```
/Applications/Anaconda-Navigator.app/Contents/MacOS/python /Users/
kycheung/Desktop/Capstone-master/evaluation_easyocr.py
_____
Character accuracy in EasyOCR/Annual_report
 Characters predicted 199134.00
              Errors
                       1078.00
   Character accuracy
                       99.46
______
Throughput in EasyOCR/Annual_report
 Characters predicted 199134.00
              Errors 1078.00
            OCR time
                      8977.54
                       174.00
                Page
    OCR time per page
                       51.60
  Penalty Throughput
0
       0
               22.18
1
        1
               22.06
2
        2
              21.94
3
              21.82
        3
4
             21.70
       4
       5
             21.58
21.46
5
6
       6
7
       7
              21.34
8
       8
              21.22
9
       9
              21.10
_____
Accuracy by Character Class in EasyOCR/Annual_report
Characters predicted 199134
Errors 1078
 Class_type Count_predicted Count_error Accuracy
0 Lowercase
                    180565
                                  326
                                         99.82
                      7122
                                   30
                                         99.58
1 Uppercase
2
     Number
                      7785
                                   72
                                         99.08
3
     Symbol
                      3662
                                  650
                                         82.25
_____
Accuracy by frequency in EasyOCR/Annual_report
  Character Count_predicted Count_error Accuracy_by_frequency
0
                                    0
                                                    100.00
         1
                        1
1
                        93
                                   56
                                                     39.78
2
         #
                        5
                                    0
                                                    100.00
3
         $
                       477
                                  219
                                                     54.09
4
         %
                       127
                                                     67.72
                                   41
5
         &
                       73
                                    1
                                                     98.63
                                   29
6
                       172
                                                     83.14
7
          (
                       439
                                  111
                                                     74.72
8
         )
                       440
                                   68
                                                     84.55
9
                                    3
                                                     25.00
                        4
10
                        24
                                    1
                                                     95.83
11
                      1614
                                   93
                                                     94.24
12
                        45
                                   15
                                                     66.67
          /
13
                      1855
                                   7
                                                     99.62
         0
```

	aluation_easyocr			
14	1	1437	23	98.40
15	2	1495	8	99.46
16	3	440	1	99.77
17	4	401	2	99.50
18	5	514	14	97.28
19	6	459	6	98.69
20	7	385	7	98.18
21	8	388	2	99.48
22	9	411	2	99.51
23	•	37	2 3	91.89
24	•	95	0	100.00
25	, e	6	4	33.33
	<u>@</u>			
26	A	505	3	99.41
27	В	254	0	100.00
28	С	413	0	100.00
29	D	265	0	100.00
30	Е	325	0	100.00
31	F	342	0	100.00
32	G	352	0	100.00
33	H	538	0	100.00
34	Ī	621	22	96.46
35	J	22	0	100.00
36	К	414	0	100.00
37	L	143	0	100.00
38	М	289	0	100.00
39	N	109	1	99.08
40	0	164	3	98.17
41	P	382	0	100.00
42	Q	10	0	100.00
43	R	317	1	99.68
44	S	523	0	100.00
45	Т	745	0	100.00
46	U	86	0	100.00
47	V	64	0	100.00
48	W	210	0	100.00
49	X	5	0	100.00
50	Ϋ́	21	0	100.00
51	Z	3	0	100.00
52	۸	10	6	40.00
53	а	13327	0	100.00
54	b	2003	0	100.00
55	С	6646	18	99.73
56	d	6326	4	99.94
57	e	22792	5	99.98
58	f	3937	2	99.95
59		4135	1	99.98
	g			
60	h	6102	0	100.00
61	i j	14648	13	99.91
62		229	0	100.00
63	k	633	0	100.00
64	l	8157	0	100.00
65	m	4673	0	100.00
66	n	15753	5 <b>7</b>	99.64
67	0	14645	83	99.43
68	p	4649	0	100.00
69	q	165	0	100.00
70	r	12407	23	99.81

File - evalua	tion_easyocr			
71	S	10831	90	99.17
72	t	15607	0	100.00
73	U	5216	12	99.77
		2795		99.82
74	V		5	
75	W	2032	11	99.46
76	X	618	1	99.84
77	У	2190	1	99.95
78	Z	49	0	100.00
Groupe	d error in E	EasyOCR/Annual_rep	ort	
		Count_error		
Charac	ter Predicte	ed		
ш	%	1		
	1	12		
	)	1		
	<i>*</i>	7		
	>	1		
	?	3		
	C	4		
	{}	26		
	~	1		
\$	8 S	12		
	S	189		
	{}	18		
%	9	36		
	{}	5		
&	e	1		
ĭ	II	2		
	{}	26		
	٠. د	1		
,				
(	)	1		
	I {}	1		
	{}	109		
)	,	1		
	> F {}	1		
	F	1		
	{}	65		
*	:	1		
	{}	2		
+	{}	1		
,	: {} {} ) ; {} l	1 65 1 2 1 1 22		
'	:	- 22		
	{}	7 <u>0</u>		
/	() 1	70 12 3 4 3 1 1 2 7 3 9 2		
'	λſ	7		
0	ι. O	ა /		
0	0 {}	4		
	<b>ኒ</b> ን	5		
1	9 D I	1		
	D	1		
	I	2		
	L	7		
	լ {}	3		
	{}	9		
2	5	2		
	5 {} {}	- 6		
3	t)	6 1		
L	U	<b>1</b>		

File - evaluation_e		
4 5	{}	
5	3 1 S 8 {} 5	
	S 8	
,	1) 5	
6	<pre>{} ;</pre>	
-	1; 5 () 7	
7 8	1) / 1	
8	1	
9	1 1 7 1 5 1 5 1 4 1 5 1 5 1 6 1 6 1 6 1 6 1 6 1 6 1 6 1 6	
7	1 1	
:	% 1	
•	{} 2	
<b>@</b>	. 1	
<u> </u>	: 1 = 1 {} 2 {} 3	
	- - 2	
Α	- - 3	
A	1 2	
	L 9	
	T 3	
	[ 2 {} 6 {} 0 3 {} 1	
	{} 6	
N	<b>{</b> }	
0 R	0 3	
R	{}	
^	4 5 {} 1	
	{} 1	
С	C 2 {} 16	
	{} 16	
d	<pre>{} {} {} 5 {} 1 1 2 j 1 {} 10</pre>	
e f	{} }	
	1)	
g i	1 2	
+	i 1	
	{} 2 {} 1 1 2 j 1 {} 10	
n	{} 57	
0	0 24	
	0 55	
	{} 4	
r	1 1	
	Ī 2	
	T 10	
	m 1	
	<b>{}</b>	
S	\$ 32	
	S 58	
U	U 12	
v	<b>{</b> } <b>5</b>	
w	W 11	
х	{} <u>1</u>	
У	v 1	
Note: {} Number of	indicates no prediction made by the OCR engine missed prediction: 494	
Error tab	 le with prediction confidence for EasyOCR/Annual_report	

	Chanastan	Doodieted	OCD confidence	
^		Predicted	OCR confidence	
0	8	1	4.5	
1	2	5	7.7	
2	I	L	8.9	
3	I	L	9.6	
4	I	L	16.8	
5	)	F	17.6	
6	í	>	20.8	
	, ,	ĺ		
7			22.5	
8	5	3	23.9	
9	I	L	24.5	
10	I	L	24.9	
11	@ "	=	24.9	
12	Ü	)	25.2	
13	1	, ~	25.8	
14	1	I	26.1	
15	%	9	28.7	
16	9	5	30.3	
17	0	0	30.5	
18	"	1	30.5	
19	S	S	30.5	
20	11	1	30.9	
21	s	\$	33.7	
22	Ī	ĺ	35.5	
23	\$	S	37.6	
	φ			
24	0	0	38.4	
25	I \$	1	38.7	
26	\$	8	38.9	
27	S	\$	39.0	
28	s \$	S	39.6	
29	1	D	39.6	
30	- "	ī	39.6	
31	0	O	40.7	
	0	0		
32	\$	S	41.5	
33	\$	S	41.5	
34	\$	S	41.7	
35	\$	S	42.4	
36	\$ \$ \$ s	S S \$	43.1	
37	· ·	*	43.4	
38	0	0	43.5	
39	0	0	43.5	
	"	U		
40			44.1	
41	"	C	44.5	
42	s 5	\$ S	44.8	
43		S	45.2	
44	0	0	45.2	
45	0	0	45.2	
46	U	Ü	45.2	
47	r	T	45.2	
	,	I		
48	) "	, 1	45.4	
49			45.6	
50	С	С	45.7	
51	S	S	46.0	
52	(	)	46.2	
53	Ì	Ĵ	46.2	
54	•	%	46.2	
<u> </u>	•		Page 5 of 15	

