NACIONES UNIDAS

CONSEJO ECONOMICO Y SOCIAL



 $oldsymbol{u}$

GENERAT.

E/CN.12/765 Diciembre de 1966 ORIGINAL: ESPAÑOL

COMISION ECONOMICA PARA AMERICA LATINA

INFLUENCIA DE LAS ECONOMIAS DE ESCALA EN LA INDUSTRIA DE TRANSFORMACION DEL COBRE Y SUS ALEACIONES

Preparado por el

Ing. Armando P.P. Martijena, consultor de la Secretaría, en colaboración con el <u>Programa Conjunto CEPAL/INSTITUTO/BID de Integración del Desarrollo Industrial</u>

| | V | |
|--|---|--|
| | | |
| | | |
| | | |

DOODS TO A E/CN.12/765
Pág. iii

(, J INDICE

| | | | <u>Página</u> |
|--------------|-----|---|---------------|
| Capítule I | | · | 1 |
| • | A. | Consideraciones generales | 1 |
| | В• | Criterios rectores, procedimientos y supuestos generales aplicados | 5 |
| Capítulo II | | TREFILACION DEL COBRE DE ALTA CONDUCTIVIDAD Y LA BRICACION DE CONDUCTORES ELECTRICOS | 20 |
| | Α. | Consideraciones generales | 20 |
| | В. | La laminación en caliente de "wire bars" y los adelantos tecnológicos | 21 |
| | C. | Los adelantos tecnológicos en la trefilación de alambre de cobre de alta conductividad | 23 |
| | D. | Los adelantos tecnológicos en la fabricación de cables y alambres conductores eléctricos, con aislación y sin ella | 25 |
| <u>.</u> | E. | Bases particulares utilizadas para la selección de las estructuras técnicas y supuestos en que se fundamentan los cálculos de las inversiones y los costos de producción | 29 |
| | F. | Las inversiones y su variación con la capacidad de producción | 42 |
| * | G. | Los costos de producción en la trefilación y fabricación de conductores eléctrices | 48 |
| | н. | Conclusiones generales con respecto a la influencia de las economías de escala en las inversiones y costos de producción, en la trefilación del cobre de alta conductividad y en la fabricación de conductores eléctricos | 68 |
| Capitule III | FAE | FUSION Y COLADA DE METALES NO FERROSOS Y LA BRICACION DE BARRAS, PERFILES Y TUBOS POR EXTRUSION PREFILACION | 73 |
| | | Consideraciones generales | 73 |
| | В. | La fusión y colada de las aleaciones del cobre y los adelantos tecnológicos | 75 |
| | c. | Los adelantos tecnológicos en la extrusión y trefilación del cobre y sus aleaciones | 77 |
| | D. | Bases particulares utilizadas para la selección de las estructuras técnicas y supuestos en que se fundamentan los cálculos de las inversiones | |
| | | y los costos de producción | 84 |

| | | | Pagin |
|--------------|-----|---|-------|
| | E. | Las inversiones y su variación con la capacidad de producción | 93 |
| | F. | Los costos de producción en la extrusión y trefilación de barras y tubos | 98 |
| | G. | Conclusiones generales sobre la influencia de las economías de escala en las inversiones y costos de producción para la fusión del cobre y sus aleaciones y para la trefilación de tubos, varillas, barras y alambres | 121 |
| Capítulo IV. | | FUSION DEL COBRE Y SUS ALEACIONES Y LA INACION DE PLANCHAS, CHAPAS, CINTAS Y FLEJES | 125 |
| | A. | Consideraciones generales | 125 |
| | В. | Los adelantos tecnológicos en la laminación de chapas, cintas y flejes de cobre y sus aleaciones | 126 |
| | C. | Bases particulares utilizadas para la selección de estructuras técnicas y supuestos en que se fundamentan los cálculos de las inversiones y costos de producción | 130 |
| | D. | Las inversiones y su variación con la capacidad anual | 139 |
| | E. | Los costos de fusión del cobre y sus aleaciones y de laminación de chapas, cintas, flejes y planchuelas | 141 |
| | F. | Conclusiones generales acerca de la influencia de las economías de escala sobre las inversiones y costos de producción, en la fusión del cobre y sus aleaciones y laminación de planchas, chapas, cintas y flejes | 152 |
| | G. | Las economías de escala y las plantas de estructura mixta | 155 |
| Capítulo V. | ECO | CLUSIONES GENERALES SOBRE LA INFLUENCIA DE LAS NOMIAS DE ESCALA EN LA INDUSTRIA DE TRANSFOR- ION DEL COBRE Y SUS ALEACIONES | 164 |
| | Α. | Conclusiones generales sobre las combinaciones de los factores de costo, la producción y la productividad | 164 |
| | В. | Las economías de escala y las inversiones | 169 |
| | C. | Los factores de producción y las economías de escala | 172 |
| | | | |

