



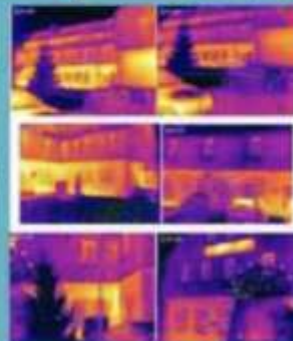
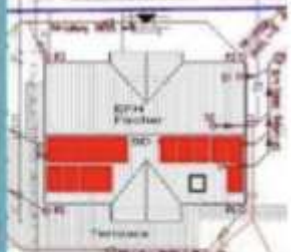
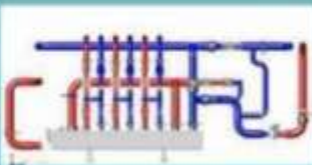
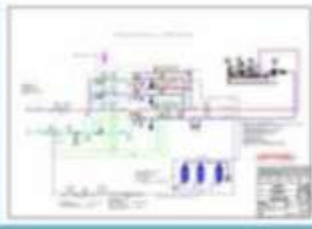
Planungsbüro für Energie und Umwelt Lindner

15.03.2026





**Ein Spaziergang im
Garten der Welt in Berlin
erinnerte mich an 58
Jahre
Fernwärme
und
noch kein Ende.
Ich denke die 60 Jahre
schaffe ich noch.**



Vor 1990

1968 – Ing.-Arbeit

Fernwärmeanschluss von 5 Betrieben in Meißen-
Wirtschaftlichkeitsnachweis –Dampf oder Heißwassernetz

1976 – Hochschul-Abschluss

Magistral-Sammel-Kanal in Leipzig
Rohrstatischer Nachweis – Unsymmetrischer –U-Bogen-
Dehnungsausgleicher

1978- Diplom

Modernisierung Heizkraftwerk im VEB Gölzaplast

1980 – Doktor-Arbeit

Weiterentwicklung von Kanal-und Wärmenetzen
Aufgrund einer Eingabe an Erich wurde von der Hochschule
Weimar die Betreuung der Aspirantur abgelehnt.

Trost:

Die Stadtwerke Leipzig machten mich in einer Veröffentlichung
über die Planung der 1. Nahwärmeinsel zum Doktor.



Einsatz reibungsarmer Gleitlager für Rohrleitungen in Leitungsgängen und Sammelkanälen

Dipl.-Ing. Lothar LINDNER, Bauakademie der DDR, Institut für Ingenieur- und Tiefbau
Dipl.-Ing. N. RICHTER, VEB Technische Gebäudeausrüstung Leipzig

Seit dem Jahr 1972 werden vom VEB Wärmeanlagenbau Berlin für Primärrohrleitungen reibungsarme Gleitlager /1/ eingesetzt. Dabei handelt es sich vorwiegend um Fernwärmeleitungen, die auf Sockeln bzw. Stützen verlegt werden /2/. Reibungsarme Gleitlager werden verwendet, um den Reibwert herabzusetzen. Bei der Lagerung auf herkömmlichen Lagern (Stahl/Stahl) beträgt der der Berechnung zugrunde gelegte Reibwert $\mu = 0,3$. In der Praxis hat sich gezeigt, daß dieser Reibwert durch Rostbildung bis auf $\mu = 0,8$ /3/ ansteigen kann. Eine Reihe von Sockelschäden /4/ führte dazu, bei der Berechnung von Gleitlagerauflagen bei Sockelleitungen für den Stützenkopfbereich den 1,5-fachen Reibwert zugrunde zu legen /5/. Durch Einsatz der reibungsarmen Gleitlager wird der Reibwert auf $\mu = 0,1$ reduziert. Die Senkung des Reibwertes bewirkt darüber hinaus erhebliche Baukostensenkungen. Sie betragen nach /6/ bei

- Sockelverlegung etwa 20 Prozent
- Stützenverlegung etwa 30 Prozent
- Kanalverlegung etwa 5 Prozent.

Untersuchungen des VEB Wärmeanlagenbau Berlin zufolge ist der Einsatz von reibungsarmen Gleitlagern für Rohrleitungen in nichtbegehbaren Kanälen nicht effektiv.

Über die Anwendung dieser Gleitlager in Leitungsgängen und Sammelkanälen lagen keine Erfahrungen vor. Aus diesem Grunde wurde am konkreten Beispiel im Wohngebiet Leipzig-Grünau ein technisch-ökonomischer Vergleich durchgeführt.

Da die Rohrleitungsnennweiten und Festpunktabstände sich im Leitungsgang und Sammelkanal unterscheiden, wurden die Untersuchungen getrennt vorgenommen.

Bisher wurden reibungsarme Gleitlager nur für Fernwärmelei-

tungen, d. h. warmgehende Rohrleitungen, angewendet. Da aber gerade bei Wasserleitungen im Leitungsgang und im Sammelkanal bei der Gestaltung der Festpunktfundamente bzw. Konstruktionen infolge des Einsatzes von Dehnungsstopfbuchsen auftreten, wurden diese ebenfalls in die Untersuchung einbezogen.

Einsatz reibungsarmer Gleitlager für Rohrleitungen in Leitungsgängen

Fernwärmeleitungen

Die Bilder 1 und 2 zeigen den Verlauf der Fernwärmeleitungen in einem ausgewählten Leitungsabschnitt mit herkömmlichen und reibungsarmen Gleitlagern.

Zunächst wurden die Kräfte infolge behinderter Wärmedehnung mit dem EDV-Rechenprogramm „rs 74“ vom VEB Wärmeanlagenbau ermittelt. Diese Kräfte treten bei beiden Varianten auf. Anschließend erfolgte die Bestimmung der Festpunktkräfte infolge Lagerreibung für die Reibwerte $\mu = 0,3$ und $\mu = 0,1$. Die Gesamtfestpunktkräfte für die einzelnen Festpunktsysteme wurden in die Bilder 1 und 2 eingetragen. Resultierende Festpunktkräfte nach /7/ wurden bei diesem Vergleich nicht berücksichtigt.

Rohrleitungsdaten:	Nennweite	150
	Rohrabmessung	159 x 4,5 mm
	Werkstoff	St 35b-2B
	Berechnungstemperatur	150 °C
	Berechnungsdruck	1,0 MPa.

Untersuchungen über den nachträglichen Einbau eines Streckenschiebers in eine Wärmeleitung

Dipl.-Ing. Lothar LINDNER
VEB Forschung und Rationalisierung Technik

Zur Diskussion gestellt
Nichtbegehbare Abzweigbauwerke für Wärmeleitungen

Im Zuge der Energieträgerumstellung wurde Wärmeversorgungssystem die Netzfahrweise verbunden nachträglich einen Streckenschieber einzubauen (Bild 1).

Zwecks Entscheidungsfindung war zu untersuchen einschließlich der notwendigen Entleerungseinrichtungen in das vorhandene Bauwerk und ob er die Belastungen durch Wärmedehnfähigkeit aufnehmen würde.

Dipl.-Ing. Lothar LINDNER
Bauakademie der DDR, Institut für Tiefbau
Direktor: Prof. Dr.-Ing. W. RATTA

Das Wohnungsbauprogramm erfordert von Wärmenetzen. Die Ausdehnung wesentlichen Anteil an den Erschließungswärmeleitungen.

In 1/1 wurde untersucht, wie die Kosten zu 50 Prozent durch Einsatz von Anschlüssen gesenkt werden können. In diesem Fall die Kosten für die Abzweigbauwerke.

Der Standard TGL 190-261/04/2/1 Abzweig- und Anschlussrohrleitungen Nähe des Abzweigs vorzusehen ist. Für die Bedienung dieser Absperrarmaturen Entleerungen bzw. Be- und Entlüftungswerke bisher begehrbar ausgebildet. Das bautechnische Konstruktionsprinzip abhängig von den Möglichkeiten des In Bild 1 ist als Beispiel ein begehrbares Konstruktionsprinzip Winkelwand/Abstell.

Als einheitliche Lösung wird in der Reihe C/3/ angestrebt. Im Katalog Heizwassersystem sind bereits abrüstungstechnische Lösungen für beide Reihe C enthalten.

In Zusammenarbeit zwischen dem Institut Bauakademie der DDR und einigen



Bauakademie der DDR
Institut für Ingenieur- und Tiefbau
Direktor: Prof. Dr.-Ing. Wolfgang Rattay
7030 Leipzig, Kantstraße 14

**Erschließung
Altbaubestand
Erfahrung**

Dipl.-Ing. Lothar Lindner; Dipl.-Ing. Günter Fiedler

Gebäudedurchführung in Altbausubstanz

Aufgabenstellung

Die zunehmende Bedeutung der Umgestaltung von Altbauwohngebieten erfordert die Anwendung rationaler Lösungen des Versorgungsnetzbaues. Auf der Grundlage der Erfahrungen des Wohnungsneubaues bestand die Aufgabe, das Prinzip der Gebäudedurchführung von Versorgungsleitungen auf die Altbausubstanz zu übertragen und damit den Tiefbauaufwand zu senken.