56       \$       \$       \$ 46.7         58       \$       \$ 47.5         59       &       e       47.7         60       \$       \$ 47.9         61       %       9       47.9         61       %       9       47.9         62       "       c       48.2         63       i       1       48.8         64       i       j       49.2         65       \$       \$       49.2         66       0       0       49.3         67       \$       \$       \$       49.4         69       \$       \$       49.5         70       0       0       49.7         71       "       49.9         72       0       0       50.1         73       %       9       50.2         75       \$       \$       \$         76       0       0       50.3         77       \$       \$       \$         8       \$       \$       \$         80       y       y       y         99       \$       \$       \$<	File - evaluatio	n_easyocr		
57         s         \$         47.0         58         59         &         e         47.7         60         s         \$         47.7         60         s         \$         47.9         60         60         \$         47.9         60         60         \$         47.9         60         60         60         60         47.9         60         60         60         60         49.2         60         60         60         49.2         60         60         60         49.3         60         60         60         49.3         60         60         60         49.3         60         60         60         49.3         60         60         60         60         49.7         71         "         49.9         70         71         "         49.9         70         72         0         0         49.7         71         1         "         49.9         72         0         0         50.1         73         %         9         50.2         75         \$         \$         50.1         73         %         9         50.2         75         \$         \$         \$         50.0         70         77         \$         \$ <td>55</td> <td>\$</td> <td>8</td> <td>46.4</td>	55	\$	8	46.4
57         s         \$         47.0         58         59         &         e         47.7         60         s         \$         47.7         60         s         \$         47.9         60         60         \$         47.9         60         60         \$         47.9         60         60         60         60         47.9         60         60         60         60         49.2         60         60         60         49.2         60         60         60         49.3         60         60         60         49.3         60         60         60         49.3         60         60         60         49.3         60         60         60         60         49.7         71         "         49.9         70         71         "         49.9         70         72         0         0         49.7         71         1         "         49.9         72         0         0         50.1         73         %         9         50.2         75         \$         \$         50.1         73         %         9         50.2         75         \$         \$         \$         50.0         70         77         \$         \$ <td>56</td> <td>\$</td> <td>S</td> <td>46.7</td>	56	\$	S	46.7
59         &         e         47.9           61         %         9         47.9           62         "         c         48.2           63         i         1         48.8           64         i         j         49.2           65         \$         S         49.2           66         o         0         49.3           67         s         s         49.3           68         1         L         49.4           69         s         \$         49.5           70         o         0         49.7           71         "         49.9         *           72         o         0         50.1           73         %         9         50.2           74         o         0         50.2           75         \$         s         50.3           76         o         0         50.7           77         \$         s         50.9           79         s         \$         50.9           80         y         y         y           81         s         51.2 <td>57</td> <td>S</td> <td>\$</td> <td></td>	57	S	\$	
59         &         e         47.9           61         %         9         47.9           62         "         c         48.2           63         i         1         48.8           64         i         j         49.2           65         \$         S         49.2           66         o         0         49.3           67         s         s         49.3           68         1         L         49.4           69         s         \$         49.5           70         o         0         49.7           71         "         49.9         *           72         o         0         50.1           73         %         9         50.2           74         o         0         50.2           75         \$         s         50.3           76         o         0         50.7           77         \$         s         50.9           79         s         \$         50.9           80         y         y         y           81         s         51.2 <td></td> <td></td> <td>\$</td> <td></td>			\$	
60		ε		
62			φ.	
62		S	Þ	
63 i 1 48.8 64 i j 49.2 65 \$ \$ \$ 49.2 66 0 0 49.3 67 \$ \$ \$ 49.3 68 1				
64		"	С	
64	63	i	1	48.8
66	64	i	i	49.2
66		\$	Š	
67			0	
68			C	
69       \$       \$       49.5         70       0       0       49.7         71       "       49.9         72       0       0       50.1         73       %       9       50.2         74       0       0       50.2         75       \$       \$       \$         76       0       0       50.7         77       \$       \$       \$         78       \$       \$       \$         79       \$       \$       \$         80       Y       V       \$         81       ,       )       \$         81       ,       )       \$         81       ,       )       \$         81       ,       )       \$         81       ,       )       \$         81       ,       )       \$         82       \$       \$       \$         84       \$       \$       \$         85       \$       \$       \$         86       0       0       \$         87       \$       \$       \$ <t< td=""><td></td><td></td><td>3</td><td></td></t<>			3	
70			Ļ	
71         "         49.9           72         0         0         50.1           73         %         9         50.2           74         0         0         50.2           75         \$         \$         50.7           77         \$         \$         50.7           77         \$         \$         50.9           80         Y         Y         51.0           81         ,         )         51.2           82         \$         \$         51.2           83         \$         \$         51.2           83         \$         \$         51.2           83         \$         \$         51.2           83         \$         \$         51.2           83         \$         \$         51.2           83         \$         \$         51.8           84         \$         \$         \$           84         \$         \$         \$           85         \$         \$         \$           87         "         %         \$         \$           88         "         *         <		S	\$	
71         "         49,9           72         0         0         50.1           73         %         9         50.2           74         0         0         50.2           75         \$         \$         50.7           76         0         0         50.7           77         \$         \$         50.8           78         \$         \$         50.9           80         Y         V         51.0           81         ,         )         51.2           82         \$         \$         51.2           83         \$         \$         51.2           83         \$         \$         51.2           83         \$         \$         51.2           83         \$         \$         51.2           83         \$         \$         \$           84         \$         \$         \$           85         \$         \$         \$           86         0         0         \$           87         "         *         \$           88         "         *         \$	70	0	0	49.7
72       0       0       50.1         73       %       9       50.2         74       0       0       50.2         75       \$       \$       50.3         76       0       0       50.7         77       \$       \$       50.9         78       \$       \$       50.9         79       \$       \$       50.9         80       Y       Y       \$         81       ,       )       \$         81       ,       )       \$         81       ,       )       \$         82       \$       \$       \$         83       \$       \$       \$         84       \$       \$       \$         85       \$       \$       \$         84       \$       \$       \$         85       \$       \$       \$         86       0       0       \$         87       "       %       \$         88       "       ?       \$         89       \$       \$       \$         90       1       L       \$ </td <td>71</td> <td>II .</td> <td>1</td> <td></td>	71	II .	1	
73       %       9       50.2         74       0       0       50.2         75       \$       \$       50.3         76       0       0       50.7         77       \$       \$       \$         78       \$       \$       \$0.9         79       \$       \$       \$0.9         80       Y       Y       \$         81       ,       )       \$1.2         82       \$       \$       \$1.2         83       \$       \$       \$1.2         83       \$       \$       \$1.2         84       \$       \$       \$1.8         85       \$       \$       \$1.8         86       0       0       \$1.8         87       "       %       \$1.9         88       *       ?       \$1.9         89       \$       \$       \$5.2         90       1       L       \$2.5         91       \$       \$       \$5.3         92       \$       \$       \$5.3         95       \$       \$       \$3.7         96       0		Ω	Θ	
74       0       0       50.2         75       \$       \$       50.3         76       0       0       50.7         77       \$       \$       50.8         78       \$       \$       50.9         79       \$       \$       50.9         80       Y       V       51.0         81       ,       )       51.2         82       \$       \$       51.2         83       \$       \$       51.5         84       \$       \$       \$         85       \$       \$       \$         84       \$       \$       \$         85       \$       \$       \$         86       0       0       \$         87       "       %       \$         88       "       ?       \$         89       \$       \$       \$         89       \$       \$       \$         90       1       L       \$       \$         91       \$       \$       \$       \$         92       \$       \$       \$       \$ <t< td=""><td></td><td></td><td></td><td></td></t<>				
75         \$         \$         50.3           76         0         0         50.7           77         \$         \$         50.9           79         \$         \$         50.9           80         y         v         51.0           81         ,         )         51.2           82         \$         \$         51.2           83         \$         \$         51.5           84         \$         \$         51.8           85         \$         \$         \$1.8           86         0         0         51.8           87         "         %         51.9           88         "         ?         51.9           88         "         ?         51.9           89         \$         \$         \$2.5           90         1         L         \$2.5           91         \$         \$         \$2.7           92         \$         \$         \$53.3           94         0         0         \$33.3           95         \$         \$         \$3.7           97         U         U<				
76       0       0       50.7         77       \$       \$       50.8         78       \$       \$       50.9         79       \$       \$       50.9         80       Y       V       51.0         81       ,       )       51.2         82       \$       \$       51.5         84       \$       \$       \$         85       \$       \$       \$         86       0       0       51.8         87       "       %       \$         88       "       ?       \$         89       \$       \$       \$         80       1       L       \$         91       \$       \$       \$         92       \$       \$       \$         93       0       0       \$       \$         94       0       0       \$       \$         95       \$       \$       \$       \$         95       \$       \$       \$       \$         96       0       0       \$       \$         96       0       0       \$		Ú	U	
77       \$       \$       50.8         78       \$       \$       50.9         80       Y       V       51.0         81       ,       )       51.2         82       \$       \$       51.2         83       \$       \$       51.5         84       \$       \$       \$         85       \$       8       \$         86       0       0       \$         87       "       %       \$         88       "       ?       \$         87       "       %       \$         90       1       L       \$         91       \$       \$       \$         92       \$       \$       \$         93       0       0       \$         94       0       0       \$         94       0       0       \$         94       0       0       \$         98       0       0       \$         98       0       0       \$         98       0       0       \$         97       0       0       \$			S	
80       y       y       51.0         81       ,       )       51.2         82       \$       \$       51.5         83       \$       \$       51.5         84       \$       \$       51.8         85       \$       \$       51.8         86       0       0       51.8         87       "       %       51.9         88       "       ?       51.9         89       \$       \$       52.5         90       1       L       52.5         91       \$       \$       52.7         92       \$       \$       52.7         92       \$       \$       52.7         92       \$       \$       52.7         92       \$       \$       52.7         92       \$       \$       \$         93       0       0       \$         94       0       0       \$         95       \$       \$       \$         96       0       0       \$         98       0       0       \$         98       0		0	0	
80       y       y       51.0         81       ,       )       51.2         82       \$       \$       51.5         83       \$       \$       51.5         84       \$       \$       51.8         85       \$       \$       51.8         86       0       0       51.8         87       "       %       51.9         88       "       ?       51.9         89       \$       \$       52.5         90       1       L       52.5         91       \$       \$       52.7         92       \$       \$       52.7         92       \$       \$       52.7         92       \$       \$       52.7         92       \$       \$       52.7         92       \$       \$       \$         93       0       0       \$         94       0       0       \$         95       \$       \$       \$         96       0       0       \$         98       0       0       \$         98       0	77	\$	S	50.8
80       y       y       51.0         81       ,       )       51.2         82       \$       \$       51.5         83       \$       \$       51.5         84       \$       \$       51.8         85       \$       \$       51.8         86       0       0       51.8         87       "       %       51.9         88       "       ?       51.9         89       \$       \$       52.5         90       1       L       52.5         91       \$       \$       52.7         92       \$       \$       52.7         92       \$       \$       52.7         92       \$       \$       52.7         92       \$       \$       52.7         92       \$       \$       \$         93       0       0       \$         94       0       0       \$         95       \$       \$       \$         96       0       0       \$         98       0       0       \$         98       0	78	\$	S	50.9
80       y       y       51.0         81       ,       )       51.2         82       \$       \$       51.5         83       \$       \$       51.5         84       \$       \$       51.8         85       \$       \$       51.8         86       0       0       51.8         87       "       %       51.9         88       "       ?       51.9         89       \$       \$       52.5         90       1       L       52.5         91       \$       \$       52.7         92       \$       \$       52.7         92       \$       \$       52.7         92       \$       \$       52.7         92       \$       \$       52.7         92       \$       \$       \$         93       0       0       \$         94       0       0       \$         95       \$       \$       \$         96       0       0       \$         98       0       0       \$         98       0		S	\$	
81				
82       \$       \$       \$1.5         84       \$       \$       \$1.8         85       \$       \$1.8         86       0       0       \$1.8         87       "       %       \$1.9         88       "       ?       \$1.9         89       \$       \$52.5         90       1       L       \$52.5         91       \$       \$       \$52.7         92       \$       \$       \$52.7         92       \$       \$       \$52.7         92       \$       \$       \$52.9         93       0       0       \$3.3         94       0       0       \$3.3         94       0       0       \$3.7         96       0       0       \$3.7         97       0       0       \$3.8         98       0       0       \$3.8         99       \$       \$       \$3.9         100       "       ~       \$53.9         100       "       ~       \$53.9         101       ,       ;       \$4.0         102       r				
83		, e		
86       0       0       51.8         87       "       %       51.9         88       "       ?       51.9         89       s       \$       52.5         90       1       L       52.5         91       \$       \$       \$         91       \$       \$       \$         92       \$       \$       \$         93       0       0       \$         94       0       0       \$         95       \$       \$       \$         96       0       0       \$         97       0       0       \$         98       0       0       \$         99       \$       \$       \$         100       "       ~       \$         99       \$       \$       \$         100       "       ~       \$         101       ,       ;       \$         102       r       T       \$         103       0       0       \$         104       \$       \$       \$         105       ,       ;       \$ <td></td> <td>\$</td> <td>5</td> <td></td>		\$	5	
86       0       0       51.8         87       "       %       51.9         88       "       ?       51.9         89       s       \$       52.5         90       1       L       52.5         91       \$       \$       \$         91       \$       \$       \$         92       \$       \$       \$         93       0       0       \$         94       0       0       \$         95       \$       \$       \$         96       0       0       \$         97       0       0       \$         98       0       0       \$         99       \$       \$       \$         100       "       ~       \$         99       \$       \$       \$         100       "       ~       \$         101       ,       ;       \$         102       r       T       \$         103       0       0       \$         104       \$       \$       \$         105       ,       ;       \$ <td></td> <td></td> <td>\$</td> <td></td>			\$	
86       0       0       51.8         87       "       %       51.9         88       "       ?       51.9         89       s       \$       52.5         90       1       L       52.5         91       \$       \$       \$         91       \$       \$       \$         92       \$       \$       \$         93       0       0       \$         94       0       0       \$         95       \$       \$       \$         96       0       0       \$         97       0       0       \$         98       0       0       \$         99       \$       \$       \$         100       "       ~       \$         99       \$       \$       \$         100       "       ~       \$         101       ,       ;       \$         102       r       T       \$         103       0       0       \$         104       \$       \$       \$         105       ,       ;       \$ <td></td> <td>S</td> <td>\$</td> <td></td>		S	\$	
86       0       0       51.8         87       "       %       51.9         88       "       ?       51.9         89       s       52.5         90       1       L       52.5         91       \$       S       52.7         92       \$       S       52.9         93       0       0       53.3         94       0       0       53.3         95       s       S       53.7         96       0       0       53.8         98       0       0       53.8         99       \$       S       53.9         100       "       ~       53.9         100       "       ~       53.9         101       ,       ;       54.0         102       r       T       54.0         103       0       0       54.0         104       \$       S       54.2         105       ,       ;       54.5         107       2       5       54.9         108       %       9       55.1         109       \$<	85	\$	8	51.8
87       "       %       51.9         88       "       ?       51.9         89       \$       \$       52.5         90       1       L       52.5         91       \$       \$       52.7         92       \$       \$       52.9         93       0       0       53.3         94       0       0       53.3         95       \$       \$       \$         96       0       0       53.7         97       0       0       53.8         98       0       0       53.8         99       \$       \$       \$         100       "       ~       53.9         100       "       ~       53.9         101       ,       ;       54.0         102       r       T       54.0         103       0       0       54.0         104       \$       \$       \$         105       ,       ;       54.5         106       ,       ;       54.5         107       2       5       54.9         108	86		0	
888       " ? 51.9         899       \$ \$ 52.5         90       1       L 52.5         91       \$ \$ 52.7         92       \$ \$ 52.9         93       0       0         94       0       0         95       \$ \$ 53.3         96       0       0         97       0       0         98       0       0         99       \$ \$ 5.3.9         100       " ~ 53.9         101       , ;       54.0         102       r T       54.0         103       0       0         104       \$ \$ 5       54.2         105       , ;       54.4         106       , ;       54.5         107       2       5       54.9         108       % 9       55.1         109       \$ \$ 5       55.2         110       0       0       55.6			%	
90       1       L       52.5         91       \$       \$       52.7         92       \$       \$       52.9         93       0       0       53.3         94       0       0       53.3         95       \$       \$       \$         96       0       0       53.7         97       0       U       53.8         98       0       0       53.8         99       \$       \$       \$         100       "       ~       53.9         100       "       ~       53.9         101       ,       ;       54.0         102       r       T       T       54.0         103       0       0       54.0         104       \$       \$       \$       54.2         105       ,       ;       54.5         107       2       5       54.9         108       %       9       55.1         109       \$       \$       55.2         110       0       0       55.6		11		
90       1       L       52.5         91       \$       \$       52.7         92       \$       \$       52.9         93       0       0       53.3         94       0       0       53.3         95       \$       \$       \$         96       0       0       53.7         97       0       U       53.8         98       0       0       53.8         99       \$       \$       \$         100       "       ~       53.9         100       "       ~       53.9         101       ,       ;       54.0         102       r       T       T       54.0         103       0       0       54.0         104       \$       \$       \$       54.2         105       ,       ;       54.5         107       2       5       54.9         108       %       9       55.1         109       \$       \$       55.2         110       0       0       55.6			÷ ch	
91       \$		_	<b>.</b>	
93       0       0       53.3         94       0       0       53.3         95       s       S       53.7         96       0       0       53.7         97       U       U       53.8         98       0       0       53.8         99       \$       S       53.9         100       "       ~       53.9         101       ,       ;       54.0         102       r       T       54.0         103       0       0       54.0         104       \$       S       54.2         105       ,       ;       54.4         106       ,       ;       54.5         107       2       5       54.9         108       %       9       55.1         109       \$       S       55.2         110       0       0       55.4         111       0       0       55.6		1		
93       0       0       53.3         94       0       0       53.3         95       s       S       53.7         96       0       0       53.7         97       U       U       53.8         98       0       0       53.8         99       \$       S       53.9         100       "       ~       53.9         101       ,       ;       54.0         102       r       T       54.0         103       0       0       54.0         104       \$       S       54.2         105       ,       ;       54.4         106       ,       ;       54.5         107       2       5       54.9         108       %       9       55.1         109       \$       S       55.2         110       0       0       55.4         111       0       0       55.6		\$	S	
93       0       0       53.3         94       0       0       53.3         95       s       S       53.7         96       0       0       53.7         97       U       U       53.8         98       0       0       53.8         99       \$       S       53.9         100       "       ~       53.9         101       ,       ;       54.0         102       r       T       54.0         103       0       0       54.0         104       \$       S       54.2         105       ,       ;       54.4         106       ,       ;       54.5         107       2       5       54.9         108       %       9       55.1         109       \$       S       55.2         110       0       0       55.4         111       0       0       55.6	92	\$	S	52.9
94       0       0       53.3         95       s       S       53.7         96       0       0       53.7         97       U       U       53.8         98       0       0       53.8         99       \$       S       53.9         100       "       ~       53.9         101       ,       ;       54.0         102       r       T       54.0         103       0       0       54.0         104       \$       S       54.2         105       ,       ;       54.4         106       ,       ;       54.5         107       2       5       54.9         108       %       9       55.1         109       \$       S       55.2         110       0       0       55.6	93			
95       s       S       53.7         96       o       0       53.7         97       u       U       53.8         98       o       0       53.8         99       \$       S       53.9         100       "       ~       53.9         101       ,       ;       54.0         102       r       T       54.0         103       o       0       54.0         104       \$       S       54.2         105       ,       ;       54.2         106       ,       ;       54.5         107       2       5       54.9         108       %       9       55.1         109       \$       S       55.2         110       o       0       55.4         111       o       0       55.6				
96       0       0       53.7         97       0       U       53.8         98       0       0       53.8         99       \$       \$       \$       53.9         100       "       ~       53.9         101       ,       ;       54.0         102       r       T       54.0         103       0       0       54.0         104       \$       \$       \$         105       ,       ;       54.2         106       ,       ;       54.5         107       2       5       54.9         108       %       9       55.1         109       \$       \$       55.2         110       0       0       55.4         111       0       0       55.6				
97       U       U       53.8         98       0       0       53.8         99       \$       S       53.9         100       "       ~       53.9         101       ,       ;       54.0         102       r       T       54.0         103       0       0       54.0         104       \$       S       54.2         105       ,       ;       54.4         106       ,       ;       54.5         107       2       5       54.9         108       %       9       55.1         109       \$       S       55.2         110       0       0       55.4         111       0       0       55.6				
98       0       0       53.8         99       \$       \$       53.9         100       "       ~       53.9         101       ,       ;       54.0         102       r       T       54.0         103       o       0       54.0         104       \$       \$       \$         105       ,       ;       \$         106       ,       ;       \$         107       2       5       54.9         108       %       9       \$         109       \$       \$       \$         100       0       \$       \$         110       o       0       \$         111       o       0       \$				
99 \$ \$ 53.9 100 " ~ 53.9 101 , ; 54.0 102 r T 54.0 103 o 0 54.0 104 \$ \$ \$ 5 54.2 105 , ; 54.4 106 , ; 54.5 107 2 5 54.9 108 % 9 55.1 109 \$ \$ \$ 55.2 110 o 0 55.4 111 o 0 55.6				
101				
101		\$	S	
101       ,       ;       54.0         102       r       T       54.0         103       o       0       54.0         104       \$       \$       \$         105       ,       ;       \$         106       ,       ;       \$         107       2       5       \$         108       %       9       \$         109       \$       \$       \$         110       o       0       \$         111       o       0       \$	100	II	~	53.9
102       r       T       54.0         103       o       0       54.0         104       \$       S       54.2         105       ,       ;       54.4         106       ,       ;       54.5         107       2       5       54.9         108       %       9       55.1         109       \$       S       55.2         110       o       0       55.4         111       o       0       55.6		,	;	
103       0       0       54.0         104       \$       \$       54.2         105       ,       ;       54.4         106       ,       ;       54.5         107       2       5       54.9         108       %       9       55.1         109       \$       \$       \$         110       0       0       55.4         111       0       0       55.6			Ť	
104       \$				
105       ,       ;       54.4         106       ,       ;       54.5         107       2       5       54.9         108       %       9       55.1         109       \$       \$       55.2         110       0       0       55.4         111       0       0       55.6			c	
106       ,       ;       54.5         107       2       5       54.9         108       %       9       55.1         109       \$       \$       55.2         110       0       0       55.4         111       0       0       55.6		Ф	3	
107       2       5       54.9         108       %       9       55.1         109       \$       \$       55.2         110       0       0       55.4         111       0       0       55.6		,	;	
109       \$       \$       55.2         110       0       0       55.4         111       0       0       55.6		,	;	
109       \$       \$       55.2         110       0       0       55.4         111       0       0       55.6	107	2	5	54.9
109       \$       \$       55.2         110       0       0       55.4         111       0       0       55.6		%	9	
110 0 0 55.4 111 0 0 55.6		\$		
111 0 0 55.6		n		
Page 6 of 15		U	U	

