



	:	
:		
( )	:	« »

---

	.....	4
1	.....	5
2	.....	16
3		.23
4	.....	36
5	.....	37
6	-	41
7	.....	42
8	( )	.. 44
9	.....	52
10	-	55
11	.....	60
12	.....	79
13	.....	82
14	.....	90
15 POLYETHYLENE - HDPE)	(HIGH DENSITY	..... 93
16	(H.D.P.E.)	..... 108
17 .V.C)	(	..... 113
18	( )	..... 125
19 )	(	..... 129
20 )	(	..... 131

21	(	) .....	133
22			..... 136
23			..... 139
24			..... 141
25			..... 143
26			..... 144
27	HDPE		..... 146
28	(	) .....	148
29			..... 150
30			..... 153
31			..... 155
			..... 155
32			..... 159
33			..... 162
34	(	) .....	163
35			..... 165
36			..... 178
	UPVC		..... 179
			..... 182
			..... 186
			..... 189
			..... 195



1

1.1  $\mu$

$$= \left( \begin{array}{cc} -\mu & \mu \\ \mu & -\mu \end{array} \right).$$

1.2  $\mu$

$$\mu \quad \mu \quad \mu \quad 1 \ \mu$$

1.3  $\mu$

« »  
μ 3.00μ.  
  
« » « »  
μ » « μ « »  
μ μ μ 3.00μ.

1.4

### 1.4.1

« » ,  
μ μ μ .

## 1.4.2 $\mu$

### 1.4.3

«        »                   $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                    $\mu$   
 $\mu$                   ,       $\mu$                    $\mu$                   ,       $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                    $\mu$   
 $\mu$                   ,       $\mu$                   ,       $\mu$                   ,       $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                    $\mu$   
 $\mu$                   ,       $\mu$                    $\mu$                   «D - 9L»                   $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                   (ripper)  
 $\mu$                   .

,                   $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                   ,                  ,  
,

$\mu$                   ,                   $\mu$                    $\mu$                   ,                  ,

### 1.5

$\mu$

#### 1.5.1

##### 1.5.1.1

###### 1.5.1.1.1

$\mu$                    $\mu$                   .                  (        ).  
 $\mu$                   ,      8                   $\mu$                    $\mu$                   .

###### 1.5.1.1.2

$\mu$                    $\mu$                   .                  (        -     $\mu$                   )  
 $\mu$                   (        .        .        4.1),                  ,                   $\mu$                   .  
 $\mu$                   ,                  .                   $\mu$                   .

.                  ,                  ,                  ,                   $\mu$                   ,                  ,                   $\mu$                   ,                  .







### 1.5.2

### 1.5.3

1.6

### 1.6.1



### 1.6.3

$\mu$  . 1.6.1.

1.6.4

$\mu$  :  $\mu \mu \mu$   
 $\mu$ ,  $\mu$  6.2 )

1.6.5

$\mu$

$\mu \vdash$   
·  $\mu \quad \mu \quad (\quad \mu \quad , \quad \mu \quad \mu \quad , \quad \mu \quad , \quad \mu \quad , \quad \mu \quad ,$   
 $\mu \quad \mu \quad \mu \quad , \quad . \quad , \quad \mu \quad , \quad \mu \quad , \quad \mu \quad ,$   
·  $\mu \quad , \quad , \quad \mu \quad , \quad \mu \quad , \quad \mu \quad , \quad \mu \quad ,$   
 $, \quad \mu \quad , \quad . \quad , \quad \mu \quad , \quad \mu \quad , \quad \mu \quad ,$   
·  $\mu \quad , \quad . \quad , \quad \mu \quad , \quad \mu \quad , \quad \mu \quad ,$   
 $\mu \quad , \quad . \quad , \quad \mu \quad , \quad \mu \quad , \quad \mu \quad ,$

1.6.6

$\mu$

$\mu$

$\mu \vdash$   
·  $\mu \quad \mu \quad \mu$   
 $\mu \quad \mu \quad \mu$   
·  $\mu \quad \mu \quad \mu$   
·  $\mu \quad \mu \quad \mu$

1.6.7

$\mu$

$\mu$

$\mu \vdash$   
·  $\mu \quad , \quad \mu \quad , \quad . \quad ) \quad \mu \quad ( \quad , \quad , \quad , \quad , \quad , \quad , \quad ,$   
 $\mu \quad \mu \quad \mu$   
·  $\mu \quad \mu \quad \mu$   
·  $\mu \quad \mu \quad /$

$$1.7 \quad \mu \quad \mu$$

### 1.7.1

### 1.7.1.1 :

$\mu$        $\mu^3$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$   
 $\mu$       ,       $\mu$        $\mu$       .  
 $\mu$       .  
 $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$ ,       $\mu\mu$   
                 $\mu\mu$       .  
 $\mu$       "  $\mu$        $\mu$        $\mu$       "  $\mu$        $\mu$        $\mu$   
 $\mu$       "  $\mu$       .  
 $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$   
 $3.00 \mu.$       (       $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu\mu$       )       $\mu$        $\mu$        $\mu$   
                 $\mu$       .  
 $\mu$        $\mu$        $\mu$       2       $\mu$       .

### 1.7.1.2

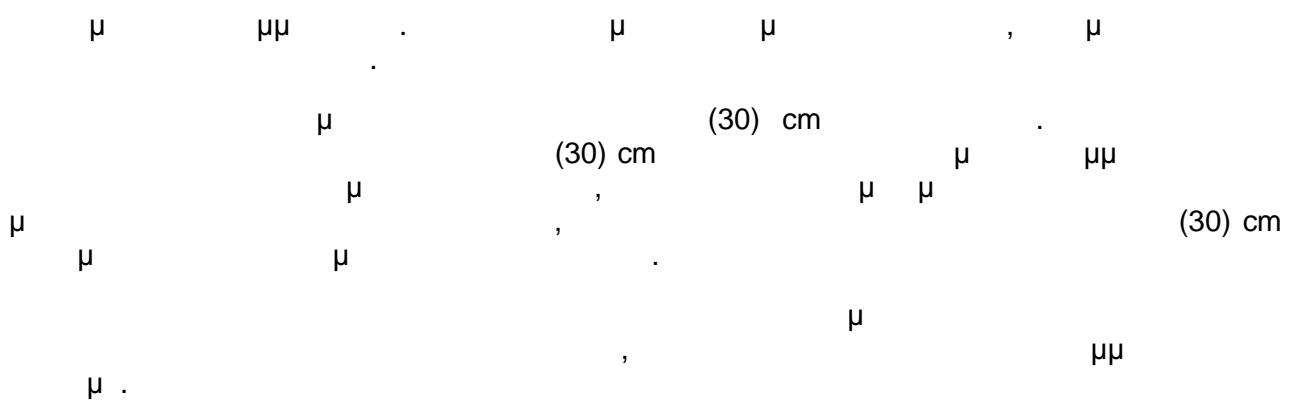
μ μ μ . 6.1. ) ).

### 1.7.1.3 $\mu$

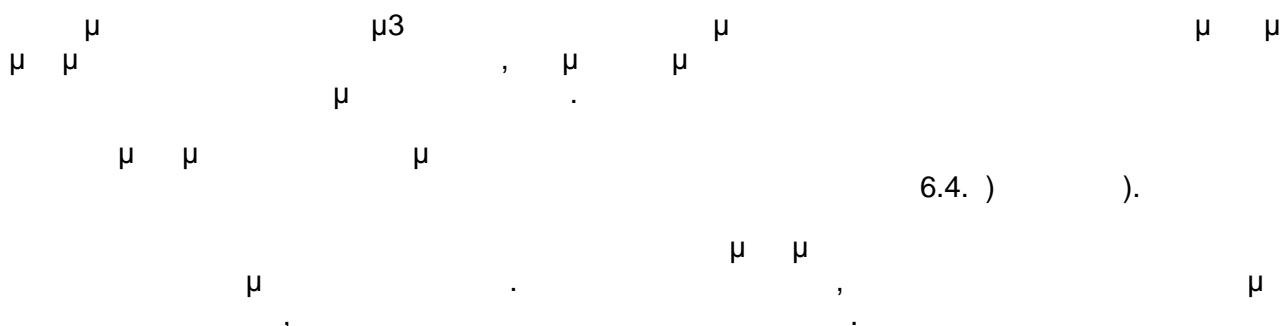
#### 1.7.1.4

$$\mu \quad \mu \quad \mu \quad . \quad 6.3 \quad ) \quad ).$$

μ μ μ . 6.3 ) ). , μ

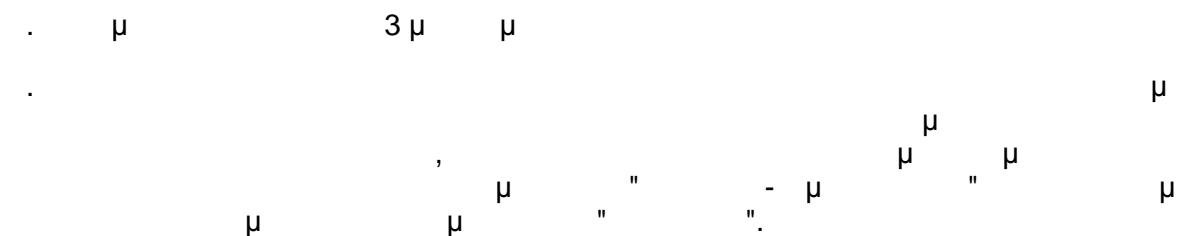


1.7.2



1.7.3

1.7.3.1



1.7.3.2



1.7.3.3 7



1.7.3.4 7.



**2**

2.1       $\mu$

$\mu$        $\mu$       . . . ,

2.2       $\mu$

110  $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$       - 1,      -150,

2.3       $\mu$

"       $\mu$        $\mu$       "      3,0  $\mu$ .  
"       $\mu$       "      "  
"      )      . . . (      ,      . . . )      (  $\mu$       ,      ,  
3,0  $\mu$ .

"       $\mu$       "      ,      . . . ,  
"       $\mu$       "      "       $\mu$       "  
"       $\mu$       "      ,      "      ,      ,      ,  
"       $\mu$       "      ,      "      ,      ,      ,

2.4

$\mu$       "      -  $\mu$       "      "      ",       $\mu$        $\mu$   
:

2.4.1       $\mu$

«  $\mu$        $\mu$       »       $\mu$        $\mu$        $\mu\mu$       ,       $\mu\mu$       ,       $\mu$       ,

$\mu$   $\mu$  ,  $\mu$   
 $\mu$   $\mu$  (rippers),  $\mu$   $\mu$

## 2.4.2

« »  $\mu$   
 $\mu$  , ,  $\mu$   
 $\mu$   $\mu$  , ,  $\mu$   
 $\mu$  ,  $\mu$   $\mu$  (ripper)  
 $\mu$   $\mu$  ,  $\mu$   
 $\mu$  ,  $\mu$   $\mu$

## 2.5 $\mu$

### 2.5.1

$\mu$  1, . 5.1.

### 2.5.2

,  $\mu$  , , :

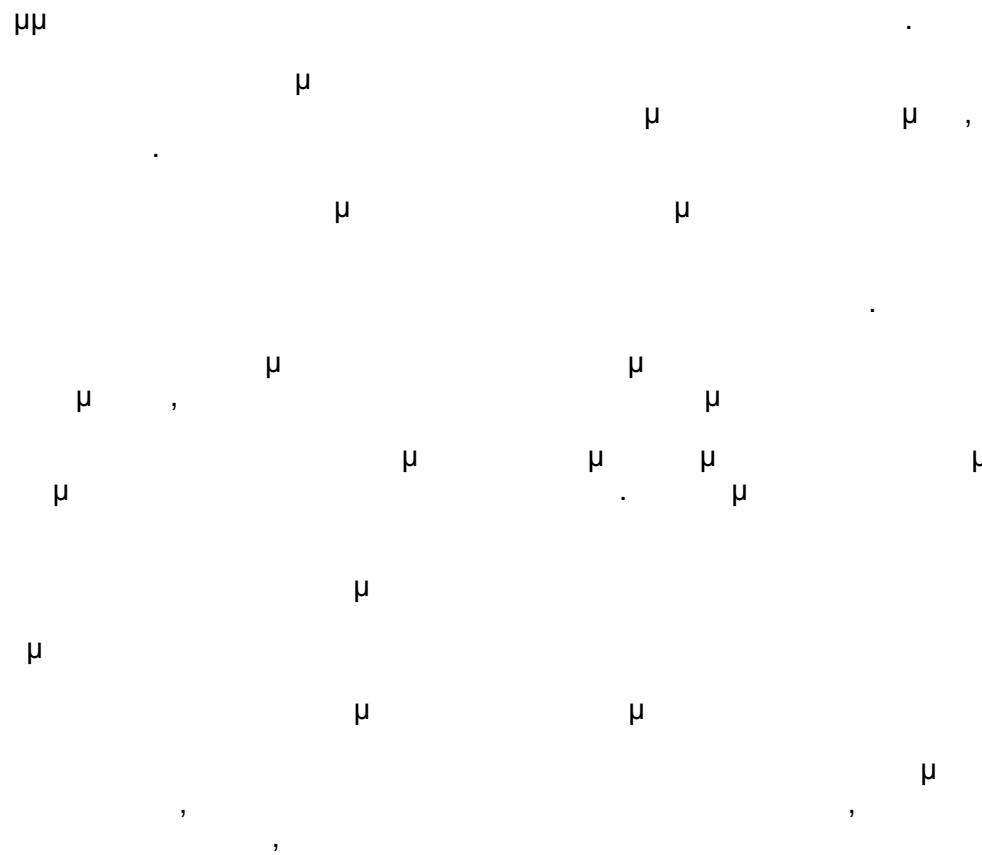
#### 2.5.2.1 $\mu$ - $\mu$ .

$\mu$  .  $\mu$  ,  $\mu$   
 $\mu$  ,  $\mu$   
 $\mu$  ,  $\mu$   
 $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$

## 2.5.2.2

### 2.5.2.3

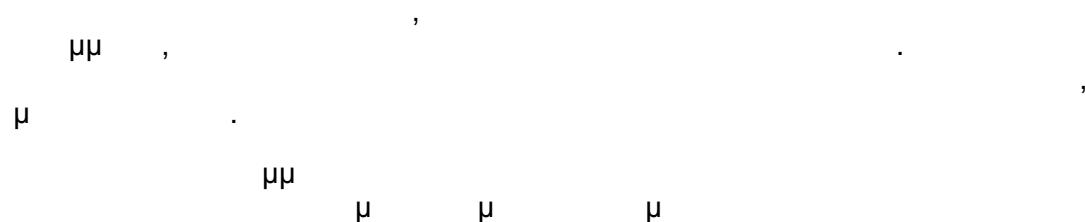
#### 2.5.2.4



#### 2.5.2.5



#### 2.5.2.6



2.5.2.7  $\mu \mu (\mu \mu, \mu \mu, \mu \mu)$

2.6  $\mu$

2.6.1  $\mu, \mu, \mu$

3.2.  $\mu \mu (\mu \mu, \mu \mu, \mu \mu)$

3.2.1  $\mu \mu, \mu \mu, \mu \mu$

5.2.1  $\mu \mu, \mu \mu$

5.2.3  $\mu \mu, \mu \mu$

5.2.6  $(\mu \mu, \mu \mu) \mu$

5.2.7  $\mu \mu, \mu \mu, \mu \mu$

$$\mu \quad , \quad \mu \quad \mu \quad \mu \\ \mu \quad , \quad \mu \quad \mu \quad \mu \\ (\quad \mu \quad , \quad )$$

$$2.7 \quad \mu \quad \mu$$

### 2.7.1 $\mu$

$\mu$        $\mu 3$        $\mu\mu$   
(      ).  
 $\mu$       :  
 $\mu$        $\mu\mu$   
 $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$ ,  
 $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$ ,  
,      .  
 $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$ ,  
 $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$ ,  
 $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$ ,  
 $\mu$        $\mu$        $\mu$       .  
6.1.       $\mu$        $\mu$

$$\mu\mu \qquad \qquad \qquad \mu$$

## 2.7.2 $\mu$

3

3.1  $\mu$

$\mu$ ,  $\mu$ ,  $\dots$ )

3.2  $\mu$

$$-110, \mu, \mu, \mu, -150, -1, .$$

3.3  $\mu$

«  $\mu$   $\mu$  (  $\mu$  ,  $\mu$  ) :  
« « »  
«  $\mu$   $\mu$  »  
«  $\mu$   $\mu$   $\mu$  « »  $\mu$   
«  $\mu$   $\mu$  »  $\mu$  .  
«  $\mu$   $0,30\mu$   $\mu$  .  
« « »  $\mu$   
«  $\mu$  »  $\mu$

3.4

$$\mu, \quad \quad \quad (\quad \quad \quad , \quad \quad \mu \quad \quad \quad ), \quad \quad \mu, \quad \quad \mu$$

$\mu$                $\mu$               5.  
                   $\mu$                $\mu$

3.5               $\mu$

3.5.1         $\mu$

3.5.1.1

$\mu$   
1.               $\mu$                $\mu$

1.