Die Bearbeitung erfolgte in enger Verbindung mit der Realisierung von zwei Vorhaben in Dresden und Karl-Marx-Stadt und war durch eine enge Zusammenarbeit mit den Ausführungsbetrieben, dem VEB Bau Dresden und dem VEB Bau und Rekonstruktion Karl-Marx-Stadt, gekennzeichnet.

Ergebnis

In der Untersuchung wurden folgende rekonstruierte Altbauwohngebiete, bei denen die Gebäudedurchführung erstmalig angewendet wurde, technisch und ökonomisch ausgewertet:

- Dresden "Friedrichstadt"
- Karl-Marx-Stadt "Brühl".

Weiterhin wurde eine Konzeption zur Fernwärmeversorgung des Altbauwohngebietes Leipzig "Volkmarisdorf" mit Anwendung der Gebäudedurchführung für die Wärmeversorgung (Zweifellos Hausanschlussstationen) erarbeitet.

Die gewonnenen Erkenntnisse sind Bestandteil der Anwendung der Gebäudedurchführung in Altbau.

folgende Varianten untersucht, die Abzweigbauwerke nicht gestalten:

- Verlagerung der Absperrarmaturen in die anzuschließende Leitung
- Anordnung der Absperr- und Entleerungsarmaturen

Dichte des Mediums

1 000 kg/m³

Die in der Berechnung ermittelten Schnittkräfte und Schnittmomente für die Varianten 1 und 2 wurden in isometrische Skizzen (Bild 5) eingetragen und dem VEB Magdeburger Armaturenwerke „Karl Marx“ zum Nachweis der Belastbarkeit der Armatur zugeleitet. Ein Verfahrensweg, der grundsätzlich von den Projektanten angewendet werden sollte. Für Absperrventile aus Stahlguß PN 4,0 liegen bereits Richtwerte für die



Anordnung von Rohrleitungen im Leitungsgang auf der Straßenseite
Foto: Kämpfer, Leipzig

(1.1.0\6*)

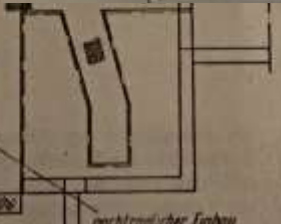
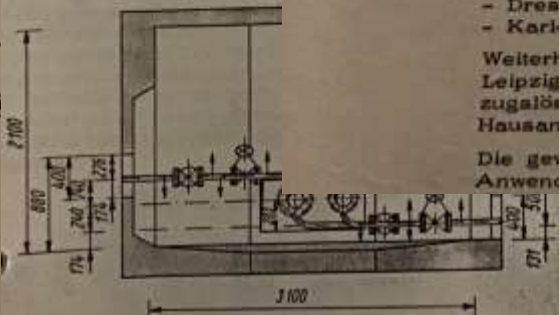
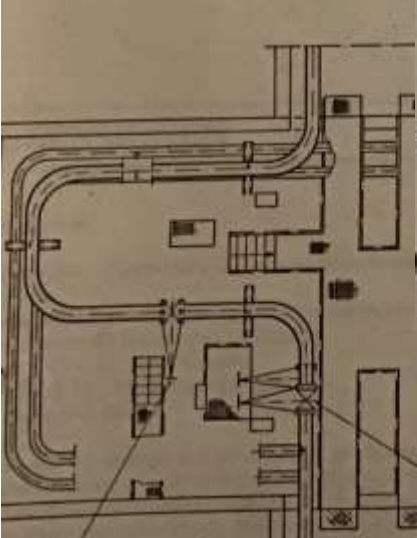
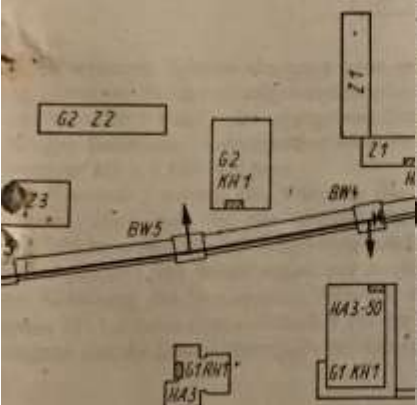


Bild 1: Anordnung der Gebäudedurchführung von Versorgungsleitungen in Altbauweise



Bild 2: Leertungseinrichtung in Altbauweise mit nachträglich eingesetztem Trennventil
Foto: Kämpfer, Leipzig



Lindner, L.

Einsatz von Kugelhähnen in Sekundär-Wärmenetzen

Das anspruchsvolle Wohnungsbauprogramm in der DDR erfordert vor allem beim Bau von Sekundär-Wärmenetzen neue technologische Lösungen und Ausrüstungen, mit deren Hilfe der Tiefbauaufwand gesenkt werden kann. Angeregt durch Informationen aus dem Schiffbau der DDR, bei dem seit Jahren erfolgreich pneumatisch ferngesteuerte Absperrarmaturen mit sehr geringer Bauhöhe eingesetzt werden (etwa Flanshdurchmesser), wurden umfassende Recherchen nach raumsparenden Armaturen für kanalverlegte Wärmeleitungen im Sekundärbereich durchgeführt.



Stehende U-Bogen – Dehnungsausgleicher ohne Unterstützung für freiverlegte Wärmeleitungen

Dipl.-Ing. Lothar LINDNER

VEB Forschung und Rationalisierung Technische Gebäudeausrüstung

Der Anteil an freiverlegten Wärmeleitungen wird besonders im Bereich ländig zunehmen. So sind unverlegung fähig zu) Sockel und Stützen zu

Im folgenden wird eine Lösung vorgestellt, die es ermöglicht, den Stahleinsatz für Unterstützkonstruktionen von Überquerungen wesentlich zu senken.

Ausgehend von der zulässigen Stützweite einer Wärmeleitung der Nennweite DN 300 mit den Parametern

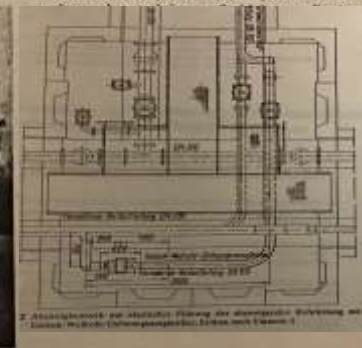
Abmessung 325 mm x 5 mm	Nenndruck	PN 1,6 (MPa)
Medium Heißwasser	Gefälle	2 mm/m
Betriebstemperatur 150 °C	Dicke der Wärmedämmung	100 mm

hrwegen werden in der cher ausgebildet. Je nach itung wird eine entspre die Unterstützung der

Vollstahlerzeugnissen im ung vom 10. 2. 1982" iverbrauch erheblich zu verboten.

ergibt sich eine maximale Abmessung der Überquerung von 2,5 m Breite und rund 2,5 m Höhe. Dies ist ausreichend für die Überquerung beispielsweise eines Weges. Mit zunehmender Nennweite der Rohrleitung vergrößern sich die Abmessungen der Überquerung.

Im Bild 2 ist eine Überquerung ohne Unter-



Erprobung eines Axial-Wellrohr-Dehnungsausgleichers kleiner Nennweiten als Kompensator für Wärmeleitungen

Dipl.-Ing. Gerhard ELSHOLZ, VEB Technische Gebäudeausrüstung Gera

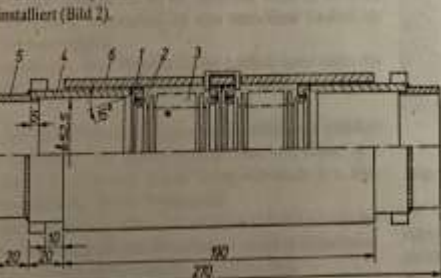
Dipl.-Ing. Lothar LINDNER, VEB Forschung und Rationalisierung Technische Gebäudeausrüstung

Mit dem Ziel, die Tiefbauaufwendungen beim Bau kanalverlegter Wärmenetze, besonders im innerstädtischen Bereich, zu senken, wurde ein Axial-Wellrohr-Dehnungsausgleicher (A-WDA) aus Metallhüllen des VEB Noremat Noremat nach TGL 15001/03 entwickelt (1) (Bild 1). Mit Unterstützung der Betriebe VEB Technische Gebäudeausrüstung Gera, VEB Rohrleitungsbau Weidau und des Forschungszentrums des Kombinars Kraftwerksanlagenbau konnten in den Jahren 1985 bis 1987 Erprobungen des A-WDA in der Praxis und Versuche auf dem Lastwechsel-Versuchstand durchgeführt werden.

