COMBINED METALS OF CHICAGO LLC

CHROME, NICKEL, MOLYBDENUM, MANGANESE, TITANIUM AND IRON SURCHARGES FOR ORDERS SHIPPED



For Shipments September 1, 2019 to September 28, 2019

SURCHARGE PER POUND OF STAINLESS STEEL

S	Monthly Average		Nickel	Moly	Ferro Ti	Ferro CB	Manganesa	Connor	Iron	Natrl Gas	CCE	
ASI GRADE	Monthly Average	Chrome \$ 1,0400					Manganese	<u>Copper</u>	<u>lron</u>		<u>CGE</u>	
2001- 2001-	AISI GRADE					,		,	,			TOTAL
201/2011N 4% \$0.1325 \$0.2302 \$ - \$ - \$ - \$0.0025 \$ - \$0.0505 \$ - \$0.0188 \$0.4665 \$0.1215 \$0.2877 \$ -		Cilionie	Nickei	IVIOIY	reno n	Perio CB	ivialigaliese	соррег	11 011	Gas		TOTAL
201/2015% \$0.1325 \$0.2877 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0295 \$ - \$ 0.0505 \$ - \$ 0.0188 \$0.5199		¢0.1225	¢0.2202	ć	ć	ć	¢0.0204	¢0.0027	¢0.0500	ć	¢0.0400	ĆO 4CCE
301 501												
201/6		\$0.1325	\$0.2877	\$ -	\$ -	\$ -	\$0.0295	\$ -	\$0.0505	\$ -	\$0.0188	\$0.5190
301/6.6% \$0.1374 \$0.3741 \$0.408 \$0.4028 \$ - \$ \$ - \$ \$0.0082 \$0.0050 \$0.0520 \$ - \$ \$0.0188 \$0.5250 \$0.077.0% \$0.077.0% \$0.1408 \$0.4028 \$ - \$ \$ - \$ \$ - \$ \$ - \$ \$ \$ - \$ \$ \$ 0.0082 \$0.0050 \$0.0519 \$ - \$ \$ \$ - \$ \$ 0.0188 \$0.6240 \$0.077.0% \$0.0073 \$0.0050 \$0.0519 \$ - \$ \$ \$ 0.0188 \$0.6240 \$0.077.0% \$0.0073 \$0.0050 \$0.0519 \$ - \$ \$ 0.0188 \$0.6240 \$0.0073 \$0.0073 \$0.0073 \$0.0050 \$0.0519 \$ - \$ \$ 0.0188 \$0.6240 \$0.0073 \$0.0073 \$0.0073 \$ - \$ \$ 0.0188 \$0.6240 \$0.0073		I			,							
301/10%			 				-	· ·				
302/304/304L8%												-
302/304/304L8%		\$0.1408	\$0.4028	\$ -	\$ -	\$ -	\$0.0047	\$0.0050	\$0.0519	\$ -	\$0.0188	\$0.6240
304/3041.95% \$0.1490 \$0.4892 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0511 \$ - \$0.0188 \$0.7081 \$0.4/3041.95% \$0.1490 \$0.5179 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0507 \$ - \$ 0.0188 \$0.7081 \$0.4/3041.95% \$0.1490 \$0.5179 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0507 \$ - \$ 0.0188 \$0.7081 \$0.4/3041.95% \$0.1490 \$0.5467 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.00507 \$ - \$ 0.0188 \$0.7649 \$0.7411	304											
304/3041.9% \$0.1490 \$0.5179 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0507 \$ - \$ 0.0188 \$0.7364 \$0.04/3041.95% \$0.1490 \$0.5467 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$	302/304/304L 8%	\$0.1490							\$0.0514	_	\$0.0188	\$0.6796
304/3041_9.5%	304/304L 8.5%	\$0.1490	\$0.4892	\$ -	\$ -	\$ -	\$ -	\$ -	\$0.0511	\$ -	\$0.0188	\$0.7081
305/3105 305/3105 305/3105 309/3107 309/3105 309/3107 309/3105 309	304/304L 9%	\$0.1490	\$0.5179	\$ -		\$ -	\$ -	\$ -	\$0.0507	\$ -	\$0.0188	\$0.7364