INDICE DE CUADROS

| l Remuneraciones medias totales de la fuerza del trabajo | . 181 |
|---|-------|
| 2 Cuadro general de precios c.i.f. plantas hipotéticas, de los diferentes elementos del costo | . 182 |
| Programa de producción mensual de conductores eléctricos en plantas de distintas capacidades de alambres trefilado (material destinado a la venta) | |
| 4 Itinerario de utilización de maquinas para la trefilación de 3 000 toneladas de productos finales de cobre | |
| 5 Itinerario de utilización de las máquinas para la trefi- lación de 3 000 toneladas de productos trefilados finales de cobre | |
| 6 Determinación del número de máquinas de trefilación necesarias para 3 000 toneladas de trefilados finales | . 189 |
| 7 Itinerario de utilización de máquinas para la trefilación de 5 000 toneladas de productos finales de cobre (materia blando y duro) | .1 |
| 8 Itinerario de utilización de máquinas para la trefilación de 5 000 toneladas de productos finales de cobre | |
| 9 Determinación del número de máquinas de trefilación necesarias para 5 000 toneladas de trefilados finales de cobre | 192 |
| 10 Estimación de la cantidad de máquinas cableadoras requeridas para la producción mensual indicada en el programa de producción (cuadro 3) planta de 5 000 toneladas de trefilados por año | 193 |
| Estimación de la cantidad de máquinas de aislación con goma y plásticos. Para la producción de conductores y cables indicada en el programa (cuadro 3). Planta de 5 000 toneladas de trefilados por año | 194 |
| Estimación de la cantidad de trenzadoras de algodón requeridas para la producción de conductores indicada en el programa (cuadro 3)/Flanta de 5 000 toneladas de trefilados finales por año | 195 |
| Itinerario de utilización de máquin s para la producción de 7 500 toneladas finales de trefilados (material duro y blando) | 196 |
| Itinerario de utilización de máquinas para la trefilación de 7 500 toneladas anuales de productos finales de cobre (material semiduro) | 197 |

| Número | | <u>Fágina</u> |
|--------|--|---------------|
| 15 | Determinación de la cantidad de máquinas requeridas para la producción de 7 500 toneladas anuales de trefilados finales | 198 |
| 16 | Itinerarios de utilización de máquinas para la producción de 10 000 toneladas finales de trefilados (material duro y blando) | 199 |
| 17 | Itinerario de utilización de máquinas para trefilación de 10 000 toneladas anuales de productos finales de cobre (material semiduro) | 200 |
| 18 | Determinación del número de máquinas de trefilación necesarias para 10 000 toneladas anuales de trefilados finales de cobre | 201 |
| 19 | Detalle de las inversiones requeridas para una planta de trefilación y fabricación de conductores eléctricos. Capacidad: 3 000 toneladas anuales de trefilados finales. | 202 |
| 20 | Detalle de las inversiones requeridas para una planta de trefilación y fabricación de conductores eléctricos. Capacidad: 5 000 toneladas anuales de trefilados finales | 204 |
| 21. | Detalle de las inversiones requeridas para una planta de trefilación y fabricación de conductores eléctricos. Capacidad: 7 500 toneladas anuales de trefilados finales. | 206 |
| 22 | Detalle de las inversiones requeridas para una planta de trefileción y fabricación de conductores eléctricos. Capacidad: 10 000 toneladas anuales de trefilados finales | 208 |
| 23 | Cuadro resumen general de las inversiones correspon- dientes a plantas hipotéticas de distintas capacidades anuales, dedicadas a la trefilación de cobre de alta conductibilidad y fabricación de conductores eléctricos de baja tensión | 211 |
| 24 | Distribución general de la fuerza del trabajo en plantas de trefilación y fabricación de conductores de distinta capacidad anual | 212 |
| 25 | Distribución general de la fuerza del trabajo en plantas de trefilación y fabricación de conductores eléctricos. Capacidad: 5 000 toneladas | 213 |
| 26 | Distribución general de la fuerza del trabajo en plantas de trefilación y fabricación de conductores eléctricos. Capacidad: 7 500 toneladas | 214 |
| 27 | Distribución general de la fuerza del trabajo en plantas de trefilación y fabricación de conductores eléctricos. Capacidad: 10 000 toneladas | 215 |