$\mu$		DIN <b>18196</b>
V1	, $\mu$	GW, GI, GE, SW, SI, SE, GU, GT, SU, ST
V2	, $\mu$	GU, GT, SU, ST
V3	,	UL, UM, TL, TM, TA

OT, OH, OK)               $\mu$               DIN 18196 (HN, HZ, F, OU,

$\mu$                $\mu$ . 1  
                  ,       $\mu$

V1

$$\mu \quad \mu \quad \mu$$

V2 V3

$$\mu \quad \mu$$

μ

μ

, ,

μ

$$\mu \quad \mu$$

μ

V2 V3

μ

μ

$$\begin{matrix} \vee 1 & & \mu \\ \mu & & \end{matrix}$$

μμ

μ

2 V3.

### 3.5.1.2

μ

μ

μ

μ

μ

$$\mu \quad \mu$$

2

**ΠΙΝΑΚΑΣ 2 - Ταξινόμηση εσδρφών και μηχανημάτων συμπύκρωσης**

Είδος Μηχανήματος		Υπηρεσία		Καπνορά Ικανότητας Συμπύκρωσης Εσδρφους				V3			
-	κό βέρος	V1	V2	Καπνολήρης	Καπνολήρης Διελεύμενης	Ιαγκός	Αριθμός Διελεύμενης	Καπαλλή λόπητα	Ιαγκός Στρώσης	Αριθμός Στρώσης	Αριθμός Διελεύμενων
σε χάρα	λόπητα	ιιάνος Στρώσης	Διελεύμενης	Καπνολήρης	Ιαγκός	Στρώσης	Οελων	Λόπητα	Στρώσης	Οελων	Λόπητα
<b>Ελαιόφρες μηχανήματα συμπύκρωσης (κυρίως για την ζώη του σγαγού)</b>											
Δοντικός συμπιεστής	Ελαιφρός Μέσος	έως 25 25-60	+	έως 15 20-40	2-4 2-4	+	έως 15 15-30	2-4 3-4	+	έως 10 10-30	2-4 2-4
Δοντικής εκορτίζεων	Ελαιφρός Ελαιόρες	έως 100 έως 100	0 +	20-30 έως 20	3-4 3-5	+	15-20 έως 15	3-5 4-6	+	20-30 -	3-5 -
Δοντικές γλάκες	Ελαιόρες Μέσος	100-300	+	20-30	3-5	0	15-20	4-6	-	-	-
Δοντικός κύλινδρος	Ελαιφρός	έως 600	1	20-30	1-6	0	15-20	5-6	-	-	-
<b>Μέτρα και βιοράτη μηχανήματα συμπύκρωσης (πάνω πάνω τη ίδιηνη αγοραστή)</b>											
Δοντικός συμπιεστής	Μέσος Βαριός	25-60 60-200	1 +	20-40 40-50	2-4 2-4	1 +	15-30 20-40	2-4 2-4	1 +	10-30 20-30	2-4 2-4
Δοντικής εκορτίζεων	Μέσος Βαριός	100-500 500	0 0	20-40 30-50	3-4 3-1	+	25-35 30-50	3-4 3-1	+	20-30 30-40	3-5 3-5
Ποντικές γλάκες	Μέσος Βαριές	300-750 750 600-8000	+	30-50 40-70 20-50	3-5 3-5 4-6	0 0 +	20-40 30-50 20-40	3-5 3-5 5-6	-	-	-
Δοντικές κλίνδροι											

Σημείωση:

+ – Συνιστατικό

0 = Ως επί το μέσον καπάλλων

### 3.5.1.3 $\mu$ $\mu$

PROCTOR

(STANDARD PROCTOR).

PROCTOR),

1.

10.2    10.3

100 $\mu$      $\mu$      $\mu$

500  $\mu$ <sup>3</sup>

2

2

### 3.5.2 $\mu$

$\mu$  . 5.1 :

### 3.5.3 « »

$\mu$	$\mu$	$\mu\mu$	$\mu$	$\mu$	$\mu$	$\mu$
.	.	.	.	.	.	.
$\mu$			$\mu$		$\mu$	$\mu$
$\mu$	$\mu$	,	,	$\mu$	$\mu$	$\mu$
:			,			
1.			$\mu$	$\mu\mu$		
:						
$\mu$			$\mu$			
			(%)			
40 mm			100%			
30 mm			70-100%			
15mm			50-85%			
7mm			35-80%			
3mm			25-70%			
0,075mm(No200)			<12%			

-	$\mu$	$\mu$	,	:	
$\frac{D_{60}}{D_{10}}$	5				
:					
$D_{60}$	$\mu$		60% (	)	
$D_{10}$	$\mu$		10% (	)	
-	( )		(	$\mu$	200)
12%>	>5%,			.	. < 10%

2.  $\mu$   $\mu$  :

100% STANDARD PROCTOR  $\mu$  GW GI DIN 18196). V1 ( 103%)  
 STANDARD PROCTOR

97% STANDARD PROCTOR V2 V3

3.  $\mu$  .  $\mu$  ,

2

$\mu$  0,30 $\mu$

$$\begin{array}{ccccccccc}
 4. & \mu & & & & & & & \\
 & \mu & , & \mu & , & \mu & , & \mu & \\
 & & & & & & & & \\
 5 & & \mu & & \mu & & 0,40\mu. & & \\
 & \mu & & & & & & & \\
 & & & & & & & & \\
 - & \mu & & \mu & & Dex & \mu & & 1,00\mu, \\
 & & & & & & & & \\
 & t = Dex/8 & & & & & & & \\
 & t \text{ min} = 0,15m & & & & & & & 10, \mu
 \end{array}$$

### 3.5.3.1 « »

$$1. \quad , \quad 0,50\mu$$

$\mu$

- 100% STANDARD PROCTOR V1 ( 103%  
STANDARD PROCTOR GW GI DIN 18196)

- 97% STANDARD PROCTOR V2 V3

2. . 1 μ

95% STANDARD PROCTOR  $\mu$   $\mu$   
V1 / 97% STANDARD PROCTOR GW

18196)

95% STANDARD PROCTOR  $\mu$   
V2 V3

$$\mu \quad (\mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad , \quad \mu \quad .2 \quad ) \quad \mu$$

### 3.5.3.2 $\mu$

1.	$\mu$	/	$\mu$	$\mu$	.	.	.
			$\mu\mu$		$\mu$		$\mu$
	$\mu$						
2.	$\mu$	$\mu$		$\mu$	$\mu$	.	:
-					$\mu$		
.		,		$0,50\mu$			
.	$\mu$		103%	STANDARD PROCTOR			
.					$\mu$		
.							97%
.							
STANDARD PROCTOR							

3.5.3.3       $\mu$                            $\mu$

$\mu$ ,    ,     $\mu$  . . . . 4,     $\mu$   
4.

$\mu$ ( $\mu$ . . . . , A.A.S.H.O.:M 92)	$\mu$ %	$\mu$
$\mu$	$\mu$	$\mu$
3"	76,2	-
2"	50,8	-
1 /"	38,1	-
1 1/4"	31,7	100
1"	25,4	83-100
3/4"	19,1	65-95
3/8"	9,52	47-77
4	4,76	33-63
10	2,00	23-50
40	0,42	13-30
200	0,074	5-15

$\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$       90%       $\mu$       (      «       $\mu$       »       $\mu$       )  
 $\mu$        $\mu$       PROCTOR.       $\mu$

### 3.5.4

### 3.5.4.1

### 3.5.4.2

3.6

μ

### 3.6.1

« »

$\mu$  :  
-       $\mu$        $\mu$   
-       $\mu$        $\mu$   
-                     $\mu$       .  
-                     $\mu$        $\mu$   
-                     $\mu$        $\mu$   
-                     $\mu$       (      )

$\mu \quad \mu$   
 $\mu \quad \mu$   
 $\mu$

3.6.2  $\mu$  « »  
 $\mu :$   
 $\mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu , V1 \quad V2 / V3$

$\mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu . 5.3.2$   
 $\mu \quad \mu$

3.6.3  $\mu \quad \mu \quad \mu$   
 $\mu :$   
 $. 6.1$   
 $. 6.2.$

3.6.4  $\mu \quad \mu$   
 $\mu :$   
 $. 6.1$   
 $. 6.2.$   
 $\mu \quad \mu \quad \mu$

$$3.7 \quad \mu \quad \mu$$

### 3.7.1 $\mu$

### 3.7.1.1

$$\mu, \quad , \quad \mu, \quad \mu, \quad \mu, \quad \mu, \quad ,$$

### 3.7.1.2 《》

$\mu$        $(\dots)$        $\mu^3$        $\mu$        $\mu\mu$       ,       $\mu\mu$   
 $\mu$       ,       $\mu$        $\mu$       .       $\mu$       ,  
 $\mu$       ,       $\mu\mu$       ,       $\mu$        $\mu$        $\mu$        $0,30\mu$   
 $\mu$        $\mu\mu$       .

3.7.1.3  $\mu$  « »

$\mu$        $\mu_3$        $\mu$        $\mu$   
 $\mu\mu$  ,  $\mu$        $\mu$        $\mu$   
  ,  $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$

### 3.7.1.4 $\mu$ « $\mu$ $\mu$ »

$\mu$                        $\mu 3$                        $\mu$                        $\mu$                       :  
 $\mu \mu$                        $(\dots)$                        $\mu$                       ,  
 $\mu$                                $\mu$   
 $\mu \mu$                        $\mu$                                $\mu$                                $\mu$                               :  $= 1:1$                       0,50  
 $\mu$                                $\mu$   
 $\mu \mu$   
 $\mu$                                $\mu$                                $\mu \mu$                                $\mu$                               ,

$$3.7.1.5 \quad \mu \quad \mu$$

$\mu$                            $\mu_3$              $\mu$                            $\mu$

$\mu$  ,  $\mu$   $\mu$

3.7.2  $\mu$

3.7.2.1

$\mu$   $\mu$   $\mu$

3.7.2.2  $\mu$

$\mu$   $\mu$   $\mu$

3.7.2.3  $\mu$   $\mu$   $\mu$

$\mu$   $\mu$   $\mu$

3.7.2.4  $\mu$   $\mu$   $\mu$

$\mu$   $\mu$   $\mu$

4

4.1

$\mu$        $\mu\mu$  ,       $\mu$       ,       $\mu$  ,  
 $\mu$        $\mu\mu$  .       $\mu$       ,       $\mu$  ,  
 $\mu$        $\mu\mu$  .

$\mu$	
( $\mu$ )	(%)
50	100
30	85-95
20	80-90
15	60-90
7	40-80
3	30-70

-40  $\mu\mu$  .  $\mu\mu\mu\mu$  .  $\mu\mu$  35

4.2

5

5.1  $\mu$

$$\mu \quad \mu \quad \mu , \quad \mu$$

5.2

μ

### 5.2.1

## 5.2.2 $\mu$

### 5.2.3

μ

$\mu$        $\mu$       (       $\mu$        $\mu$       )       $\mu$        $\mu$   
 15 .       $\mu$  .  
 , , ,  
 ,  $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$       ,  
 ,  $\mu$        $\mu$       ,  
 ,  $\mu$   $\mu$       ,  
 ,  $\mu$       10 .,  $\mu$        $\mu$   $\mu$        $\mu$   
 .  
 $\mu$        $\mu$        $\mu$

## 5.2.4

$$\mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu$$

$$\mu, \mu, \mu, , \mu, \mu, \mu, \mu, \dots, 10\mu, \dots, 245\mu$$

$$\begin{aligned}
 & 5.3 \quad \mu \\
 & \mu \quad \mu \quad , \quad ( \quad \mu \quad . \\
 & \mu \quad \mu \quad , \quad \mu \mu \quad . \\
 & \mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad . \\
 & \mu\mu \quad \mu\mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad .
 \end{aligned}$$

$\mu$        $\mu$   
 $\mu$        $\mu$       200      (C8/10)       $\mu$   
 $\mu$       7    ,       $\mu$   
 $\mu$        $\mu$       8       $\mu$       13       $\mu$       14    ,       $\mu$   
 $\mu$        $\mu$       ,       $\mu$       ,       $\mu$       ,       $\mu$   
 $\mu$        $\mu$        $\mu$       2,0    ),      650      .       $\mu$       ,       $\mu$   
 $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$       650      .       $\mu$       ,       $\mu$   
 $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$       ,       $\mu$       ,       $\mu$   
300       $\mu$       (0,02 $\mu$ 3)       $\mu$       650      (0,002  $\mu$ 3).



7

7.1  $\mu$

7.2



8

( )

8.1  $\mu$

( )

8.2  $\mu$

μ

8.3  $\mu$

«  $\mu$   $\mu$   $\mu$  ( ) »  
                        (  $\mu$   $\mu$  )  
 $\mu$ ,  $\mu$   
« »  $\mu$  ( . . . ),  $\mu$   $\mu$   $\mu$ ,  
« »  $\mu$   $\mu$   
« »  
«  $\mu$   $\mu$  »  $\mu$   
« , »  $\mu$   $\mu$   
« »  $\mu$   
 $\mu$   
« »  $\mu$

8.4

$\mu$ ,  $(\langle \langle \mu \mu \mu \rangle \rangle, \mu)$ ,  $\vdash \mu$ :



### 8.5.1.1 $\mu$ $\mu$

μ

$$- \quad , \quad , \quad , \quad , \quad ( \quad ) \quad \mu$$

$$\mu \quad , \quad (\mu \quad , \quad \mu \quad ) \quad \mu \quad \mu \quad .$$

« »

$$\mu \quad - \quad \mu \quad \mu$$

20.5.2

$$\left( \quad \right)^\mu \mu \mu \quad .$$

### 8.5.2

2

» -2

-  $\mu\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   
 -  $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$ ,  
 -  $\mu$   $\mu$  , . . . ,  $\mu$   $\mu$   
 - . . .  
 -  $( \dots , , , )$   $\mu$   $\mu$  , ,  $\mu$   $\mu$ ,  
 - ,  $\mu$   $\mu$  , ,  $\mu$   $\mu$ , « ».  
 -  $\mu$   $\mu$  ) . . .  $\mu$   $\mu$ ,  $\mu$  (  $\mu$  , ,  
 -  $\mu$   $\mu$  ,  $0,50\mu$  ,  $\mu$  ,  $2,00\mu$   $1,00\mu$   
 -  $\mu$  , :  
 -  $\mu$   $\mu$   $\mu$  /  $\mu$  (  $\mu$  ,  
 -  $\mu$  ).  
 - ,  $\mu$   $\mu$   $\mu$  ,  $\mu$  ,  
 -  $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$  ).  $\mu$   $\mu$   $\mu$  ,  $\mu$  ,  
 -  $\mu$   $\mu$   $\mu$  ), ,  $\mu$  , ( . .  
 - ,  $\mu$   $\mu$  ,  $\mu$  ,  $\mu$  ,  $\mu$  ,  $\mu$  ,  
 -  $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$  ,  $\mu$  ,  $\mu$  ,  $\mu$  ,  
 -  $\mu$  ( . .  $\mu$   $\mu$  ,  $\mu$  ,  
 - ,  $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$

$$\begin{array}{ccccccccc} & \mu & & & & \mu & \mu \\ & & & & & & & & \\ & & & & & & & , & \mu \\ & & & & & & \mu & \mu & \mu \\ \mu & & \mu & & \mu & & & . & . \\ & & & & & \mu & & & . \\ & & & & & & & ( & \mu \\ & & & & \mu & & & & \mu\mu \\ & ) & & & & & & & \end{array}$$

$$8.7 \quad \mu \quad \mu$$

## 8.7.1 $\mu$ $\mu$

### 8.7.1.1 $\mu$

$$\mu \quad , \quad - \quad , \quad \mu \quad \mu$$

$$\mu \quad \mu \quad \mu$$

$$\mu \quad \quad \quad \mu\mu , \\ 0,25\mu (25 \quad . \quad \quad \quad ).$$

$$0,25+0,25=0,50\mu$$

μ                          μ                          μ

μ                          μ                          .

IV.                          μ                          μ                          μ                          (2,00μ)                  μ                          μ

μ                          μ                          μ                          μ

$$\mu_1, \mu_2, \dots, \mu_n$$

$$\begin{matrix} & \mu & \mu & \mu & \dots & & \mu \\ (IV) & \mu & \mu & \mu & \dots & & \mu \end{matrix} \quad (I), (II), (III)$$

$\mu$        $\mu$       1:500 (       $\mu$        $\mu$  )

$$(\mu^{\mu}, \mu^{\mu}, \mu^{\mu}, \dots).$$

μ « .5.2.7) μ μ μ μ μ ».

### 8.7.1.2 $\mu$

$\mu \quad \mu$        $\mu$

$$\mu \quad \mu \quad .$$

$$\mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu$$

$$\mu\mu \qquad \mu \qquad \mu \qquad \mu \qquad .$$

$$\mu \quad \dots \quad ($$

$\mu$ , . . . ,  $\mu$   
 $\mu$  . . . ).  
 $\mu$ ,  $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$  ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  
 $\mu$ , , , ,  
 $\vdots$   
 $\mu$ , , , ,  
 $\mu$ ,  $\mu$ , , , , $\mu$ , . . . . . ,  
 $\mu$ ,  
 $\mu$ , . . . ,  
 $\mu$ ,  
 $\mu$ . . . ( . . .  
IV.  $\mu$   $\mu$  /

# 9

## 9.1

$\mu$                      $\mu$                      $\mu$

## 9.2

$\mu$

1.  $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$       ,       $\mu$       ,      ,

2.  $\mu$        $\mu$       :  
 $\mu$

- .     BIDIM U14    b2      RHONE-POULENC
- .     POLYFELT TS 500      CHEMIE LINZ AG.
- .     TERRAM 1000      I.C.I.
- .     HATE A44      HUESKER
- .     SECUTEX 171-2      NAUE-FASERTECHNIK
- .     TYPAR 136      EXPANDITE

$\mu$                      $\mu$

:

$)$ (WEIGHT $\mu$ $\mu$ UNIT $\mu$ AREA) (	$\mu$ NF G 38013)	$gr/m^2 \geq 135$
$)$ . (PLANE    STRAIN    TENSILE $\mu$ STRENGTH) (	$\mu$ $\mu$ $\mu$ NF G 38014) (	$kN/m \geq 8$ ( $\geq 3$ )
$)$ . TEARING $\mu$ $\mu$ $\mu$ (TRAPEZOIDAL RESISTANSE) (	$\mu$ NF G 38015) (	$kN \geq 0.3$ ( $\geq 4$ )
$)$		
(IV)		sec-1

$\mu$ $\mu$ $\mu$ $\mu$ $\mu$ $\mu$	<b>(PERMITTIVITY)</b> <b>NF G</b> <b>&gt;=5x10-2</b> $(>=4)$
$(V)$ $(DIAMETER \ OF \ FILTRATION \ ORIFICE)$ $(\mu \ \mu \ \mu \ \mu \ \mu \ \mu)$ $38017) \ 95 \ (WET)$	$\mu$ $\mu \text{ } <=200$ $(>=4)$

$$(3) \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad \text{(C.F.G.)} \quad \mu \quad ,$$

$$(4) \quad \begin{array}{ccccccccc} & & \mu & & & & \mu & & \\ & & | & & & & | & & \\ & & \mu & & & & \mu & & \\ & & | & & & & | & & \\ & & \mu & & & & \mu & & \\ & & | & & & & | & & \\ & & \mu & & & & \mu & & \end{array}$$

9.3

9.4



10

10.1  $\mu$

$\mu$

## 10.1.1 $\mu$

$\mu$  New Jersey

### 10.1.3 $\mu$

μ

10.2  $\mu$

## 10.2.1 $\mu$

## 10.2.2

10.3  $\mu$

10.4

$\mu$  ,  $\mu$   $\mu$  ( , ,  $\mu$  ,  $\mu$  ,  $\mu$  )  
 $\mu$  ,  $\mu$  , , , ,  $\mu$  ,  $\mu$   
 $\mu$  , , , , , ,  
 $\mu$  . ,  $\mu$

10.5  $\mu$

10.5.1  $\mu$

$\mu$  , 2.1. ,  $\mu$   $\mu$   $\mu$   
 $\mu$  , ( ,  $\mu$  )  $\mu$   $\mu$   $\mu$   
 $\mu$  , 150kp/m<sup>2</sup>.