112	File - evaluation	n_easyocr			
113	112	S	S	55.7	
114	113				
115			•		
116			•		
117					
118       r       T       56.0         120       \$       8       56.4         121       w       W       56.6         122       %       9       56.9         123       \$       S       57.2         124       \$       S       57.3         125       \$       S       57.3         126       \$       S       57.3         127       \$       \$       57.6         128       \$       8       57.6         129       \$       S       57.9         130       \$       \$       57.9         131       \$       S       57.9         131       \$       S       57.9         131       \$       S       58.3         132       \$       \$       58.3         133       \$       9       58.5         134       0       0       58.5         136       ,       ;       58.7         137       \$       S       58.9         138       \$       9       59.1         139       \$       \$       59.2					
119					
120 \$ 8 8 56.4 121 W W 56.6 122 % 9 56.9 123 \$ S 57.2 124 \$ S 57.3 125 \$ S 57.3 126 \$ S 57.3 126 \$ S 57.3 127 \$ S \$ 57.6 128 \$ 8 57.6 129 \$ S 57.6 129 \$ S 57.9 130 \$ S 57.9 131 \$ S 58.3 132 \$ S 58.3 133 % 9 58.5 134 0 0 58.5 135 \$ S 58.3 133 % 9 58.5 136 , ; ; 58.7 137 \$ S 58.5 136 , ; ; 58.7 137 \$ S 58.9 138 % 9 59.1 139 \$ S 59.4 140 \$ S \$ 59.2 141 \$ S 5 59.4 142 \$ S 59.4 144 1 L 59.5 146 1 L 59.5 147 I L 59.5 146 1 L 59.5 147 I L 59.5 148 , ; ; 59.7 149 \$ S 5 59.7 150 \$ S 60.0 151 \$ S 60.0 155 \$ S 60.0 157 \$ F 7 60.8 158 % 9 61.2 160 1 L 61.2 160 1 L 61.2 160 1 L 61.2 161 " c 61.3 162 5 S 61.5 163 0 0 0 61.5 164 U U G 61.5 165 F T T 61.5 166 \$ S 61.5 167 \$ S 61.6 168 \$ S 61.5					
121		/o &			
122					
123 \$ S 57.2 124 \$ S 57.3 125 \$ S 57.3 126 \$ S 57.3 127 \$ S 57.6 128 \$ 8 57.6 129 \$ S 57.9 130 \$ S 57.9 131 \$ S 58.3 132 \$ S 58.3 132 \$ S 58.3 133 \$ 9 58.5 134 \$ 0 0 58.5 135 \$ S 58.7 136 \$ , ; 58.7 137 \$ S 58.9 138 \$ 9 59.1 139 \$ S 59.2 140 \$ S \$ 59.2 140 \$ S \$ 59.4 142 \$ S 59.4 144 \$ 1					
127		% #			
127		\$	5		
127		\$	S		
127		\$	S		
129 \$ S 57.9 130 S \$ 57.9 131 \$ S 58.3 132 S \$ 58.3 133 % 9 58.5 134 0 0 0 58.5 135 S \$ 58.5 136 , ; 58.7 137 \$ S 58.9 138 % 9 59.1 139 S \$ 59.2 140 S \$ 59.2 141 S S 59.4 142 \$ S 59.4 143 0 0 59.4 144 1 L 59.5 145 0 0 59.5 146 1 L 59.5 146 1 L 59.5 147 I L 59.6 148 , ; 59.7 149 S S 59.7 150 \$ S 60.0 151 \$ S 60.3 152 I T 60.3 153 W W 60.4 154 % 9 60.6 155		\$	S		
129 \$ S 57.9 130 S \$ 57.9 131 \$ S 58.3 132 S \$ 58.3 133 % 9 58.5 134 0 0 0 58.5 135 S \$ 58.5 136 , ; 58.7 137 \$ S 58.9 138 % 9 59.1 139 S \$ 59.2 140 S \$ 59.2 141 S S 59.4 142 \$ S 59.4 143 0 0 59.4 144 1 L 59.5 145 0 0 59.5 146 1 L 59.5 146 1 L 59.5 147 I L 59.6 148 , ; 59.7 149 S S 59.7 150 \$ S 60.0 151 \$ S 60.3 152 I T 60.3 153 W W 60.4 154 % 9 60.6 155		S	\$		
130       \$       \$       57.9         131       \$       \$       58.3         132       \$       \$       58.5         134       0       0       58.5         134       0       0       58.5         135       \$       \$       58.7         137       \$       \$       58.7         138       %       9       59.1         139       \$       \$       59.2         140       \$       \$       59.2         140       \$       \$       59.2         140       \$       \$       59.4         141       \$       \$       59.4         142       \$       \$       59.4         143       0       0       59.4         144       1       L       59.5         145       0       0       59.5         146       1       L       59.5         147       I       L       59.6         148       ,       ;       59.7         150       \$       \$       60.3         151       \$       \$       60.3		\$			
130       \$       \$       57.9         131       \$       \$       58.3         132       \$       \$       58.5         134       0       0       58.5         134       0       0       58.5         135       \$       \$       58.7         137       \$       \$       58.7         138       %       9       59.1         139       \$       \$       59.2         140       \$       \$       59.2         140       \$       \$       59.2         140       \$       \$       59.4         141       \$       \$       59.4         142       \$       \$       59.4         143       0       0       59.4         144       1       L       59.5         145       0       0       59.5         146       1       L       59.5         147       I       L       59.6         148       ,       ;       59.7         150       \$       \$       60.3         151       \$       \$       60.3			S		
133       %       9       58.5         134       0       0       58.5         135       s       \$       58.7         137       \$       S       58.9         138       %       9       59.1         139       s       \$       59.2         140       s       \$       59.2         141       s       S       59.4         142       s       \$       59.4         143       o       0       59.4         144       1       L       59.5         145       0       0       59.5         146       1       L       59.5         147       I       L       59.5         148       ,       ;       59.7         150       s       S       60.0         151       s       S       60.0         151       s       S       60.3         152       I       T       60.3         153       w       W       60.4         154       %       9       60.6         155       r       T       60.8			\$		
133       %       9       58.5         134       0       0       58.5         135       s       \$       58.7         137       \$       S       58.9         138       %       9       59.1         139       s       \$       59.2         140       s       \$       59.2         141       s       S       59.4         142       s       \$       59.4         143       o       0       59.4         144       1       L       59.5         145       0       0       59.5         146       1       L       59.5         147       I       L       59.5         148       ,       ;       59.7         150       s       S       60.0         151       s       S       60.0         151       s       S       60.3         152       I       T       60.3         153       w       W       60.4         154       %       9       60.6         155       r       T       60.8		\$	S	58.3	
133       %       9       58.5         134       0       0       58.5         135       s       \$       58.7         137       \$       S       58.9         138       %       9       59.1         139       s       \$       59.2         140       s       \$       59.2         141       s       S       59.4         142       s       \$       59.4         143       o       0       59.4         144       1       L       59.5         145       0       0       59.5         146       1       L       59.5         147       I       L       59.5         148       ,       ;       59.7         150       s       S       60.0         151       s       S       60.0         151       s       S       60.3         152       I       T       60.3         153       w       W       60.4         154       %       9       60.6         155       r       T       60.8		S	\$		
134       0       0       58.5         135       s       \$ 58.5         136       ,       ;       58.7         137       \$       \$ 58.9         138       %       9       59.1         139       s       \$ 59.2         140       s       \$ 59.2         141       s       \$ 59.4         142       \$       \$ 59.4         143       0       0       59.5         144       1       L       59.5         145       0       0       59.5         146       1       L       59.5         147       I       L       59.5         148       ,       ;       59.7         149       s       s       59.7         150       \$       s       60.0         151       \$       s       60.3         152       I       T       60.3         153       w       W       60.4         154       %       9       60.6         155       r       T       60.9         158       s       60.9         159 <td></td> <td>%</td> <td>9</td> <td></td> <td></td>		%	9		
135       s       \$       58.5         136       ,       ;       58.7         137       \$       S       58.9         138       %       9       59.1         139       s       \$       59.2         140       s       \$       59.2         140       s       \$       59.2         141       s       S       59.4         142       s       S       59.4         143       o       0       59.5         144       1       L       59.5         145       0       0       59.5         146       1       L       59.6         147       I       L       59.6         148       ,       ;       59.7         150       s       S       60.0         151       s       S       60.3         152       I       T       60.3         153       w       W       60.4         155       r       T       60.8         157       r       T       60.8         157       r       T       60.2			0		
136       ,       ;       58.7         137       \$       \$       58.7         138       %       9       59.1         139       \$       \$       59.2         140       \$       \$       59.2         141       \$       \$       59.4         141       \$       \$       59.4         143       0       0       59.5         144       1       L       59.5         145       0       0       59.5         146       1       L       59.5         147       I       L       59.6         148       ,       ;       59.7         149       \$       \$       59.7         149       \$       \$       59.7         150       \$       \$       60.0         151       \$       \$       60.3         152       I       T       60.3         153       W       W       60.4         154       %       9       60.6         155       r       T       60.8         157       r       T       60.8			\$		
137       \$       S       58.9         138       %       9       59.1         139       \$       \$       59.2         140       \$       \$       59.2         141       \$       \$       59.2         141       \$       \$       59.4         142       \$       \$       59.4         143       0       0       59.4         144       1       L       59.5         145       0       0       59.5         146       1       L       59.5         147       I       L       59.5         148       ,       ;       59.7         150       \$       \$       50.0         151       \$       \$       60.0         151       \$       \$       60.3         152       I       T       60.3         153       W       W       60.4         154       %       9       60.6         155       r       T       60.8         156       o       0       60.8         157       r       T       60.9			•		
142       \$       \$       \$       59.4         143       0       0       59.5         144       1       L       59.5         145       0       0       59.5         146       1       L       59.5         147       I       L       59.6         148       ,       ;       59.7         149       \$       \$       \$         150       \$       \$       \$         151       \$       \$       \$         152       I       T       \$         153       W       W       \$         154       %       9       \$         155       r       T       \$         156       o       0       \$         157       r       T       \$         158       %       9       \$         159       \$       \$       \$         160       1       1       \$         161       "       c       \$         162       5       \$       \$         164       U       U       \$         165		\$	Ś		
142       \$       \$       \$       59.4         143       0       0       59.5         144       1       L       59.5         145       0       0       59.5         146       1       L       59.5         147       I       L       59.6         148       ,       ;       59.7         149       \$       \$       \$         150       \$       \$       \$         151       \$       \$       \$         152       I       T       \$         153       W       W       \$         154       %       9       \$         155       r       T       \$         156       o       0       \$         157       r       T       \$         158       %       9       \$         159       \$       \$       \$         160       1       1       \$         161       "       c       \$         162       5       \$       \$         164       U       U       \$         165		* %	9		
142       \$       \$       \$       59.4         143       0       0       59.5         144       1       L       59.5         145       0       0       59.5         146       1       L       59.5         147       I       L       59.6         148       ,       ;       59.7         149       \$       \$       \$         150       \$       \$       \$         151       \$       \$       \$         152       I       T       \$         153       W       W       \$         154       %       9       \$         155       r       T       \$         156       o       0       \$         157       r       T       \$         158       %       9       \$         159       \$       \$       \$         160       1       1       \$         161       "       c       \$         162       5       \$       \$         164       U       U       \$         165			\$		
142       \$       \$       \$       59.4         143       0       0       59.5         144       1       L       59.5         145       0       0       59.5         146       1       L       59.5         147       I       L       59.6         148       ,       ;       59.7         149       \$       \$       \$         150       \$       \$       \$         151       \$       \$       \$         152       I       T       \$         153       W       W       \$         154       %       9       \$         155       r       T       \$         156       o       0       \$         157       r       T       \$         158       %       9       \$         159       \$       \$       \$         160       1       1       \$         161       "       c       \$         162       5       \$       \$         164       U       U       \$         165			\$		
142       \$       \$       \$       59.4         143       0       0       59.5         144       1       L       59.5         145       0       0       59.5         146       1       L       59.5         147       I       L       59.6         148       ,       ;       59.7         149       \$       \$       \$         150       \$       \$       \$         151       \$       \$       \$         152       I       T       \$         153       W       W       \$         154       %       9       \$         155       r       T       \$         156       o       0       \$         157       r       T       \$         158       %       9       \$         159       \$       \$       \$         160       1       1       \$         161       "       c       \$         162       5       \$       \$         164       U       U       \$         165			Ψ C		
143		¢	9		
144       1       L       59.5         145       0       0       59.5         146       1       L       59.5         147       I       L       59.6         148       ,       ;       59.7         149       s       S       59.7         150       \$       S       60.0         151       \$       S       60.3         152       I       T       60.3         153       W       W       60.4         154       %       9       60.6         155       r       T       60.8         155       r       T       60.8         157       r       T       60.9         158       %       9       61.2         159       \$       S       61.2         160       1       L       61.2         161       "       c       61.3         162       5       S       61.5         164       U       U       61.5         165       r       T       61.5         166       \$       S       61.6					
145       0       0       59.5         146       1       L       59.5         147       I       L       59.6         148       ,       ;       59.7         149       s       S       59.7         150       \$       S       60.0         151       \$       S       60.3         151       \$       S       60.3         152       I       T       60.3         153       W       W       60.4         154       %       9       60.6         155       r       T       60.8         156       o       0       60.8         157       r       T       60.9         158       %       9       61.2         159       \$       S       61.2         160       1       1       61.2         161       "       c       61.3         162       5       S       61.3         163       o       0       61.5         164       u       U       61.5         166       \$       S       61.6			U		
146       1       L       59.5         147       I       L       59.6         148       ,       ;       59.7         149       s       S       59.7         150       \$       S       60.0         151       \$       S       60.3         151       \$       S       60.3         152       I       T       60.3         153       W       W       60.4         154       %       9       60.6         155       r       T       60.8         156       o       0       60.8         157       r       T       60.9         158       %       9       61.2         159       \$       S       61.2         160       1       1       61.2         161       "       c       61.3         162       5       S       61.5         164       U       U       61.5         165       r       T       61.5         166       \$       S       61.6         167       \$       S       61.6			L		
147       I       L       59.6         148       ,       ;       59.7         149       s       S       59.7         150       \$       S       60.0         151       \$       S       60.3         152       I       T       60.3         153       W       W       60.4         154       %       9       60.6         155       r       T       60.8         156       o       0       60.8         157       r       T       60.9         158       %       9       61.2         159       \$       S       61.2         160       1       L       61.2         161       "       c       61.3         162       5       S       61.3         163       o       0       61.5         164       u       U       61.5         165       r       T       61.5         166       \$       S       61.6         167       \$       S       61.6         168       s       S       61.6			U		
148       ,       ;       59.7         149       s       S       59.7         150       \$       S       60.0         151       \$       S       60.3         152       I       T       60.3         153       w       W       60.4         154       %       9       60.6         155       r       T       60.8         156       o       0       60.8         157       r       T       60.9         158       %       9       61.2         159       \$       S       61.2         160       1       1       61.2         161       "       c       61.3         162       5       S       61.3         163       o       0       61.5         164       u       u       0       61.5         165       r       T       61.5         166       \$       S       61.5         167       \$       S       61.6         168       s       S       61.7			L		
149       s       S       59.7         150       \$       S       60.0         151       \$       S       60.3         152       I       T       60.3         153       W       W       60.4         154       %       9       60.6         155       r       T       60.8         156       o       0       60.8         157       r       T       60.9         158       %       9       61.2         159       \$       S       61.2         160       1       1       61.2         161       "       c       61.3         162       5       S       61.3         163       o       0       61.5         164       u       u       U       61.5         166       \$       S       61.6         167       \$       S       61.6         168       s       S       61.6		T			
152       I       T       60.3         153       w       W       60.4         154       %       9       60.6         155       r       T       60.8         156       o       0       60.8         157       r       T       60.9         158       %       9       61.2         159       \$       \$       61.2         160       1       l       61.2         161       "       c       61.3         162       5       \$       61.3         163       o       0       61.5         164       u       U       61.5         165       r       T       61.5         166       \$       \$       \$         167       \$       \$       61.6         168       \$       \$       61.7			<i>;</i>		
152       I       T       60.3         153       w       W       60.4         154       %       9       60.6         155       r       T       60.8         156       o       0       60.8         157       r       T       60.9         158       %       9       61.2         159       \$       \$       61.2         160       1       l       61.2         161       "       c       61.3         162       5       \$       61.3         163       o       0       61.5         164       u       U       61.5         165       r       T       61.5         166       \$       \$       \$         167       \$       \$       61.6         168       \$       \$       61.7		S	S		
152       I       T       60.3         153       w       W       60.4         154       %       9       60.6         155       r       T       60.8         156       o       0       60.8         157       r       T       60.9         158       %       9       61.2         159       \$       \$       61.2         160       1       l       61.2         161       "       c       61.3         162       5       \$       61.3         163       o       0       61.5         164       u       U       61.5         165       r       T       61.5         166       \$       \$       \$         167       \$       \$       61.6         168       \$       \$       61.7		\$	S		
153		\$	S		
154       %       9       60.6         155       r       T       60.8         156       o       0       60.8         157       r       T       60.9         158       %       9       61.2         159       \$       \$       61.2         160       1       1       61.2         161       "       c       61.3         162       5       \$       61.3         163       o       0       61.5         164       u       U       61.5         165       r       T       61.5         166       \$       \$       \$         167       \$       \$       \$         168       \$       \$       61.6					
155					
156		%	9		
157		r			
157		0	0		
158	157		T	60.9	
159 \$ S 61.2 160 1 1 0 61.2 161 " c 61.3 162 5 S 61.3 163 0 0 61.5 164 U U 61.5 165 r T 61.5 166 \$ S 61.5 167 \$ S 61.6 168 s S 61.7		%	9		
160       1       1       61.2         161       "       c       61.3         162       5       S       61.3         163       0       0       61.5         164       U       U       61.5         165       r       T       61.5         166       \$       S       61.5         167       \$       S       61.6         168       s       S       61.7		\$	S		
161 "		1	ι		
162		п			
163		5	S		
164       U       U       61.5         165       r       T       61.5         166       \$       \$       61.5         167       \$       \$       61.6         168       \$       \$       61.7			Ō		
165       r       T       61.5         166       \$       \$       61.5         167       \$       \$       61.6         168       \$       \$       61.7					
166 \$ \$ \$ 61.5 167 \$ \$ 61.6 168 \$ \$ \$ 61.7					
168 s S 61.7		<b>,</b>			
168 s S 61.7		¢	9		
	100	ა 	J	Page 7 of 15	