| <u>Númera</u> | | <u>Página</u> |
|---------------|---|---------------|
| 28 | Cuadro resumen de las remuneraciones anuales de sueldo y mano de obra indirecta en plantas de trefilación del cobre y de fabricación de cables y conductores de distintas capacidades anuales | 216 |
| 29 | Márgenes de crédito bancario correspondientes a hipotéticas empresas dedicadas a la trefilación del cobre y fabricación de conductores eléctricos | 218 |
| 30 | Estimación de las necesidades de capital circulante en plantas de trefilación y fabricación de conductores eléctricos, de distinta capacidad anual | 219 |
| 31 | Cuadro resumen de los gastos de administración y ventas y otros gastos de empresa, en plantas dedicadas a la trefilación de cobre y fabricación de conductores eléctricos, de distinta capacidad anual | 220 |
| 32 | Incidencia de la fuerza del trabajo indirecta y de los gastos de administración y ventas en plantas de trefilación y de fabricación de conductores eléctricos de distinta capacidad anual | 221 |
| 33 | Costo de laminación, decapado y lavado de una tonelada de alambrón de 3/8" de cobre de alta conductabilidad en plantas hipotéticas de distinta capacidad anual | 222 |
| 34 | Costo de producción y de venta de 1 000 metros de alambre recocido de cobre desnudo sin estañar de 1.60 mm de diametro (2 mm² de sección) en plantas hipotéticas de fabricación de conductores eléctricos, de distinta capacidad anual | 223 |
| 35 | Costo de producción y venta de 1 000 metros de cable de cobre desnudo recocido tipo A de 6 mm² (7x1.05 mm de diametro) en plantas hipotéticas de fabricación de conductores eléctricos, de distinta capacidad anual | 224 |
| 36 | Costo de producción y de venta de 1 000 metros de cable estañado aislado bajo goma tipo B de 4 mm ² (7x0.85 mm) en plantas hipotéticas de fabricación de conductores eléctricos, de distinta capacidad anual | 225 |
| 37 | Costo de producción y de venta de 1 000 metros de conductor de 2 mm ² (1.60 mm de diámetro), aislado con policloruro de vinilo F.V.C. (tipo C), en plantas de fabricación de conductores eléctricos, de distinta capacidad anual | 226 |
| 38 | Costo de producción y de venta de 1 000 metros de cable de cobre tipo C, de 7x1.05 mm de diámetro aislado con policloruro de vinilo (F.V.C.), en plantas hipotéticas de fabricación de conductores eléctricos de distinta capacidad anual | 227 |
| | | 221 |

| Número | | Página |
|--------|--|--------|
| 39 | Programa de producción anual de barras y tubos de cobre y latón, en plantas hipotéticas de distinta capacidad anual, expresado en toneladas de productos finales | 228 |
| 40 | Detalle de las inversiones requeridas para una planta de fusión de cobre y aleaciones y trefilación de barras y tubos. Capacidad anual: 3 000 toneladas | 229 |
| 41 | Detalle de las inversiones requeridas para una planta de fusión de cobre y aleaciones y trefilación de barras y tubos. Capacidad anual: 5 000 toneladas | 231 |
| 42 | Detalle de las inversiones requeridas para una planta de fusión de cobre y aleaciones y trefilación de barras y tubos. Capacidad anual: 7 500 toneladas | 233 |
| 43 | Detalle de las inversiones requeridas para una planta de fusión de cobre y aleaciones y trefilación de barras y tubos. Capacidad anual: 10 000 toneladas | 235 |
| 44 | Detalle de las inversiones requeridas para una planta de fusión de cobre y aleaciones y trefilación de tubos y barras de latón. Capacidad de la planta 20 000 ton | 237 |
| 45 | Cuadro resumen de las inversiones en plantas hipotéticas de distinta capacidad anual, dedicadas a la fusión de cobre y aleaciones y fabricación de varillas, barras, perfiles, tubos y alambre | 239 |
| 46 | Distribución general de la fuerza del trabajo en plantas de fusión de metales no ferrosos y de trefilación de tubos y barras. Capacidad anual: 3 000 toneladas | 240 |
| 47 | Distribución general de la fuerza del trabajo en plantas de fusión de metales no ferrosos y de trefilación de tubos y barras. Capacidad anual: 5 000 toneladas | 241 |
| 48 | Distribución general de la fuerza del trabajo en plantas de fusión de metales no ferrosos y trefilación de tubos y barras. Capacidad anual: 7 500 toneladas | , 242 |
| 49 | Distribución general de la fuerza del trabajo en plantas de fusión de metales no ferrosos y de trefilación de tubos y barras. Capacidad anual: 10 000 toneladas | 243 |
| 50 | Distribución general de la fuerza del trabajo en plantas de fusión de metales no ferrosos y de trefilación de tubos y barras. Capacidad anual: 20 000 toneladas | 244 |
| 51 | Cuadro resumen de las remuneraciones anuales de sueldos y mano de obra indirecta en plantas de susión de metales no ferrosos y de trefilación de tubos y barras, de | • |
| | distinta capacidad anual | 245 |