305/11.5 \$0.1532 \$0.6676 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0485 \$ - \$ 0.0188 \$0.881 \$0.9373 \$0.93095 \$0.1822 \$0.6906 \$ - \$ 5 - \$ 5 - \$ 5 - \$ 0.0457 \$ - \$ 0.0188 \$0.9373 310/3105 \$0.1987 \$1.0934 \$ - \$ 5 - \$ - \$ - \$ 5 - \$ 0.0393 \$ - \$ 0.0188 \$0.9373 310/3105 \$0.1987 \$1.0934 \$ - \$ 5 - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0393 \$ - \$ 0.0188 \$0.9373 310/3105 \$0.1987 \$0.1987 \$0.02135 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0393 \$ - \$ 0.0188 \$0.9903 \$161 \$0.1325 \$0.5755 \$0.2135 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0500 \$ - \$ 0.0188 \$0.9903 \$1611 \$0.01374 \$0.6186 \$0.2135 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0488 \$ - \$ 0.0188 \$0.9903 \$1611 \$0.01374 \$0.6186 \$0.2135 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0488 \$ - \$ 0.0188 \$1.0371 \$17L \$0.1490 \$0.7481 \$0.3202 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0487 \$ - \$ 0.0188 \$0.7287 \$400 \$cries Grades \$0.0491 \$0.0498 \$0.5179 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0457 \$ - \$ 0.0188 \$0.7287 \$400 \$0.0498 \$0.0498 \$0.0491 \$0.0499 \$0.0460 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0616 \$ - \$ 0.0188 \$0.1893 \$410 \$0.0993 \$0.0460 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0616 \$ - \$ 0.0188 \$0.1893 \$410 \$0.0993 \$ - \$ 0.0952 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0018 \$0.1893 \$0.100 \$0.0991 \$0.00952 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0018 \$0.1893 \$0.100 \$0.00952 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0188 \$0.1893 \$0.100 \$0.00952 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0018 \$0.1893 \$0.100 \$0.00952 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0188 \$0.1893 \$0.100 \$0.00952 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0018 \$0.0188 \$0.1893 \$0.0000 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0018 \$0.0188 \$0.1893 \$0.00000 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0018 \$0.0188 \$0.1893 \$0.0000 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0018 \$0.0000 \$0.0000 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0188 \$0.0000 \$0.0000 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0018 \$0.0000 \$0.0000 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0018 \$0.0000 \$0.0000 \$ - \$ - \$ 0.0000 \$0.0000 \$ - \$ 0.000000 \$ - \$ 0.000000 \$ - \$ 0.000000 \$ - \$ 0.00000 \$ - \$ 0.00000 \$ -	304/304L 9.5%	\$0.1490	\$0.5467	\$ -	\$ -	\$ -	\$ -	\$ -	\$0.0504	\$ -	\$0.0188	\$0.7649
309/310 309/309S \$0.1822 \$0.6906 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$	305											
\$\frac{309/309S}{310/310S}	305/11.5	\$0.1532	\$0.6676	\$ -	\$ -	\$ -	\$ -	\$ -	\$0.0485	\$ -	\$0.0188	\$0.8881
310/310S	309/310											
316	309/309S	\$0.1822	\$0.6906	\$ -	\$ -	\$ -	\$ -	\$ -	\$0.0457	\$ -	\$0.0188	\$0.9373
316/316L \$0.1325 \$0.5755 \$0.2135 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0500 \$ - \$ 0.0188 \$0.9903 316TI \$0.1374 \$0.6186 \$0.2135 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0488 \$ - \$ 0.0188 \$1.0373 317	310/310S	\$0.1987	\$1.0934	\$ -	\$ -	\$ -	\$ -	\$ -	\$0.0393	\$ -	\$0.0188	\$1.3502