Praxiserprobung

Ein Funktionsmuster des A-WDA, Nennweite DN 40, wurde im Wohngebiet Gera-Lusan in einer Wärmeleitung DN 40 mit den Parametern

– Betriebsdruck	PN 1,0 MPa
– Betriebstemperatur	80...110 °C



1 Axial-Wellrohr-Dehnungsausgleicher DN 50 nach (1)
1 Muffe, 2 Innerring, 3 Metallhülle, 4 Führungsrohr, 5 Anschlußstutzen, 6 Hülzrohr

Senkung des Tiefbauaufwands durch rohrstatische Systembetrachtung

Dipl.-Ing. L. LINDNER
Projektleiter der DDR, Institut für Ingenieure und Technische Leipzig
Dipl.-Ing. Prof. Dr.-Ing. W. SATTAY

Die Projektierung von Rohrleitungsbauwerken ist oft sehr zeitliche Notwendigkeit, während die Projektierung von Rohrleitungsbauwerken für einzelne Festpunktssysteme nicht mehr möglich. Bei Sekundär-Festpunktssystemen für die Wohngebiete, die vorwiegend durch die Zufuhr und Wärmeabfuhrsysteme sowie durch die TGA-Bereiche projektiert und realisiert werden, hat sich dieses Systemverhalten nach nicht in vollem Umfang durchgesetzt. Aufgrund von zwei Beispielen aus der Praxis wird der Nachweis erbracht, daß statische Einwirkungen durch eine solche Rohrleitungsbauwerke erreicht werden können.

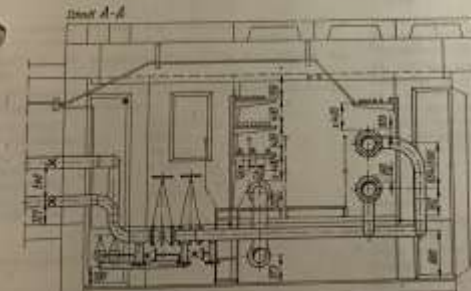
Beispiel 1

Im Bild 1 ist der Rohrleitungsbau für ein Abwasserwerk in einer Sammelkanal dargestellt. Dabei war es möglich, den Abwasserkanal aus der Hauptleitung in unmittelbarer Nähe des Festpunktes anzuheben. Der Festpunkt der Abwasserleitung

wurde an der Baugrubenwand vorgesehen. Die Forderung in (1), wonach die Überquerung von Abwasserleitungen grundsätzlich an Festpunkten einzubringen sind, wurde nicht erfüllt.

Durch den Festpunkt der Abwasserleitung an der Baugrubenwand war es schließlich, zwischen den Abwasserleitungen und dem Gebäude U-Bogen-Dehnungsausgleichern vorgesehen (Bild 2). Neben hohen technischen Anforderungen wird sich diese Lösung nachteilig auf die statische Projektierung und Realisierung des Bauwerks aus (Anforderung von Bauteilen auf hohen Niveau, ungünstige Montagebedingungen beim Einbau der Kanalarbeit).

Um diese Nachteile zu beseitigen, wurde eine rohrstatische Betrachtung mit dem EDV-Beispielprogramm „Befeld“ des VEB Kombinate Chemiesysteme Dresden durchgeführt. Dabei wurde zunächst angenommen, daß die statische Führung der Abwasserleitung im Baugruben ausreicht, um die Wärmeleitung der gesuchten



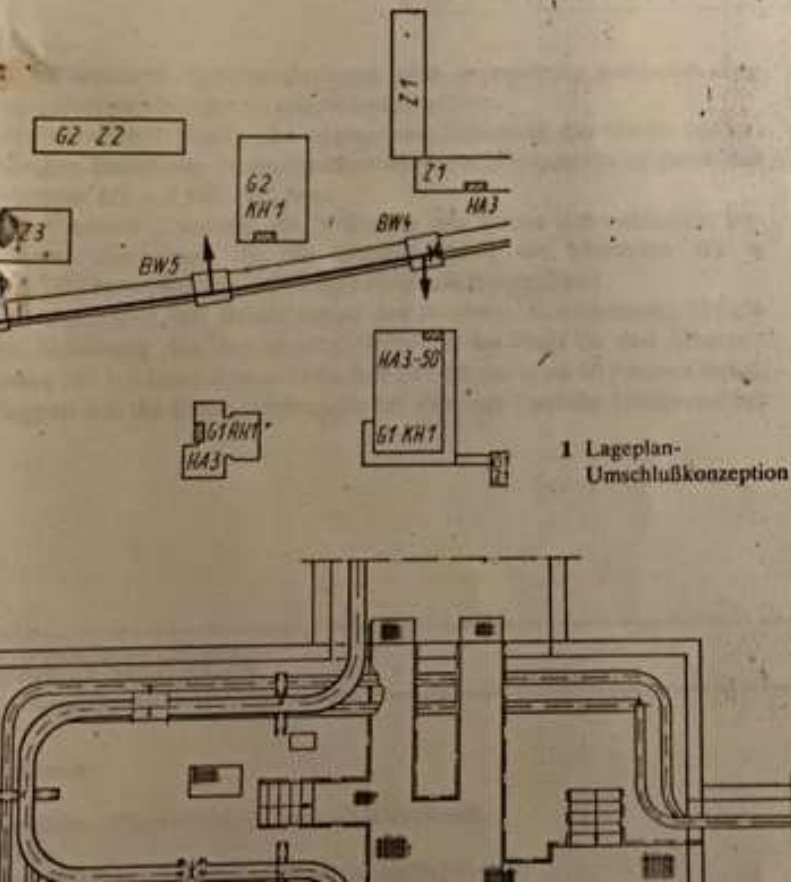
Untersuchungen über den nachträglichen Einbau eines Streckenschiebers in eine Wärmeleitung

Dipl.-Ing. Lothar LINDNER

VEB Forschung und Rationalisierung Technische Gebäudeausrüstung

Im Zuge der Energieträgerumstellung wurde es erforderlich, in einem Wärmeversorgungssystem die Netzfahrweise zu verändern und damit verbunden nachträglich einen Streckenschieber in ein unterirdisches Bauwerk einzubauen (Bild 1).

Zwecks Entscheidungsfindung war zu untersuchen, ob der Streckenschieber einschließlich der notwendigen Entleerungs- sowie Be- und Entlüftungseinrichtungen in das vorhandene Bauwerk eingebaut werden konnte und ob er die Belastungen durch Wärmedehnung der Rohrleitung ungefährdet aufnehmen würde.



Varianten

Die Varianten der Rohrleitung ordnen (Bild 1) Stahlgußmangeln, Gewinde, Nennndruck. Der vorhandene Vorwärt wird, nicht in der Lage mit Wasser ein zusätzliches Schenkel an dem Ort ist an U-Bogenhiera treten.

Ermittlung

Streckenschieber. Der Rohrschwenk und 2) w Chemiar Für die Rohrarm

Abmessung Rohrbogen Radius

Berechnung Montage Berechnung Wärmedehnung E-Modul Masse Rohre Haupt Abzweig Masse W

Zur Diskussion gestellt

Nichtbegehbare Abzweigbauwerke für Wärmeleitungen

Dipl.-Ing. Lothar LINDNER

Bauakademie der DDR, Institut für Ingenieur- und Tiefbau

Direktor: Prof. Dr.-Ing. W. RATTAY

Das Wohnungsbauprogramm erfordert ständig neue Lösungen beim Bau von Wärmenetzen. Die Ausdehnungs- und Abzweigbauwerke haben einen wesentlichen Anteil an den Erschließungskosten für die kanalverlegten Wärmeleitungen.

In [1] wurde untersucht, wie die Kosten für die Ausdehnungsbauwerke bis zu 50 Prozent durch Einsatz von Anschweißbogen und Segmentkrümmern gesenkt werden können. In diesem Beitrag wird nachgewiesen, daß auch die Kosten für die Abzweigbauwerke erheblich verringert werden können.

Der Standard TGL 190-261/04 [2], schreibt vor, daß in der Regel in allen Abzweig- und Anschlußrohrleitungen Absperrarmaturen in unmittelbarer Nähe des Abzweigs vorzusehen ist.