| Número | | <u>Página</u> |
|--------|--|---------------|
| 52 | Márgenes de crédito bancario correspondientes a hipo- téticas empresas dedicadas a la fusión de metales no ferrosos y fabricación por extrusión y trefilación de tubos, barras y alambre | 248 |
| 53 | Estimación de las necesidades de capital circulante en plantas hipotéticas de fusión de metales no ferrosos y fabricación de tubos, barras y alambre, de distinta capacidad anual | 249 |
| 54 | Cuadro resumen de los gastos de administración y ventas y otros gastos de empresa en plantas de distinta capacidad anual, dedicadas a la fusión de metales no ferrosos y fabricación de barras, perfiles, tubos y alambres | 250 |
| 55 | Incidencia de la fuerza del trabajo indirecta y de los gastos de administración y ventas en plantas hipotéticas de distinta capacidad anual, dedicadas a la fusión de metales no ferrosos y fabricación de barras, perfiles, tubos y alambres | 251 |
| 56 | Costo de fusión y corte de una tonelada de billets de latón 58/40/2 (Cu, Zn, Pb) en plantas hipotéticas de distinta capacidad anual | 252 |
| 57 | Costo de calentamiento, prensado, enrollado, decapado, lavado y secado de una barra de latón 58/40/2 (Cu, Zn, Pb) de 16.9 mm de diámetro, en plantas hipotéticas de distinta capacidad anual | 253 |
| 58 | Costo de trefilación, recocido, decapado, lavado y secado de una tonelada de barras redondas de latón 58/40/2 (Cu, Zn, Pb) de 16 mm de diámetro, en plantas hipotéticas de distinta capacidad anual | 254 |
| 59 | Costo de fusión, cortado, agujereado y torneado (según el caso) de una tonelada de billets de latón 63/37 para la producción de tubos de 25.4 mm de diámetro exterior y 1.6 mm de espesor de pared, en plantas hipotéticas de distinta capacidad anual | 255 |
| 60 | Costo de calentamiento, extrusión, decapado, lavado y secado de una tonelada de tochos para tubos de latón 63/37 de diametro exterior y 1.6 mm de espesor de pared, en plantas hipotéticas de distinta capacidad anual | 256 |
| 61 | Costo de trefilación, recocido, decapado y lavado de una tonelada de tubos de latón 63/37 de 25.4 mm de diámetro exterior y 1.6 de espesor de pared, en plantas de distint | |
| | capacidad anual | 257 |

| <u>Página</u> |
|-----------------|
| 258 |
| 259 |
| 260 |
| 261 |
| , 262 |
| , 264 |
| 266 |
| , 268 |
| 270 |
| 271 |
| 272 |
| |

| Número | • | <u>Página</u> |
|--------|--|---------------|
| 73 | Distribución general de la fuerza del trabajo en plantas de fusión de metales no ferrosos y de laminación de planchas, chapas, cintas y flejes, de distinta capacidad anual. Capacidad anual de la planta: 7 500 toneladas | 273 |
| 74 | Distribución general de la fuerza del trabajo en plantas de fusión de metales no ferrosos y de laminación de planchas, chapas, cintas y flejes, de distinta capacidad anual. Capacidad de la planta 10 000 toneladas | 274 |
| 75 | Distribución general de la fuerza del trabajo en plantas de fusión de metales no ferrosos y de laminación de planchas, chapas, cintas y flejes, de distinta capacidad anual. Capacidad de la planta: 20 000 toneladas | 275 |
| 76 | Cuadro resumen de los gastos de administración y ventas y otros gastos de empresa en plantas de fusión de metales no ferrosos y laminación de chapas, cintas y flejes, de distinta capacidad anual | 276 |
| 77 | Margenes de crédito bancario correspondiente a hipotéticas empresas dedicadas a la fusión de metales no ferrosos y laminación de planchas, chapas, flejes y cintas | 277 |
| 78 | Estimación de las necesidades de capital circulante en plantas hipotéticas de fusión de metales no ferrosos y laminación de chapas, flejes y cintas | 278 |
| 79 | Incidencia de la fuerza del trabajo indirecta y de los gastos de administración y ventas en plantas hipotéticas de distinta capacidad anual, dedicadas a la fusión de metales no ferrosos y laminación de planchuelas, chapas, cintas y flejes | 279 |
| 80 | Cuadro resumen de las remuneraciones anuales de sueldos y mano de obra indirecta en plantas de fusión de metales no ferrosos y de laminación de planchas, cintas y flejes de distinta capacidad anual | 280 |
| 81 | Costo de producción de una tonelada de "cakes" de latón 70/30 y de cortado y fresado de los mismos en plantas hipotéticas de distinta capacidad anual | 282 |
| 82 | Costo de producción y de venta de una tonelada de chapa de latón recocido, de 0.5 mm de espesor en plantas hipotéticas de distinta capacidad anual | 283 |
| 83 | Costo de producción de una tonelada de "cakes" de cobre y de cortado y fresado de los mismos en plantas hipotéticas de distinta capacidad anual | 285 |
| 84 | Costo de producción y de venta de una tonelada de chapa de cobre recocido de 0.9 mm de espesor en plantas hipotéticas de distinta capacidad anual | 287 |