File - evaluation	on_easyocr			
169	\$	S	62.0	
170	Ü	U	62.2	
171	0	0	62.2	
172	\$	S	62.2	
173		T	62.2	
	r			
174	\$	\$	62.3	
175	\$	S	62.3	
176	s \$ \$ 1	S	62.3	
177	\$	S	62.4	
178		I	62.4	
179	1	l	62.4	
180	W	W	62.4	
181	,	;	62.5	
182	0	0	62.5	
183		S	62.9	
184	\$	S	63.0	
185	\$ \$ \$	S	63.1	
186	Ψ 0	0	63.2	
187	U ¢	U	63.2	
188	\$	S	63.4	
189	0	0	63.7	
190	0	0	63.7	
191	\$	S	63.7	
192	5 \$	S	63.9	
193	\$	S	63.9	
194	S	S	63.9	
195	\$ \$ \$	S	64.0	
196	\$	S	64.0	
197	ü	1	64.1	
198	\$	S	64.1	
199	Ĭ	Ť	64.1	
200	U	U	64.2	
201	r	I	64.2	
202		0	64.2	
	O			
203	\$	8	64.3	
204	s \$ \$	\$ \$ \$ \$	64.5	
205	\$	S	64.6	
206	\$	S	64.7	
207	S	\$	64.7	
208	S		65.0	
209	0	0	65.0	
210	\$ \$ \$	S	65.1	
211	\$	S	65.1	
212	\$	S	65.2	
213	0	0	65.3	
214	0	0	65.5	
215	S	\$	65.5	
216	J		65.6	
217	/ ¢	, c	65.7	
	`\$ \$ \$ \$ \$ \$	; s s s s		
218	<b>Þ</b>	5	65.8	
219	<b>\$</b>	5	65.9	
220	\$	S	65.9	
221	\$		65.9	
222	,	;	66.3	
223	\$	S	66.4	
224	\$ \$	S	66.4	
225	r	T	66.8	