/ / ( // /1102/2-10-97) ( 953 /24-10-97).

			$\mu$			
.		$\mu$		$\mu$		$\mu$

$\mu$  , « » (  $\mu$   $\mu\mu$  , ,  
 $\mu$  , , ,  $\mu$  ) (  $\mu$  , ,  
MEDIUM ( )  $\mu$   $\mu$  ISO

2,5m  $\mu$   $\mu$  1 1/2" 5/ /40124/30-9-80 . 3,4  $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   
 $\mu$   $\mu$  ,  $\mu$   $\mu$  ,  $\mu$   $\mu$   $\mu$

$\mu$        $\mu$       3      .  
 $\mu$        $\mu$       /  
 $\mu$        $\mu$   
 $\mu$        $\mu$       /  
 $\mu$        $\mu$ ,       $\mu$        $\mu$ ,       $\mu$   
 $\mu$ ,      ( -  $\frac{10}{311}$       50 ),      80%  
 $\mu$       «       $\mu$       »       $\mu$       :  
  
 $\mu$        $\mu$   
 $\mu$        $\mu$ ,      ,      ,       $\mu$   
 $\mu$        $\mu$        $\mu$

### 10.5.2                  New Jersey

$\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$       10      New Jersey  
 $0,40\mu.$        $0,14\mu.$ ,       $0,60\mu.$        $\mu$ ,       $\mu$        $\mu$ ,       $\mu$ ,      New Jersey.  
 $\mu$        $\mu$ ,       $\mu$ ,       $\mu$

### 10.5.3                  $\mu$      $\mu$

$\mu$        $\mu$       900       $\mu$        $\mu$   
 $\mu$        $\mu$ ,       $\mu$

10.5.4

$\mu$

$\mu$

$\mu$

$\mu$

10.6

$\mu$

$\mu$

10.6.1

$\mu$

$\mu \vdash :$

(

) $\mu$

$\mu$

$\mu$

$\mu \quad \mu$

$\mu$

$\mu$

$\mu$

,

$\mu$

$\mu$

)

$\mu$

$\mu \quad \mu$

$\mu$

10.6.2  $\mu$

$\mu$

$\mu \quad \mu$

$\mu$

$\mu$

$\mu$

$\mu$

$\mu \quad \mu$

$\mu$

$\mu$

$\mu$

$\mu$

$\mu$

$\mu$

$\mu$

,  $\mu$

, ,

,  $\mu$

,  $\mu$  , ,

,  $\mu \quad \mu \quad \mu$

### 10.6.3 $\mu$

,  $\mu$   $\mu$   $\mu$  :  
 $\mu$   $\mu$   $\mu$  (900)  
 $\mu$   $\mu$   $\mu$  ,  
 $\mu$   $\mu$  ,  $\mu$  ,  
 $\mu$  ,  $\mu$  ,  $\mu$  ,  
 $\mu$  ,  $\mu$  ,  $\mu$

## 10.6.4

10.7 μ

10.7.1  $\mu$

$$\mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad )$$

10.7.2  $\mu$

$$\mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad .$$

# 11

11.1  $\mu$

$\mu \mu$

$\mu$

$\mu$

11.2  $\mu$

$\mu$  1997  $\mu$   $\mu$   $\mu$ ,  $\mu$   $\mu$   $\mu$

$\mu$  . . . '97 ( 315/ -17-4-97),  
ASTM

$\mu$   $\mu$   $\mu$  . . . ( ) . ASTM, DIN

( )

$\mu$

/

#	$\mu$		$\mu$
1	2	3	4
1	301-84	ASTM C 127	$\mu$
2	302-84	ASTM C 128	$\mu$ $\mu$
3	303-84	671	$\mu$ $\mu$
4	304-84	722	$\mu$ $\mu$
5	305-84	ASTM C 117	$\mu$ ( $\mu$ $\mu$ 75 mm $\mu$ )
6	306-84	ASTM C 142	$\mu$
7	307-84	ASTM C 233 C 260	$\mu$
8	308-84	ASTM C 494	$\mu$ $\mu$
9	309-84	521	$\mu$

#	$\mu$		$\mu$
1	2	3	4
10	310-84	520	$\mu$ VEBE
11	311-84	ASTM C 231	$\mu$ $\mu$
12	312-84	ASTM C 280	$\mu$ $\mu$ ( $\mu$ $\mu$ ) $\mu$
13	313-84	ASTM C 403	$\mu$ $\mu$ $\mu$
14	314-84	ASTM C 156 C 309	$\mu$ $\mu$ $\mu$ $\mu$
15	315-84	ASTM C 40	$\mu$ $\mu$
16	316-84	ASTM C 642	$\mu$ $\mu$ , $\mu$
17	317-84	ASTM C 627	$\mu$ $\mu$ ( $\mu$ $\mu$ ) $\mu$
18	318-84	DIN 1048	$\mu$
19	320-84	ASTM C 1367	$\mu$
20	321-84	ASTM C 88	$\mu$ $\mu$ ( $\mu$ ) $\mu$
21	322-84	ASTM C 29	$\mu$ $\mu$
22	323-84	ASTM C 232	$\mu$ $\mu$
23	326-84	ASTM C 123	$\mu$ $\mu$
24	328-84	345	$\mu$ $\mu$
25	331-84	ASTM C 309 C 156	$\mu$
26	332-84	ASTM C 295	
27	333-84	ASTM C 496	$\mu$ $\mu$
28	334-84	ASTM C 215	$\mu$ $\mu$
29	335-84	ASTM C 152	$\mu$ $\mu$
30	336-84	ASTM C 157	
31	337-84	DIN 1048	$\mu$
32	338-84	ASTM C 457	$\mu$
33	341-84	ASTM C 496	$\mu$ $\mu$

#	$\mu$		$\mu$
1	2	3	4
34	342-84	ASTM C 597	$\mu$
35	343-84	ASTM C 805	$\mu$
36	345-84	ASTM C 131	(Los Angeles)
37	346-84	ASTM D 2419	$\mu \mu \mu$
38	350-84	DIN 4030	HCl
39	363-84	ASTM C 87	$\mu \mu \mu \mu$
40		516	$\mu \mu$
41		739	$\mu$

$\mu$  '97.

2

#	$\mu$		$\mu$
1	2		3
2	344	$\mu \mu$	$\mu$
3	345	$\mu$	$\mu$
4	346	$\mu \mu$	
5	408	$\mu \mu$	
6	515	$\mu$	$\mu$
7	517	$\mu$	

11.3  $\mu$

$\mu$  3 . . . '97

11.4

$\mu$

11.5

μ

## 11.5.1

## 11.5.2 $\mu$ . . . '97

.6.9 . . . '97



$\mu$ , , , , ,  
 $\bullet$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   
 $\circ$   $\mu$   $\mu$ ,  
 $\mu$   $\mu$ ,  $\mu$ , ,  $\mu$ ,  
 $\mu$ .  
 $\circ$   $\mu$ ,  
 $\pm 1\%$ ,  $\mu$ ,  
 $\circ$ ,  $\mu$ , , , , , , , , , ,  
 $\circ$   $\mu$   $\mu$ ,  
 $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  
 $\circ$   $\mu$   $\mu$ ,  
 $\circ$   $\mu$   $\mu$ , , , , , , , , , ,  
 $\circ$ ,  $\mu$ ,  
 $\circ$ , , ,  $\mu$ ,  
 $\circ$ , , ,  $\mu$ ,  
 $\mu$ , (30)  $\mu$ ,  
 $\circ$ , , ,  $\mu$ ,  
 $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  
 $\circ$   $\mu$ ,  
 $\mu$ .

o      μ      ,      μ      μ  
μ      ,      μ      ,  
μ      μ      ,      μ

o                  μ                  μ                  μ                  μ                  μ  
μ                  μ                  μ                  μ                  μ                  μ                  μ                  μ  
μ                  μ                  μ                  μ                  μ                  μ                  μ                  μ

○ μ μ .» μ

7.3 . . . '97

•  $\mu$   $\mu$   $\mu$

•  $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   
 $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$  »

8.11 . . . '97

$$\mu \quad , \quad \mu \quad ( \quad ) \quad \mu \quad .$$

•  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu\mu$ ,  $\mu\mu$ , , , , , ,  $\mu$ ,  $\mu\mu$ ,  $\mu$

$$\mu \quad \mu \quad \mu$$



•                   $\mu$                    $\mu$                    $\mu$

•                   $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                    $\mu$   
•                  ,                   $\mu$                    $\mu$                    $\mu$

. 9.5                  . . . '97

•                   $\mu$                    $\mu$                    $\mu$

•                   $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                    $\mu$   
 $\mu$                   ,                   $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                    $\mu$ ,  
 $\mu$                    $\mu$                   ).                  (                   $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                   ,

3600                   $\mu$                    $\mu$                    $\mu$

•                   $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                    $\mu$

•                   $\mu$                   ,                   $\mu$                    $\mu$   
 $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                    $\mu$ ,                  (                   $\mu$                    $\mu$ ,  
 $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                   ).                   $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                    $\mu$

•                   $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                    $\mu$

•                   $\mu$                    $\mu$                   ,                   $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                    $\mu$   
 $\mu$                   .                   $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                    $\mu$

$\mu$                   ,                   $\mu$                    $\mu$                   9.3                  . . . '97

. . . .  $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   
· · · · ( )  $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   
· · · ·  $\mu$   $\mu$  ,  $\mu$   $\mu$  9.5.  
· · · ·  $\mu$  ,  $\mu$   $\mu$  .  
· · · ·  $\mu$   $\mu$  ,  $\mu$   $\mu$   
· · · ·  $\mu\mu$  ,  
· · · ·

### 11.5.3 $\mu$ $\mu$

#### 11.5.3.1

. . . .  $\mu$   $\mu$  :  
• ·  $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   
• ·  $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   
· ·  $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$  « »

. . . .  $\mu$   $\mu$  /  
 $\mu$   $\mu$   $\mu$ ,  $\mu$

. . . .  $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   
· ·  $\mu$   $\mu$  ,  $\mu$   $\mu$   
· ·  $\mu$   $\mu$  ,  $\mu$   $\mu$   
 $\mu$  ,  $\mu$  , 5.3.2  $\mu$  5.3.6  
. . . .

. . . .  $\mu$   $\mu$   $\mu$   
 $\mu$  ,  $\mu$   $\mu$   
. . . .  $\mu$   $\mu$  :  
• ·  $\mu$   $\mu$   
• ·  $\mu$   $\mu$

•  $\mu$ , , ,  
•  
 $\mu$ ,  $\mu$ ,  
,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  
 $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  
 $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  
,  $\mu$ ,  
 $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  
 $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  
) $\mu$ ,  $\mu$ , ( . )  $\mu$ ,  $\mu$ ,  
 $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  
 $\mu$ , :  $\mu$ ,  $\mu$ ,  
•  $\mu$ ,  $\mu$ ,  
•  $\mu$ ,  $\mu$ ,  
 $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  
,

## 11.5.3.2

$\mu$        $\mu$        $\mu$   
 $\mu$        $\mu$        $(\mu, \mu, \mu)$   
 $\mu$        $\mu$        $, \mu, \mu, \mu, \mu$   
 $\mu$   
 $\mu$        $\mu$        $(\mu, \mu, \mu, \mu, \mu).$   
 $\mu$        $\mu$        $\mu$   
 $\mu, \mu$        $\mu$        $\mu$   
 $\mu$        $\mu$        $\mu$   
 $\mu$        $\mu$        $(\mu, \mu, \mu, \mu, \mu)$   
 $\mu$   
 $\mu$        $\mu$        $, \mu, \mu, \mu$   
 $\mu$   
 $\mu$   
 $\mu$        $\mu$        $\mu$   
 $\mu$        $\mu$        $, \mu$   
 $\mu$   
 $\mu$   
 $\mu$        $\mu$        $\mu$   
 $\mu$        $\mu$        $, \mu$   
 $\mu$   
 $\mu$

## 11.5.3.3

$\mu$        $\mu$        $\mu$   
 $\mu$        $\mu$        $\mu$   
 $\mu$        $\mu$        $\mu$   
 $\mu$        $\mu$        $(\mu, \mu)$



11.5.3.5

$\mu$

$\mu$

$\mu \mu$   
3  $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$ ,  $\mu \mu$   
 $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$  0.65  
 $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   
 $\mu \mu$ ,  $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$ ,  $\mu \mu$   $\mu \mu$   
 $\mu \mu$ ,  $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   
 $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   
 $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   
« » « »  $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$  «  $\mu \mu$  »,  
 $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu$  10 . . . '97.,

11.5.3.6

$\mu \mu$

40

$\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   
 $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   
 $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   
 $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   
 $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$  10%  $\mu \mu$   $\mu \mu$   $\mu \mu$

11.5.4

#### 11.5.4.1

#### 11.5.4.2

$\mu$        $\mu$       .       $\mu$   
.  
 $\bullet$        $\mu$       ,  
 $\bullet$       ,       $\mu$   
.      (      )  
 $\bullet$   
 $\bullet$        $\mu\mu$   
 $\bullet$        $\mu$        $\mu$        $\mu$   
 $\bullet$        $\mu$   
 $\bullet$       ,       $\mu$       ,  
 $\mu$        $\mu$        $\mu$       (      )

#### 11.5.4.3

μ

#### 11.5.4.4

$$\mu \qquad \qquad (\mu \qquad \mu )$$

$\mu$       ,       $\mu$       ,      «       $\mu$       »       $\mu$        $\mu$   
 $\mu$       10.4, 10.5      10.6      . . . '97  
 $\mu$       .  
 $\mu$        $\mu$        $\mu$       7      28       $\mu$       (       $\mu$        $\mu$       ).  
 $\mu$

## 11.5.4.5

 $\mu$  $\mu$ 

28

$\mu$ ,  $\mu$  7  $\mu$  (  $\mu$   $\mu$  DIN 1048) 28  $\mu$ .

11.5.4.6  $\mu$ 

- $\mu$   $\mu$  ),
- :
- $\mu$
- $\mu$   $\mu$
- 
- $\mu$   $\mu$   $\mu$
- $\mu$   $\mu$  (  $\mu$  )
- $\mu$  .
- $\mu$  (  $\mu$  )
- $\mu$
- $\mu$  .

## 11.6

 $\mu$  $\mu$ 

- $\mu$  C8/10 ( ,  $\mu$  ,  
. .).
- $\mu$   $\mu$   $\mu$  ,  $\mu$   $\mu$  . ,
- $\mu$  ,  $\mu$   $\mu$  , C16/20 ( , ,  $\mu$   
,  $\mu\mu$  , , , ).
- $\mu$   $\mu$   $\mu$  ,  $\mu$   $\mu$   $\mu$  , , ,  
C20/25 (  $\mu$  , , , , ).
- $\mu$  . :
- ( ,  $\mu$  )  $\mu$   $\mu$   $\mu$



12

12.1  $\mu$

$\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$   
IV.

12.2  $\mu$

- $\mu$   $\mu$  ( 244/80)
- 97
- $\mu$

12.3  $\mu$

$\mu$ ,  
,  $\mu$   $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ .

12.4

$\mu$   $\mu$ ,  $\mu$  (  $\mu$   $\mu$ )

12.5  $\mu$

12.5.1  $\mu$

.  $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$  244/80  
.  $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$ ,  $\mu$   $\mu$ ,  $\mu$   
IV.  $\mu$   $\mu$  IV.  $\mu$   $\mu$ ,  $\mu$   $\mu$   
 $\mu$   $\mu$  IV.  $\mu$   $\mu$  IV.

## 12.5.2

$$\mu \quad \mu$$

12.5.3

,  $\mu$

(7)

$\mu$        $\mu$        $\mu$   
 $\mu$        $\mu$       ,     $\mu$   
 $\mu$        $\mu$   
 $\mu$        $\mu$       .

$\mu$        $\mu$   
 $\mu$        $\mu$   
.

(40)     $\mu$   
.

$\mu$        $\mu\mu$        $\mu$   
,

(15)     $\mu$

12.5.4

$\mu$

$\mu$        $\mu$        $\mu$   
 $\mu$       ,     $\mu$        $\mu$ ,  
ASTM,

$\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$   
 $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$   
 $\mu$        $\mu$       ,  
.

$\mu$        $\mu$        $\mu$   
 $\mu$        $\mu$        $\mu$   
 $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$   
.

12.5.5

$\mu$        $\mu$

$\mu$   
(60°C) C

$\mu$

12.6

$\mu$        $\mu$

$\mu$       ,  $\mu$       ,  
,

IV,

,

,

$\mu$

$\mu$        $\mu$        $\mu$   
 $\mu$       (  $\mu$  )       $\mu$   
IV.

