	102-1-1	102	Gabinet lekarski	Rura wielowarstwowa PERT	16 x 2,0	12,6	345	1,50
2	Podłoga grzewczo-chłodząca	102-1-2	102	Gabinet lekarski	Rura wielowarstwowa PERT	16 x 2,0	12,8	349	1,50
3	Podłoga grzewczo-chłodząca	102-1-3	102	Gabinet lekarski	Rura wielowarstwowa PERT	16 x 2,0	12,3	361	1,50
4	Podłoga grzewczo-chłodząca	103-1-1	103	Gabinet zabiegowy	Rura wielowarstwowa PERT	16 x 2,0	5,5	841	1,25
5	Podłoga grzewczo-chłodząca	104-1-1	104	Gabinet lekarski	Rura wielowarstwowa PERT	16 x 2,0	0,8	910	1,50
6	Podłoga grzewczo-chłodząca	101-2-2	101	Pokój mieszkalny	Rura wielowarstwowa PERT	16 x 2,0	13,8	853	0,75
7	Podłoga grzewczo-chłodząca	101-2-1	101	Pokój mieszkalny	Rura wielowarstwowa PERT	16 x 2,0	13,6	912	0,75

Karta rozdzielacza: 1011

Karta rozdzielacza: 1011



Produkt	Wielkość	Kod katalogowy	Ilość	Jednostka
- ogrz. płaszc.				
Rozdzielacze				
Rozdzielacz L premium	7	06036111	1	szt.
Szafki rozdzielaczy				
Szafka podtynkowa	TRSP 2	06036605	1	szt.
Automatyka				
Siłowniki	Siłownik term. 230 V gwint M30x1,5	06038111	7	szt.

Karta rozdzielacza: 1011

Karta rozdzielacza: 1101

<div><div>Kondygnacja:1</div><div>Jedn. budynku:02</div><div>Typ:Rozdzielacz L premium</div><div>Liczba par wyjść:3</div><div>Zestaw rozdzielaczowy:Z zaworami kulowymi i odpowietrznikami poziomy</div><div>Szafka rozdzielacza:Szafka podtynkowa TRSP 0</div></div> <div></div>									
Nr	Typ	Do odb.	Do pom.	Opis pom.	Typ rury	Średnica mm	Δp kPa	Moc uzyskana na ogrzewania W	Nastawa zaw. (Z) l/min
1	Podłoga grzewczo-chłodząca	114-1-1	114	WC	Rura wielowarstwowa PERT	16 x 2,0	15,1	286	1,00
2	Podłoga grzewczo-chłodząca	113-1-1	113	Inne	Rura wielowarstwowa PERT	16 x 2,0	15,9	553	0,75
3	Podłoga grzewczo-chłodząca	112-1-1	112	Inne	Rura wielowarstwowa PERT	16 x 2,0	16,8	450	0,50

Karta rozdzielacza: 1101

Karta rozdzielacza: 1101



Produkt	Wielkość	Kod katalogowy	Ilość	Jednostka
- ogrz. płaszc.				
Rozdzielacze				
Rozdzielacz L premium	3	06036103	1	szt.
Szafki rozdzielaczy				
Szafka podtynkowa	TRSP 0	06036601	1	szt.
Automatyka				
Siłowniki	Siłownik term. 230 V gwint M30x1,5	06038111	3	szt.

Karta rozdzielacza: 1101

Karta rozdzielacza: 1091

<div><div>Kondygnacja:1</div><div>Jedn. budynku:02</div><div>Typ:Rozdzielacz L premium</div><div>Liczba par wyjść:6</div><div>Zestaw rozdzielaczowy:Z zaworami kulowymi i odpowietrznikami poziomy</div><div>Szafka rozdzielacza:Szafka podtynkowa TRSP 2</div></div> <div></div>									
Nr	Typ	Do odb.	Do pom.	Opis pom.	Typ rury	Średnica mm	Δp kPa	Moc uzyskana na ogrzewania W	Nastawa zaw. (Z) l/min
1	Podłoga grzewczo-chłodząca	108-1-1	108	Inne	Rura wielowarstwowa PERT	16 x 2,0	16,5	507	1,00
2	Podłoga grzewczo-chłodząca	107-1-1	107	Gabinet lekarski	Rura wielowarstwowa PERT	16 x 2,0	8,8	731	1,25
3	Podłoga grzewczo-chłodząca	106-1-1	106	Gabinet zabiegowy	Rura wielowarstwowa PERT	16 x 2,0	5,6	540	2,00
4	Podłoga grzewczo-chłodząca	106-1-2	106	Gabinet zabiegowy	Rura wielowarstwowa PERT	16 x 2,0	6,8	515	2,00
5	Podłoga grzewczo-chłodząca	101-3-1	101	Pokój mieszkalny	Rura wielowarstwowa PERT	16 x 2,0	16,7	909	0,75
6	Podłoga grzewczo-chłodząca	109-1-1	109	Inne	Rura wielowarstwowa PERT	16 x 2,0	13,0	661	1,00

Karta rozdzielacza: 1091

Karta rozdzielacza: 1091



Produkt	Wielkość	Kod katalogowy	Ilość	Jednostka
- ogrz. płaszc.				
Rozdzielacze				
Rozdzielacz L premium	6	06036109	1	szt.
Szafki rozdzielaczy				
Szafka podtynkowa	TRSP 2	06036605	1	szt.
Automatyka				
Siłowniki	Siłownik term. 230 V gwint M30x1,5	06038111	6	szt.

Karta rozdzielacza: 1091

Karta rozdzielacza: 1

<div><div>Kondygnacja:1</div><div>Jedn. budynku:02</div><div>Typ:Rozdzielacz L premium</div><div>Liczba par wyjść:2</div><div>Zestaw rozdzielaczowy:Z zaworami kulowymi i odpowietrznikami poziomy</div><div>Szafka rozdzielacza:Szafka podtynkowa TRSP 0</div></div> <div></div>									
Nr	Typ	Do odb.	Do pom.	Opis pom.	Typ rury	Średnica mm	Δp kPa	Moc uzyskana na ogrzewania W	Nastawa zaw. (Z) l/min
1	Podłoga grzewczo-chłodząca	101-4-1	101	Pokój mieszkalny	Rura wielowarstwowa PERT	16 x 2,0	16,3	1044	1,00
2	Podłoga grzewczo-chłodząca	101-1-1	101	Pokój mieszkalny	Rura wielowarstwowa PERT	16 x 2,0	20,0	597	0,50

Karta rozdzielacza: 1

Karta rozdzielacza: 1



Produkt	Wielkość	Kod katalogowy	Ilość	Jednostka
- ogrz. płaszc.				
Rozdzielacze				
Rozdzielacz L premium	2	06036101	1	szt.
Szafki rozdzielaczy				
Szafka podtynkowa	TRSP 0	06036601	1	szt.
Automatyka				
Siłowniki	Siłownik term. 230 V gwint M30x1,5	06038111	2	szt.