File - evaluation	on_easyocr			
226	I	L	66.9	
227	I	L	66.9	
228	II .	?	67.1	
229	u u	*	67.1	
230	\$	S	67.1	
231	Ψ II	*	67.2	
232	w	W	67.3	
233		S	67.4	
234	φ Φ	S	67.5	
	\$ \$ \$	S		
235	<b>Ф</b>		67.5	
236	I	L	67.6	
237	\$ %	S	67.6	
238	%	9	67.6	
239	\$	S	67.8	
240	<i>i</i>	<i>;</i>	67.8	
241	%	9	67.9	
242	0	0	68.0	
243	%	9	68.2	
244	\$	S	68.2	
245	\$	S S	68.4	
246	\$	S	68.4	
247	\$ \$ \$ \$ \$ \$	S	68.4	
248	\$	S	68.5	
249	S	S	68.5	
250	\$	S	68.6	
251	0	0	68.6	
252	0	0	68.6	
253	,	;	68.7	
254	\$	Ś	69.1	
255	Ŭ	Ū	69.1	
256	r	Ť	69.1	
257	O	0	69.1	
258	r	1	69.1	
259	0	0	69.1	
260	\$	S	69.2	
261		S	69.2	
262	\$ \$	S	69.2	
263		0	69.2	
264	¢	S	69.2	
	o \$ \$	S		
265		S	69.2	
266	O	0	69.3	
267	\$	S	69.4 60.7	
268	s \$	\$ \$ \$ \$	69.7	
269		5	69.8	
270	S	<b>\$</b>	69.8	
271	s \$	S	69.8	
272			69.9	
273	0	0	69.9	
274	\$ \$ 5	S S S	70.0	
275	<b>\$</b>	S	70.0	
276	5	S	70.2	
277		S	70.2	
278	S	S \$ 9	70.3	
279	%		70.3	
280	\$	S	70.6	
281	\$ \$ \$	S	70.7	
282	\$	S	70.7	