| <u>Número</u> | <u>.</u> | <u>Página</u> |
|---------------|--|---------------|
| 85 | Programa de producción anual de chapas, flejes, cintas, tubos y barras en una planta hipotética de 30 000 toneladas de capacidad anual (toneladas métricas de productos finales) | 289 |
| 86 | Detalle de las inversiones requeridas para una hipotética planta de fusión de cobre y aleaciones y de laminación de chapas, cintas, flejes y planchuelas y trefilación de barras y tubos | 290 |
| 87 | Distribución general de la fuerza del trabajo en una planta hipotética de fusión de metales no ferrosos y de laminación de planchas, chapas, cintas y flejes, de 30 000 toneladas de capacidad anual | |
| | INDICE DE GRAFICOS | |
| I | Variación de las inversiones en trefilación y fabricación de conductores eléctricos | 295 |
| II | Costos de venta de conductores eléctricos | 296 |
| III | Variación de las inversiones en fabricación de tubos y barras | 297 |
| IV | Variación de costos de venta de tubos y barras | 298 |
| V | Variación de las inversiones en laminación de chapas, flejes y cintas | 299 |
| VI | Variación de costos de venta de chapas | 300 |

Capitulo I

A. CONSIDERACIONES GENERALES

El objetivo de este trabajo es realizar un análisis detenido de los factores que intervienen en los procesos de transformación del cobre y sus aleaciones en productos laminados o trefilados finales, con el propósito de ponderar los efectos que la variación de las capacidades de las plantas tiene en dichos factores. En otras palabras, se intenta definir la influencia de las economías de escala sobre los distintos procesos de transformación que se aplican industrialmente.

En América Latina, el nivel de consumo del cobre y sus aleaciones es relativamente bajo, y representa, término medio, un porcentaje que oscila alrededor del 2 por ciento del total mundial. Como la mayor parte del cobre y sus aleaciones se destina a fabricar artículos duraderos, su demanda está influida por el grado de desarrollo y las características de evolución de las industrias usuarias, especialmente las eléctricas, de transporte y de construcciones. Estos sectores industriales muestran siempre una menor estabilidad en la demanda, ya que las inversiones fluctúan en concordancia con la evolución de la situación económica. Debido a que ésta no es, en general, estable en los países de América Latina, las inversiones en aquellos sectores varian en cortos períodos de tiempo, ocasionando un notocio desequilibrio en la demanda de artículos de cobre y sus aleaciones.

Las permanentes modificaciones y sustituciones que origina el progreso técnico, tienen y tendrán evidente influencia en las demandas del cobre y sus aleaciones; nuchas de ellas de efectos duraderos. La evolución del precio y de los suministros del cobre por un lado, y el progreso de la investigación y de la tecnología en el campo de los productos sustitutivos por otro, han facilitado la penetración de estos últimos en ciertos usos. Así por ejemplo, la aptitud del aluminio, las facilidades existentes para aumentar su producción, y la relativa permanencia de sus precios en el tiempo, situaciones las dos últimas que no ocurren con el cobre, favorecieron un acelerado

[&]quot;Los metales no ferrosos en los países insuficientemente desarrollados".
Naciones Unidas, 1956.

proceso de sustitución de éste y del plomo en la fabricación de determinados tipos de conductores eléctricos. El aluminio ha desplazado también, de modo señalado, al cobre y al latón en la edificación y la construcción en general.

Aun cuando el ritmo del consumo mundial de cobre y sus aleaciones muestra una tendencia ascendente, su participación en el valor bruto de la producción industrial disminuye en forma constante, debido a los cambios operados en la importancia relativa de las industrias, y al proceso de sustitución cumplido por otros productos.

Un ejemplo de las limitaciones impuestas por los factores del mercado a la industria de transformación del cobre y sus aleaciones, puede extraerse del proceso a que estuvo sometida esta industria en Chile, uno de los países de América Latina que produce elevadas cantidades de cobre refinado. Durante la última guerra mundial, se erigieron varias plantas transformadoras en pequeña escala, que en el año 1949 alcanzaron una capacidad global de 50 000 toneladas de barras, tubos y perfiles (10 veces superior al consumo del país en dicha fecha), y 79 000 000 de metros de alambre, cable y otros conductores electricos 2 (unas cuatro veces mayor que las necesidades nacionales). La instalación de la industria de transformación en el país mencionado, produjo una lógica declinación de las importaciones de manufacturas del cobre, pero no un crecimiento constante de las exportaciones de éstas que, por obra parte, no representaron un porcentaje relevante del total exportado de menas, concentrados de cobre y cobre primario. Tampoco fue elevado el porcentaje de aprovechamiento de las capacidades instaladas, y es probable que debido a este hecho, y a la reducida capacidad media de las plantas transformadoras, los costos de producción hayan alcanzado altos niveles.