13

13.1  $\mu$

$\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$

13.2  $\mu$

$\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$       1997

13.3  $\mu$

$\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$

13.4

$\mu$       ,       $\mu$        $\mu$       ,       $\mu$       ,       $\mu$       ,  
 $\mu$       ,       $\mu$        $\mu$       ,       $\mu$       ,       $\mu$       ,  
 $\mu$       ,       $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$       ,       $\mu$       ,  
 $\mu$        $\mu$       ,       $\mu$       (       $\mu$       )  
 $\mu$        $\mu$       ,       $\mu$        $\mu$       ,       $\mu$       ,  
 $\mu$       ).       $\mu$       (       $\mu$       ,       $\mu$       ,  
 $\mu$        $\mu$       ,       $\mu$       (       $\mu$       ,       $\mu$       ,



13.5  $\mu$

### 13.5.1

$\mu$  ASTM A36 .  
, ,  
 $\mu$   $\mu$  C.S.A.B 111,  $\mu$   $\mu$

## 13.5.2 $\mu$

$$\begin{array}{ccccccccc} \mu & & \mu & & , & \mu & & \mu & , \\ & \mu & & & & & \mu & & \mu \\ \mu & & \mu & & \mu & & \mu & , & \mu \\ & & & & \mu & & & \mu & . \\ \mu & & & & \mu & & & & \end{array}$$

### 13.5.3 $\mu$

### 13.5.3.1 $\mu$

### 13.5.3.2 $\mu$ $\mu$

$$\mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad . \quad . \quad .$$

### 13.5.3.3

$$\begin{array}{ccccccccc} \mu & & & & \mu & & & \mu \\ \mu & & & & , & & & , \\ \mu & \mu & & \mu & & . & & \mu \\ & & & & \mu & , & \mu & \mu \\ & & & & \mu & & & \mu \\ \mu & & & \mu & & & \mu & & \end{array}$$

13.5.4

### 13.5.4.1

$$\mu \quad (\quad \mu \quad )$$

. . .

$$\mu \quad \mu \quad \mu$$



13.5.4.2  $\mu$ 

$\mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu$

)  $\mu \quad : \quad$

•  $\mu \quad \mu \quad -12 \quad +50$

•  $\mu \quad + -12$

•  $+ -30$

)  $30 \quad \mu \quad 1 : 500 ( \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad . \quad \mu$

)  $\mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad + -12$

)  $\mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad 4.00 \mu.$

13.5.4.3  $- \mu \quad \mu \quad - \mu$ 

)  $, \quad , \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad .$

)  $, \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad , \quad \mu$

)  $, \quad , \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu$

)  $, \quad , \quad , \quad , \quad , \quad , \quad , \quad ,$

13.5.4.4  $\mu$ 

)  $\mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad .$

)  $\mu \quad \mu \quad \mu \quad , \quad \mu$

)  $\mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad .$

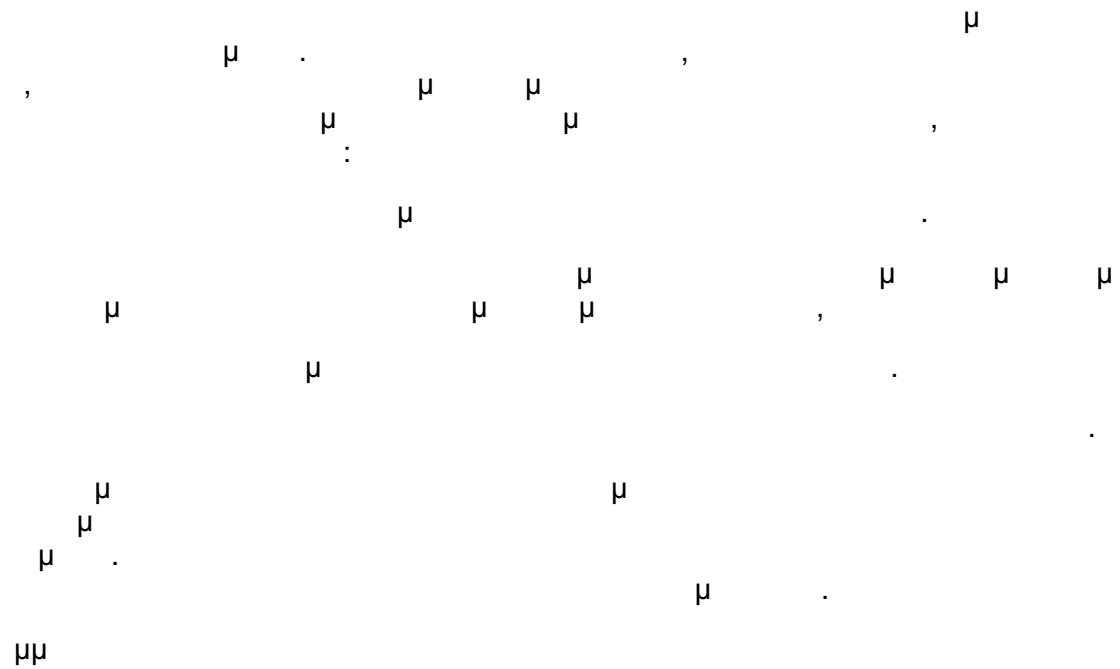
)  $\mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu$

#### 13.5.4.5

#### 13.5.4.6

#### 13.5.4.7

#### 13.5.4.8



## 14

14.1  $\mu$

$\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$

14.2  $\mu$

DIN 488  $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   
42/50RK, 50/55 GK, 50/55 PK, 50/55 RK,  
S500 S500s B500c, 42/50 RU  
GK, 50/55 PK 50/55 RK.  $\mu$  959 50/55  
 $\mu$   $\mu$   $\mu$ ,  
,

14.3  $\mu$

$\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   
-  $\mu$  -  $\mu$  -  $\mu$  -  $\mu$  -  $\mu$   
-  $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   
-  $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$

14.4

14.4.1

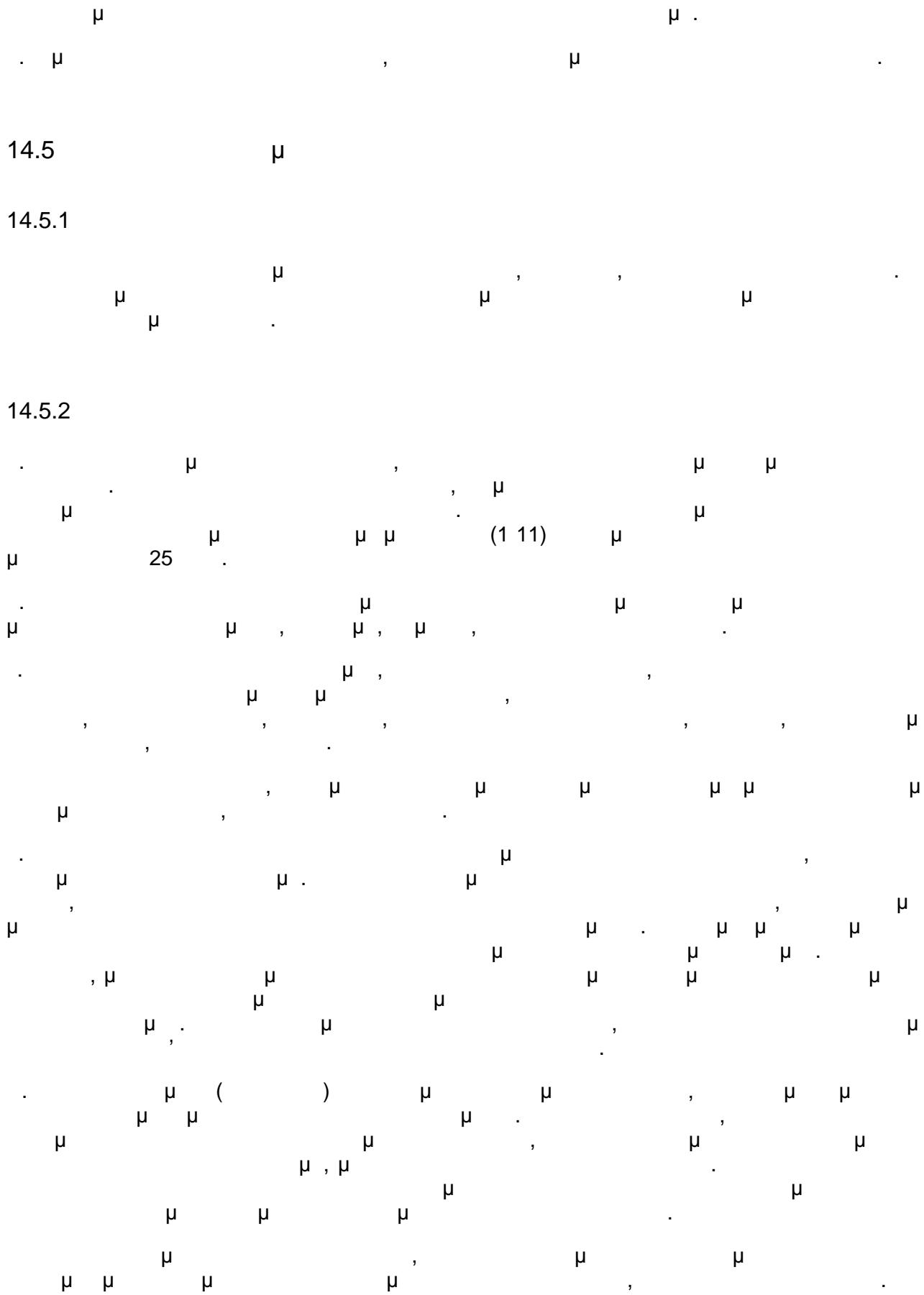
$\mu$   $\mu$

14.4.2  $\mu$

$\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$

14.4.3

$\mu$ ,  $\mu$



14.6

$\mu$

$\mu$

- $\mu$  S 220 (St I)
- $\mu$  S 400 (St III)
- $\mu$  S 500- S500s (St IV) B500c
- $\mu$   $\mu$  .

$\mu$  : .

- $\mu$   $\mu$  .
- ,  $\mu$  ,  $\mu$  ,  $\mu$  )  $\mu$  / .
- $\mu$   $\mu$  .
- $\mu$   $\mu$  ( . )

15

## (HIGH DENSITY POLYETHYLENE -

15.1  $\mu$

$$\mu \quad . \quad \mu \quad : \quad \mu \quad \text{(HDPE)} \quad \mu \quad \mu$$

- ISO/DIS 4427
  - DIN 8074, DIN 8075
  - CEN: 155/WG 12/20.1 / 10
  - TC 155/20.2/N 100. REV.
  - EN 12201

MRS10, PE100) EN 12201-2, PN10.  $\mu$   $\mu$  ( 8,0,

15.2

### 15.2.1

## 15.2.2 $\mu$

$\mu$	$\mu$	$/\mu.$
.	.	
75	4,5	1,00
90	5,4	1,44
110	6,6	2,14

125	7,4	2,73
140	8,3	3,43
160	9,5	4,47
180	10,7	5,66
200	11,9	6,98
225	13,4	8,86
250	14,8	10,90
280	16,6	13,60
315	18,7	17,30
355	21,1	22,00
400	23,7	27,80

:

)

- compound ( 23°C) 953kg/m3 ( ASTM D 792)
- (190 , 2,16kg) 0,2gr/10min ( DIN 53735,
- ISO 1133, ASTM D 1238)
- (190 ,5kg) 0,85gr/10min ( DIN 53735,
- ISO 1133, ASTM D 1238)

)

- $\mu$  ( 23 C)
  - 50 mm/min 20 MPa
  - 100mm/min 21 MPa
  - ( DIN 53455 ISO R 527)
- ( 23 C)
  - 50mm/min 34 Pa
  - 100mm/min 35 Pa
  - ( ISO R 527)
- $\mu$   $\mu$   $\mu$  ( 23 C)
  - 50 mm/min >600 %

- 100mm/min >600 %
- ( ISO R 527)
- ( 23 °C) 1000 Pa
- ( ISO R 527)
- ( 0 -80 ) 64, 57, 53, 52, 48
- ( DIN 53505, ASTM D 2240)

)

( CEN ISO)

$\mu$ /	$\mu$	
	( )	( )
20 °C / 10 MPa	100	>1000
80° C / 4,6 MPa	165	>4000
80° C / 4 MPa	1000	>10000

)  $\mu$

- $\mu$  VICAT ( 1 kg) 125°C
- $\mu$  VICAT ( 5 kg) 72 °C  
( DIN 53460, ISO 306, ASTM D 1525)
- $\mu$   $\mu$  ( 23 °C) 0,38W/m\*K  
( DIN 52612)
- $\mu$  ( 23 °C) 1,8kj/kg\*K  
( Calorimetric)

) \_\_\_\_\_

.

$>10^{14}$

( DIN 53482 VDE 0303/3)

.

( 23 °C) 2,6  $\mu$

0,1 kHz 10<sup>3</sup> kHz

( DIN 53483 VDE 0303/4)

.

$3 \cdot 10^2$  KV/cm

( DIN 53481 VDE 0303/2)

.

( 23 °C)  $> 10^{17}$  Q\*cm

### 15.2.3 $\mu$

- $\mu \cdot \mu \mu \mu : \mu$
  - $\mu \mu \mu \mu (\text{mm})$ .
  - $\mu \mu (\text{mm})$ .
  - $, \mu, \mu \mu$
  - $\mu (\text{DIN, ISO, ES, ASTM})$
  - $(\text{atm bar})$
- $\mu \cdot \mu (\mu \mu) \mu$

### 15.3 $\mu$

$\mu \mu$

$$= 9,81 \text{ MPa} \quad (1 \text{ MPa} = 1 \text{ MN/m}^2)$$

$\mu \mu : \mu$

$$E_{bc(1\text{min})} = \frac{1}{f(1\text{min})} + \frac{M_b}{b} * c$$

$$E_{bc(1\text{min})} = 1 \text{ N/mm}^2$$

$$f(1\text{min}) = \mu \text{ mm} \quad (\mu \text{ } 0,01 \text{ mm})$$

$$\frac{\text{N} * \text{mm}}{\mu \text{ mm}} \mu \text{ } 1/\text{mm}$$

$$\mu \mu$$

$\mu$  ( DIN 8074 )

$\mu$	$\mu$	1	2	3	4	5	6
-------	-------	---	---	---	---	---	---

		(atm)						
		(C°)	2,5	3,2	4	6	10	16
,	PE-HD	20	2,5	3,2	4	6	10	16
,	PE-HD	20	1,1	2	2,5	3,8	6	10
μ								

## 15.4

### 15.4.1

$$\begin{aligned}
 & \text{HDPE} \quad \mu \quad (6,10 \quad 16 \quad \mu) \\
 & \quad \quad \quad \mu \quad \quad \quad \mu \quad , \\
 & 10 \quad \mu. \\
 & = \quad \mu \quad \quad \quad \mu \quad = \quad \mu \quad \quad \quad \mu \\
 & = \quad \mu \quad \quad \quad \mu \quad = \quad \mu \quad \quad \quad \mu
 \end{aligned}$$

μ μ D (mm)	μ D (mm)	μ D (mm)	μ (mm)	μ s (mm)
75	0,7	66,0	4,5	0,7
90	0,8	79,2	5,4	0,8
110	1,0	96,8	6,6	0,9
125	1,1	110,2	7,4	1,0
140	1,3	123,4	8,3	1,1
160	1,5	141,0	9,5	1,2
180	1,7	158,6	10,7	1,3
200	1,8	176,2	11,9	1,4
225	2,0	198,2	13,4	1,5

250	2,2	220,4	14,8	1,6
280	2,4	246,8	16,6	1,7
315	2,8	277,6	18,7	1,9
355	3,2	312,8	21,1	2,2
400	3,6	352,6	23,7	2,5

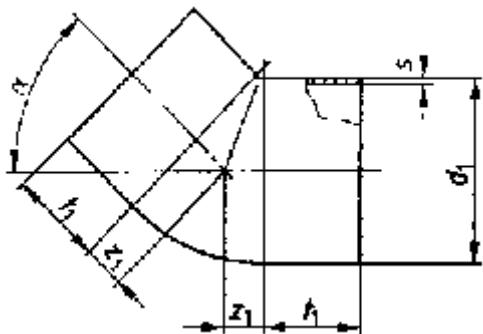
$\mu$  (Dm) DIN 19537

EN 12201.  $\mu$  DIN 19537, DIN 8074  
 .  $\mu$  ( )  $\mu$   $\mu$   $\mu$   
 .  $\mu$  . ( )  $\mu$   $\mu$   $\mu$   
 200  $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   
 11,9mm.  $\mu$  11,9mm.  $\mu$   
 $11,9+1,4=13,1$  mm.  $\mu$   $\mu$   $\mu$   
 DIN 19537, DIN 8074 EN 12201-2  
 $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   
 $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   
 3 (MRS10, PE100) ISO/DIS 4427, CEN/TC 155/WG 20.2 (N698E), DIN 19533 EN 12201.  
 $\mu$   $\mu$

$\mu$                      $\mu$                      $\mu$                      $\mu$   
 $\mu$             (     $\mu$     ,     $\mu$     ,    .    )  
 $\mu$                      $\mu$                     .                     $\mu$   
 $\mu$     te                     $\mu$                      $\mu$                      $\mu$   
 $\mu$     tm                     $\mu$                      $\mu$                      $\mu$

$\mu$ (mm)	$\mu$ (mm)	$d_1$		
160		32		73

200	75	85
250	75	110
315	75	124
>355		μ



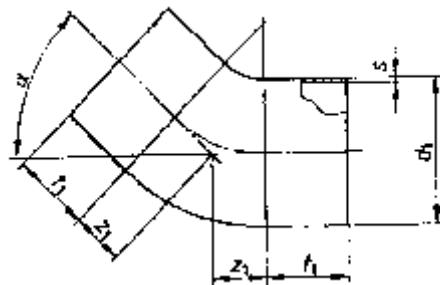
μ μ (mm)	=15	=30	=45	=88,5
d <sub>1</sub>	z <sub>1</sub> »	z <sub>1</sub> »	z <sub>1</sub> »	z <sub>1</sub> »
160	12	24	37	80
200	15	30	47	109
250	19	38	58	--
315	23	47	73	--
355	27	54	83	--
>400				μ

$$\mu \quad z_1 \quad \mu \quad \mu$$

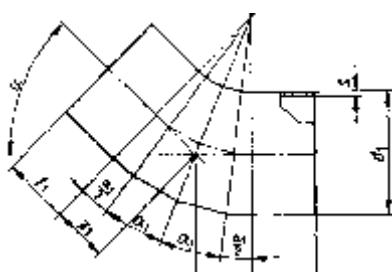
$$\left( 2s + \frac{d_1}{2} \right) \cdot \tan \frac{\alpha}{2}$$

$$\mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad 0,1 \text{ mm.} \quad \mu$$

$$- \mu \mu \quad ( \quad \quad \quad \mu \quad )$$

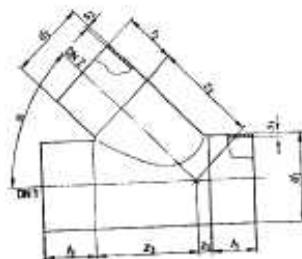


$\mu$				
$\mu$	=15	=30	=45	=88,5
(mm)				
$d_1$	$Z_{1''}$	$Z_{1''}$	$Z_{1''}$	$Z_{1''}$
160	21	43	66	156
200	26	54	83	195
250	33	67	104	--
315	41	84	130	--
355	47	96	148	--



$\mu$				
$\mu$	=15	=30	=45	=88,5
(mm)				
$d_1$	$Z_{1''}$	$Z_{1''}$	$Z_{1''}$	$Z_{1''}$
200	39	80	124	292
250	49	100	155	--
315	62	127	196	--
355	71	143	221	--

$\mu$   $45^0$   
 $\mu$   $ti, t2, t3$        $\mu\mu$  ,       $\mu$   $\mu$  ,  
 $\mu$



$\mu$ $\mu$ di (mm)	$\mu$ $\mu$ d2 (mm)	$=45^0$ (mm)	$=45^0$ (mm)	$=45^0$ (mm)
200	160	20	229	221
250	160	-1	266	248
315	160	-29	315	282
355	160	-47	344	304'
>400	160			$\mu$

## 15.5

### 15.5.1

DIN 8075.       $\mu$        $\mu$        $\mu$   
 $\mu$        $\mu$        $\mu$   
 $\mu$        $\mu$  ,       $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$   
 $\mu$        $\mu$       (      DIN 8075).