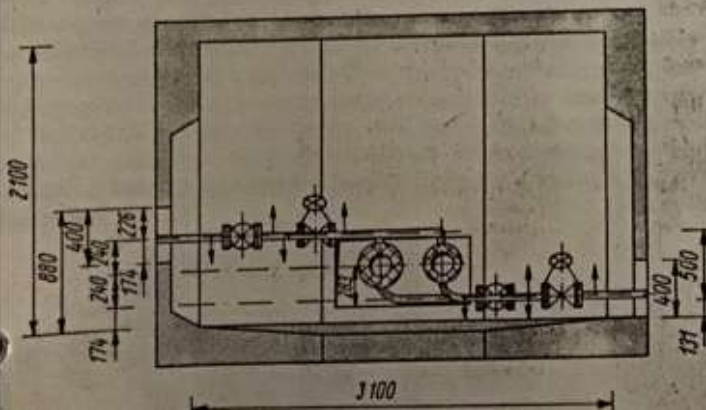
Für die Bedienung dieser Absperrarmaturen sowie der damit verbundenen Entleerungen bzw. Be- und Entlüftungseinrichtungen wurden die Bauwerke bisher begehbar ausgebildet.

Das bautechnische Konstruktionsprinzip und somit die Abmessungen sind abhängig von den Möglichkeiten des ausführenden Tiefbaukombinats.

In Bild 1 ist als Beispiel ein begehbares Abzweigbauwerk nach dem Konstruktionsprinzip Winkelwand/Abdeckplatte mit zwei Abgängen dargestellt.

Als einheitliche Lösung wird in der DDR die Anwendung der Bauwerkreihe C [3] angestrebt. Im Katalog T 7706 PGF [4] für das Zweileiter-Heizwassersystem sind bereits abgestimmte bautechnische und ausrüstungstechnische Lösungen für begehbare Bauwerke nach der Bauwerkreihe C enthalten.

In Zusammenarbeit zwischen dem Institut für Ingenieur- und Tiefbau der Bauakademie der DDR und einigen Tiefbaukombinaten werden zur Zeit



ist auf diesem Gebiet un Wassereinsatz immer m koppelt ist. Zur Zeit mu Duschwasser gerechnet w Durch Einbau von Wasse kalien-Dosieranlagen ist becken auslastungsabhän muß ein Kostenaufwand werden.

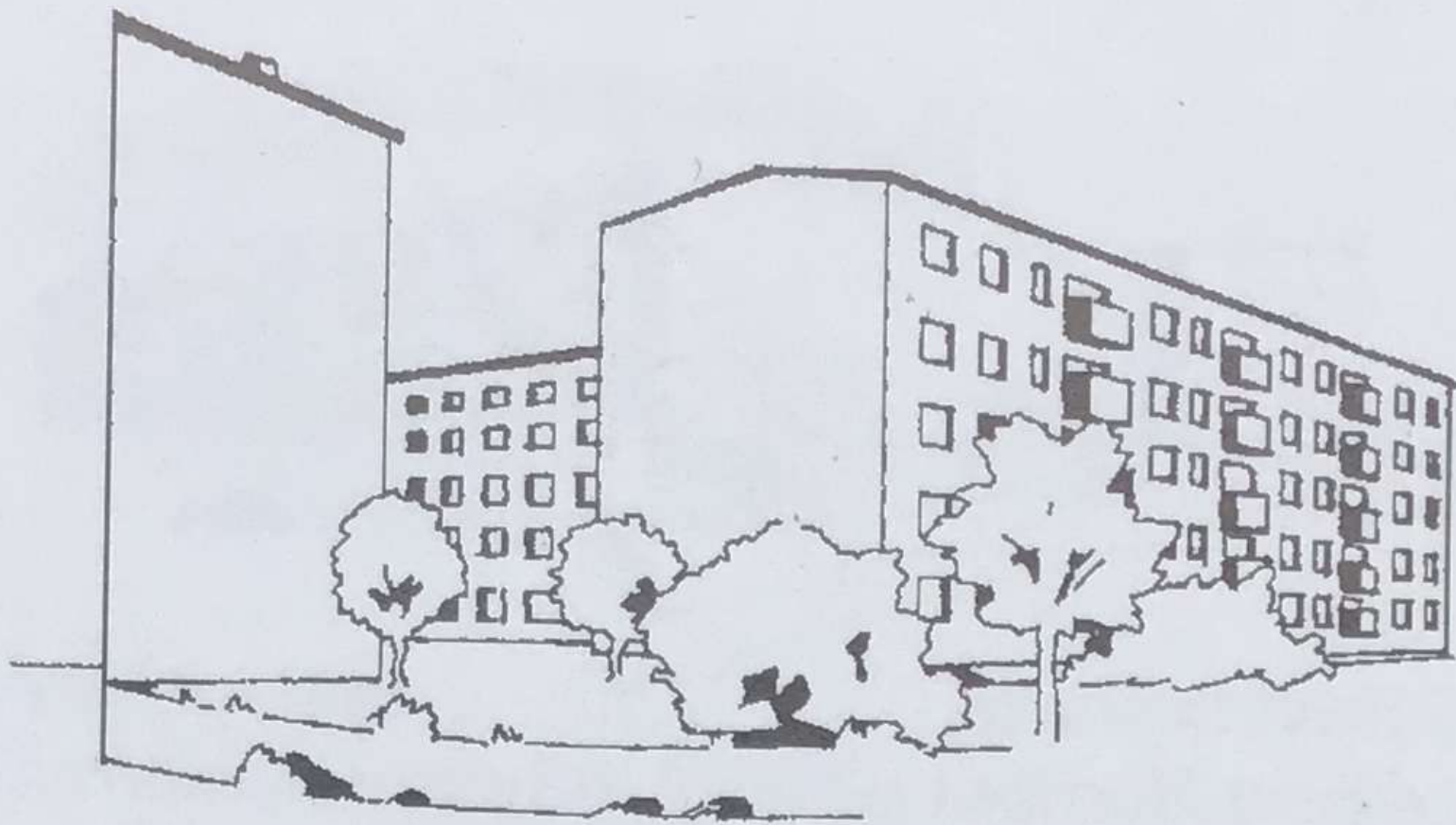
Bei einer einwandfreien eine Temperatur von 25 /48/ oder das Wasser des bei gleichzeitiger Verbes den /49/.

Aus Tabelle 6 geht her menge für die Beckenw verdunstung bestimmt w benötigt die Wasserverd Nachwärmung aufzubri Wärmeverluste über der den aus. Obwohl in den l etwa ein Drittel bis ein l reicht, scheint es sinnvo den Nachtstunden abzu rige Luftfeuchten im Be tur sowie hohe Frischlu demzufolge die Beckenw Beckenraum energetisch Tabelle 11 (Heft 10 19 Lüfteranlagen erkenne bzw. die Hälfte des Wä neten Bedarfs erforderl ten Heizkörper ist eine vorgenommenen Messu schnittlichen relativen F Prozent. Maximalwerte Reizung des Becken