Perú, Médico, Bolivia, Ecuador y Colombia producen también cobre primario, del cual los dos primeros son exportadores. Pero en general, las escasas demandas del mercado interno de la mayoría de estos países, han frenado el desarrollo de la industria de transformación. Un panorama similar presenta el Congo Belga, donde a pesar de existir bases económicas para desarrollar la industria de transformación, ésta se ha expandido dependiendo en medida notoria del desarrollo industrial del país.

^{2/ &}quot;Los metales no ferrosos en los países insuficientemente desarrollados".
Naciones Unidas, 1956.

/Aun cuando

Aun cuando el comercio regional de manufacturas de cobre y sus aleaciones se intensificara a breve plazo, la demanda global de la región, el número de países que cuentan en principio con bases económicas de partida favorables para desarrollarla, y las situaciones de hecho existentes, aconsejan encuadrar el estudio de los efectos de las economías de escala dentro de límites compatibles con las restricciones que la situación referida impone. Asimismo, la extremada gama de calidades y tipos de productos que definen la composición del consumo, contribuye a agravar todavía más los efectos reales de esas restricciones, lo que incita a profundizar en mayor medida el estudio dentro de las capacidades de producción pequeñas y medias, atendiendo muy especialmente a la conveniencia de considerar aquellos tipos y calidades de productos más sencillos y de participación predominante en el consumo de cada país y de la región en su conjunto.

Si bien es cierto que las máquinas e instalaciones utilizadas en el mundo para la rusión y transformación del cobre y sus aleaciones son, en su esencia, generalmente del mismo tipo, también es cierto que existen diferencias en los equipos auxiliares de operación, que oxigiam rendimientos distintos del conjunto. Aun en los países muy industrializados, fuertemente productores y consumidores del cobre y sus aleaciones, esta rama de la industria presenta una notable diversidad, no sólo en lo relacionado con las estructuras técnicas de las plantas, sino tentión y muy especialmente, con la capacidad del equipo productivo, que varia dentro de límites amplios. En estos países, las plantas pequeñas, cuya capacidad es de 5 000 toneladas anuales y aún menor, se dedican a producciones muy especializadas, y las grandes, que en varios casos sobrepasan la capacidad de 50 000 toneladas, se orientan hacia la producción masiva de una gama limitada de producios. En general, las más importantes firmas dedicadas a la minería y metalurgia del cobre, se ocupan también de su transformación, pero es notoria la existencia de numerosas empresas que aplican su actividad a esta última etapa del ciclo.

En América Latina, la escasa amplitud de los mercados nacionales y la existencia, en varios países, de muchas empresas dedicadas a la transformación de una gama muy diversificada de tipos y calidades de productos, impiden alcanzar índices óptimos al rendimiento de las máquinas

y a la productividad de los equipos auxiliares. La fluctuación de la demanda en lapsos relativamente cortos, contribuye a agravar todavía más la situación. Se da así el caso de máquinas, equipos e instalaciones, cuyo montaje respondió a pronósticos de un crecimiento persistente del consumo, basados en las cifras reales alcanzadas por éste en años en que las construcciones, las redes de transporte y energía eléctrica llegaron a niveles relativamente altos, que debieron paralizar la producción o trabajar con un ínfimo aprovechamiento de la capacidad instalada, en los períodos de retracción de la demanda.

Las razones sintéticamente comentadas constituyen el fundamento de los criterios rectores aplicados para la ejecución del trabajo, y para la definición de las bases generales y de los métodos que lo sustentan y estructuran.

Se trató de ordenar el trabajo de manera que facilite el estudio y medición de los efectos de las economías de escala sobre las inversiones y costos de producción y de venta. Primeramente, en el presente capítulo, se fijan los criterios, procedimientos e hipótesis que serán de aplicación general en cada una de las ramas de la transformación comprendidas por el trabajo, para el cálculo de las inversiones y costos totales de producción y de su variación con la capacidad instalada. Luego se estudia cada rama de la transformación en capítulos independientes, todos los cuales responden al siguiente ordenamiento:

- Breves comencarios iniciales sobre la magnitud y composición del consumo de los productos.
- Consideraciones acerca de los adelantos tecnológicos aplicables en la actualidad a cada uno de los procesos utilizados para la fabricación, y a los que se atenderá especialmente para seleccionar las approcturas técnicas de las plantas hipotéticas que servirán de base para los cálculos y la cantidad y características de las máquinas, equipos e instalaciones que las componen. A este aspecto se le presta preferente atención, puesto que ha de tener fundamental influencia en la medición de los factores que intervienen en la producción.
- Definición de otras bases particulares empleadas para los cálculos, entre las que cabe mencionar: las capacidades mínimas, intermedias y máximas de las plantas hipotéticas, los programas de producción correspondientes a cada una de dichas plantas, los equipos, máquinas e instalaciones con que contarán para responder a esos programas, etc.