### 15.5.2

$\mu$        $\mu$        $\mu$       DIN 8075.       $\mu$   
 800    C.      170      4N/mm<sup>2</sup>  
 (1MPa=1MN/m<sup>2</sup>=1N/mm<sup>2</sup>=10Kp/cm<sup>2</sup>=10BAR).

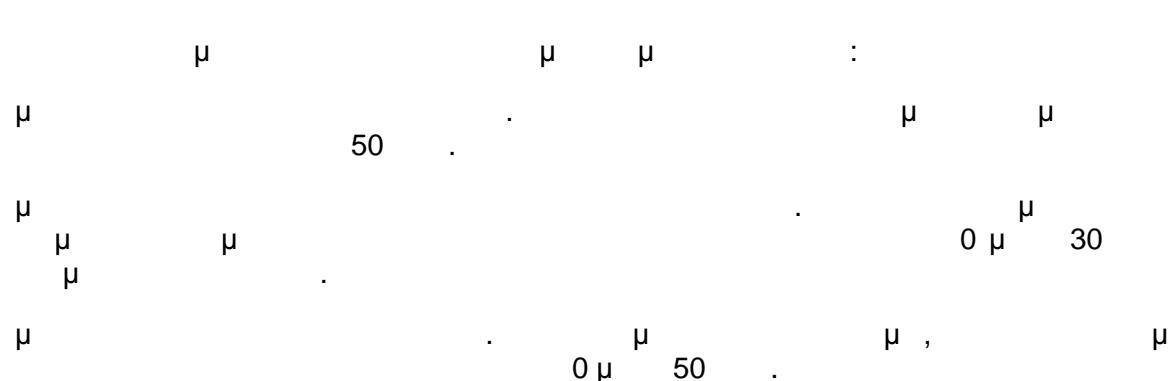
$\mu$ (1N/mm <sup>2</sup> ) (^Pa)	$\mu$ (h)	$\mu$ (°C)
4	170	80
250	2000	110
380	24	110

$\mu$       2000      ,       $\mu$   
 24       $\mu$        $\mu$       380 M a.  
 $\mu$        $\mu$       .       $\mu$   
 $\mu$       .

### 15.5.3

$\mu$        $\mu$        $\mu$       VICAT.       $\mu$        $\mu$        $\mu$       DIN 53452, DIN 53457.  
 $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$       3%.  
 $\mu$        $\mu$        $\mu$        $72^{\circ}\text{C}$        $77^{\circ}\text{C}$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$       .       $\mu$        $\mu$       .       $\mu$       VICAT  
 $\mu$       .      .      DIN 18200.

### 15.5.4



$\mu$  . . . . .  $0 \mu$   $50 \mu$  . . . . .  $\mu$  . . . . .  $\mu$   
 15.5.5  $\mu$   
 $\mu$   $(20 \pm 3)^\circ C \mu$   $\mu$   $\mu$   $(15 \pm 5)^\circ C.$   $\mu$   $\mu$   $\mu$  DIN 8075  $\mu$  DIN  
 $19550.$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$  DIN  $8075$   $\mu$   $(\mu \mu).$   
 $\mu$  . . . . .  $\mu$   
 $\mu$   $\mu$  , . . . . .  $\mu$   
 $\mu$  . . . . .  $\mu$   
 $= (\pm), (\mu = ). D 160 mm \leq 20 D 160 mm > = 10.$   $\mu$   
 $\mu$  , . . . . .  $\mu$  . . . . .  $50KP \mu$ ,  $\mu$   
 $\mu$  . . . . .  $\mu$

15.5.6  $\mu$   
 $\mu$  DIN 8075 DIN 19550.  
 $\mu$  . . . . .  $\mu$

15.6  $\mu$   
 $(HDPE)$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$  HDPE  
 DIN 8075.

$\mu$  . . . . .  $\mu$

15.8

μ μ , μ μ  
μ μ , μ μ  
μ μ ( μ μ ) 10 cm μ μ , μ μ μ μ  
μ μ 200kg μ μ , μ μ μ μ

,  $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   
15.9  $\mu$  (HDPE)  $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   
 $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   
 $\mu\mu$  ,  $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$

15.10  $\mu$   
.  $\mu$

15.11  $\mu$   
.  $\mu$

15.12  $\mu$   
 $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   
 $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$

15.13

DIN 19533.  $\mu$

ISO/DIS 4427  $\mu$  16 atm.

ISO DTR 9080 (compound).

ISO 1183 D, ISO 1872-2B, ASTM D792 (compound).

ISO 1133, DIN 53735, ASTM D1238 Melt Flow Index.

ISO 6259, ISO R527 SD, DIN 53455 SVI  $\mu$

ISO 6259, ISO R527 SD, DIN 53455 S VI, DIN 16934  $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$

ISO/DIS 4437/1994       $\mu$       ,     $\mu$

ISO/DIS 4427, CEN TC 155/wi 20.2(135), DIN 8075

DIN 19533, DVS 2207, DVS 2203, DVGW GW 330

DIN 4033, EN 1046                   $\mu$

ISO 1183       $\mu$

CEN/TC 155 WI 020.1(134)

ISO/DTR 9080       $\mu$

DIN 558                   $\mu$

DIN 933                   $\mu$

DIN 18200                   $\mu$

DIN 50011       $\mu$        $\mu$        $\mu$       ,     $\mu$        $\mu$       ,     $\mu$

DIN 53452, DIN 53457, DIN 53735, DIN 54852,       $\mu$       ,      ,      ,  
   $\mu$

DIN 1045

DIN 1229

16

(H.D.P.E.)

16.1  $\mu$

$$\mu \quad \mu \quad \mu \quad , \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad ,$$

$$16.2 \quad \mu \quad \mu \quad \mu$$

HDPE

The image consists of a regular grid of small black dots. These dots are arranged in a way that creates a series of horizontal and vertical lines, suggesting a microscopic or atomic-scale view of a material's structure. The pattern is mostly uniform, with some minor variations in dot density and spacing, particularly towards the edges.

$$16.3 \quad \mu \quad \mu$$

DVS - NR 2207,  $\mu$   $\mu$  1,2,11,15      2208,  $\mu$   $\mu$  2.

μ

$\mu$        $\mu$   
 $\bullet$        $\mu$        $\mu$       4 (       $\mu$       (      ),      )       $\mu$        $\mu$   
 $\mu$       ,       $\mu$       )      ,       $\mu$       )       $\mu$   
 $\mu$        $\mu$        $\mu$       ,      (      ,       $\mu$       . . . ),       $\mu$

16.4       $\mu$

200       $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$       HDPE

$\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$   
 $\mu$        $\mu$       .       $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$

$\mu$        $\mu$   
 $\mu$

$\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$       (electrofusion welding).  
 $\mu$       (butt fusion welding),

$\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$   
 $\mu$        $\mu$       .       $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$

$\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$   
 $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$

$\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$   
 $\mu$        $\mu$       .       $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$

$\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$   
 $\mu$        $\mu$       .       $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$

$\mu$       (      )      ,       $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$       :  
 $\mu$

$\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$       -5 0C  $\mu$       40  
0C.       $\mu$        $\mu$       ,       $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$   
 $\mu$        $\mu$       (       $\mu$        $\mu$       )       $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$

$\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$   
 $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$   
 $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$

$(200 \pm 10)$  0C       $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$   
 $12$   $\mu$        $12$   $\mu$        $12$   $\mu$        $12$   $\mu$        $12$   $\mu$        $12$   $\mu$

$0,15$   $\mu$  /mm<sup>2</sup> = 1,5 Kp/cm<sup>2</sup> = 1,5 bar.       $\mu$        $\mu$        $\mu$

$$(\quad) \cdot \mu, \mu, \mu, \mu, \mu, \mu, \mu,$$

0,15 /mm<sup>2</sup> = 1,5 bar

$\mu$   $\mu$  ,  $\mu$   $\mu$

17

(

.V.C)

17.1  $\mu$

$\mu$  DIN 19534 ISO DIS 4435, VSM 18305/18332 DIN 8061/8062.  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$

17.2

## 17.2.1

, μ , μ , μ , μ μ μ μ & 476.

## 17.2.2 $\mu$

μ P.V.C. μ<sup>,</sup>  
μ . μ<sup>,</sup>  
μ μ μ μ μ μ μ μ RAL 840R μ

7032).

)                      1,38        1,40         $\mu$  / 3.  
 )                       $\mu\mu$                       0,08        / $\mu.^{\wedge}$   
 )      $\mu$                $\mu$         = 0,13 KCAL $^{\wedge}.$ ( $j_0.^{\circ}C$ )  
 )                      = 30000        / 2    3000        / 2

)  $\mu$  VICAT 78oC  
)  
)  
)  
)  
)  
)  
)

### 17.2.3 $\mu$

$\mu$        $\mu$        $\mu$       .       $\mu$   
)  
)  
)  
)  
 $\mu$        $\mu$        $\mu$   
                .  
 $\mu$

## 17.3

### 17.3.1

$D = \mu$        $\mu$   
=       $\mu$        $\mu$

ΠΙΝΑΚΑΣ 1

Ονομαστική εξωτερική διάμετρος		Ονομαστικό πάχος τοιχώματος							
		Σειρά 41		Σειρά 51		Σειρά 81		Σειρά 127	
De	Απόκλιση μέσης διαμέτρου	ε	Απόκλιση	ε	Απόκλιση πάχους	ε	Απόκλιση	ε	Απόκλιση πάχους
110	+0.4 0	3.0	+0.5 0	3.0	+0.5 0				
125	+0.4 0	3.1	+0.6 0	3.0	+0.5 0				
160	+0.5 0	3.9	+0.6 0	3.2	+0.6 0				
200	+0.6 0	4.9	+0.7 0	3.9	+0.6 0				
250	+0.8 0	6.1	+0.9 0	5.0	+0.7 0	3.1	+0.6 0		
315	+1.0 0	7.7	+1.0 0	6.2	+0.9 0	3.9	+0.6 0		
355	+1.1 0	8.7	+1.1 0	7.0	+0.9 0	4.4	+0.7 0		

ΠΙΝΑΚΑΣ 1

Ονομαστική εξωτερική διάμετρος		Ονομαστικό πάχος τοιχώματος							
		Σειρά 41		Σειρά 51		Σειρά 81		Σειρά 127	
De	Απόκλιση μέσης διαμέτρου	ε	Απόκλιση	ε	Απόκλιση πάχους	ε	Απόκλιση	ε	Απόκλιση πάχους
400	+1.2 0	9.8	+1.2 0	7.9	+1.0 0	5.0	+0.7 0		
500	+1.5 0	12. 2	+1.5 0	9.8	+1.2 0	6.2	+0.9 0		
630	+1.9 0	15. 4	+1.8 0	12.4	+1.5 0			5.0	+0.7 0
710	+2.2 0							5.6	+0.8 0
800	+2.4 0							6.3	+0.9 0
900	+2.7 0							7.1	+1.0 0
1000	+3.0 0							7.9	+1.0 0

$\mu$  ( )

273.

$\mu$  ( , ).

$\mu$   $\mu$

$\mu$   $\mu$   $\mu$  0.1

$\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$ , . - .  
 $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$  (+X), 0.1 ).  $\mu$  ( , ).  
 $\mu$  1.  $\mu$  .  $\mu$  ( , ).

1 ( =0,003\*D  $\mu$  ( ). 273.

$\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$  (+x) 0.1 ).  
 $\mu$  .  $\mu$  1.  $\mu$

1, ( =0.1\* +0.2

/ 2.

127 81.

$\mu$

$\mu$   $\mu$

51 41. ( . .  $\mu\mu$  ).

$\mu$  51  $\mu$

$\mu$

41  $\mu$

$\mu$

$\mu$

80 .

$\mu$

$\mu$   $\mu$  .  $\mu$   $\mu$  .  $\mu$  .  $\mu$   $\mu$   $\mu$  1, 2, 5, 6  
10  $\mu$ .  $\mu$   $\mu$   $\mu$  5,0 $\mu$ .  $\mu$   $\mu$  ±3%. P.V.C.  
 $\mu$  .  $\mu$  .  $\mu$  .  $\mu$  .  $\mu$  .  $\mu$  .  $\mu$  . 2

Amin = 0,2 \* D + 10 (D < 200)

0,1 \* D + 30 (D > 250)

$\mu$  "  $\mu$  "  $B_{min}$   $\mu$ ,  $\mu$   $\mu$ , .  $A_{min}$   $\mu$   $\mu$ .

( )

23

$\mu$	$D_i$	A	B	$I_1$	$\mu$	$D_i$	$\mu$	$I_2$	$I_1$
$\mu$	min	min	min	min	$\mu$	min	max	min	min
110	110.5	32	6	54	110	110.5	110.8	32	54
125	125.5	35	7	61	125	125.5	125.8	35	61
160	160.0	42	9	74	160	160.6	160.9	42	74
200	200.7	50	12	90	200	200.7	201.0	50	90
250	250.9	55	18	125					
315	316.1	62	20	132					
355	356.2	66	22	136					
400	401.3	70	24	140					
450	451.5	75	26	145					
500	501.6	80	28	150					
630	632.0	93	34	163					
710	712.3	101	36	171					
800	802.5	110	38	171					
900	902.8	120	40	190					
1000	1003.1	130	42	200					

17.4  $\mu$ 17.4.1  $\mu$  :-  $\mu$  15 , 30 , 45 , 87 .  $\mu$  87  $\mu$ -  $\mu$  45

- ( ) 45

-

-

-  $\mu$   
-  $\mu$   
-  $\mu$        $\mu$   
-  $\mu$   
-  $\mu$        $\mu$

### 17.4.2 :

-  $\mu$        $\mu$       .      2.  
-       $\mu$       .       $\mu$        $\mu$   
1       $\mu$        $\mu$       .  
2       $\mu$        $\mu$        $\mu$ ,  
3.      .

### 17.5

#### 17.5.1

:  
(TIR)      .       $\mu$        $\mu$       5%       $\mu$       .       $\mu$       551.  
 $\mu$        $\mu$        $\mu$       .       $\mu$        $\mu$        $\mu$        $0^\circ\text{C}$       10%  
391.

(1MPa)		$\mu$ (°C)
42	1	20
10	1000	60

$$(1 \quad = 1 \quad / \mu^2 = 1 \quad / \quad ^2 = 10 \quad / \quad ^2 = 10 \text{ BAR})$$

$\mu$       1000  
60°C  $\mu$       17      . 4.1.2.  
\_\_\_\_  $\mu$  : (       $\mu$        $\mu$       -INJECTION). Avg $\wedge$       (5)       $\mu$   
1±0.05      ,       $\mu$        $\mu$       .       $\mu$        $\mu$   
10      ,  $\mu$        $\mu$       .       $\mu$        $\mu$       0±1°C,  
30      .       $\mu$       .      (5)       $\mu$       (5)       $\mu$       ,       $\mu$   
 $\mu$       .       $\mu$       .      (5)       $\mu$       .

$\mu$ , , ,  $\mu$

17.6

$\mu$  :  $\mu$   $\mu$  VICAT.  $\mu$   $\mu$ , 287.  
 $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$  79°C.  $\mu$  .  $\mu$  550  $\mu$   
 $\mu$   $\mu$   $\mu$  5%.

$\mu$  : (  $\mu$   $\mu$  -INJECTION).