Karta rozdzielacza: 1

Parametry montażu systemów płaszczynowych

Symbol powierzchni grzewczo-chłodzącej i opór okładziny	Strefa wewnętrzna / brzegowa	Powierzchnia	Odstęp układania	Typ rury Zwój Sposób ułożenia Liczba obwodów (Wielobwodowa)	Długość całkowita pętli (przyłącza + pętla właściwa)	Nastawa zaworu	Konstrukcja powierzchni grzewczo-chłodzącej
Symbol Okładzina $R_{\lambda,B}$ ($m^2 \cdot K$)/W	Typ	A m^2	VA cm	Rura	$L_{całk}$ m	Nast. zaw.	Konstrukcja

Podwójny rozdzielacz mieszkaniowy: 1, Kondygnacja: 1, Jedn. bud.: 02
Liczba wyjść: 2, Rozdzielacz L premium Typ szafki rozdziel.: Szafka podtynkowa TRSP 0
Zaw. zasil: Przepływomierz, Zaw. powr.: Zawór odcinający,

Pomieszczenie: 101, Liczba pow.: 5 / 5, System układania: Płyta izolacyjna z folią ze spinkami

101-1-1 Płytki ceramiczne, 12 mm - 0,012	SW	19,3	30	Rura wielowarstwowa Ślimak	PERT 16 x 2,0	74,5	0,50 Jastrych cementowy CT, kl. F4 7,0 cm (Su 5,4 cm) l/min Laminat metalizowany z rastrem 0,25 mm Płyta styropianowa ($\lambda=0,025$) 20 EPS 025 DEO $R_{\lambda, strop} = 0,143 (m^2 \cdot K)/W$
101-4-1 Płytki ceramiczne, 12 mm - 0,012	SW	29,8	30	Rura wielowarstwowa Ślimak	PERT 16 x 2,0	99,1	1,00 Jastrych cementowy CT, kl. F4 7,0 cm (Su 5,4 cm) l/min Laminat metalizowany z rastrem 0,25 mm Płyta styropianowa ($\lambda=0,025$) 20 EPS 025 DEO $R_{\lambda, strop} = 0,143 (m^2 \cdot K)/W$

Symbol Okładzina $R_{\lambda,B}$ ($m^2 \cdot K$)/W	Typ	A m^2	VA cm	Rura	$L_{całk}$ m	Nast. zaw.	Konstrukcja
--	-----	------------	----------	------	-----------------	---------------	-------------

Podwójny rozdzielacz mieszkaniowy: 1011, Kondygnacja: 1, Jedn. bud.: 02

Liczba wyjść: 7, Rozdzielacz L premium Typ szafki rozdziel.: Szafka podtynkowa TRSP 2

Zaw. zasil: Przepływomierz, Zaw. powr.: Zawór odcinający,

Pomieszczenie: 101, Liczba pow.: 5 / 5, System układania: Płyta izolacyjna z folią ze spinkami

101-2-1 Płytki ceramiczne, 12 mm - 0,012	SW	15,3	10	Rura wielowarstwowa Ślimak	PERT 16 x 2,0	152,8	0,75 Jastrzych cementowy CT, kl. F4 7,0 cm (Su 5,4 cm) l/min Laminat metalizowany z rastrem 0,25 mm Płyta styropianowa ($\lambda=0,025$) 20 EPS 025 DEO $R_{\lambda, strop} = 0,143 (m^2 \cdot K)/W$
101-2-2 Płytki ceramiczne, 12 mm - 0,012	SW	14,4	10	Rura wielowarstwowa Ślimak	PERT 16 x 2,0	149,0	0,75 Jastrzych cementowy CT, kl. F4 7,0 cm (Su 5,4 cm) l/min Laminat metalizowany z rastrem 0,25 mm Płyta styropianowa ($\lambda=0,025$) 20 EPS 025 DEO $R_{\lambda, strop} = 0,143 (m^2 \cdot K)/W$

Pomieszczenie: 102, Liczba pow.: 3 / 3, System układania: Płyta izolacyjna z folią ze spinkami

102-1-1 Płytki ceramiczne, 12 mm - 0,012	SW	4,4	10	Rura wielowarstwowa Ślimak	PERT 16 x 2,0	48,7	1,50 Jastrzych cementowy CT, kl. F4 7,0 cm (Su 5,4 cm) l/min Laminat metalizowany z rastrem 0,25 mm Płyta styropianowa ($\lambda=0,025$) 20 EPS 025 DEO $R_{\lambda, strop} = 0,143 (m^2 \cdot K)/W$
102-1-2 Płytki ceramiczne, 12 mm - 0,012	SW	4,4	10	Rura wielowarstwowa Ślimak	PERT 16 x 2,0	48,4	1,50 Jastrzych cementowy CT, kl. F4 7,0 cm (Su 5,4 cm) l/min Laminat metalizowany z rastrem 0,25 mm Płyta styropianowa ($\lambda=0,025$) 20 EPS 025 DEO $R_{\lambda, strop} = 0,143 (m^2 \cdot K)/W$
102-1-3 Płytki ceramiczne, 12 mm - 0,012	SW	4,6	10	Rura wielowarstwowa Ślimak	PERT 16 x 2,0	50,8	1,50 Jastrzych cementowy CT, kl. F4 7,0 cm (Su 5,4 cm) l/min Laminat metalizowany z rastrem 0,25 mm Płyta styropianowa ($\lambda=0,025$) 20 EPS 025 DEO $R_{\lambda, strop} = 0,143 (m^2 \cdot K)/W$


Pomieszczenie: 103, Liczba pow.: 1 / 1, System układania: Płyta izolacyjna z folią ze spinkami