316TI \$0.1374 \$0.6186 \$0.2135 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0488 \$ - \$ 0.0188 \$1.0371 317/317L \$0.1490 \$0.7481 \$0.3202 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0457 \$ - \$ 0.0188 \$1.2818 3121 \$0.1408 \$0.5179 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0512 \$ - \$ 0.0188 \$1.2818 3121 \$0.1408 \$0.5179 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0512 \$ - \$ 0.0188 \$0.27287 400 Series Grades 409/409L/409ALUM/UF \$0.0869 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0623 \$ - \$ 0.0188 \$0.2154 410 \$0.0952 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0616 \$ - \$ 0.0188 \$0.1894 4100 \$0.0952 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0616 \$ - \$ 0.0188 \$0.1894 4105 \$0.0973 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0616 \$ - \$ 0.0188 \$0.1894 4105 \$0.0973 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0611 \$ - \$ 0.0188 \$0.1894 4105 \$0.0973 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0611 \$ - \$ 0.0188 \$0.1894 420 \$0.1035 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0611 \$ - \$ 0.0188 \$0.1894 430/430UF \$0.1325 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0586 \$ - \$ 0.0188 \$0.1834 430/430UF \$0.1325 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$	316											
316TI \$0.1374 \$0.6186 \$0.2135 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0488 \$ - \$ 0.0188 \$1.0371 317/317L \$0.1490 \$0.7481 \$0.3202 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0457 \$ - \$ 0.0188 \$1.2818 3121 \$0.1408 \$0.5179 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0512 \$ - \$ 0.0188 \$1.2818 3121 \$0.1408 \$0.5179 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0512 \$ - \$ 0.0188 \$0.27287 400 Series Grades 409/409L/409ALUM/UF \$0.0869 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0623 \$ - \$ 0.0188 \$0.2154 410 \$0.0952 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0616 \$ - \$ 0.0188 \$0.1894 4100 \$0.0952 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0616 \$ - \$ 0.0188 \$0.1894 4105 \$0.0973 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0616 \$ - \$ 0.0188 \$0.1894 4105 \$0.0973 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0611 \$ - \$ 0.0188 \$0.1894 4105 \$0.0973 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0611 \$ - \$ 0.0188 \$0.1894 420 \$0.1035 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0611 \$ - \$ 0.0188 \$0.1894 430/430UF \$0.1325 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0586 \$ - \$ 0.0188 \$0.1834 430/430UF \$0.1325 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$	316/316L	\$0.1325	\$0.5755	\$0.2135	\$ -	Ś-	Ś -	Ś -	\$0.0500	\$ -	\$0.0188	\$0.9903
317L 317/317L \$0.1490 \$0.7481 \$0.3202 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0457 \$ - \$ 0.0188 \$1.2818 \$21 \$0.1408 \$0.5179 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0512 \$ - \$ 0.0188 \$0.7287 \$400 \$cries Grades \$409/409/409ALUM/UF \$0.0869 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$				<u> </u>								
