

(8510-86
255-76)

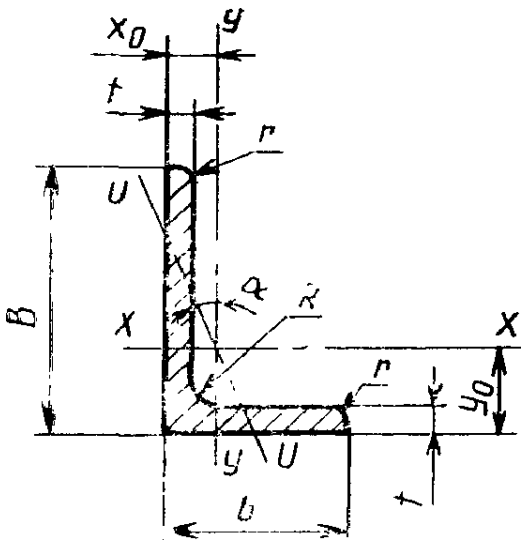
Hot-rolled steel unequal-leg angles.
Dimensions

8510—86
(CT 255—76)

09 3100; 09 3200; 09 3300

01.07.87

1.
2.
- 255—76.
- 1
- . 1.
-
-
-



©
(6)

, 1986
, 1993

						— 2	X—X				
			t								
							JX, *	Wx, 3	i*,	Jy, <	
2,5/1,6	25	16	3	3,5	1,2	1,16	0,70	0,43	0,78	0,22	
3/2*	30	20	3 4			1,43 1,86	1,27 1,61	0,62 0,82	0,94 0,93	0,45 0,56	
3,2/2	32	20	3 4			1,49 1,94	1,52 1,93	0,72 0,93	1,01 1,00	0,46 0,57	
4/2,5	40	25	3 4 5	4,0	1,3	1,89 2,47 3,03	3,06 3,93 4,73	1,14 1,49 1,82	1,27 1,26 1,25	0,93 1,18 1,41	
4/3*	40	30	4 5			2,67 3,28	4,18 5,04	1,54 1,88	1,25 1,24	2,01 2,41	
4,5/2,8	45	28	3 4	5,0	1,7	2,14 2,80	4,41 5,68	1,45 1,90	1,48 1,42	1,32 1,69	
5/3,2	50	32	3 4	5,5	1,8	2,42 3,17	6,18 7,98	1,82 2,38	1,60 1,59	1,99 2,56	
5,6/3,6	56	36	4 5	6,0	2,0	3,58 4,41	11,37 13,82	3,01 3,70	1,78 1,77	3,70 4,48	
6,3/4,0	63	40	4 5 6 8	7,0	2,3	4,04 4,98 5,90 7,68	16,33 19,91 23,31 29,60	3,83 4,72 5,58 7,22	2,01 2,00 1,99 1,96	5,16 6,26 7,29 9,15	
6,5/5*	65	50	5 6 7 8	6,0	2,0	5,56 6,60 7,62 8,62	23,41 27,46 31,32 35,00	5,20 6,16 7,08 7,99	2,05 2,04 2,03 2,02	12,08 14,12 16,05 18,88	
7/4,5	70	45	5	7,5	2,5	5,59	27,76	5,88	2,23	9,05	
7,5/5	75	50	5 6* 8	8,0	2,7	6,11 7,25 8,37 9,47	34,81 40,92 46,77 52,38	6,81 8,08 9,31 10,52	2,39 2,38 2,36 2,35	12,47 14,60 16,61 18,52	

—					ξ	ω	ξ	, tga	* u 5
Wy, 3	iy, CM	Ju min, 4	wu,	lumin,					
0,19	0,44	0,13	0,16	0,34	0,42	0,86	0,22	0,392	0,91
0,30 ; 9	0,56 0,55	0,26 0,34	0,25 0,32	0,43 0,43	0,51 0,54	1,0 1,04	0,43 0,54	0,427 0,421	1,12 1,46
0,30 0,39	0,55 0,54	0,28 0,35	0,25 0,33	0,43 0,43	0,49 0,53	1,08 1,12	0,47 0,59	0,382 0,374	1,17 1,52
0,49 0,63 0,77	0,70 0,69 0,68	0,56 0,71 0,86	0,41 0,52 0,64	0,54 0,54 0,53	0,59 0,63 0,66	1,32 1,37 1,41	0,96 1,22 1,44	0,385 0,281 0,374	1,48 1,94 2,37
0,91 1,	0,87 0,86	1,09 1,33	0,75 0,91	0,64 0,64	0,78 0,82	1,28 1,32	1,68 2,00	0,544 0,539	2,26 2,46
0,61 0,80	0,79 0,78	0,72 1,02	0,52 0,67	0,61 0,60	0,64 0,68	1,47 1,51	1,38 1,77	0,382 0,379	1,68 2,20
0,81 1,05	0,91 0,90	1,18 1,52	0,68 0,88	0,70 0,69	0,72 0,76	1,60 1,65	2,01 2,59	0,403 0,401	1,9 2,4
1,34 1,65	1,02 1,01	2,19 2,65	1,13 1,37	0,78 0,78	0,84 0,88	1,82 1,87	3,74 4,50	0,406 0,404	2,81 3,46
1,67 2,05 2,42 3,12	1,3 1,12 1,11 1,09	3,07 3,73 4,36 5,58	1,41 1,72 2,02 2,60	0,87 0,86 0,86 0,85	0,91 0,95 0,99 1,07	2,03 2,08 2,12 2,20	5,25 6,41 7,44 9,27	0,397 0,396 0,393 0,386	3,17 3,91 4,63 6,03
3,23 3,82 4,38 4,93	1,47 1,46 1,46 1,44	6,41 7,52 8,60 9,65	2,68 3,15 3,59 4,02	1,07 1,07 1,06 1,06	1,26 1,30 1,34 1,37	2,00 2,04 2,08 2,12	9,77 11,46 12,94 13,61	0,576 0,575 0,571 0,570	4,36 5,18 5,98 6,77
2,62	1,27	5,34	2,20	0,98	1,05	2,28	9,12	0,406	4,39
3,25 3,85 4,43 4,88	1,43 1,42 3,41 3,40	7,24 8,48 9,69 30,87	2,73 3,21 3,69 4,14	1,09 1,08 1,08 1,07	1,17 1,21 1,25 1,29	2,39 2,44 2,48 2,52	12,00 14,10 16,18 17,80	0,436 0,435 0,435 0,430	4,79 5,69 6,57 7,43