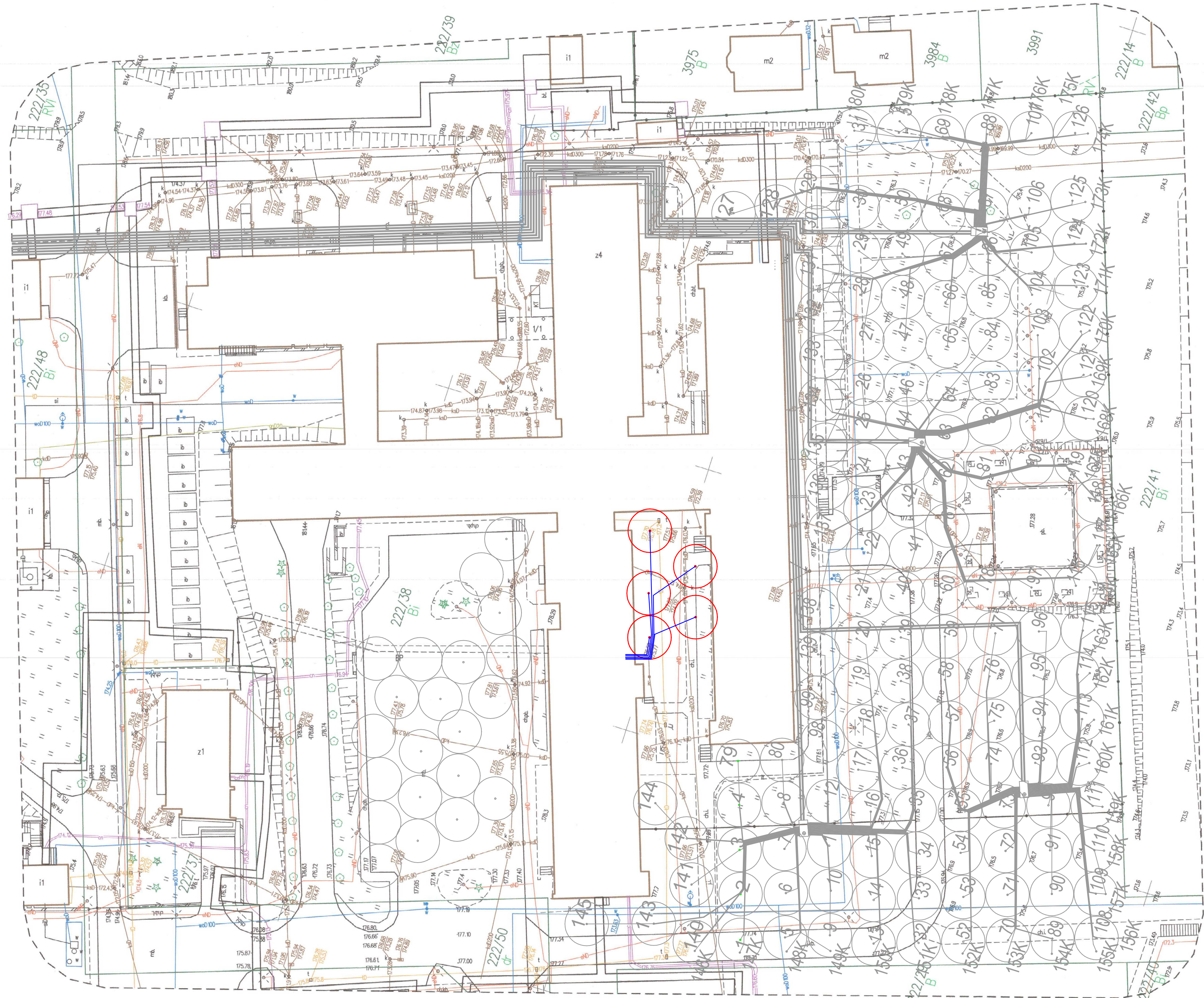
103-1-1 Płytki ceramiczne, 12 mm - 0,012	SW	15,1	10	Rura wielowarstwowa Ślimak	PERT 16 x 2,0	159,1	1,25 Jastrzych cementowy CT, kl. F4 7,0 cm (Su 5,4 cm) l/min Laminat metalizowany z rastrem 0,25 mm Płyta styropianowa ($\lambda=0,025$) 20 EPS 025 DEO $R_{\lambda, strop} = 0,143 (m^2 \cdot K)/W$
---	----	------	----	-------------------------------	---------------	-------	---




Pomieszczenie: 104, Liczba pow.: 1 / 1, System układania: Płyta izolacyjna z folią ze spinkami

Symbol Okładzina $R_{\lambda,B}$ ($m^2 \cdot K$)/W	Typ	A m^2	VA cm	Rura	L_{catk} m	Nast. zaw.	Konstrukcja
104-1-1 Płytki ceramiczne, 12 mm - 0,012	SW	15,7	10	Rura wielowarstwowa Ślimak PERT 16 x 2,0	174,5		1,50 Jastrzych cementowy CT, kl. F4 7,0 cm (Su 5,4 cm) l/min Laminat metalizowany z rastrem 0,25 mm Płyta styropianowa ($\lambda=0,025$) 20 EPS 025 DEO $R_{\lambda, strop} = 0,143 (m^2 \cdot K)/W$
Podwójny rozdzielacz mieszkaniowy: 1091, Kondygnacja: 1, Jedn. bud.: 02 Liczba wyjść: 6, Rozdzielacz L premium Typ szafki rozdziel.: Szafka podtynkowa TRSP 2 Zaw. zasil: Przepływomierz, Zaw. powr.: Zawór odcinający,							
Pomieszczenie: 101, Liczba pow.: 5 / 5, System układania: Płyta izolacyjna z folią ze spinkami							
101-3-1 Płytki ceramiczne, 12 mm - 0,012	SW	25,9	30	Rura wielowarstwowa Ślimak PERT 16 x 2,0	86,4		0,75 Jastrzych cementowy CT, kl. F4 7,0 cm (Su 5,4 cm) l/min Laminat metalizowany z rastrem 0,25 mm Płyta styropianowa ($\lambda=0,025$) 20 EPS 025 DEO $R_{\lambda, strop} = 0,143 (m^2 \cdot K)/W$
Pomieszczenie: 106, Liczba pow.: 2 / 2, System układania: Płyta izolacyjna z folią ze spinkami							
106-1-1 Płytki ceramiczne, 12 mm - 0,012	SW	7,1	10	Rura wielowarstwowa Ślimak PERT 16 x 2,0	86,9		2,00 Jastrzych cementowy CT, kl. F4 7,0 cm (Su 5,4 cm) l/min Laminat metalizowany z rastrem 0,25 mm Płyta styropianowa ($\lambda=0,025$) 20 EPS 025 DEO $R_{\lambda, strop} = 0,143 (m^2 \cdot K)/W$
106-1-2 Płytki ceramiczne, 12 mm - 0,012	SW	6,7	10	Rura wielowarstwowa Ślimak PERT 16 x 2,0	86,9		2,00 Jastrzych cementowy CT, kl. F4 7,0 cm (Su 5,4 cm) l/min Laminat metalizowany z rastrem 0,25 mm Płyta styropianowa ($\lambda=0,025$) 20 EPS 025 DEO $R_{\lambda, strop} = 0,143 (m^2 \cdot K)/W$
Pomieszczenie: 107, Liczba pow.: 1 / 1, System układania: Płyta izolacyjna z folią ze spinkami							
107-1-1 Płytki ceramiczne, 12 mm - 0,012	SW	11,8	10	Rura wielowarstwowa Ślimak PERT 16 x 2,0	130,2		1,25 Jastrzych cementowy CT, kl. F4 7,0 cm (Su 5,4 cm) l/min Laminat metalizowany z rastrem 0,25 mm Płyta styropianowa ($\lambda=0,025$) 20 EPS 025 DEO $R_{\lambda, strop} = 0,143 (m^2 \cdot K)/W$
Pomieszczenie: 108, Liczba pow.: 1 / 1, System układania: Płyta izolacyjna z folią ze spinkami							
108-1-1 Płytki ceramiczne, 12 mm - 0,012	SW	14,2	25	Rura wielowarstwowa Ślimak PERT 16 x 2,0	60,6		1,00 Jastrzych cementowy CT, kl. F4 7,0 cm (Su 5,4 cm) l/min Laminat metalizowany z rastrem 0,25 mm Płyta styropianowa ($\lambda=0,025$) 20 EPS 025 DEO $R_{\lambda, strop} = 0,143 (m^2 \cdot K)/W$