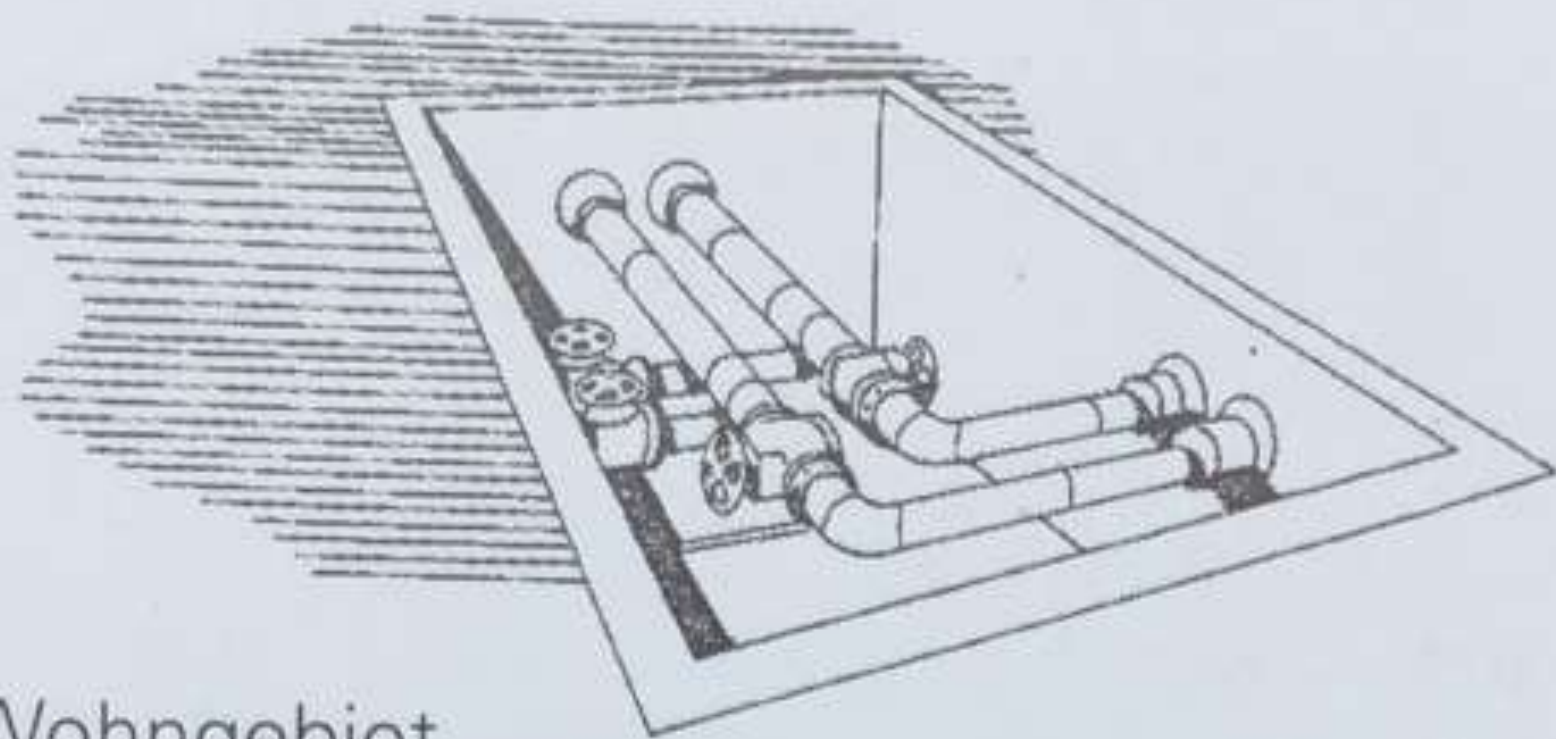
2 Teillageplan

folgende Varianten unter gestalten:

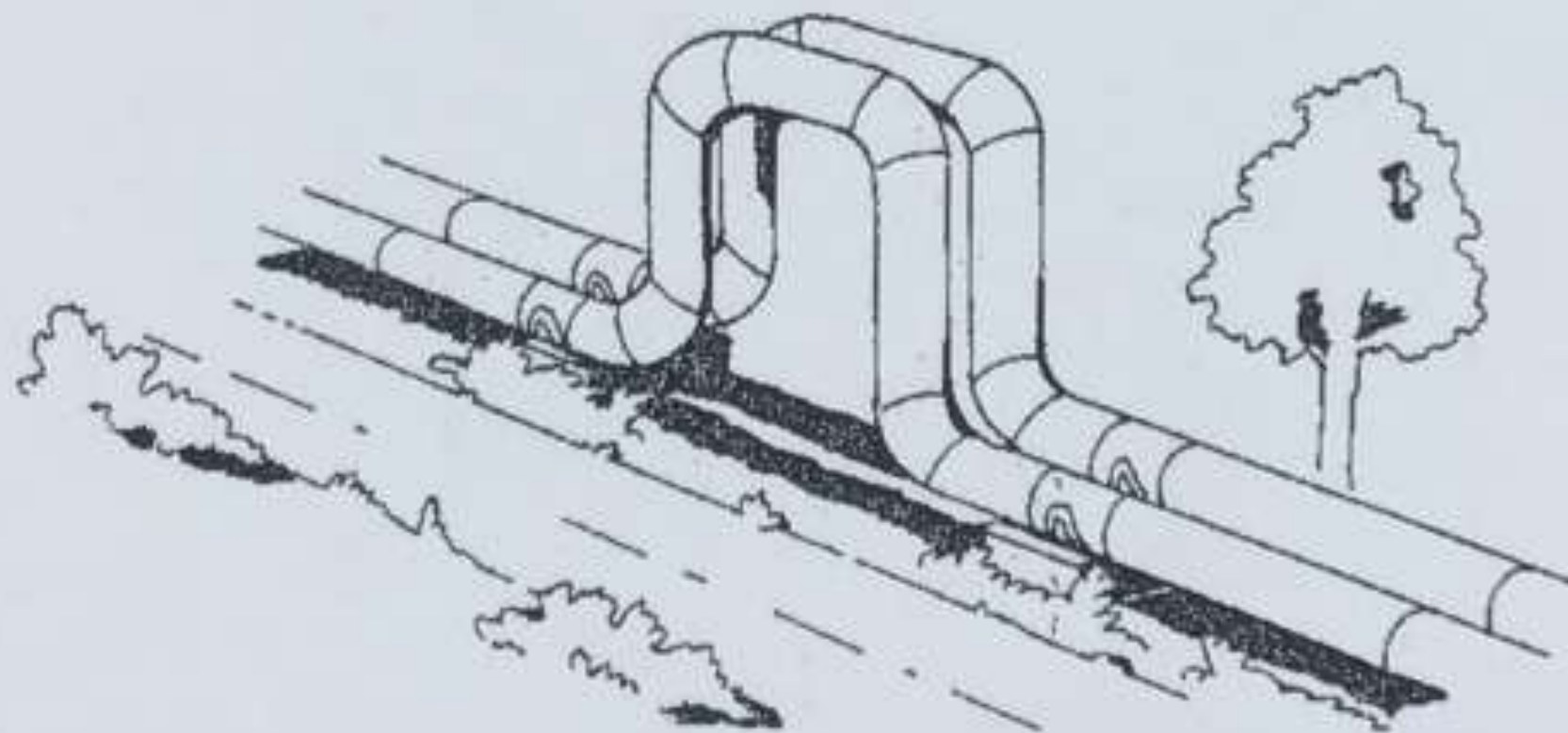
- Verlagerung der Absp
- Anordnung der Absp