- Análisis de las inversiones y de la influencia de las economías de escala sobre ellas.
 - Selección de algunos tipos de producción cuya fabricación es común a todas las plantas hipotéticas.
 - Determinación de las operaciones que deben cumplirse hasta la obtención del producto final.
- Cálculo de los costos de producción y de venta, y determinación de los probables precios de venta.
 - El análisis detallado de los resultados de los cálculos conducen a la individualización y medición de los factores del costo afectados por las economías de escala y, consecuentemente, a expresar conclusiones sobre los efectos de estas últimas en la rama de la transformación que se analiza.

El capítulo IV incluye, además del estudio de la fusión del cobre y sus aleaciones, y de la laminación de chapas, cintas, flejes y planchuelas, el examen especial de plantas de estructuras que podrían denominarse mixtas, puesto que cuentan con líneas de producción que abarcan más de una rama de la transformación. La selección de una planta hipotética est integrada, permite medir la influencia que provoca el aumento de la producción mediante adición de nuevas líneas independientes, y relacionarla con la que se origina cuando tal aumento se consigue variando la capacidad de los equipos que integran una dada línea de producción.

Finalmente, el último capítulo contiene las conclusiones que sugiere el análisis comparativo de las distintas ramas de la transformación estudiadas, y otras de orden general.

- B. CRITERIOS RECTORES, PROCEDIMIENTOS Y SUPUESTOS GENERALES APLICADOS
- 1. El objetivo de toda política económica, sea liberal o no, debe ser aplicar los recursos de todo orden de la sociedad en los lugares más productivos. Atendiendo a él, parece indispensable basar el estudio de la rama de la industria que nos ocupa, en una medición y análisis detallado de los factores de producción, tan sujetos a los efectos del progreso técnico y éste, a las tendencias de la demanda. El conocimiento del número de factores que intervienen en la elaboración de determinados artículos no constituye, en esencia, un problema de difícil solución. Pero es prácticamente imposible

de resolver el que plantea la combinación de aquellos factores, cuando se persigue el propósito de calcular los costos de producción al nivel en que necesariamente debe realizarse este estudio, en concordancia con los objetivos que procura alcanzar. No se puede pretender reunir y manipular todas las informaciones necesarias, tales como precios actuales de todos los factores para una dada oferta del mercado, potencialidades futuras de éste en caso de variación de la oferta, probable medida en que habrán de modificarse las proporciones con que cada factor interviene por escasez de otros, etc. Todo indica claramente que no existen métodos simples para calcular costos. Sin embargo, no es posible encarar la investigación de los efectos de las economías de escala sin recurrir a un medio de valoración que no puede ser otro que el de los costos, y cuyo carácter aleatorio debe ser tenido especialmente en cuenta al establecer las conclusiones. Corresponde pues aclarar expresamente que, al incursionar en el complicado problema de los costos, se tuvo plena conciencia de las limitaciones con que deben utilizarse los resultados a que conducirán los cálculos correspondientes. Por otra parte, es preciso tener bien presente que no fue posible superar en la medida deseada, las dificultades derivadas de la escasa información sobre varios factores, en cuanto a insumos físicos, rendimientos y precios. Sin embargo, se prefirió recurrir a estimaciones empleando diversos procedimientos, pues se apreció que los errores que necesariamente se cometerían no habrian de restar valor a las conclusiones. Esta es la causa fundamental de que, en algunos aspectos, se haya juzgado indispensable entrar en detalles, aparentemente innecesarios, dado el nivel en que se enfoca el problema y las reservas con que deben tomarse los resultados de los cálculos, por los ya comentados errores que encierran.

2. A pesar de que muchas plantas de transformación existentes y proyectadas en América Latina y también en otros países industrializados, tienen estructuras técnicas que abarcan, simultáneamente, la laminación de chapas, cintas y flejes, la trefilación de barras, perfiles, tubos y alambres de cobre y sus aleaciones, y aun en algunos casos la trefilación del cobre de alta conductividad y la fabricación de conductores eléctricos, se prefirió suponer estructuras de plantas hipotéticas dedicadas exclusivamente a:

- a) Laminación en caliente de barras de cobre de alta conductividad, partiendo de "wire bars" adquiridos a terceros; trefilación de alambres y fabricación de conductores eléctricos desnudos y aislados.
- b) Fusión del cobre y aleaciones, y fabricación por extrusión y trefilación de barras, perfiles, tubos, varillas y alambres.
- c) Fusión del cobre y aleaciones, y laminación de chapas, cintas y flejes.

El análisis de cada uno y del conjunto de factores de producción que intervienen en el ciclo precedentemente definido, facilita la tarea de medición y ponderación de aquellos, y proporciona antecedentes que simplifican de modo considerable el posterior estudio de las plantas que alcanzan una mayor diversificación en la producción.