Symbol Okładzina $R_{\lambda,B}$ ($m^2 \cdot K$)/W	Typ	A m^2	VA cm	Rura	$L_{całk}$ m	Nast. zaw.	Konstrukcja
Pomieszczenie: 109, Liczba pow.: 1 / 1, System układania: Płyta izolacyjna z folią ze spinkami							
109-1-1 Płytki ceramiczne, 12 mm - 0,012	SW	12,0	10	Rura wielowarstwowa Ślimak PERT 16 x 2,0	122,9		1,00 Jastrzych cementowy CT, kl. F4 7,0 cm (Su 5,4 cm) l/min Laminat metalizowany z rastrem 0,25 mm Płyta styropianowa ($\lambda=0,025$) 20 EPS 025 DEO $R_{\lambda, strop} = 0,143 (m^2 \cdot K)/W$
Podwójny rozdzielacz mieszkaniowy: 1101, Kondygnacja: 1, Jedn. bud.: 02 Liczba wyjść: 3, Rozdzielacz L premium Typ szafki rozdziel.: Szafka podtynkowa TRSP 0 Zaw. zasil: Przepływomierz, Zaw. powr.: Zawór odcinający,							
Pomieszczenie: 112, Liczba pow.: 1 / 1, System układania: Płyta izolacyjna z folią ze spinkami							
112-1-1 Płytki ceramiczne, 12 mm - 0,012	SW	8,7	20	Rura wielowarstwowa Ślimak PERT 16 x 2,0	49,1		0,50 Jastrzych cementowy CT, kl. F4 7,0 cm (Su 5,4 cm) l/min Laminat metalizowany z rastrem 0,25 mm Płyta styropianowa ($\lambda=0,025$) 20 EPS 025 DEO $R_{\lambda, strop} = 0,143 (m^2 \cdot K)/W$
Pomieszczenie: 113, Liczba pow.: 1 / 1, System układania: Płyta izolacyjna z folią ze spinkami							
113-1-1 Płytki ceramiczne, 12 mm - 0,012	SW	8,2	10	Rura wielowarstwowa Ślimak PERT 16 x 2,0	89,0		0,75 Jastrzych cementowy CT, kl. F4 7,0 cm (Su 5,4 cm) l/min Laminat metalizowany z rastrem 0,25 mm Płyta styropianowa ($\lambda=0,025$) 20 EPS 025 DEO $R_{\lambda, strop} = 0,143 (m^2 \cdot K)/W$
Pomieszczenie: 114, Liczba pow.: 1 / 1, System układania: Płyta izolacyjna z folią ze spinkami							
114-1-1 Płytki ceramiczne, 12 mm - 0,012	SW	3,7	10	Rura wielowarstwowa Ślimak PERT 16 x 2,0	45,0		1,00 Jastrzych cementowy CT, kl. F4 7,0 cm (Su 5,4 cm) l/min Laminat metalizowany z rastrem 0,25 mm Płyta styropianowa ($\lambda=0,025$) 20 EPS 025 DEO $R_{\lambda, strop} = 0,143 (m^2 \cdot K)/W$