Wohngebiet
Dunckerviertel, Leipzig

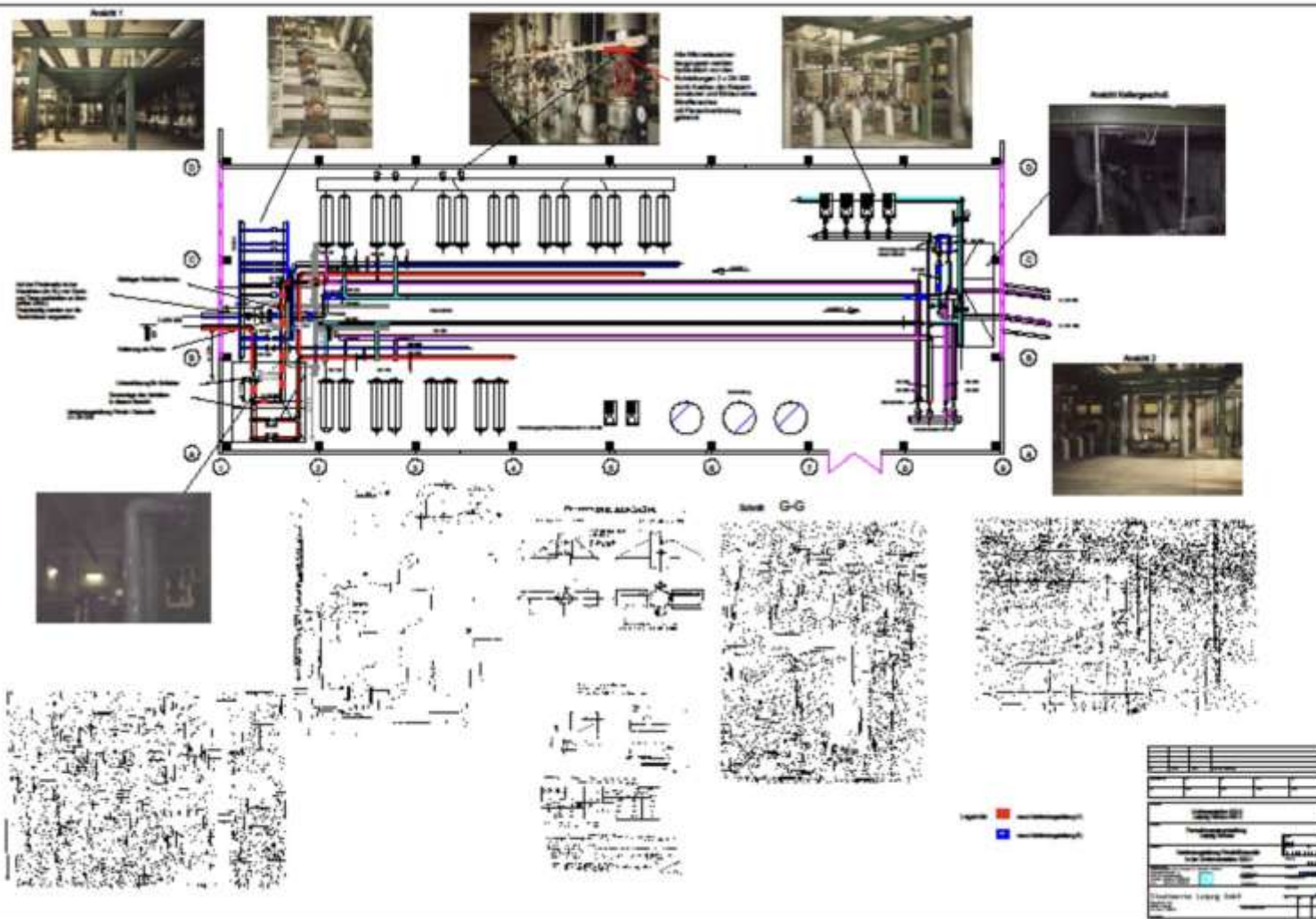


Wohngebiet
Rumjanzewstraße, Leipzig



Sächsische Armaturenfabrik
Leipzig

Nach 1990



Fernwärmenetz Wohngebiet

**Nachweis
für das Anheben
der Parameter
des Fern-
Wärmenetzes
von 10 bar ,
150°C/70°C
auf 15,8 bar
und 140/140°C**

Stadtwerke und LWB eröffnen erste Erdgas-Nahwärmeinsel für Wohnhäuser

Zur Einweihung und Inbetriebnahme der Nahwärmeinsel im Dunckerviertel erklärt der technische Geschäftsführer der Stadtwerke Leipzig Eckhard Janke:

Unmittelbar nach Firmierung der Stadtwerke im Juli wurde die Arbeit auch an den LWB - Gebäuden im Dunckerviertel aufgenommen. Durch die gemeinsame Arbeit der beiden Bereiche Fernwärme und Gas konnten Synergieeffekte für Leipzig, die Mieter und die Umwelt realisiert werden. Erstmals wurde eine Nahwärmeinsel auf Erdgasbasis für über 170 Wohnungen in Leipzig realisiert. 2 Kessel (Gesamtleistung: 2 MW) versorgen in Form der Direkteinspeisung die Wohnungen mit Warmwasser und Heizung, aber auch den Industriebetrieb Sachsenguß.

Die Vorteile sind bemerkenswert:

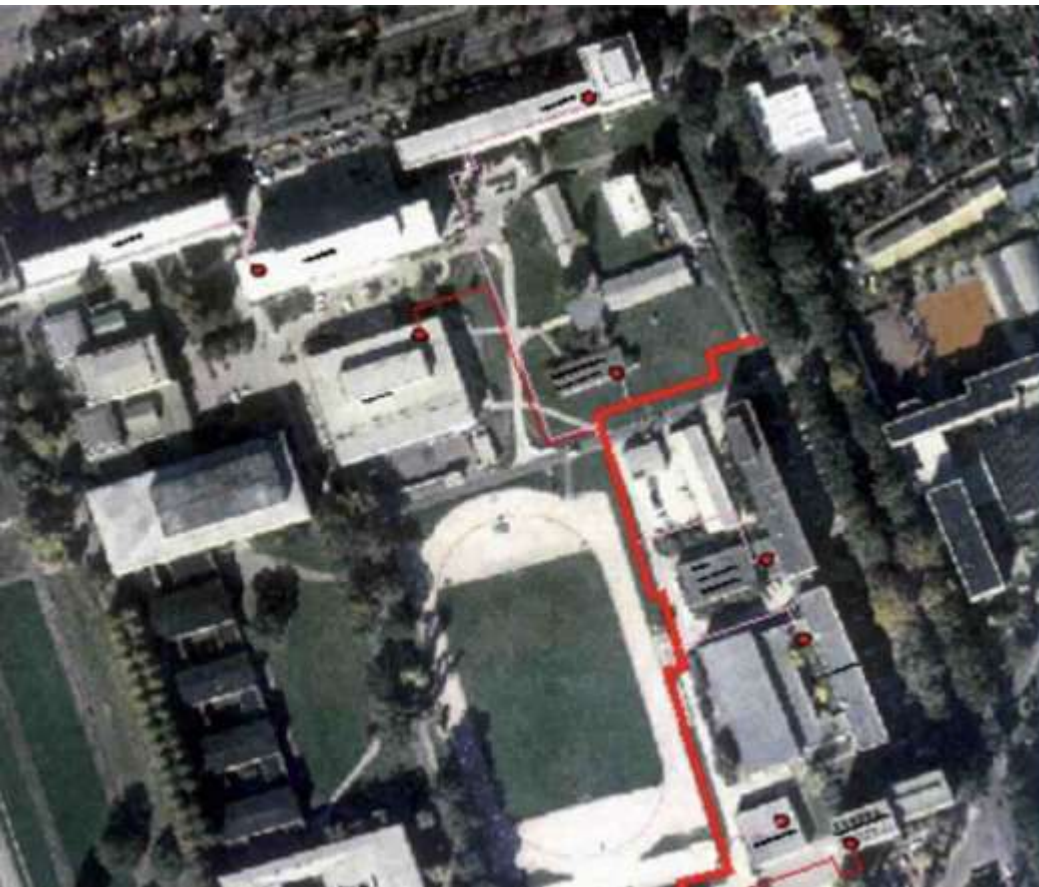
- Geringstmögliche Luftschadstoffbelastungen durch den sauberen Brennstoff
- Nutzung des bisherigen Heizhauses, so daß Platz und Schornstein im Vergleich zu jeder anderen Lösung eingespart wurde.
- Einfacher Anschluß weiterer Häuser an das Nahwärmenetz.

Die Realisierung in Rekordzeit konnte nur durch die hervorragende Zusammenarbeit zwischen LWB und Stadtwerken, dem Tiefbauamt, dem Industriebetrieb mit dem Standort der Anlage -

der Fa. Sachsenguß - ,dem Errichter und Betreiber des Heizwerkes - der Kirow Energiegesellschaft - und dem Projektanten Dr. Lindner erreicht werden.



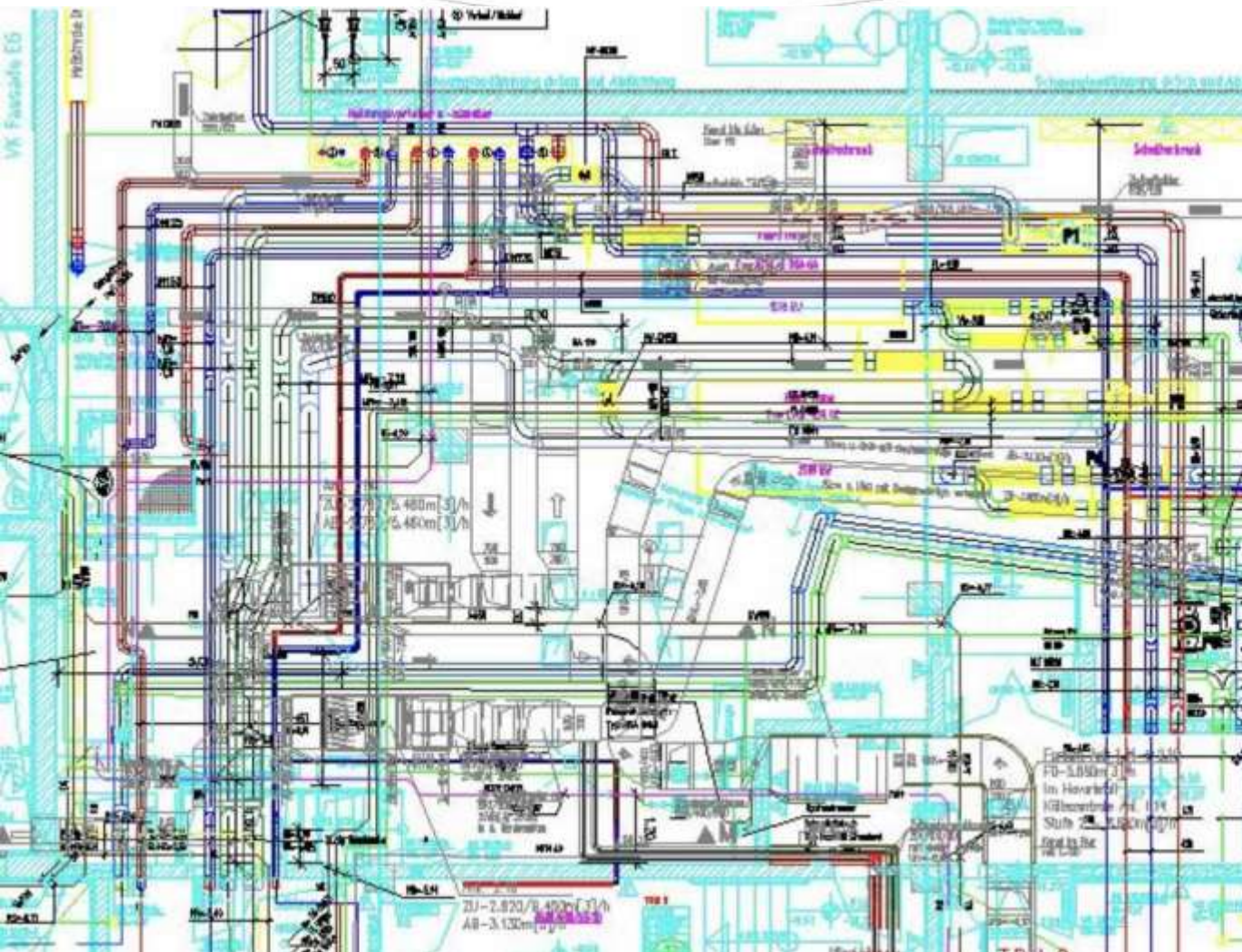
Die Erdgasversorgung wird durch die ca. 200m entfernt liegende Haupttrasse realisiert. Um Leitungskosten einzusparen, wurden "nebenbei" zwei Industriebetriebe vorzeitig auf Erdgas umgestellt. Auch dies führt zur Emissionssenkung und reduziert die Energiekostenbelastung der Betriebe und erhält so Arbeitsplätze in Leipzig.