\$17/317L \$0.1490 \$0.7481 \$0.3202 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0457 \$ - \$ 0.0188 \$1.2818 \$21 \$0.1408 \$0.5179 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0512 \$ - \$ 0.0188 \$0.7287 \$400 \$eries Grades #09/409L/409ALUM/UF \$0.0869 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0616 \$ - \$ 0.0188 \$0.1680 \$0.991 \$0.0890 \$0.0460 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ \$ 0.0616 \$ - \$ 0.0188 \$0.1680 \$0.100 \$0.0952 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0188 \$0.1680 \$0.100 \$0.0952 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.00120 \$0.0019 \$ - \$ 0.0614 \$ - \$ 0.0188 \$0.1893 \$0.195 \$0.0973 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0019 \$ - \$ 0.0614 \$ - \$ 0.0188 \$0.1893 \$0.195 \$0.0973 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$	317L				·			·	•			•
321		\$0.1490	\$0.7481	\$0.3202	\$ -	\$ -	\$ -	\$ -	\$0.0457	\$ -	\$0.0188	\$1,2818
400 Series Grades 409/409L/409ALUM/UF \$0.0869 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 5 - \$ 0.0623 \$ - \$ 0.0188 \$ 0.1680 409Ni \$0.0890 \$0.0460 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0019 \$ - \$ 0.0616 \$ - \$ 0.0188 \$ 0.1544 410 \$0.0952 \$ - \$ - \$ - \$ 0.0120 \$ 0.0019 \$ - \$ 0.0614 \$ - \$ 0.0188 \$ 0.1893 410S \$ 0.0973 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0188 \$ 0.1893 410S \$ 0.0973 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0615 \$ - \$ 0.0188 \$ 0.1893 410S \$ 0.1035 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.06615 \$ - \$ 0.0188 \$ 0.1784 420 \$ 0.1035 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.06611 \$ - \$ 0.0188 \$ 0.1794 430/430UF \$ 0.1358 \$ - \$ 0.1121 \$ -<											_	-
409/409L/409ALUM/UF \$0.0869 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0823 \$ - \$ 0.0188 \$0.1680 409Ni \$0.0890 \$0.0460 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0616 \$ - \$ 0.0188 \$0.2154 410 \$0.0952 \$ - \$ - \$ - \$ 0.0120 \$ 0.0019 \$ - \$ 0.0614 \$ - \$ 0.0188 \$0.1893 410S \$ 0.0973 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0615 \$ - \$ 0.0188 \$0.1776 420 \$ 0.1035 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0611 \$ - \$ 0.0188 \$0.1834 430/430UF \$ 0.1325 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0586 \$ - \$ 0.0188 \$0.2094 434 \$ 0.1358 \$ - \$ 0.1121 \$ - \$ - \$ - \$ 0.0586 \$ - \$ 0.0188 \$0.3242 436 \$ 0.1428 \$ -		ψ0.1.00	ψ0.5275	Υ	Ψ	Ψ	Ψ	Y	ψ0.031 <u>L</u>	Ψ	ψ0.0200	40.1120.
409Ni \$0.0890 \$0.0460 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0616 \$ - \$0.0188 \$0.2154 \$10 \$0.0952 \$ - \$ - \$ - \$ - \$0.0120 \$0.0019 \$ - \$0.0614 \$ - \$0.0188 \$0.1893 \$105 \$0.0973 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$		\$0.0860	ا ذ	ć	ċ	Ċ	ا ذ ا	ċ	\$0.0622	ċ	¢0.0100	¢0 1690