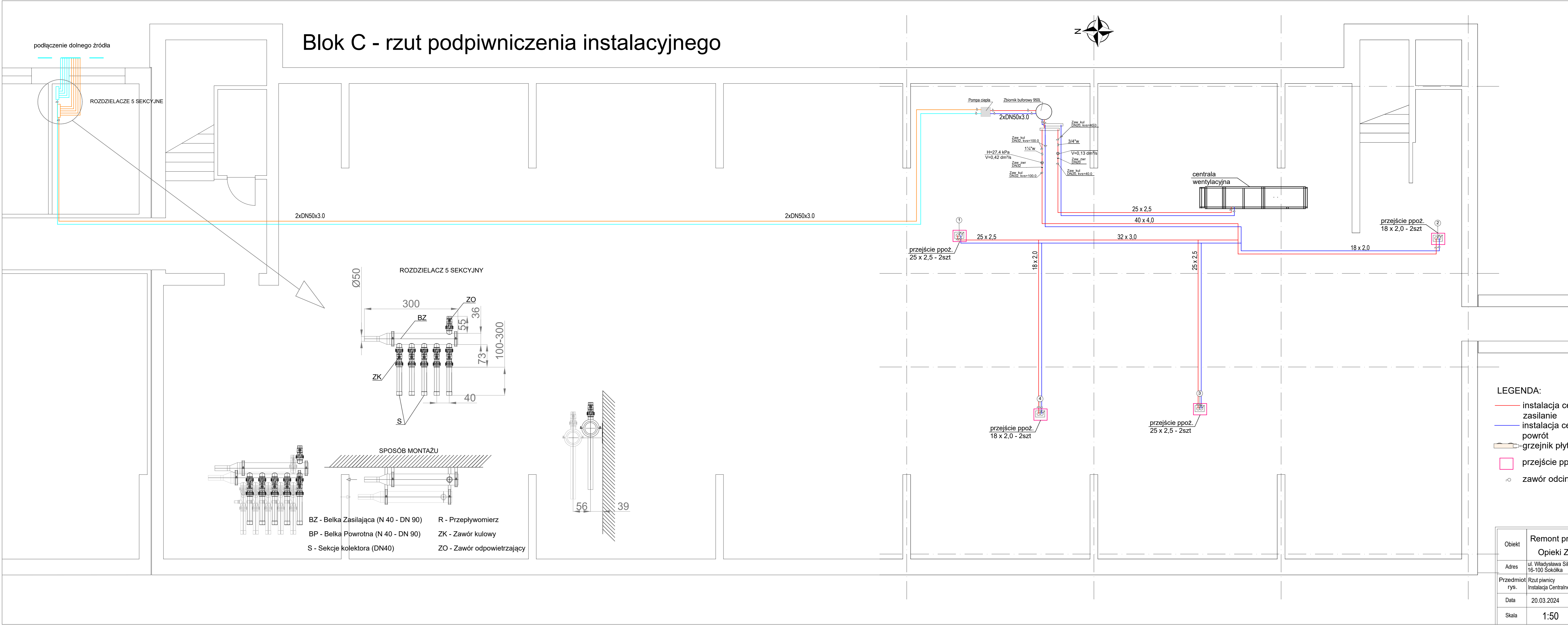
Poiswiadczam, że niniejszy dokument został opracowany w wyniku prac geodezyjnych i kartograficznych, których rezultaty zawiera operat techniczny pozytywnie zweryfikowany. Jednocześnie informuję, że jestem świadomy odpowiedzialności karnej za złożenie fałszywego oświadczenia.	
Identyfikator zgłoszenia prac geodezyjnych	GKN-1.6642.6.162.2024
Organ służby geodezyjnej, który otrzymał zgłoszenie	Starosta Sułbicki
Wykonawca prac geodezyjnych	GED-INWEST (ul. Łukasz Mąkosiński/ Ośrodek Centrum 17, 16-400 Sokółka)
Nr oraz data sporządzenia dokumentu zawierającego wynik pozytywnej weryfikacji	data: 19.02.2024 GKN-1.6642.6.162.2024_2
Imię i nazwisko oraz nr uprawnień zawodowych kierownika prac	mgr inż. Łukasz Mąkosiński 20428 



-  8 metrowa strefa oddziaływania OWC
-  8 metrowa strefa oddziaływania OWC - wg projektu pomp ciepła na potrzeby SPZOZ w Sokółce (odrębne opracowanie)
-  Rurociąg rozdzielający DN45x3.3 PN12.5 między OWC a rozprzeczaczem

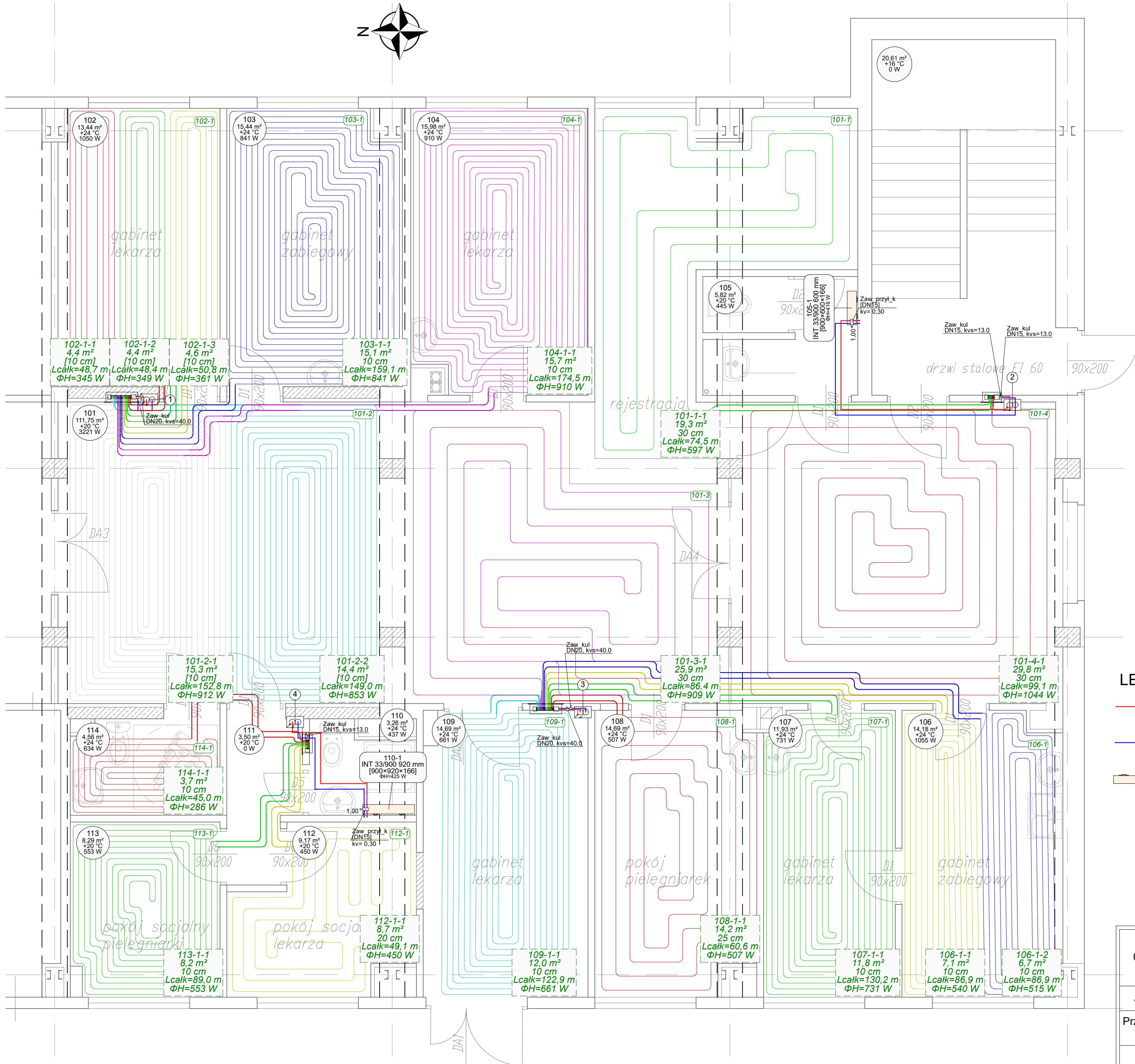
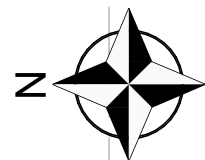
Objekt	Remont przychodni Podstawowej Opieki Zdrowotnej w Sokółce		
Adres	ul. Władysława Sikorskiego 40 16-100 Sokółka	Autor: mgr inż. Magdalena Onopa PDU/0145/PBS23	
Przedmiot rys.	Plan sytuacyjny Dolne źródło ciepła - odwierty		
Data	20.03.2024		Współpraca: inż. Robert Onopa
Skala	1:500	Nr rys.	1