riie - evaiuai	ion_easyocr			
283	0	0	70.8	
284		S	71.0	
285	\$ \$	S	71.1	
286	Ψ %	9	71.1	
287	0	0	71.2	
288	0	0	71.2	
289	%	9	71.2	
290	0	0	71.3	
291	\$	8	71.4	
292	S	\$	71.4	
293	S	S	71.4	
294	\$	S	71.5	
295	٨	4	71.6	
296	1	Ī	71.8	
	\$	S		
297	Ф O		71.8	
298	8	7	72.0	
299	5	S	72.0	
300	\$	S	72.4	
301	,	;	72.5	
302	S	\$	72.6	
303	,	;	72.8	
304	S	\$	72.9	
305	II.	*	73.0	
306	5	S	73.0	
307	\$	S	73.0	
308	Ψ II	>	73.0	
	•	0		
309	0	י	73.1	
310			73.1	
311	S	S	73.1	
312	\$	S	73.1	
313	\$ \$ \$	S	73.2	
314	\$	S \$	73.2	
315	S	\$	73.3	
316	0	0	73.4	
317	\$	S	73.4	
318	Ü	U	73.5	
319	S		73.5	
320	s	\$	73.5	
321		S \$ S	73.5	
	S ¢	s c		
322	\$	S	73.6	
323	6	;	73.7	
324	%	9	73.8	
325	\$ \$	S	73.9	
326		8	73.9	
327	0	0	74.0	
328	\$	S	74.1	
329	\$	S	74.3	
330	\$	S S	74.3	
331	1	9	74.4	
332	\$ \$ 1 \$ \$ %	Ś	74.4	
	ψ	S	74.4	
333	<b>Þ</b>			
334		9	74.5	
335	s \$	\$	74.6	
336		S	74.6	
337	0	0	74.9	
338	\$ i	S	74.9	
339	i	1	74.9	