			t	R			$X-X$				
							$J X, \text{ cm}^2$	$Wx, \text{ }^3$	$t^*,$	$Jy, \text{ }^1$	
8/5	80	50	5 6			6,36 7,55	41,64 48,98	7,71 9,15	2,56 2,55	12,68 14,85	
8/6*	80	60	6 7 8	8,0	2,7	8,15 9,42 10,67	52,06 59,61 66,88	9,42 10,87 12,38	2,53 2,52 2,50	25,18 28,74 32,15	
9/5,6	90	56	5,5 6 8	9,0	3,0	7,86 8,54 11,18	65,28 70,58 90,87	10,74 11,66 15,24	2,88 2,88 2,85	19,67 21,22 27,08	
10/6,3	100	63	6 7 8 10			9,58 11,09 12,57 15,47	98,29 112,86 126,96 153,95	14,52 16,78 19,01 23,32	3,20 3,19 3,18 3,15	30,58 34,99 39,21 47,18	
10/6,5*	100	65	7 8 10	10,0	3,3	11,23 12,73 15,67	114,05 128,31 155,52	16,87 19,11 23,45	3,19 3,18 3,15	38,32 42,96 51,68	
11/7		70	6,5 8			11,45 13,93	142,42 171,54	19,11 23,22	3,53 3,51	45,61 54,64	
12,5/8	125	80	7 8 10 12	11,0	3,7	14,06 15,98 19,70 23,36	226,53 225,62 311,61 364,79	26,67 30,26 37,27 44,07	4,01 4,00 3,98 3,95	73,73 80,95 100,47 116,84	
14/9	140	90	8 10	12,0	4,0	18,00 22,24	363,68 444,45	38,25 47,19	4,49 4,47	119,79 145,54	
16/10	160	100	9 10 12 14	13,0	4,3	22,87 25,28 30,04 34,72	605,97 666,59 784,22 897,19	56,04 61,91 73,42 84,65	5,15 5,13 5,11 5,08	186,03 204,09 238,75 271,60	
18/11	180		10 12			28,33 33,69	952,28 1122,56	78,59 93,33	5,80 5,77	276,37 324,09	
20/12,5	200	125	11 12 14 16	14,0	4,7	34,87 37,89 43,87 49,77	1449,02 1568,19 1800,83 2026,08	107,31 116,51 134,64 152,41	6,45 6,43 6,41 6,38	446,36 481,93 550,77 616,66	

:

1. 7,85 / 3*

2. ,

3. , , .