Fernwärme-9 MW

Innovationen

**Sommerschaltung
Havarie Schaltung
Elektronisches
Betriebshandbuch
Software Heizkreisprüfung**



Montageplanung

**Wärme 5 MW
Kälte 2 MW**

Innovationen

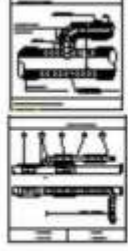
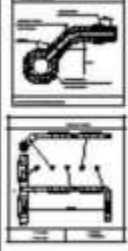
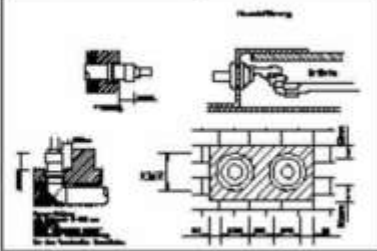
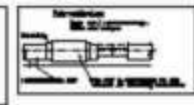
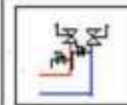
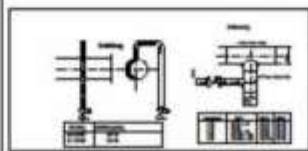
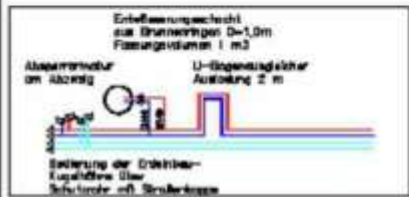
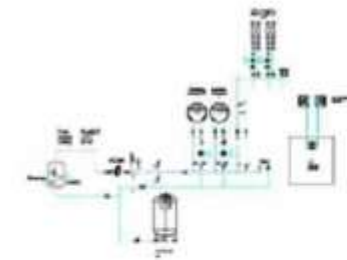
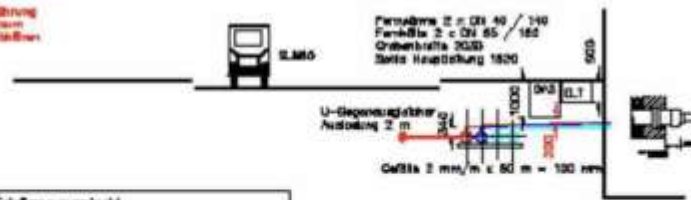
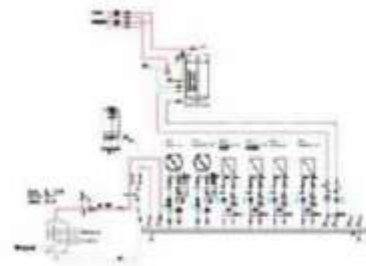
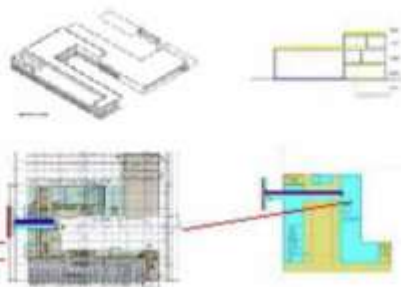
**Besonderheit 45 °C
Rücklauf Fernwärme
Rücklauf
als Vorlauf genutzt**

**Komplette
hydraulische Berechnung
Wärme-Kälte**

Mischtemperaturen



Belüftungsdurchführung
als zum HZ-Form
mit SP-228 stellen



Griffhöhe
Temperaturerhöhung 130/50 °C
Füllgewicht 130 t
Seiten RI 140 °C

Griffhöhe
Temperaturerhöhung 5/1,5 °C
RI 14, 80 10 bar

mit niedrigem Lastkoeffizienten

Anschluss-Griffhöhe-Griffhöhe
Feuerwache West

Entwurf
Statik
Dimensionierung
Rohrleitungen
Wärme 58 MW
Kälte 32 MW

Innovation

Wasserstrahlpumpen
zur Entleerung
der Wärme- und
Kälteleitungen

**Optimierung des Fernwärmenetzes Wermsdorf (Hydraulik,Kosten..)
für Schmeink & Cofreth Leipzig**

**Fernwärmetrassen mit Pressung (Unterquerung) für Stadtwerke
-Leipzig Allkauf
-Rosa Luxemburg-Str.**

Statische Berechnungen Fernwärmeversorgung Teltow für die Fa. Loeffler

**Untersuchung der Wärmeversorgung in der Siemens- Bosch- GmbH Berlin
12 MW**

Ausführungsplanung Fernwärmeversorgung Neukieritzsch für die VEAG / RAB

Rohrstatik Fernwärmeleitung „Gabelsberger Straße 2x DN 65 für die Stadtwerke Leipzig GmbH

Rohrstatik Fernwärmeleitung „Bereich Umverlegung B2 2 x DN 500 für die Stadtwerke Leipzig GmbH

Rohrstatik Fernwärmeleitung „Fernwärmeanschluss MDR“ für die Stadtwerke Leipzig GmbH

Studie Wärmeversorgung JVA-Leipzig für die Stadtwerke Leipzig GmbH

Rohrstatik Fernwärmeleitung „Zwickauer Straße 2x DN 500 für die Stadtwerke Leipzig GmbH

Fernwärmenetzumstellung Innere Westvorstadt für die Stadtwerke Leipzig GmbH

**Studie zur Fernwärmeversorgung durch die MIBRAG
in Regie-Breitlingen**

**Studie zur Fernwärmeversorgung durch die MIBRAG
in Staschwitz...**

**Studie zur Sanierung der Wärmeversorgung in der
Industrie-und Gesellschaftsbau GmbH**

Ursachenermittlung und Neuplanung für eine Dampfleitung DN 500 für die Firma ALBUSCHAT

**Planung von 3 Standortprojekten für ölgefeuerte
Heizcontainer als Übergangslösung zur Wärmeversorgung in der Leipziger Beton-Union
(2 MW, 600 KW, 400 KW)**

**Studie zur Sanierung der Wärmeversorgung im Chemiehandel Halle-Sitz Grenzstraße
Planung eines ölgefeuerten Heizcontainers für die
Kirow-Energiegesellschaft (800 KW, ÖL)**

**Entwicklung einer Fernwärmekompaktstation 150 KW
für die Kirow-Energiegesellschaft**

Planung der Fernwärmekompaktstation für die Sächsische Armaturenfabrik (1,7 MW)

**Planung der Fernwärmekompaktstation für die Möbel-
werke Leipzig (2MW Dampf/Wasser)**

**Fernwärmeanschluß für die Firma Breitzkopf & Härtel
(DN 150)**

Technische Anschlussbedingungen Fernwärme

für den Anschluss an das Fernwärmenetz der Stadtwerke Leipzig GmbH

Gültig ab 01.01.2025

Mehrere Hundert Berechnungen für den Fernwärme-Antrag nach TAB bis heute

Anlage 5a

Daten der Hausanlage zur Auslegung des Hausanschlusses

Stadtwerke Leipzig GmbH
Postfach 10 66 14, 04204 Leipzig
Telefon: 0341 121-4488, Fax: 0341 121-5942
E-Mail: waerme.stadtwerke@leipzig.de

Hauskennzahl

Strasse, Hausnummer, ggf. ergänzende Lagebeschreibung

Vertragspartner (Kunde)

Name

Anschrift

Telefon, E-Mail

Bauftraggeber des Kunden

Name

Anschrift

Telefon, E-Mail

Anschlussart: Indirekt	Nachfüll-/erwärmung	Heizung	Heizung	Lüftung/Sonstiges	Trinkwassererwärmung
------------------------	---------------------	---------	---------	-------------------	----------------------

☐ direkter Anschluss für Nahwärmenetz nur mit ausdrücklicher Genehmigung!