$\mu$   $\mu$   $\mu$ , VICAT.  $\mu$   $\mu$  :  $\mu$  290.  
- 77°C  $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$  160  
- 72°C  $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$  160  
 $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$ ,  $\mu$   
 $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$  VICAT.  $\mu$   $\mu$

17.7

$\mu$   
 $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$  : 50  
 $\mu$  .  $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$ ,  $\mu$   
0  $\mu$  30  $\mu$  ,  $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$ ,  $\mu$   
0  $\mu$  50  $\mu$  ,  $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$ ,  $\mu$   
 $\mu$  . 0  $\mu$  50  $\mu$  ,  $\mu$   $\mu$ ,  $\mu$

17.8

μ

$\mu$                            $\mu$                            $20 \pm 3$  oC     $\mu$                    $\mu$                            $15 \pm$

$$\begin{array}{ccccccccc}
 \mu & & . & & & & \mu & & \\
 \mu & \mu & \mu & \mu & \mu & , & \mu & , & \mu \\
 \mu & \mu & \mu & \mu & \mu & , & \mu & . & \mu \\
 \mu & & \mu & & \mu & & \mu & & \mu \\
 & \mu & & & \mu & & & \mu & \\
 & & & & \mu & & & & \mu \\
 & & & & & \mu & & & \\
 & & & & & & \mu & & \\
 & & & & & & & \mu & \\
 & & & & & & & & \mu \\
 & & & & & & & & \\
 = & (\quad + \quad), & = & ) & : & & & & \\
 & (\mu & & ) & & & & & \\
 \end{array}$$

D 160 £ = 20

D 160 > = 10

$\mu$       5      .       $\mu$     50       $\mu$       ,       $\mu$       ,      1  
 $\mu$        $\mu$       15      .

17.9       $\mu$

$\mu$        $\mu$       686.  
 $\mu$       ,       $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$       .       $\mu$   
 $\mu$       .  
 $\mu$       81      127  
,       $\mu$

17.10       $\mu$

$\mu$        $\mu$       .      347.       $\mu$        $\mu$       P.V.C.       $\mu$       ,  
 $\mu$

17.11

-      .      (      P.V.C.)       $\mu$        $\mu$        $\mu$       ,       $\mu$   
 $\mu$        $\mu$       ,      ,       $\mu$       ,       $\mu$   
 $\mu$       .  
-       $\mu$        $\mu$        $\mu$       .       $\mu$   
-  
-      .  
 $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$   
 $\mu$        $\mu$       ,       $\mu$        $\mu$   
 $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$   
 $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$

17.12

$\mu$        $\mu$       ,  
       $\mu$  .  
 $\mu$        $\mu$        $\mu$       ,  
       $\mu$        $\mu$        $\mu$       ,  
 ,      10      .  
 $\mu$        $\mu$       ,  
 ,       $\mu$       ,  
       $\mu$       ,  
       $\mu$  .

17.13

P.V.C.       $\mu$        $\mu$   
                  $\mu$        $\mu$        $\mu$   
                 ,       $\mu$   
                  $\mu$        $\mu$        $\mu$   
                 ,       $\mu$        $\mu$   
                 ,       $\mu$        $\mu$   
                 ,       $\mu$        $\mu$   
                 ,       $\mu$        $\mu$

17.14  $\mu$

P.V.C.      μ      μ      μ      μ      15 .

17.15  $\mu$

17.16  $\mu$

- μ μ : μ μ μ  
- 476. μ μ μ μ μ  
- μ .  
- μ ,

17.17	$\mu$							
9.	$\mu$			$\mu$		-	$\mu$	
273.			-					
274.	$\mu$	$\mu$	$\mu$	$\mu$	-	$\mu$	(	P.V.C.)
287.	$\mu$	$\mu$	$\mu$	$\mu$	VICAT DIN 53460, ISO R 306, ISO/2507).	(	P.V.C.)	-
290.	$\mu$	$\mu$	$\mu$	(	$\mu$	VICAT	$\mu$	$\mu$
347.	-	$\mu$	$\mu$	$\mu$	.	(	P.V.C.)	-
362.	P.V.C.	-			(ISO/2508).			
363.	P.V.C.	-		$\mu$	(ISO/3114).			
364.	$\mu$	$\mu$		$\mu$	$\mu$		(	
P.V.C.)								
368.	P.V.C.-	$\mu$		$\mu$	(ISO R 527, DIN 53455).			
391.			$\mu$		-	$\mu$		
550.	$\mu$	$\mu$	$\mu$	$\mu$	$\mu$		(	P.V.C.)
551.	-	$\mu$	$\mu$	$\mu$		(	P.V.C.)	
$\mu$						$\mu$	(ISO/DIS	
3127.2).								
E 686.			$\mu$	$\mu$	$\mu$	-	$\mu$	(
P.V.C.)								
709.	$\mu$			$\mu$		-		
$\mu$	.							

**18**

18.1

$\mu$

$\mu$

$\mu$

$\mu$

$\mu \mu$

$\mu \mu \mu$

$\mu \mu$

60  $\mu$

500  $\mu$

$\mu$

$\mu$

$\mu \mu$

$\mu \mu$

1.5.

$\mu \mu$

$\mu$

$\mu \mu$

$\mu$

$\mu \mu \mu$

10  $\mu$ .

18.2

$\mu$

$\mu$

$\mu$

$\mu$

•

$\mu \mu$  H.D.P.E.

$\mu \mu$

18 3

$\mu$	( )	80	100	150	200	250	300	400
	( / )	0.2	0.3	0.7	1.5	2.0	3.0	6.0

18.4  $\mu$   $\mu$

1.5.

$\mu$        $\mu$  ,  
         $\mu$        $\mu$  ,  
                      ,  
                      ,  
                       $\mu$        $\mu$  ,  
 $\mu$        $\mu$  ,  
                      ,  
                       $\mu$        $\mu$  ,  
                      ,  
                       $\mu$

$\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$

18.5

μ

18.6

μ

19

( )

19.1

$\mu$  . . . 150 1966 . . .  
 $\mu$  - - .  
, 3.3 -3 . . , ,  $\mu$   $\mu$   $\mu$  3.3,  
 $\mu$  150. 150.

19.2

$\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu\mu$  150  $\mu$   $\mu$  (  $\mu$  )  
150.  $\mu$  150.  $\mu$   $\mu$  2.3

Los Angeles AASHTO : T-96  
40%.

19.3

" " 8.2 . . . 150  
:

19.3.1  $\mu$

$\mu$  ,  $\mu$   $\mu$  ,  $\mu$  ,  $\mu$  ,  
 $\mu$   $\pm 2,0$  cm.  $\mu$   $\mu$  ,  $\mu$

19.3.2  $\mu$

$\mu$   $\mu$   $\mu$  .  $\mu$  ,  $\mu$  ,  $\mu$  ,  $\mu$  ,  $\mu$  ,  
2,0 cm.  $\mu$  ,  $\mu$  ,  $\mu$  ( ) ,

$\mu$   $\mu$   $\mu$   
( . . . ) .

$\mu$   
 $\mu.$ ,  
 $\mu$  .),  
 $(\mu \mu$  20  $\mu.$ ,

).  
).

$\mu$   $\mu$  4 $\mu$   
 $\mu$   $\mu$

$\mu$  .  
 $\mu$   $\mu$

$\mu$

( ,  
10

**20**

(

)

20.1

$\mu$	-	.	.	155	1966	.	.	.
$\mu$	,	3.3	-3	.	.	,	$\mu$	$\mu$
$\mu$	155.			$\mu$		$\mu$		3.3,

20.2

$\mu$	$\mu$	$\mu\mu$	150	$\mu$	$\mu$	(	$\mu$	$\mu$
155.				$\mu$				2.3

Los Angeles AASHTO : T-96  
30%.

20.3

"	"	8.2	.	.	155
	:				

20.3.1  $\mu$

$\mu$	,	$\mu$	$\mu$	,	$\mu$	,	$\mu$
	$\pm 2,0$ cm.						

20.3.2  $\mu$

$\mu$	$\mu$	$\mu$	.	$\mu$	$4\mu$	$\mu\mu$	,
			,	$\mu$	$\mu$	(	)
2,0 cm.				$\mu$			$\mu$

( . . . )

$\mu$   
 $\mu$ ,  
 $\mu$  .),  
 $\mu$   $\mu$  20  $\mu$ ,  
 $\mu$   $\mu$  4 $\mu$   
 $\mu$

10

,

21

(  $\mu$  )

21.1

$\mu$  - . . .  
 $\mu$  - . . .

21.2  $\mu$   $\mu$

$\mu \quad \mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$       - 3.1, 3.2      . . .

$260$        $\mu$        $\mu$        $\mu$

$\mu$       . . .

## Los Angeles

AASHTO : T-96 28%.

$\mu$        $\mu \mu$       ,  
 $\mu$       ,       $\mu$        $\mu$       140-160o C.

21.3

21.4

$$\begin{array}{c}
 (\quad 260 \quad) \\
 \mu \quad \mu \\
 \mu \quad . \\
 \mu \quad \mu \\
 \mu \quad : \\
 \mu
 \end{array}
 \qquad \qquad \qquad
 \begin{array}{c}
 \mu \\
 \mu \\
 \mu \\
 \mu \\
 \mu
 \end{array}
 \qquad \qquad \qquad
 260$$

21.4.1  $\mu$   $\mu$

$\mu$   $\mu$  .  $\mu$   
130 C.

21.4.2  $\mu$   $\mu$

6000  $\mu^2$   $\mu$  [  $\mu$  5  $\mu$   
1.3] :

-  $\mu$  (AASHTO : T-166)

- (AASHTO : T-30 -164 ).

21.4.3  $\mu$   $\mu$

5  $\mu$  ( . 1.4.2)  $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$ ,  $\mu$  97%  $\mu$   $\mu$   
 $\mu$   $\mu$  Marshall 95%.  $\mu$   $\mu$   $\mu$

21.4.4

5 ( . 4.2)

$\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$  .  $\mu$

21.4.5  $\mu$

$\mu$  ,  $\mu$  ,  $\mu$  ,  $\mu$  .  $\mu$

21.5  $\mu$   $\mu$   $\mu$

$\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$  6 30  
 $\mu$ .  $\mu$  60  $\mu$ .,  $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$

$\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$  1.4 5 ,  
 $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$

$\mu$  . 4.11 . . . 260 (  $\mu$  ,  $\mu$  )  
 $\mu$  1.6). ,  $\mu$  ,  $\mu$  260  
 $\mu$  . . . ,  $\mu$

21.6	$\mu$	-					
			4.11	.	.	.	260
				260	$\mu$		

21.6.1  $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\pm 15 \text{ mm}$   $\mu$

21.6.2  $\mu \quad \mu$   
 $\mu \quad \mu$   
 $\mu \quad \mu : \quad \mu \mu \quad \mu \quad \mu \quad ) \quad \mu \quad \mu$   
 $\mu \quad \mu \quad \mu \quad 5,0 \mu.$   
 $\mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu : 10 \mu.$

## 22

### 22.1

$\mu$  - 265 1966 . . .

### 22.2

$\mu$  /  $\mu \mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$  : 265  
 $\mu$   $\mu$  -3  $\mu$  . . .  $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$

(1) 28%.

Los Angeles AASHTO : T-96

(2)  $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$  140 - 160°C.

### 22.3

$\mu$  8 .  $\mu$   $\mu$   $\mu$  7 .  $\mu$   $\mu$  4 .  
 $\mu$  )  $\mu$   $\mu$  . (  $\mu$  ,  $\mu$  ,  $\mu$  ,  
            (  $\mu$  —————— , 8 - 10  $\mu$  ).

### 22.3.1

$\mu$  .  $\mu$   $\mu$   $\mu$  : 265  
 $\mu$  :  $\mu$   $\mu$   $\mu$

### 22.3.2 $\mu$ $\mu$

130 C.                       $\mu$                        $\mu$     $\mu$    .               $\mu$

$$22.3.3 \quad \mu \quad \mu$$

$$6000 \mu^2$$

$$\mu_3 \quad \vdots \quad \mu \quad [ \quad ] \quad \mu \quad \mu$$

$$5$$

(AASHTO : T-166)

(AASHTO : T-30 -164 ).

### 22.3.4 $\mu$ $\mu$

22.3.5

5

## 22.3.6 $\mu$

μ<sub>1</sub>, μ<sub>2</sub>, μ<sub>3</sub>, μ<sub>4</sub>, μ<sub>5</sub>

22.4  $\mu$   $\mu$

$\mu$  . . . 4.11 . . . 265 (  $\mu$ ,  $\mu$  )  $\mu$   
 $\mu$ , 6). ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ , 265  
 $\mu$  ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  
 $\mu$  .  
22.5  $\mu$  -  
4.11 . . . 260

22.5.3  $\mu$   
 $\mu \quad \mu \quad \mu$        $\mu \quad 4\mu$        $\mu\mu$   
 $\mu, \mu, \mu$  ( . . . )      :       $\mu$   
 -  $\mu$       /      :      10 mm  
 -  $\mu$       :      5 mm  
 $\mu$        $\mu$        $\mu$       ( . . . )  
 $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$       10  $\mu$ .  
 $\mu \quad \mu \quad 4\mu$        $\mu \quad \mu \quad \mu$       Bump-Integrator  
 $\mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu$       1.300 mm/km.       $\mu \quad \mu \quad \mu$

# 23

## 23.1

$\mu$                      $\mu$   
 $\mu$                      $\mu$   
 $\circ$                      $\mu$

## 23.2 2.

$\mu$                      $\mu$                      $\mu$                      $\mu$   
C12/15.                    C20/25                    C20/25  
 $\mu$                      $\mu$                      $\mu$                      $\mu$   
 $\mu$                      $\mu$                      $\mu$                      $\mu$   
 $\mu$                      $\mu$                      $\mu$                      $\mu$   
 $\mu$                      $\mu$                      $\mu$                      $\mu$   
 $\mu$                      $\mu$                      $\mu$                      $\mu$

## 23.3 3.

$\mu$                      $\mu$                      $\mu$                      $\mu$                      $\mu$                      $\mu$                      $\mu$                      $1,20\mu.$   
 $2,50\mu$                      $0,25\mu$                      $1,0\mu$                      $0,15\mu.$                      $2,50\mu * 2,50\mu$                      $\mu\mu$   
 $1,20\mu.$                      $\mu$                      $\mu$                      $\mu$                      $\mu$                      $\mu$                      $\mu$   
 $0,15\mu.$                      $2,50\mu * 2,50\mu$                      $0,15\mu.$                      $\mu\mu$   
 $2,00\mu * 2,00\mu.$                      $\mu$                      $\mu$                      $\mu$                      $\mu$                      $\mu$   
 $\mu$                      $\mu$                      $\mu$                      $\mu$                      $\mu$                      $\mu$                      $1,20\mu.$   
 $\mu$                      $\mu$                      $\mu$                      $\mu$                      $\mu$                      $\mu$                      $0,60\mu.$   
 $\mu$                      $60$                      $\mu$                      $\mu$                      $\mu$                      $\mu$                      $\mu$   
 $\mu$                      $\mu$                      $\mu$                      $\mu$                      $\mu$                      $\mu$                      $\mu$   
 $\mu$                      $\mu$                      $\mu$                      $\mu$                      $400$                      $650$                      $\mu$

$\mu \mu$        $\mu \mu \mu$        $\mu$   
 $\mu \mu$        $\mu$        $\mu \mu$       .  
                   $\mu$        $\mu$       .  
                   $\mu \mu$        $\mu$

23.4 4.       $\mu$        $\mu$

$\mu \mu$        $\mu \mu$ ,  $\mu \mu$       .  
        ,  
 $\mu \mu$        $\mu \mu$ ,  $\mu \mu$       ,  
 $\mu \mu$       ,  $\mu \mu$       ,

24

24.1

$\mu$  ). (  $\mu$  ,  $\mu$  ).

$$24.2 \quad \mu \quad \mu$$

24.3

24.4

$$\mu \quad \mu \quad \mu \quad ( \quad ) \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad , \quad \mu \quad \mu \quad .$$

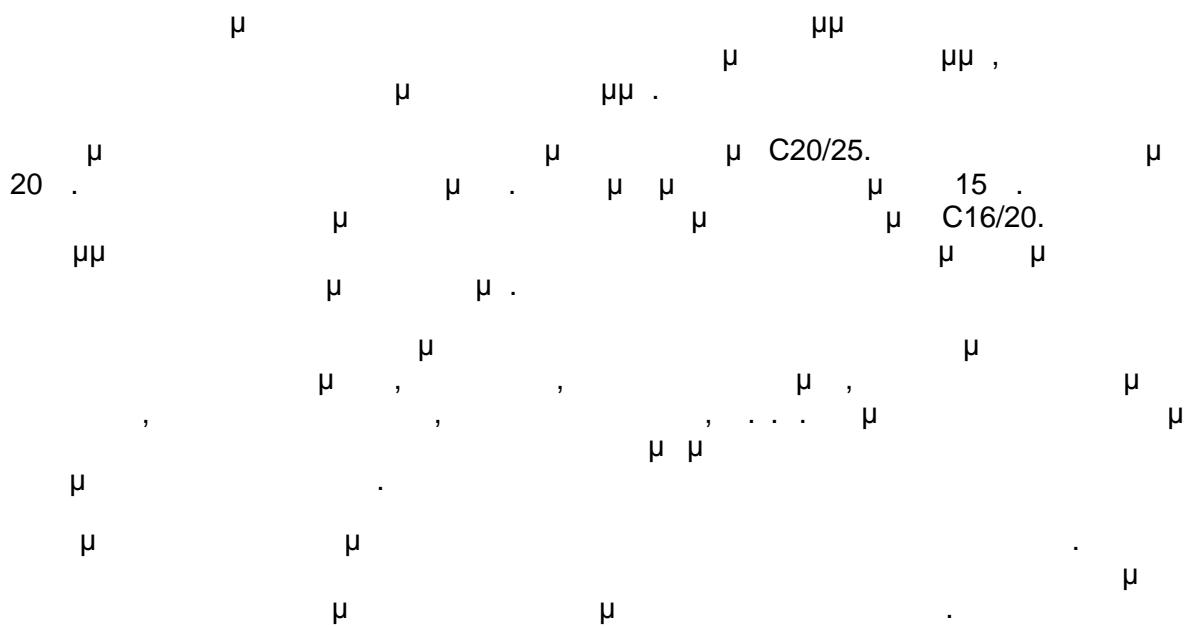
24.5  $\mu$   $\mu$   
 $\mu$   $\mu$   
 C20/25,  $\mu$   $\mu$  188,  $\mu$   $\mu$ ,  $\mu$   $\mu$ ,  $\mu$   $\mu$ ,  $\mu$  B 500c,  
 $\mu$   $\mu$  C8/10  $\mu$   $\mu$ , (  $\mu$  )  $\mu$

25

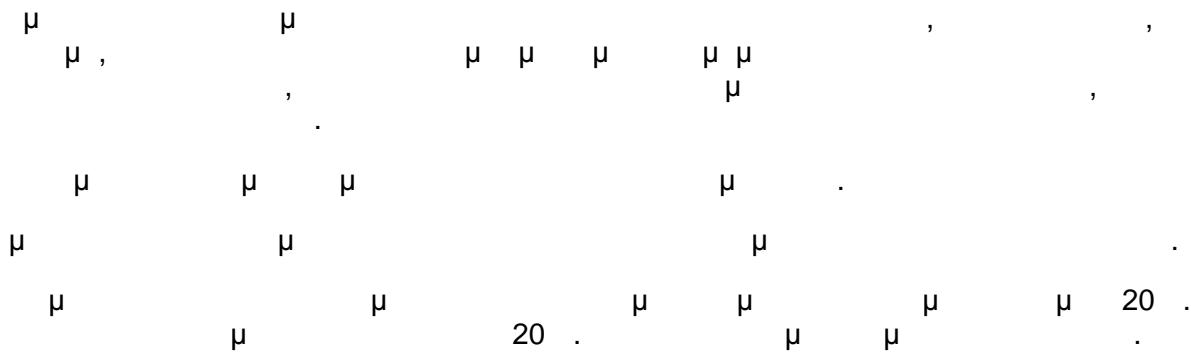
25.1



25.2



25.3  $\mu$



## 26

26.1  $\mu$

$\mu$  200 --1000 mm  $\mu\mu$   $\mu$   
 $\mu$   $\mu$

26.2 2.