410 \$0.0952 \$ - \$ - \$ - \$0.0120 \$0.0019 \$ - \$0.0614 \$ - \$0.0188 \$0.1893 \$0.105 \$0.0973 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$			<u> </u>							_		•
410S \$0.0973 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0615 \$ - \$0.0188 \$0.1776 \$420 \$0.1035 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$				<u> </u>			<u> </u>	<u> </u>		<u> </u>		
420 \$0.1035 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0611 \$ - \$0.0188 \$0.1834 \$430/430UF \$0.1325 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0586 \$ - \$0.0188 \$0.2099 \$434 \$0.1358 \$ - \$0.1121 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0575 \$ - \$0.0188 \$0.2099 \$436 \$0.1428 \$ - \$0.1427 \$ - \$0.0600 \$0.0014 \$ - \$0.0563 \$ - \$0.0188 \$0.3242 \$436 \$0.1428 \$ - \$0.1227 \$ - \$0.0600 \$0.0014 \$ - \$0.0563 \$ - \$0.0188 \$0.4020 \$436L \$0.1428 \$ - \$0.1067 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0568 \$ - \$0.0188 \$0.3251 \$439/439 ALUM \$0.1408 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$		<u> </u>						-		_		-
430/430UF \$0.1325 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0586 \$ - \$0.0188 \$0.2099 434 \$0.1358 \$ - \$0.1121 \$ - \$ - \$ - \$ 0.0575 \$ - \$ 0.0188 \$ 0.3242 436 \$0.1428 \$ - \$ 0.1227 \$ - \$ 0.0600 \$ 0.0014 \$ - \$ 0.0563 \$ - \$ 0.0188 \$ 0.4020 436L \$ 0.1428 \$ - \$ 0.1067 \$ - \$ - \$ - \$ 0.0568 \$ - \$ 0.0188 \$ 0.3251 439/439 ALUM \$ 0.1408 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0576 \$ - \$ 0.0188 \$ 0.2172 444 \$ 0.1449 \$ - \$ 0.2135 \$ - \$ 0.0144 \$ 0.0009 \$ - \$ 0.0576 \$ - \$ 0.0188 \$ 0.2172 444 \$ 0.1449 \$ - \$ 0.2135 \$ - \$ 0.0144 \$ 0.0009 \$ - \$ 0.0557 \$ - \$ 0.0188 \$ 0.4482 Precipitaion Hardening Grades and other Miscellaneous Grades 5 - \$ 0.0300 \$ 0.0014 \$												
\$\begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c		-						-		_		•
\$436				<u> </u>				-				
436L \$0.1428 \$ - \$0.1067 \$ - \$ - \$ - \$ - \$0.0568 \$ - \$0.0188 \$0.3251 439/439 ALUM \$0.1408 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$0.0576 \$ - \$0.0188 \$0.2172 444 \$0.1449 \$ - \$0.2135 \$ - \$0.0144 \$0.0009 \$ - \$0.0557 \$ - \$0.0188 \$0.4482 Precipitaion Hardening Grades and other Miscellaneous Grades 15CR-5Ni* \$0.1180 \$0.2302 \$ - \$ - \$ - \$0.0300 \$0.0014 \$0.0373 \$0.0544 \$ - \$0.0188 \$0.4901 17-4PH \$0.1242 \$0.2014 \$ - \$ - \$ - \$0.0300 \$0.0014 \$0.0373 \$0.0543 \$ - \$0.0188 \$0.4674 17-7PH \$0.1366 \$0.4086 \$ - \$ - \$ - \$ - \$0.0300 \$0.0019 \$ - \$0.0528 \$ - \$0.0188 \$0.6187 18CRCB-441 \$0.1457 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$0.0588 \$ - \$ - \$ - \$0.0569 \$ - \$0.0188 \$0.2802 18SR \$0.1408 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$						· ·					-	