						S	£	£	, tga	* 3
—			—							
Wy, 3	i ,	Jwmin, 4	Wu,	fumin,						
3,28 3,88	1,41 1,40	7,57 8,88	2,75 3,24	1,00 1,08	1 ,13 1,17	2,60 2,65	13,20 15,50	0,387 0,386	4,49 5,92	
5,58 6,43 7,26	1J6 1,75 1,74	13,61 15,58 17,49	4,66 5,34 5,99	1,29 1,29 1,28	1,49 1 ,53 1,57	2,47 2,52 2.56	20,98 24,01 26,83	0,547 0,546 0,544	6,39 7,39 8,37	
4,53 4,91 6,39	1,58 1,58 1,56	11,77 12,70 16,29	3,81 4,12 5,32	1,22 1,22 1,21	1,26 1,28 1,36	2,92 2,95 3,04	20,54 22,23 28,33	0,384 0,384 0,380	6,17 6,70 8,77	
6,27 7,23 8,17 9,99 7,70 8,70 10,64 8,42 10,20	1,79 1,78 1,77 1,75 1,85 1,84 1,82 2,00 1,98	18,20 20,83 23,38 28,34 22,77 25,24 30,60 26,94 32,31	5,27 6,06 6,82 8,31 6,43 7,26 8,83 7,05 8,50	1,38 1,37 1,36 1,35 1.41 1.41 1,40 1,53 1,52	1,42 1 ,46 1 ,50 1,58 1,52 1 ,56 1,64 1 ,58 1,64	3,23 3,28 3,32 3,40 3,24 3,28 3,37 3,55 3,61	31,50 36,10 40,50 48,60 38,00 42,64 51,18 46,80 55,90	0,393 0,392 0,391 0,387 0,415 0,414 0,410 0,402 0,400	7,53 8,70 9,87 12,14 8,81 9,99 12,30 8,98 10,93	
11,89 13,47 16,52 19,46	2,29 2,28 2,26 2,24	43,40 48,82- 59,33 69,47	9,96 11,25 13,74 16,11	1,76 1,75 1,74 1,72	1,80 1,84 1,92 2,00	4,01 4,05 4,14 4,22	74,70 84,10 102,00 118,00	0,407 0,406 0,404 0,400	11,04 12,58 15,47 18,34	
17,19 21,14	2,58 2,58	70,27 85,51	14,39 17,58	1,58 1,96	2,03 2,12	4,49 4,58	121,00 147,00	0,411 0,409	14,13 17,46	
23,96 26,42 31,23 35,89	2,85 2,84 2,82 2,80	110,40 121,16 142,14 162,49	20,01 22,02 25,93 29,75	2,20 2,19 2,18 2,16	2,24 2,28 2,36 2,43	5,19 5,23 5,32 5,40	194,00 213,00 249,00 282,00	0,391 0,390 0,388 0,385	17,96 19,85 23,58 27,26	
32,27 38,20 45,98 49,85 57,43 64,83	3,12 3,10 3,58 3,57 3,54 3,52	165,44 194,28 263,84 285,04 326,54 366,99	26,96 31,83 38,27 41,45 47,57 53,56	2,42 2,40 2,75 2,74 2,73 2,72	2,44 2,52 2,79 2,83 2,91 2,99	5,88 5,97 6,50 6,54 6,62 6,71	295,00 348,00 465,00 503,00 575,00 643,00	0,376 0,374 0,392 0,392 0,390 0,388	22,20 26,40 27,37 29,74 34,43 39,07	

. 1:

— ;
 — ;
 t — ;
 R — ;
 — ;
 J — ;
 i — ;
 JC_0 , — ;
 Jx_y — ;
 (, , 1).
 3. :
 — ;
 — .
 4.

. 2.

2

		6 .		9 6,5 .		. 9	
2,5/1,6—5/3,2	$\pm 1,0$	+ 0,2 —0,3	$\pm 0,3$	—	—	—	—
5,6/3,6—9/5,6	$\pm 1,5$	+0,2 -0,4	+0,3 -0,4	+0,2 -0,5	+0,3 -0,5	—	—
10/6,3—16/10	$\pm 2,0$	+0,3 -0,4	$\pm 0,4$	+0,3 -0,5	+0,4 -0,5	+0,3 —0,6	+0,4 -0,6
18/11-20/12,5	$\pm 3,0$	—	—	—	—	+0,4 -0,7	+0,5 -0,7

5.

, -
 ,

. 3 01.01.93.

		6 .		9 6,5 .		. 9	
2,5/1,6—5/3,2	±1,0	+0,2 —0,3	+0,3 -0,4	—	—	—	—
5,6/3,6-9/5,6	±1,5	+0,2 -0,4	+0,3 —0,5	+0,2 -0,5	+ ^	—	—
10/6,3—16/10	±2,0	+0,3 -0,4	+0,4 -0,5	+0,3 -0,5	+0,4 -0,6	+ 0,3 -0,6	+0,4 —0,7
18/11—20/12,5	±3,0	—	—	—	—	+ 0,4 -0,7	+0,5 -0,3

(, . 1).

6.

, %.

7.

35

8.

)

(

(

0,3

3.0 —

5.0 —

9.

—

, 10

15

10

.;

. 16

.

4

12

:

;

;

;

;

5 %

:

5 %

.

12 .

8; 9. (

, . 1).

10.

:

+ 30 —

4 ;

+ 50 —

4

6

.;

+ 70—

6

;

+40

—

4 7 :

+ 5

1

7

.

11.

0,4%

.

,

-

0,2 %

.

2,5/1,6

5,6/3,6

.

1 .

12.

13.

.

-

500

.

1. -

. . , . , ; . . , . . ;
 ; . . , . . ; - . . ;
 . . ; . . ; . . , . . ;
 ; . . , . . ; . . ;
 B. . , . ; - , . . ;
 C. .

2. -
15.10.86

3082

3. 8510-72

4. 01.07.97 -

28 2.90 3429

5. (1993 .) 1, -
1990 . (4—91)

, ,
 . .
 . .
 }' 27,95 93 , 08.06.93 . . 0,70. , , - , 0,70,
 .- , 0,60. . 344.
 « » . 107076, , , 256. 1200 .. 14.
 , .