File - evaluation	on_easyocr			
340	S	S	75.0	
341	0	0	75.1	
342	11	*	75.3	
343	11	ï	75.6	
		C		
344	\$	S	75.6	
345	0	0	75.9	
346	\$	S	76.0	
347	W	W	76.2	
348	,	;	76.2	
349	S	S	76.2	
350	0	0	76.2	
351	\$	S	76.3	
352	Š	\$	76.4	
353	\$	Š	76.9	
354	Ψ 0	0	76.9	
355	\$ -	S	77.0	
356	I	T	77.0	
357	<b>\$</b> %	S	77.0	
358	%	9	77.1	
359	,	;	77.2	
360	S	; S	77.3	
361	\$	S	77.7	
362		S	77.8	
363	s \$ %	S	77.8	
364	* %	9	77.9	
365	%	9	77.9	
366	\$	Ś	78.1	
367	Ψ %	9	78.2	
		S		
368	S		78.2	
369	<b>\$</b>	S	78.2	
370	\$ \$ %	S	78.2	
371		9	78.4	
372	\$ \$	S	78.5	
373	\$	S	78.6	
374	s	S	78.8	
375	٨	4	79.0	
376	\$	S	79.2	
377	r	I	79.2	
378	U	U	79.2	
379	0	Ö	79.2	
380	S	S	79.2	
381	\$	S	79.3	
382	\$ \$ \$	S	79.4	
	φ Φ	S S		
383			79.5	
384	O #	0	79.5	
385	<b>\$</b>	S	79.6	
386	5	S	79.6	
387	0	0	79.8	
388	\$	8	79.9	
389	W	W	80.0	
390	\$	S	80.0	
391		\$	80.0	
392	\$	S	80.1	
393	\$ \$ \$	S S	80.1	
394	0	0	80.3	
395	\$	S	80.6	
396	Ο	0	80.6	
	<u> </u>	<u> </u>	00.0	