1083.  $\mu$   $\mu$   $\mu$  (DUCTILE IRON). ISO

26.3  $\mu$

$\mu$   $\mu$   $\mu$  .  $\mu$   
 $\mu$  . :  
-  $\mu$   $\mu$  -  
-

$\mu$   $\mu$  EN 124  $\mu$   $\mu$  124.  $\mu$   $\mu\mu$  ISO 1083  
 $\mu$   $\mu$  124 ( . . D400)  
 $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$  :  
\_\_\_\_\_  $\mu$  KN

A 15 15

B 125 125

C 250 250

D 400 400

E 600 600

F 900 900

μ

125 D 400.

26.4

26.5  $\mu\mu$

DUCTILE IRON

26.6

$$\mu\mu \qquad \qquad \mu \qquad \mu \qquad \mu$$

$\mu \qquad \mu$

27

**HDPE**27.1       $\mu$ 

$\mu$                           ,                           $\mu$   
 ,                                  H.D.P.E.                          ,                           $\mu$   
 $\mu$                                   .                                   $\mu$   
 $\mu$                                   ,                                   $\mu$

27.2

$\mu$                            $\mu$                           H.D.P.E.,     $\mu$   
 $\mu$      $\mu$                            $\mu$     ,     $\mu$                            $\mu$      $\mu$                           H.D.P.E.,     $\mu$   
 $\mu$      $\mu$                           .                                   $\mu$                                   ,                                   $\mu$   
 $\mu$      $\mu$ ,                          .                                   $\mu$                                   ;                                  ,

$\mu$ $\mu$	$\mu$ $\mu$ $\mu$	$\mu$
$\mu$ ( )	$\mu$ ( )	$\mu$ ( )
160	180	162,8
200	225	203,4
225	250	226,2
250	280	253,2
280	315	285,0
315	355	321,2
355	400	361,8
400	450	407,0

$\mu$                            $\mu$                            $\mu$   
 $\mu$                                   .                                  ,                                   $\mu$

$\mu$ ,  $\mu$ , ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$

ב ב

$$\mu, \quad , \quad , \quad \mu, \quad \mu, \quad , \quad (\mu, \quad )$$

27.3  $\mu$

$$\mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad ,$$

28

( )

28.1  $\mu$

$$\left( \begin{array}{ccccc} & \mu & & \mu & \\ \mu & & \mu & & \\ & & & \mu & \\ & & ) , & & \\ & & & & \mu \\ & & & & \mu \end{array} \right) ,$$

28.2 2.  $\mu$

$$(\quad \quad \quad )^{\mu \quad \mu} (\quad \cdot \quad \mu)$$

μ

μ

μ

( . .  $\mu$

$\mu$

μ

μ

μ

μμ

μ

$\mu$   
 $\mu$   
,  $\mu$   
,

μ

, μ

$$\mu \quad . \quad \mu$$

μ

μ

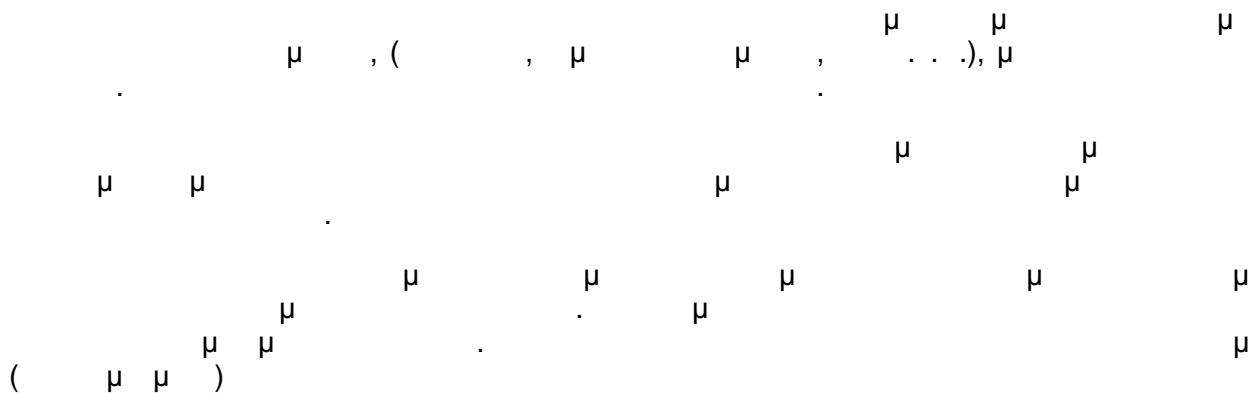
10

u

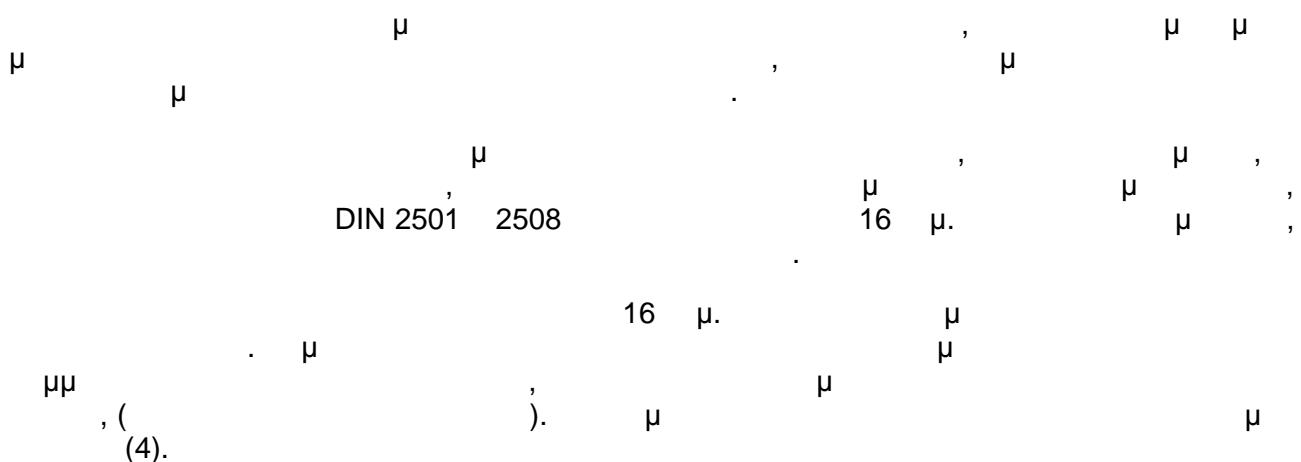
,

# 29

## 29.1



## 29.2



$\mu$	$\mu$	$\mu$	$( \quad )$			Y		
$\mu$	$\mu$	$\mu$	$\mu$	$( \quad )$	$\mu$	$\mu$	$( \quad )$	$( \quad )$
( )		( )			&		( )	( )
65	4	19	5/8"-16	70	0,20	122	3	0,042
80	8	19	5/8"-16	75	0,21	138	3	0,054
100	8	19	5/8"-16	75	0,21	158	3	0,064

$$2.12 \quad \mu \quad \mu\mu \quad . \quad \mu \quad \mu$$

29.3       $\mu$        $\mu$        $\mu$   
 $\mu$        $\mu$        $\mu$       ,       $\mu$        $\mu$   
.



30

30.1

	ISO 7259,	$\mu$		$\mu$	DIN 3202	10, 16	25 atm	$\mu$
-			:			F4	F5.	
-	$\mu$	$\mu\mu$			GG 40			
-				GG 25 $\mu$		EPDM		
-					200 13 DIN 17440			
-					EPDM			
-				NBR				
-	-RING			NBR				
-				GG 25				
-					MS 58 DIN 17660 Teflon			
-		$\mu$	(	)		GG 25		$\mu$
-		$\mu$						
-				200-300 $\mu$				

30.2

ISO 7259.  
10  $\mu$  16  $\mu.$

$\mu$ ,  $\mu$   
 $\mu$

$\mu$ ,  $\mu$ , (  $\mu$ , , , ,  $\mu$   $\mu$  . . . ),  
.

$\mu$   $\mu$  F4 DIN 3202.

$\mu$   $\mu$  :

$\pm (4,5 + 0,0015.D)$

$\mu$  +5 . +20%.

$\mu$   $\mu$  (  $\mu$ , , ,  $\mu$  , , . . . ),  
 $\mu$   $\mu$

$\mu$   $\mu$

30.3  $\mu$

10  $\mu$   $\mu$  16  $\mu.$ ,

$\mu$   $\mu$   $\mu$  16  $\mu.$  25  $\mu.$

31

31.1

31.2

31.3

31.4

( )  $\mu$

$\mu$                     GG 25 DIN 1691-3                     $\mu$                     GGG 40 DIN 1693  
 $\mu$         50,    80,    100,    150        200  
 $\mu$   
 $\mu$

- EPDM

- INOX DIN 1.4021

-  $\mu$  ISO 7005-1/20 ISO 2531, DIN 2501/28604  
28607 BS 4504/1772 NFE K29-103 UNI 2277-67, UNI 2278-67

- 10      16

31.5 -  $\mu$

-  $\mu$  ,  
 $\mu$  :

- ,  $\mu$   $\mu$

- 500  $\mu$ .  $\mu$   $\mu$   $\mu$

-  $\mu$   $\mu$

-  $\mu$  , :

$\mu$	DN50-250	DN300-400	DN450-550	DN600-800	DN900-1200
$\mu$	DN50	DN80	DN100	DN150	DN200
$\mu$ inch.	2"-10"	12"-16"	18"-22"	24"-34"	36"-38"
$\mu$ inch.	2"	3"	4"	6"	8"

-  $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$  ,  $\mu$

-  $\mu$   $\mu$   $\mu$

$\mu$

32

32.1  $\mu$

$$(\quad (\quad \mu, \quad \mu \quad , \quad \mu \quad , \quad \mu \quad , \quad \dots), \quad \mu \quad \mu \quad , \quad \mu \mu \quad ,$$

32.2

$$\left( \begin{array}{c} \mu \\ \end{array} \right) .$$

32.3  $\mu$

$\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$   
 $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$   
 $\mu$       ,      .      .      .      .      .  
 210  $\mu$       BRINEL.

32.4  $\mu$

32.5 5.

32.6

32.7  $\mu$

+ 8%      -5%  $\mu$       +2,5 . - 1,5 .

$$32.8 \quad \mu \quad \mu$$

$\mu \mu$   
 $\mu \mu$   
 $\mu \mu$   
 $\mu \mu$ ,  
 $\mu \mu$   
 $\mu \mu$   
 $\mu \mu$   
 $\mu \mu$ ,  
 $\mu \mu$

32.9

$\mu$   
 $\mu$

33

$$33.1 \quad \mu \quad \mu$$

33.2

( DIN 4056 size 1) . , .

33.3

34

( )

34.1

$$\mu \quad , \quad (\quad \mu \quad )$$

34.2

μ

34.3

$\mu$   $\mu$  (ABDICHTUNG VON  
INGENIEURBAUWERKEN) DS 835/1982, DIN 4117 DIN 4122.

34.4

34.5  $\mu$

,       $\mu$       .       $\mu$  .

34.6

$\mu$        $\mu$       . . . .       $\mu$       9173/178/1985  
 $\mu$       :  
-      1000       $\mu/$   
-                55-60%  
-                3%       $\mu$   
-            $\mu$   $\mu$       1,1      .      450%  
-      (0,2 BAR      8 )       $\mu$   
-

34.7

$\mu$        $\mu$       .  
 $\mu$        $\mu$       (      ).

## 35

35.1       $\mu$

$\mu$                    $\mu$                    $\mu$

35.2

$\mu$      $\mu$                    $\mu$                    $\mu$   
 $\mu$      $\mu$

35.3

,     $\mu$                    $\mu$      $\mu$                    $\mu$                    $\mu$   
       $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                    $\mu$   
       $\mu$                   ,  
       $\mu$                    $\mu$                   ,

1048).                  7    /    2     $\mu$  (    DIN

35.4       $\mu$     -     $\mu$

$\mu$                    $\mu$                    $\mu$

35.5

### 35.5.1 $\mu$

### 35.5.2 $\mu$

### 35.5.3

1,5-2,0 / $\mu$ 2 1,0  
2,0-3,0 / $\mu$ 2 1,5  
2,0 3,0-4,0 / $\mu$ 2  
 $\mu$ ,  $\mu$

$\mu$

1,5-1,7 /  
( ) 6,5-7,5  
50%  
 $\mu$   $\mu$   $\mu$  1,0 2  
 $\mu$  5-28°C  
 $\mu$  1,0 / 2  
 $\mu$   $\mu$  0,4

### 35.5.4

$\mu$   $\mu$   
 $\mu$   $\mu$  2:1  $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$

### 35.5.5

$\mu$ , ,

### 35.5.6

-  $\mu$   
 $\mu$   $\mu$   $\mu$   
,

36

36.1

$\mu$        $\mu$        $\mu$       .  
 $\mu$        $\mu$        $\mu$       .  
 $\mu$ ,       $\mu$        $\mu$ ,      .  
 $\mu$ ,       $\mu$ ,      .  
 $\mu$

36.2

### 36.2.1 $\mu\mu$

-  $\mu\mu$        $\mu$        $\mu$   
 -  $\mu$      $\mu$ ,       $\mu$        $\mu$   
 -  $\mu$     .       $\mu$        $\mu\mu$   
 -  $\mu$        $\mu$        $\mu$   
 -  $\mu$        $\mu$       (FULLER EMPA ).  
 -  $\mu$        $\mu$        $\mu$   
 -  $\mu$       15 mm       $\mu$        $\mu\mu$  (0/7).  
 -  $\mu$        $\mu\mu$  (0/3).       $\mu$       8 mm       $\mu$   
 -  $\mu$        $\mu\mu$  (0/1).  
 -  $\mu$        $\mu\mu$  (0/3)      :

#	$\mu$ A.A.S.H.O: M 92	$\mu$	$\mu$	%
		[m]		
1	2	3		4
1	8	2,38		100
2	50	0,297		15-40
3	100	0,149		0-10
4	200 ( )	0,074		0-5

- (       $\mu$       )  
 -  $\mu$       0,02 mm,      3%  
 -  $\mu$       0/7      4%       $\mu$       0/3.

-  $\mu\mu$       20%       $\mu$   
 -  $\mu\mu$       0,2 mm.  
 -  $\mu\mu$       ,       $\mu$   
 -  $\mu$        $\mu$   
 -  $\mu$       :

#		
1	2	4
1	$\mu$	13139
2	$\mu$	13055
3	$\mu \mu$	933
4	$\mu \mu$	1097
5	$\mu \mu$	1367
6	$\mu$	932

### 36.2.2.

36.2.3  $\mu$

36.2.4

$$\mu \quad \mu \quad \mu \quad .$$

$\mu$

$$36.2.5 \quad \mu \quad \mu$$

$$\mu \quad \mu \quad , \quad \mu \quad , \quad \mu \quad \mu \quad .$$

$$\mu_{\mu}, \mu_{\mu}, \mu_{\mu}, \mu_{\mu}, \mu_{\mu}, \mu_{\mu},$$

$$\mu \quad , \quad \mu \quad , \quad \mu \quad ( \quad . \quad ) .$$

- : 1600 kg/m<sup>3</sup> - 1800 kg/m<sup>3</sup>

-  $\mu$  -30°C +70°C

-  $\mu$  18 kg/cm<sup>2</sup> - 20 kg/cm<sup>2</sup>

-  $\mu$   $\mu$  5°C - 40°C

-  $\mu = 40 \text{ kg/cm}^2$

- 90 kg/cm<sup>2</sup>

$\mu$        $\mu$       ,       $\mu$        $\mu$        $\mu\mu$       (0/3)

二

- 18% - 19%

36.3

### 36.3.1

$$\mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad , \quad .$$

### 36.3.2

### 36.3.3 $\mu$

$15 \mu$  .  
 $\mu$  ,  $\mu$  ,  $\mu$  .