Blok C - rzut podpiwniczenia instalacyjnego



- LEGENDA:
- instalacja centralnego ogrzewania zasilanie
 - instalacja centralnego ogrzewania powrót
 - grzejnik płytowy
 - przejście ppoż.
 - zawór odcinający

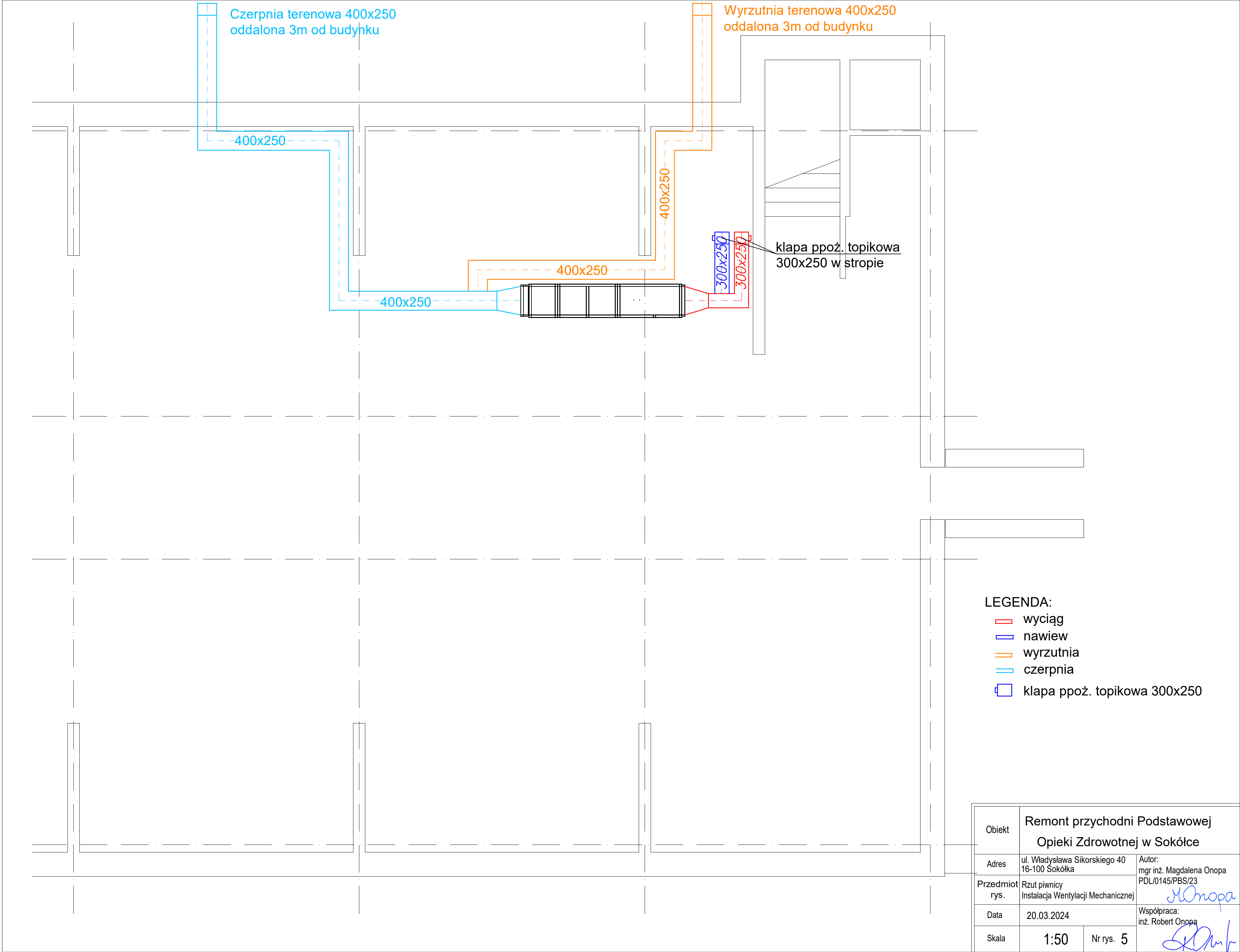
Obiekt	Remont przychodni Podstawowej Opieki Zdrowotnej w Sokółce		
Adres	ul. Władysława Sikorskiego 40 16-100 Sokółka	Autor: mgr inż. Magdalena Onopa PDL/0145/PBS/23	
Przedmiot rys.	Rzut piwnicy Instalacja Centralnego Ogrzewania	Współpraca: inż. Robert Onopa	
Data	20.03.2024	Nr rys. 2	
Skala	1:50		



LEGENDA:

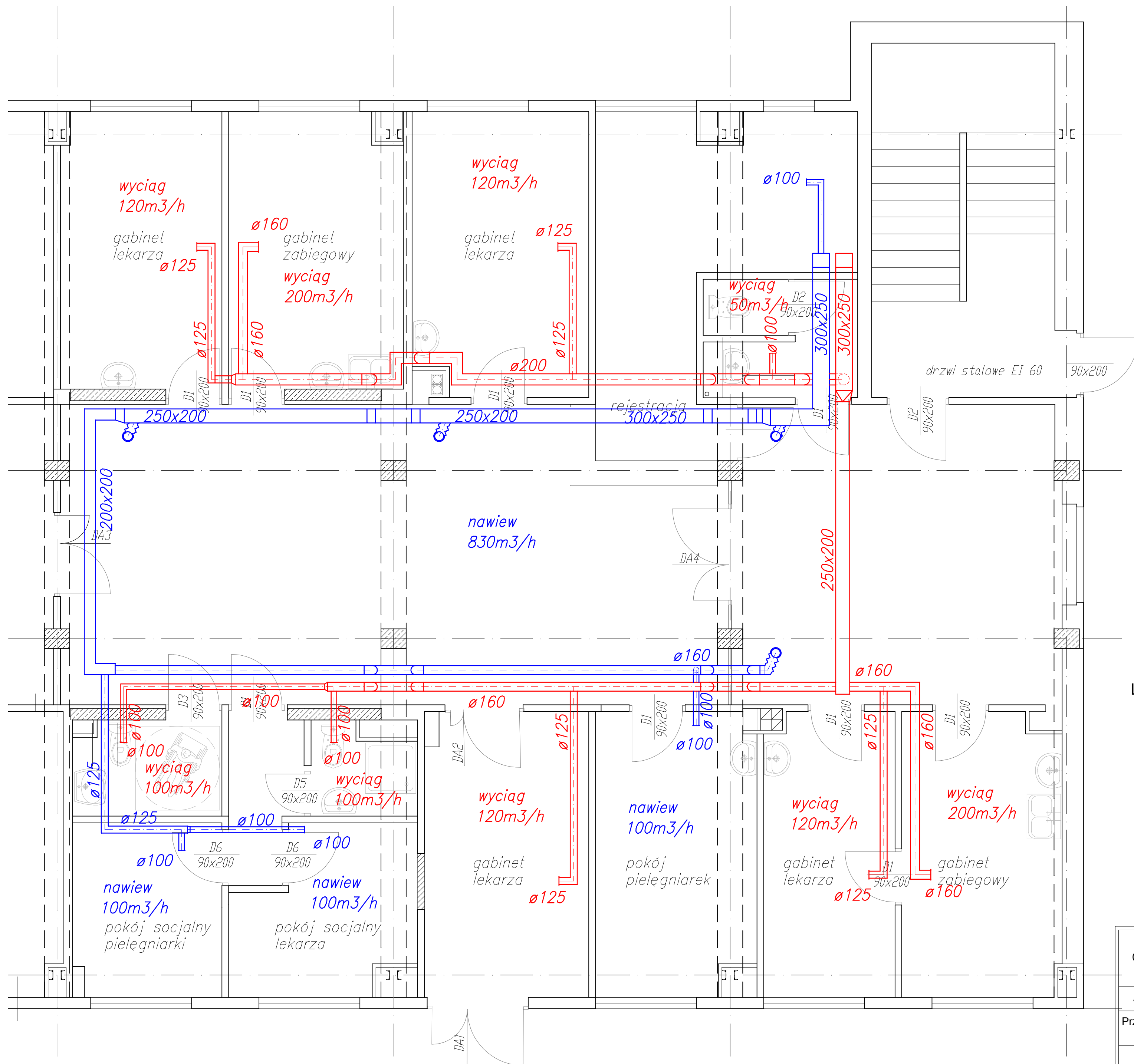
- instalacja centralnego ogrzewania zasilanie
- instalacja centralnego ogrzewania powrót
- grzejnik płytowy

Obiekt	Remont przychodni Podstawowej Opieki Zdrowotnej w Sokółce		
Adres	ul. Władysława Sikorskiego 40 16-100 Sokółka	Autor: mgr inż. Magdalena Onopa PDL/0145/PBS/23	
Przedmiot rys.	Rzut parteru Instalacja Centralnego Ogrzewania	Współpraca: inż. Robert Onopa	
Data	20.03.2024		
Skala	1:50	Nr rys.	3



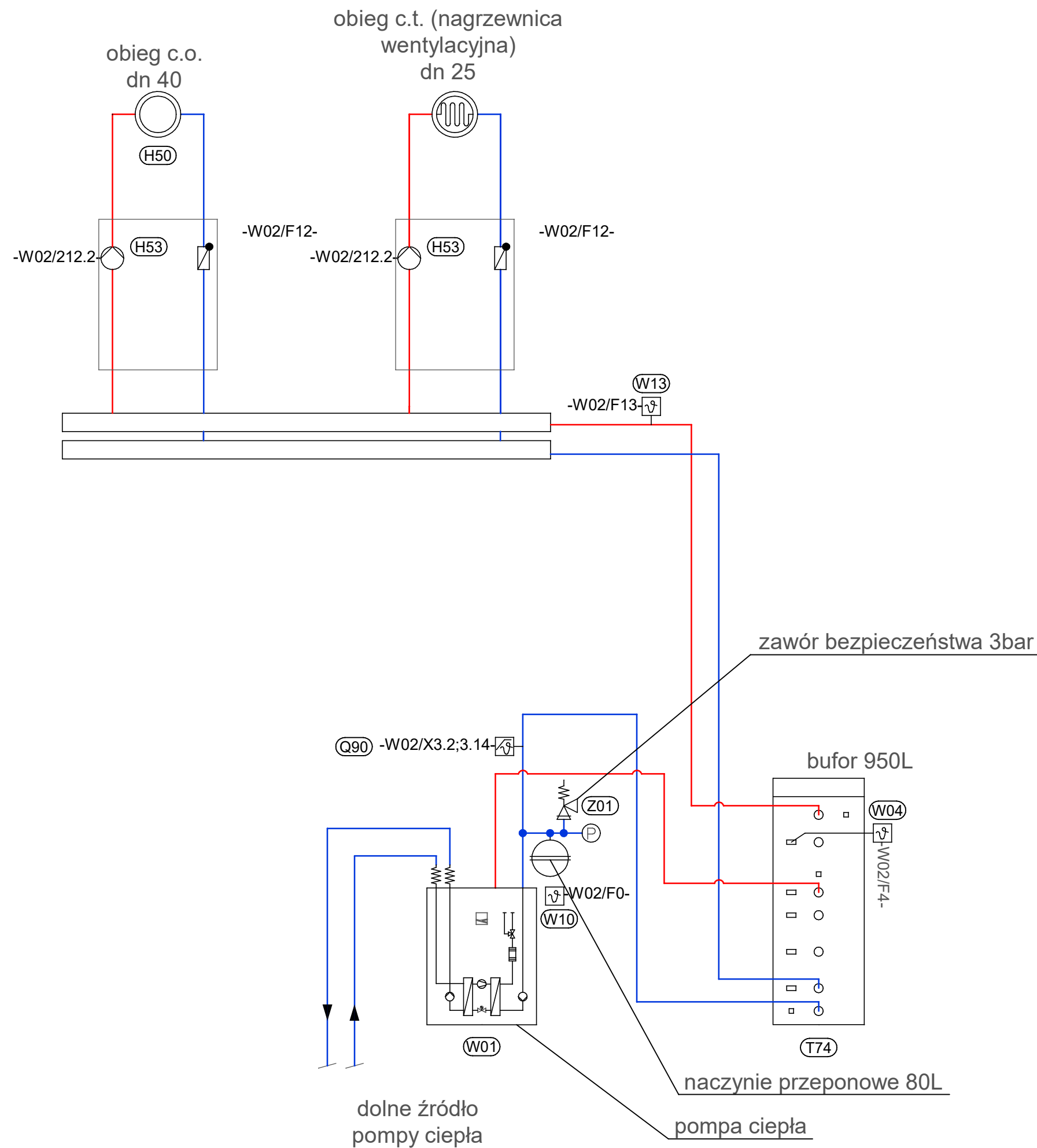
- LEGENDA:
- wyciąg
 - nawiew
 - wyrzutnia
 - czerpnia
 - klapa ppoż. topikowa 300x250