riie - evaiuali	on_easyocr			
397	\$	S	80.6	
398	* %	9	80.7	
399		Ś	80.7	
	S			
400	0	0	81.0	
401	0	0	81.1	
402	%	9	81.1	
403		S	81.1	
404	\$	Š	81.2	
405	s \$ \$ %	S S	81.2	
	φ			
406	%	9	81.4	
407	\$	S	81.4	
408	0	0	81.5	
409	,	;	81.5	
410	<b>,</b> \$	Ś	81.5	
411	Ĭ	"	81.6	
		•		
412	,	;	81.7	
413	\$ ^	S	81.8	
414		4	82.0	
415	<b>\$</b>	8	82.2	
416	ii	ī	82.2	
417		•	82.3	
	,	,		
418	0	0	82.3	
419	\$	S	82.6	
420	0	0	82.6	
421	0	0	82.6	
422	0	0	82.6	
423	ii	*	82.7	
424	ф		83.1	
	Ф ф	S		
425	\$	8	83.2	
426	\$ \$ \$ \$	S	83.2	
427	S	S	83.3	
428	S	S	83.3	
429	U	U	83.7	
430		Ť	83.7	
	r #			
431	\$	S	83.7	
432	U	U	83.8	
433	S	S	83.8	
434	0	0	84.2	
435	٨	4	84.2	
436	\$	S	84.2	
	\$ \$	S C		
437	φ -	S	84.4	
438	S	S S	84.5	
439	S	S	84.5	
440	0	0	84.6	
441			84.6	
442	<u>,</u>	; S	84.8	
443	\$ \$	S	84.8	
	Φ "			
444		*	84.8	
445	S	S	85.0	
446	@	:	85.0	
447	S	S	85.2	
448	© s \$ \$ \$ s	: S S S	85.2	
	¢ v	S C		
449	Φ	ა 0	85.3	
450	\$	8	85.4	
451	S	S	85.5	
452	(	I	85.7	
453	\$	S	85.7	
	т			

File - evaluati	on_easyocr			
454	\$	S	85.9	
455	\$ \$	S	86.1	
456	S	S	86.3	
457	s	S	86.4	
458		S	86.4	
	S			
459	0	0	86.4	
460	0	0	86.4	
461	\$	S	86.6	
462	\$	S S	86.7	
463	\$ \$ \$	S	86.8	
464	\$	S	86.9	
465	W	W	86.9	
466	\$	S	87.0	
467	S	S	87.0	
468	\$	S	87.2	
469	0	0	87.3	
470	s	S	87.4	
471	*	•	87.4	
		·		
472	\$ \$	S S	88.1	
473			88.2	
474	0	0	88.2	
475	S	S	88.2	
476	W	W	88.4	
477	\$ \$	S	88.7	
478	\$	S	88.8	
479	0	0	88.9	
480	S	S	88.9	
481	0	0	89.0	
482	,	;	89.0	
483	Í	, [	89.4	
484	%	9	89.5	
485	0	Ó	89.5	
486	c	C	89.5	
487	%	9	89.8	
	/0 0/	9		
488	%		89.8	
489	5	S	90.2	
490	0	0	90.3	
491	\$ <b>\$</b>	S S	90.4	
492	\$	S	90.5	
493		S	90.6	
494	S	S	90.8	
495	0	0	90.8	
496	٨	4	90.9	
497	II .	?	91.3	
498	1	11	91.7	
499	s	S	91.7	
500	\$	S	91.9	
501		0	92.4	
502	¢		92.5	
503	ψ Φ	\$ \$ \$ \$	92.5	
	φ •	S		
504	<b>\$</b>	5	92.8	
505	o \$ \$ \$ \$ O	S	92.9	
506		0	93.0	
507	%	9	93.3	
508	% \$ %	S	93.4	
509		9	93.7	
510	%	9	93.7	
L				

511       %       9       93.7         512       \$       \$       93.9         513       0       0       93.9         514       \$       \$       94.0         515       \$       \$       94.2         516       0       0       94.2         517       \$       \$       94.3         518       \$       \$       94.5         519       \$       \$       94.7         520       0       0       94.8         521       \$       \$       94.8	
512       \$       \$       93.9         513       0       0       93.9         514       \$       \$       94.0         515       \$       \$       94.2         516       0       0       94.2         517       \$       \$       94.3         518       \$       \$       94.5         519       \$       \$       94.7         520       0       0       94.8         521       \$       \$       94.8	
513       0       0       93.9         514       s       S       94.0         515       \$       S       94.2         516       0       0       94.2         517       \$       S       94.3         518       \$       S       94.5         519       \$       S       94.7         520       0       0       94.8         521       s       S       94.8	
514       s       S       94.0         515       \$       S       94.2         516       o       0       94.2         517       \$       S       94.3         518       \$       S       94.5         519       \$       S       94.7         520       o       0       94.8         521       s       S       94.8	
515       \$       \$       94.2         516       0       0       94.2         517       \$       \$       94.3         518       \$       \$       94.5         519       \$       \$       94.7         520       0       0       94.8         521       \$       \$       94.8	
516       0       0       94.2         517       \$       \$       94.3         518       \$       \$       94.5         519       \$       \$       94.7         520       0       0       94.8         521       \$       \$       94.8	
516       0       0       94.2         517       \$       \$       94.3         518       \$       \$       94.5         519       \$       \$       94.7         520       0       0       94.8         521       \$       \$       94.8	
517       \$       \$       94.3         518       \$       \$       94.5         519       \$       \$       94.7         520       0       0       94.8         521       \$       \$       94.8	
520 0 0 94.8 521 s S 94.8	
520 o 0 94.8 521 s S 94.8	
520 0 0 94.8 521 s S 94.8	
520 o 0 94.8 521 s S 94.8	
521 s S 94.8	
LESS W D DE D	
522 % 9 95.0	
523 \$ 95.0	
524	
525 \$ 95.4	
526 s S 95.9	
527 0 95.9	
528 " 96.1	
529 \$ S 96.1 530 % 9 96.2	
530 % 9 96.2	
· 04 /	
532 \$ 96.7	
533 \$ 97.0	
534 \$ 97.1	
535 % 9 97.2	
536 \$ 97.2	
536 \$ S 97.2 537 \$ S 97.2	
538 s 97.7	
539 \$ 97.7	
538     s     S     97.7       539     \$     S     97.7       540     \$     S     97.7	
541 s S 97.8	
542 s S 97.8	
543 \$ 97.9	
544 s S 97.9	
545 \$ S 98.0 546 \$ S 98.2	
\$ \$ 98.2	
547 s S 98.4 548 \$ S 98.4	
547       s       S       98.4         548       \$       S       98.4         549       \$       S       98.5	
549 \$ S 98.5	
550 0 98.5	
551 s 98.6	
552 r m 98.7	
553 s S 98.9	
554 \$ S 98.9	
555 s S 99.1	
556 / l 99.2	
557 W W 99.3	
558 s S 99.3	
559 0 99.3	
560 w W 99.3	
561 w W 99.3	
562 / 1 99.4	
563 s S 99.4	
564 / l 99.5	
565 \$ 99.5	
566 1 L 99.6	
567 / l 99.6	
Dog 14 of 15	

	_ ,		
568	S	S	99.6
569	1	L	99.6
570	/	l	99.6
571	\$	S	99.6
572	1	L	99.6
573	\$	S	99.6
574	/	l	99.7
575	/	l	99.7
576	\$	S	99.7
577	/	l	99.7
578	/	l	99.7
579	/	l	99.7
580	\$	S	99.8
581	\$	S	99.9
582	/	l	100.0
583	\$	S	100.0

Average confidence: 70.8

Process finished with exit code 0