36.3.4

934.

### 36.3.5

#	$\mu$	$\mu$ [kg/m <sup>3</sup> ]	( , )	$\mu\mu$ ( )
---	-------	-------------------------------	-------	-----------------

1	2	3	4	5
1	$\mu$ 1:2	-	0,42	0,84
2	$\mu$ 1:2,5	-	0,36	0,90
3	$\mu$ 1:3	-	0,32	0,96
4	$\mu$ $\mu$ 1:2	150	0,42	0,84
5	$\mu$ $\mu$ 1:2,5	300	0,36	0,90
6	$\mu$ $\mu$ 1:3	450	0,32	0,96
7	$\mu$ $\mu$ 350	350	0,10	1,12
8	$\mu$ $\mu$ 400	450	0,10	1,06
9	$\mu$ $\mu$ 600	600	0,10	1,00

: « μ , & μ », . .

$$\mu \quad , \quad \mu$$

$\mu$                        $\mu$                        $\mu$                        $\mu$   
 $\mu$                        $350$      $kg$     -     $400$      $kg$                        $m^3$                        $\mu$   
 $450$      $kg$      $\mu$                        $m^3$      $\mu$                       .

$\mu$                      $\mu$                      $\mu$      $\mu$      $\mu$      $\mu$

$$\mu \cdot \mu \cdot (\mu \cdot \mu), \mu \cdot \mu$$

36.4

$\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\vdots$   
 $\mu$  , . . . ,  $\mu$       (  $\mu$  , . . . ,  $\mu$  )       $\vdots$   
 $\mu$   
 $\mu$   
 $\mu$        $\mu$       (  $\mu$  , . . . ,  $\mu$  )       $\mu$        $\mu$        $\mu$   
 $\mu$       (  $\mu$  ,  $\mu$  )      (  $\mu$  ,  $\mu\mu$  )  
 $\vdots$

µ                                  µ    µ                          10 cm                          µ    ).  
 1 t                                  , 5 t                          µ                                  100 m3                          µµ    ,  
 µ    µ    , µ                                  .                                  µ  
 µ    µ                                  (                                  µ  
 .    «                                  µµ    »).                                  196,                                  459,  
 µ    µ                                  µ                                  ,                                  µ  
 µ    µ                                  µ                                  µ                                  µ  
 )    µ                                  µ                                  µ                                  µ                                  µ  
 µ    /                                  µ                                  µ                                  µ  
 µ    µ                                  µ                                  µ                                  µ  
 µ    µ                                  µ                                  µ                                  µ  
 ,    µ                                  µ                                  µ                                  µ                                  µ

37

37.1.1  $\mu$

(         $\mu$         )

37.1.2

Number of microorganisms (y-axis)	Concentration (x-axis)
1,50μ.	1,50μ.
7*2,0μ.	7*2,0μ.
0,5μ.	0,5μ.
14 μ.	14 μ.
200 μ.	200 μ.
250 μ.	250 μ.

**160.****162.****uPVC****162.1**       $\mu$  -  $\mu$ (1)                   $\mu$                    $\mu$ -                   $\mu$ -                  ,  $\mu$ 

-

-                   $\mu$                   uPVC.(2)                  ,                   $\mu$                   ,                   $\mu$ 

uPVC.

(3)                  (                   $\mu$                   )                  uPVC                   $\mu$                    $\mu$ **162.2**(1)                  ,                  ,                   $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                   476                   $\mu$                    $\mu$                   ,                   $\mu$  $\mu$  DIN 8061,  $\mu$  DIN 8062,  $\mu$  DIN 19534                   $\mu$  DIN 16961.(2)                   $\mu$                    $\mu$                   BS 2494 (                  2).**162.3****162.3.1**(1)                   $\mu$                   ,                   $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                    $\mu$  $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                   ,                   $\mu$                    $\mu$                   ;                   $\mu$ (2)                   $\mu$                    $\mu$                   « $\mu$                   »                  .                   $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                   ,                   $\mu$ (3)                   $\mu$                    $\mu$                   .                   $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                    $\mu$ (4)                   $\mu$                   ,                   $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                    $\mu$ (5)                   $\mu$                   1,50 m,                  ,                   $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                    $\mu$ (6)                   $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                   .                  ,                   $\mu$                   ,                   $\mu$ (7)                   $\mu$                   ,  $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                   ,                   $\mu$                    $\mu$                    $\mu$                   .

(8)

$\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$

0°C.

**162.3.2**

(1)

( . . .  $\mu\mu$        $\mu$       ),       $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$       ,  
                          $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$       ,  
                          $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$       ,  
                          $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$       »

(2)

$\mu$       «       $\mu$        $\mu$

**162.3.3**

(1)

$\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$

(2)

$\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$

(3)

$\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$

(4)

,       $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$

(5)

$\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $11^\circ$

0,30 m  $\mu$

(6)

$\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$       ,       $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$   
                          $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$   
                          $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $5\%$

**162.3.4**       $\mu$ 

(1)

$\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$

(2)

$\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $15^\circ$

**162.3.5**

(1)

$\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$

(2)

$\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$

(3)

,       $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$

(4)

,       $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$

(5)

,       $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$

162.3.6  $\mu$






162.3.7  $\mu$



162.4

- (1) 

(2) 

(3)  $\mu \mu$ ,  $\mu \mu$

( $\mu$        $\mu$       5%)       $\mu$        $\mu$        $\mu$       .      (D > 40 cm)       $\mu$   
                          $\mu$       ,       $\mu$       ,       $\mu$       ,       $\mu$       ,       $\mu$   
 (4)       $\mu$        $\mu$       .       $\mu$       ,       $\mu$       ,       $\mu$

### 162.5      $\mu$      $\mu$

$\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$ ,      uPVC       $\mu$   
                 .       $\mu$       ,       $\mu$       ,       $\mu$       ;  
 •       $\mu$       ,       $\mu$       ,      .  
 •      ,      ,       $\mu$       ,       $\mu$       .  
 •      ,       $\mu$        $\mu$   
 •            $\mu\mu$       ,       $\mu$   
 •       $\mu$

### 162.6      $\mu$      $\mu$

(m)       $\mu$        $\mu$ ,       $\mu$       uPVC       $\mu$        $\mu$        $\mu$       .  
                  $\mu$       ( )       $\mu$       ( )      100.5       $\mu$       ,      ( )       $\mu$       ( )  
                 ( )       $\mu$       100.5      ( )      ,       $\mu$       ( )       $\mu$       ( )  
                  $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$       ( )       $\mu$       100 «      ».  
                  $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$       ,      ,       $\mu$   
                  $\mu$        $\mu$        $\mu$       ,      ,       $\mu$        $\mu$ ,       $\mu$   
                  $\mu$        $\mu$        $\mu$       ,      ,       $\mu$        $\mu$       ,      341 –  
                  $\mu$

## 163.

### 163.1      $\mu$      –      $\mu$

163.1.1       $\mu$   
                  $\mu$       ,      ,      .)  
                  $\mu$       ,      ,      ( ,      ,      ,      ( ,      ,

### 163.1.2      $\mu$      –

(1)       $\mu$   
                 –      /       $\mu$       ,       $\mu$       /       $\mu$       ,       $\mu$   
                 –      ,       $\mu$       ,       $\mu$       /       $\mu$       ,       $\mu$   
                 –      ,      ,       $\mu$

$$(2) \quad \mu, \quad \mu$$

163.2

163.2.1

163.2.2

- $\mu$  : 8%
- $\mu$  : 1 atm
- $\mu$  : 150 mm

163.2.3

163.2.4

SLW 60 D 1072 ( . « » ).

163.3

163.3.1

$$(1) \quad \mu \quad \mu \quad . \quad \mu \quad \mu \quad , \quad \mu \quad \mu \quad , \quad \mu \quad , \quad \mu \quad ,$$

$\mu \quad \mu \quad , \quad , \quad , \quad , \quad \mu \quad ,$

$$(4) \quad \mu \qquad \qquad \qquad \mu \qquad \qquad \qquad \mu$$

$\mu$   
0,50 m  $\mu$

(5)                  μ                  μ                  μ  
        ,                  »                  .                  '97                  «                  μ

163.3.2

$$(1) \quad \mu, \quad ,$$

$$(2) \quad \mu \quad \mu \quad . \quad \mu \quad \mu \quad . \quad \mu$$

(3)

$$\mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu$$

163.3.3

$$(1) \quad \mu, \quad , \quad \mu, \quad , \quad ( \quad ) \quad , \quad \mu, \quad , \quad .$$

$$(2) \quad \mu, \mu, \mu, \mu.$$

(3)  $\mu$  (  $\mu$  0,50 m  $\mu$  1,00 m  $\mu$  ),  $\mu$  (  $\mu$  1200 mm  $\mu$  1600 mm),  
 $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$  .

$$\mu \quad , \quad \mu \quad , \quad \mu \quad \mu \quad .$$

(6)  $\mu$ , .  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ , ,  $\mu$ ,  $\mu$ , 0,60 m  
 $\mu$  C20/25  $\mu$   $\mu$  S400.

$$(7) \quad \mu\mu \quad , \quad \mu \quad , \quad \mu \quad , \quad \mu \quad ,$$

(8) SLW 60 D 1072. ,  $\mu\mu$ , ,  
Hemimelitta 1.25 m. m.

(8)  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ , ,  $1,25\text{ m}$   $\mu$ .  
 $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ , ,

$$(9) \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad , \quad \mu \quad ,$$

$$(10) \quad \mu \mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad , \quad \mu \quad \mu$$

$$(11) \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad , \quad \mu$$

163.3.4



163.4

163.4.1



## 164.2

- (1)  $\mu$  124. (ductile iron)
- (2)  $\mu$  : 1  $\mu$  400-15 ISO 1083,  $\mu$   $\mu$
- $\mu$   $\mu$  :  $\mu$  : 400 /mm<sup>2</sup>
- $\mu$  : 15%
- : 130 - 180 Brinell
- (3)  $\mu$ ,  $\mu$   $\mu$  .  $\mu$   $\mu$   $\mu$ ,  $\mu$
- $\mu$   $\mu$   $\mu$  ,  $\mu$   $\mu$   $\mu$
- (4)  $\mu$  ,  $\mu$   $\mu$   $\mu$  DIN 1000.
- $\mu$  .  $\mu$   $\mu$   $\mu$
- (5)  $\mu$  :  $\mu$  : +8%.
- : +8% -5% ( $\mu$   $\mu$   $\mu$  : +2,5 mm -1,5 mm)
- (6)  $\mu$   $\mu$  :  $\mu$  ,  $\mu$  :

164.2-1 :

#			[tn]
1	2	3	4
1	A	$\mu$ /	1,5
2	B	$\mu$ $\mu$ ,	12,5
3	C	$\mu$ $\mu$ $\mu$ $\mu$	25
4	D	$\mu$ $\mu$ $\mu$ ( $\mu$ $\mu$ $\mu$ )	40
5	E	$\mu$ $\mu$ $\mu$ $\mu$ $\mu$ $\mu$ ,	60
6	F	$\mu$ $\mu$ $\mu$ $\mu$	90

## 164.3

### 164.3.1

- (1)  $\mu$  ,  $\mu$   $\mu$  ,  $\mu$

- (2)  $\mu$   $\mu$   $\mu$  ,  $\mu$  , , , (2)  $\mu$   $\mu$  ,

164.3.2  $\mu$

- $\mu\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ :  $\mu$
- 124 ( . . D 40)
- $\mu / \mu$
- $\mu$
- $\mu \mu$  ( . . ISO)
- $\mu$ ,

164.3.3  $\mu\mu$

$$\begin{array}{ccc} \mu\mu & & \mu\mu \\ \mu\mu & & \mu \end{array}$$

164.3.4

164.4

164.4.1  $\mu$   $\mu$

$$(1) \qquad \qquad \qquad \mu \qquad \mu \quad .$$

$\mu$        $\mu$        $\mu$       :  
**164.4-1 :**       $\mu$        $\mu$

#		$\mu$	$\mu$
1	2		3
1	1 – 100		3
2	101 – 200		4
3	201 – 400		5
4	401 – 800		7
5	801 - 1500		10

164.4.2  $\mu$

(1) Brinell.  $\mu$   $\mu$ ,

(2)  $\mu \quad \mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$ ,  $\mu$   $\mu$ ,  $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $25 \text{ mm}$   $\mu$   
 $600 \text{ mm.} \quad \mu$   $500 \text{ mm.}$   $\mu$   $\mu$ ,  $\mu$   $\mu$ ,  $\mu$   $\mu$ ,  $\mu$   $\mu$ ,  $320 \text{ kg.}$   
 $\mu \quad \mu \quad \mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$ ,  $\mu$   $\mu$ ,  $26 \text{ kg/mm}^2.$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $5 \text{ mm.}$

164.4.3

(1)	$\mu$		$\mu$		$\mu$		$\mu$		$\mu$
(2)	$\mu$		$\mu$		$\mu$		$\mu$		$\mu$
-	$\vdots$				$\vdots$				
-	$\mu$		$\mu$		$\mu$		$\mu$		$\mu$
-	$\mu$		$\mu$		$\mu$		$\mu$		$\mu$
-	$\mu$		$\mu$		$\mu$		$\mu$		$\mu$
-	$\mu$		$\mu$		$\mu$		$\mu$		$\mu$
(3)	$\mu$		$\mu$		$\mu$		$\mu$		$\mu$

164.5

$\mu \mu \mu \mu \mu , \mu \mu \mu \mu \mu , \mu \mu \mu , \mu \mu \mu , \mu \mu \mu$

164.6

μ μ μ ( μ μ , μ μ ) . μ μ μ ( kg ) μ . μ μ ,  
μ ( ) ( ) ( ) , μ μ μ ( ) μ μ ( ) μ μ ( ) μ 100.5  
μ μ μ μ μ μ μ μ » 100 «

165.

165.1

(1)  $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$   
(2)  $\mu$   $\mu$   $\mu$ , « $U$ »,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$

165.2

165,2,1

165,2,2

(1)  $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$  C20/25  
 reinforced concrete)  $\mu$   $\mu$   $\mu$  97,  $\mu$   $\mu$   $\mu$  (fibre glass  
 D 1045.

(2)  $\mu$   $\mu$   $\mu$ ,  $\mu$   $\mu$  ,  
 : ,

165.2-1 :

#			[tn]
1	2	3	4
1	A	$\mu$	/
2	B	$\mu$ $\mu$	,
3	C	$\mu$ $\mu$	$0,5 \text{ m } \mu$ $0,2 \text{ m } \mu$
4	D	$\mu$ $\mu$ $\mu$	( $\mu$ $\mu$ $\mu$ )
5	E	$\mu$	,    . . . $\mu$ , $\mu$ $\mu$ $\mu$ ,
6	F		,    . . . $\mu$ $\mu$

(3)  $\mu$  (ductile iron)  
124.

$$(4) \quad \mu \quad . \quad \mu \quad \mu \quad \mu \quad , \quad \mu \quad \mu \quad \mu$$

$$(5) \quad (4) \quad \mu\mu, \mu\mu, \mu\mu, \mu\mu,$$

(6)

(7) ,  $\mu$   
 $\mu$   $\mu$   $\mu$  200 mm,  $\mu$   
u VC ( 41 )  
(8) uPVC » «  $\mu$  » , . «  
(9) , , , ,  $\mu$   $\mu$  ,  $\mu$  ,  $\mu$  ,  
, , , , ,  
 $\mu$   $\mu$

165.3

165.3.1

- (1)  $\mu$ , , , , ,

(2)  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$

(3)  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$ ,  $\mu$

165.3.2  $\mu$



165.3.3

- $$\mu \quad \mu \quad \mu \\ \mu \quad \mu \quad ,$$

165.3.4

- (1)  $\mu$

(2)  $\mu$

(3)  $\mu$

(4)  $\mu$

165.4

(1) , , ,  $\mu$   
 $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$  D 19580.

(2) ,  $\mu$ ,  $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   
 $\mu$

(3) .  
 $\mu$

(4)  $\mu$   $\mu$ ,  $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$

165.5  $\mu$   $\mu$

165.5.1

165.5.2

**165.6**       **$\mu$**

- $\mu(\ ) \mu( )$ ,  $\mu( )$ ,  $\mu(\ )$ ,  $\mu(\ )$ ,  $\mu(\ )$ .
- $\mu \mu \mu \mu \mu \mu$   $( )$   $( )$   $\mu$   $100.5$   $100 \mu$   $\mu \mu \mu \mu \mu \mu$   $( )$   $( )$   $\mu$
- « » « ».



13476-3.  
[DN/ D].

(DN)

1,5 m,  $\mu$

10 cm

30 cm

90%  
Proctor (Optimum).

6.8 DN/OD 250mm  $\mu$  DN/OD 1200mm  $\mu$  DN/ID 300 .  
 DN/ID800mm , DN/OD 160mm DN/OD 200mm  $\mu$   $\mu$

$\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu\mu$        $\mu$       ,       $\mu$        $\mu$        $\mu$       .  
 $\mu$       .       $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$   
 $\mu$       )       $\mu$        $\mu$       .       $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$   
 $\mu$       )       $\mu$        $\mu$       :      ,  
 $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$   
 $\mu$       )       $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$        $\mu$       .

6.9  $\mu$   $\mu$   $\mu$   
 1277  $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   
 $\mu$  -  $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   
 $\mu$   $\mu$   $\mu$   $\mu$   
 (Plastics piping systems - Thermoplastics piping systems for buried  
 non-pressure applications - Test methods for leak tightness of elastomeric sealing ring type joints)

$\mu$        $\mu$        $\mu \quad \mu \quad \mu\mu$        $\mu$        $\mu$

**29/10/2019**

**MSc**