Obiekt	Remont przychodni Podstawowej Opieki Zdrowotnej w Sokółce		
Adres	ul. Władysława Sikorskiego 40 16-100 Sokółka	Autor: mgr inż. Magdalena Onopa PDL/0145/PBS/23	
Przedmiot rys.	Rzut piwnicy Instalacja Wentylacji Mechanicznej	Współpraca: inż. Robert Onopa	
Data	20.03.2024		
Skala	1:50	Nr rys.	5



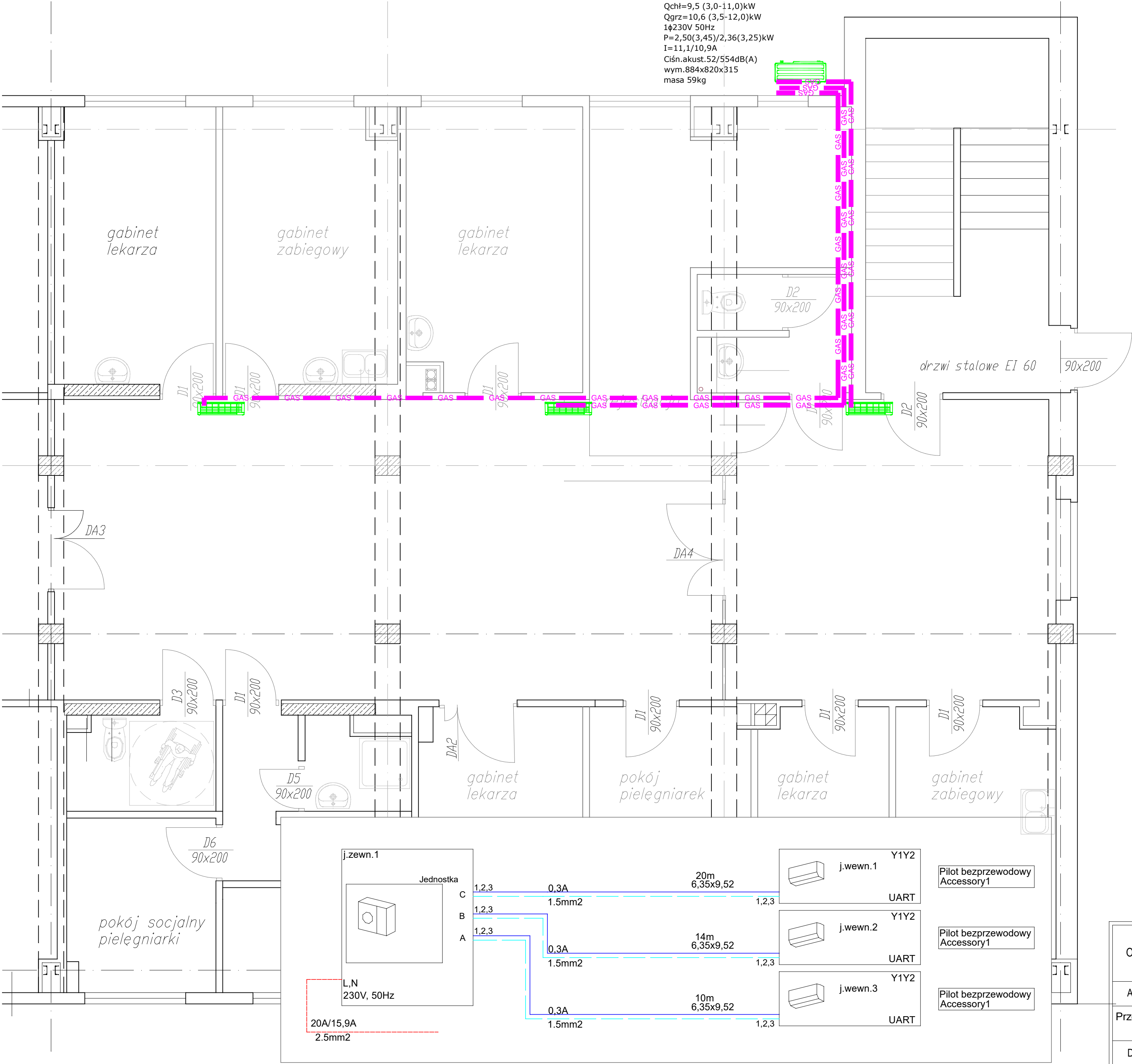
- LEGENDA:
- wyciąg
 - nawiew
 - wyrzutnia
 - czerpnia

Obiekt	Remont przychodni Podstawowej Opieki Zdrowotnej w Sokółce		
Adres	ul. Władysława Sikorskiego 40 16-100 Sokółka	Autor: mgr inż. Magdalena Onopa PDL/0145/PBS/23	
Przedmiot rys.	Rzut parteru Instalacja Wentylacji Mechanicznej	Współpraca: inż. Robert Onopa	
Data	20.03.2024	Nr rys. 6	
Skala	1:50		



Obiekt	Remont przychodni Podstawowej Opieki Zdrowotnej w Sokółce	
Adres	ul. Władysława Sikorskiego 40 16-100 Sokółka	Autor: mgr inż. Magdalena Onopa PDL/0145/PBS/23
Przedmiot rys.	Schemat technologiczny	Współpraca: inż. Robert Onopa
Data	20.03.2024	
Skala		Nr rys. 7

J.ZEWN.
Qch=9,5 (3,0-11,0)kW
Qgrz=10,6 (3,5-12,0)kW
Iφ230V 50Hz
P=2,50(3,45)/2,36(3,25)kW
I=11,1/10,9A
Ciśn.akust.52/554dB(A)
wym.884x820x315
masa 59kg



- LEGENDA:
- instalacja freonowa
 - jednostka wewnętrzna
 - jednostka zewnętrzna
 - 6,35x9,52 - średnica
 - linia zasilania
 - linia połączenia
 - linia pilota

Obiekt	Remont przychodni Podstawowej Opieki Zdrowotnej w Sokółce		
Adres	ul. Władysława Sikorskiego 40 16-100 Sokółka	Autor: mgr inż. Magdalena Onopa PDL/0145/PBS/23	
Przedmiot rys.	Rzut parteru Instalacja Klimatyzacji	Współpraca: inż. Robert Onopa	
Data	20.03.2024	Nr rys. 8	
Skala	1:50		