☐ Ja
☐ Nein

Formelzeichen

Wärmeleistung Hausanlage

max. Vorlauf-temperatur P_{max}

art. max. Vorlauf-temperatur ΔT_{max}

max. Rücklauf-temperatur P_{min}

vorzuleistende höchste Wärmeleistung

Anschlussleistung Q_{max}

maximale Wärmeleistung im Sommer

Rücklauftemperatur (primär) bei Spz

Bruttofläche Gebäude A_{brutto}

BR

erforderliche Angaben, falls zur Nachzustimmung

Berechnungen

Kunde/Bauftraggeber des Kunden

Zeichen

Anlage 5b

Daten für die Auslegung der Kompaktstation bei Bereitstellung durch die Leipziger Stadtwerke
Angaben des Kunden (Vertragsbestände)

Stadtwerke Leipzig GmbH, Postfach 10 66 14, 04204 Leipzig
Telefon: 0341 121-4488, Fax: 0341 121-5942, E-Mail: waerme.stadtwerke@leipzig.de

Hauskennzahl

Strasse, Hausnummer, ggf. ergänzende Lagebeschreibung

Vertragspartner (Kunde)

Name

Anschrift

Telefon

Bauftraggeber des Kunden

Name

Anschrift

Telefon

Übertragerteilung Kompaktstation		in kW	Gesamtleistung (abhängig nach Leipziger Stadtwerke)				
Einheit		Heizkreis 1	Heizkreis 2	Heizkreis 3	Heizkreis 4	Heizkreis 5	
Heizung/Lüftung	ist der Heizkreis-Zu- und Abführung (Zu- und Abführung) 1.1.						
	Heizkreis gemäss oder im Gebäude	☐ gemäss	☐ gemäss	☐ gemäss	☐ gemäss	☐ gemäss	
	Heizleistung (Primär- und Sekundär-)						
	Leistung pro Heizkreis $Q_{Heizkreis}$ kW						
	ist max. Vorlauf-temperatur R_{max} °C						
Heizung/Lüftung	ist max. Vorlauf-temperatur R_{max} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
Druckkühlung	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						
	ist max. Rücklauf-temperatur R_{min} °C						

KOSTENEINSPARUNG IN DER NAHWÄRMEVERSORGUNG

MISCHBAUWEISE VON KUNSTSTOFFMANTEL- UND KUNSTSTOFFMEDIENROHREN

Dipl.-Ing. Lothar LINDNER, Planungsbüro für Energie und Umwelt Leipzig/Meißen

Bei der hydraulischen Optimierung von zahlreichen Großprojekten der Nahwärmeversorgung konnten wirtschaftliche Vorteile von flexiblen Kunststoff-Medienrohren insbesondere im Nahwärmbereich mit den Parametern PN6, PN10, T_{max} 95 °C hinsichtlich

- kurzer Montagezeiten (Rollin,...)
- Schweißbarkeit (z. B. Flexalen 1000)
- keine Verbundkonstruktion erforderlich
- geringere Tiefbaukosten beim Doppelrohrsystem
- Vorteil der Flexibilität bei Anwendung

der Keller- und Haus-zu-Hausverlegung

insbesondere im Nennweitenbereich DN 25 bis DN 50 ermittelt werden. Um in frühen Phasen möglichst realistische Wirtschaftlichkeitsvergleiche von Wärmenetzen schnell und einfach durchführen zu können, wurden nach umfangreichen Recherchen bei Herstellern und Errichtern von Wärmenetzen die Excel-Programme (Excel 5.0 oder größer):

- Richtkosten von Kunststoffmantelrohr komplett mit Verlegung und Tiefbau (KMR)
- Richtkosten von Kunststoffmediumrohr komplett mit Verlegung und Tiefbau (KSM) entwickelt (Preis netto 70,- DM/Blatt).

Ergebnis der Untersuchungen:

Eine Mischbauweise Hauptstränge $\geq$ DN 50 in KMR-Rohr und Nebenstränge/ Hausanschlüsse bis DN 50 als Doppelrohr KSM-Rohr senkt die Kosten um ca. 14 %.

Praxisbeispiel

In einem „Fallbeispiel X“ fallen die Kosten der Variante KMR mit rund 1,58 Mio. DM gegenüber der Variante KSM mit 1,81 Mio. DM zwar niedriger aus, aber im Bereich bis DN 50 liegen die Kosten beim KSM um ca. rund 230 TDM

Tabelle 1 Rohrabmessungen KMR- und KSM-Rohr (Flexalen)

Nennweite	KMR-Rohr			KSM-Rohr			Abweichung
	Da/mm	s/mm	Di/mm	Da/mm	s/mm	Di/mm	
DN 25	33,7	2,3	29,1	32	3	26	10,65
DN 32	42,4	2,6	37,2	40	3,2	32,6	12,57
DN 40	48,3	2,6	43,1	50	4,0	40,8	5,34
DN 50	60,3	2,9	54,5	63	3,8	51,4	5,69
DN 65	76,1	2,9	70,3	75	6,8	61,4	12,66
DN 80	88,9	3,2	82,5	90	8,2	73,6	10,79
DN 100	114,3	3,6	107,1	110	10	90	15,97
DN 125	139,7	3,6	132,5	125	11,4	102,2	22,87
DN 150	168,3	4	160,3	140	12,8	114,4	28,63

Man erkennt, daß besonders bei großen Nennweiten erhebliche Abweichungen des lichten Durchmessers auftreten.

DN 25	10,65
DN 32	12,57
DN 40	5,34
DN 50	5,69
DN 65	12,66
DN 80	10,79
DN 100	15,97
DN 125	22,87
DN 150	28,63



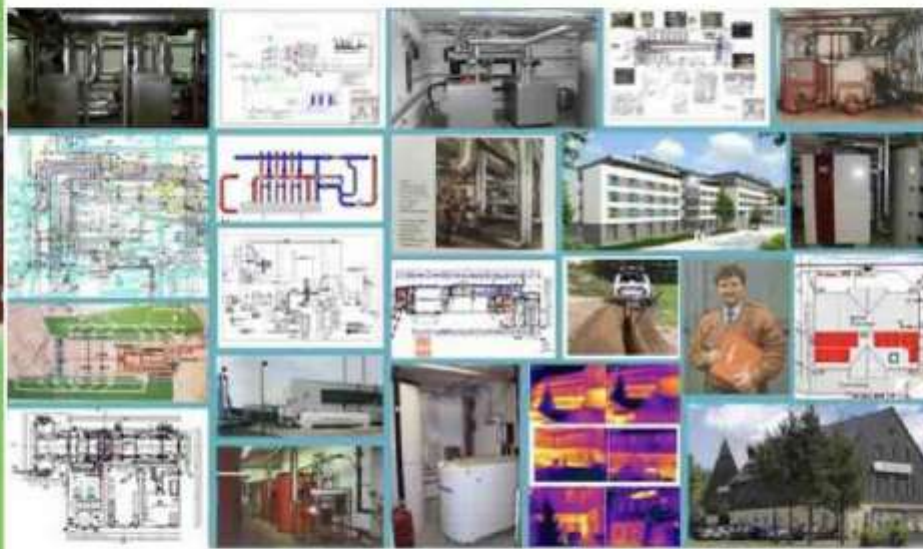
Die Redaktion dankt Herrn Lindner für seine 20jährige Mitarbeit durch ca. 100 praxisnahe Beiträge.



Planungsbüro für Energie und Umwelt Lindner

Seit

1990



**Spezialist
für Wärmepumpen-Erdwärme-Hybrid-PV-Anlagen
VDZ-Heizungschecks – Hydraulischer Abgleich
Nah-Fernwärme- Unterlagen für Fernwärmeanträge
Gefährdungsanalysen – Risikoberwertungen
für Trinkwasseranlagen**

ENERGIEMETROPOL
LEIPZIG

Das Cluster Energie & Umwelttechnik
der Stadt Leipzig

Ehrenmitglied im



NEU
NETZWERK
ENERGIE &
UMWELT e.V.

**Siedlerstraße 1
01662 Meißen**

**0172-3611418
www.iblindner.de
iblindner@me.com**