439/439 ALUM \$0.1408 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0188 \$ 0.2172 444 \$0.1449 \$ - \$0.2135 \$ - \$0.0144 \$ 0.0009 \$ - \$ 0.0557 \$ - \$ 0.0188 \$ 0.4482 Precipitaion Hardening Grades and other Miscellaneous Grades 15CR-5Ni* \$ 0.1180 \$ 0.2302 \$ - \$ - \$ 0.0300 \$ 0.0014 \$ 0.0373 \$ 0.0544 \$ - \$ 0.0188 \$ 0.4901 17-4PH \$ 0.1242 \$ 0.2014 \$ - \$ - \$ 0.0300 \$ 0.0014 \$ 0.0373 \$ 0.0543 \$ - \$ 0.0188 \$ 0.4674 17-7PH \$ 0.1366 \$ 0.4086 \$ - \$ - \$ - \$ 0.0019 \$ - \$ 0.0528 \$ - \$ 0.0188 \$ 0.6187 18CRCB-441 \$ 0.1457 \$ - \$ - \$ - \$ 0.0588 \$ - \$ - \$ 0.0188 \$ 0.2802 18SR \$ 0.1408 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0577 \$ -								-				
444 \$0.1449 \$ - \$0.2135 \$ - \$0.0144 \$0.0009 \$ - \$0.0557 \$ - \$0.0188 \$0.4482 Precipitaion Hardening Grades and other Miscellaneous Grades 15CR-5Ni* \$0.1180 \$0.2302 \$ - \$ - \$0.0300 \$0.0014 \$0.0373 \$0.0544 \$ - \$ 0.0188 \$0.4901 17-4PH \$0.1242 \$0.2014 \$ - \$ - \$ 0.0300 \$0.0014 \$0.0373 \$0.0543 \$ - \$ 0.0188 \$0.4674 17-7PH \$0.1366 \$0.4086 \$ - \$ - \$ - \$ 0.0019 \$ - \$ 0.0528 \$ - \$ 0.0188 \$0.6187 18CRCB-441 \$ 0.1457 \$ - \$ - \$ - \$ 0.0588 \$ - \$ - \$ 0.0569 \$ - \$ 0.0188 \$0.2802 18SR \$ 0.1408 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0577 \$ - \$ 0.0188 \$0.2173								· ·		<u> </u>		
Precipitaion Hardening Grades and other Miscellaneous Grades		-		<u> </u>		· ·	· ·					
15CR-5Ni* \$0.1180 \$0.2302 \$ - \$ - \$0.0300 \$0.0014 \$0.0373 \$0.0544 \$ - \$0.0188 \$0.4901 17-4PH \$0.1242 \$0.2014 \$ - \$ - \$0.0300 \$0.0014 \$0.0373 \$0.0543 \$ - \$0.0188 \$0.4674 17-7PH \$0.1366 \$0.4086 \$ - \$ - \$ - \$0.0019 \$ - \$0.0528 \$ - \$0.0188 \$0.6187 18CRCB-441 \$0.1457 \$ - \$ - \$ 0.0588 \$ - \$ - \$ 0.0569 \$ - \$ 0.0188 \$0.2802 18SR \$ 0.1408 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0577 \$ - \$ 0.0188 \$0.2173			<u> </u>		\$ -	\$0.0144	\$0.0009	\$ -	\$0.0557	\$ -	\$0.0188	\$0.4482
17-4PH \$0.1242 \$0.2014 \$ - \$ - \$0.0300 \$0.0014 \$0.0373 \$0.0543 \$ - \$0.0188 \$0.4674 17-7PH \$0.1366 \$0.4086 \$ - \$ - \$ - \$0.0019 \$ - \$0.0528 \$ - \$0.0188 \$0.6187 18CRCB-441 \$0.1457 \$ - \$ - \$ - \$0.0588 \$ - \$ - \$ 0.0569 \$ - \$ 0.0188 \$0.2802 18SR \$ 0.1408 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0577 \$ - \$ 0.0188 \$ 0.2173					<u> </u>	¢0.0200	do 0044	ć0.0272	Ć0.0544		40.0405	40.000
17-7PH \$0.1366 \$0.4086 \$ - \$ - \$ 0.0019 \$ - \$0.0528 \$ - \$0.0188 \$0.6187 18CRCB-441 \$0.1457 \$ - \$ - \$ - \$ 0.0588 \$ - \$ - \$ 0.0569 \$ - \$ 0.0188 \$ 0.2802 18SR \$ 0.1408 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0577 \$ - \$ 0.0188 \$ 0.2173			<u> </u>					-			-	-
18CRCB-441 \$0.1457 \$ - \$ - \$ 0.0588 \$ - \$ - \$ 0.0569 \$ - \$ 0.0188 \$ 0.2802 18SR \$ 0.1408 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ 0.0577 \$ - \$ 0.0188 \$ 0.2173								<u> </u>			<u> </u>	
18SR \$0.1408 \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$ - \$0.0577 \$ - \$0.0188 \$0.2173						·					-	
				<u> </u>				· ·		<u> </u>	_	•
\$0.1842 \$0.3165 \$0.3202 \$ - \$ - \$0.0023 \$ - \$0.0477 \$ - \$0.0188 \$0.8897											-	
	2205	\$0.1842	\$0.3165	\$0.3202	\$ -	\$ -	\$0.0023	\$ -	\$0.0477	\$ -	\$0.0188	\$0.8897

JPE

08/22/19