3. La amplitud de capacidad considerada en este trabajo varía, en general, entre 3 000 y 20 000 toneladas de productos finales para las plantas hipóteticas cuyas estructuras totales se indican en a), b) y c). Conviene señalar que la capacidad máxima de 20 000 toneladas para los tipos de productos indicados en a) y b) supera holgadamente las demandas nacionales proyectadas para 1970 en la mayoría de los países latinoamericanos. Así, algunas proyecciones realizadas en la Argentina en el año 1960, estimaron que la demanda global de chapas, cintas, flejes, planchuelas, tubos, caños, barras, perfiles y molduras podría alcanzar en 1970 a unas 32 000 toneladas. Sin embargo los consumos reales hasta el año 1965 llegaron a cifras bastante inferiores a las calculadas en las proyecciones. Las situaciones de hecho existentes en aquellos países que cuentan con industria de transformación del cobre y sus aleaciones, y el deseable desarrollo de la misma en un marco de competencia interna inclina a pensar que las capacidades máximas supuestas a las plantas hipotéticas exceden las previsibles a mediano plazo para la casi totalidad de los países de América Latina.

Al solo efecto de medir de alguna manera los factores de producción cuya incidencia varía al ampliar la producción, diversificándola más allá de la gama de productos indicados en a), b) y c), se supuso como límite de capacidad máxima, el correspondiente a una hipotética planta capaz de producir 30 000 toneladas anuales de chapas, flejes, cintas, planchuelas, tubos, barras y perfiles. No pareció necesario entrar a analizar otras combinaciones posibles de estructuras para capacidades inferiores a la anteriormente indicada, toda vez que las conclusiones a que conducirá la medición de los factores y de sus variaciones con la capacidad y diversificación de la producción, serán válidas para otras alternativas posibles.

Para llegar a determinar los costos de venta de la producción correspondiente a cada estructura y capacidad hipotética, fue necesario establecer, para cada caso, un programa de la producción anual básico. El reducido volumen de las demandas nacionales en la mayoría de los países latinoamericanos, obligaría a considerar programas que abarcaran una gama de calidades y tipos de productos excesivamente amplia, a fin de que éstos correspondieran a la realidad, sobre todo cuando se trata de capacidades inferiores a la media representativa de la región. Si se atendiese a esta situación, el análisis de los efectos de las economías de escala se complicaría en gran medida, a causa de la influencia que tal diversificación tiene sobre algunos factores que hacen al costo de producción y de venta, tales como productividad de las máquinas y de la mano de obra, necesidades de capital circulante, gastos financieros de explotación de las empresas, etc. Pero no fue precisamente esta razón la que indujo a simplificar los programas de producción y a considerar exclusivamente aquellos tipos de productos de mayor consumo, sino otras de orden económico, ya que se interpreta, como se expondrá fundadamente a lo largo del trabajo, que la conjunción de los efectos derivados de una exagerada diversificación de calidades y tipos de productos y de una pequeña capacidad instalada, elevarían desproporcionadamente los costos y afectarían la rentabilidad de las empresas si éstas, como es deseable, deben satisfacer a los menores precios posibles, las necesidades de la comunidad. Para alcanzar tal objetivo económico, se requiere, por un lado, determinar previamente la demanda y la eficacia relativa de los distintos modos de darle cumplimiento, y por otro, contar con una producción organizada sobre la base de la iniciativa descentralizada, que consiga destinar los recursos a los lugares de máximo rendimiento.

Solamente el mercado libre y la institución de la propiedad privada llenan estos requisitos. El primero, fija precios a los bienes y factores que los producen, y sanciona a los que persisten en la producción de artículos a costos y precios fuera de competencia; la segunda, resuelve el libre curso de la iniciativa, que crea a su vez el mercado. De acuerdo con el criterio enunciado, se aprecia que, desde el punto de vista estrictamente económico, siempre será preferible encarar la producción de aquellos artículos que pueden elaborarse a costos competitivos, e importar los que no es posible producir localmente en dichas condiciones.

La simplificación que se establece para el estudio, no puede incluir todos los productos que, para cada capacidad de producción, sería factible elaborar en condiciones económicas, atendiendo a las reales demandas del mercado, sino solamente aquellos que participan más significativamente en el consumo. De cualquier manera, se estima que las omisiones en que se incurre deliberadamente para evitar complicaciones no justificadas por la indole del trabajo, no afectarán la validez de las conclusiones fundamentales.

Las inversiones correspondientes a cada estructura técnica y capacidad de producción, fueron estimadas tomando como base cotizaciones de firmas proveedoras FOB puerto del país exportador para las máquinas, equipos e instalaciones de una dada capacidad de producción. Como en la mayoría de los casos las cotizaciones proporcionadas fueron para el conjunto que integra cada línea de producción, hubo que realizar una dificultosa tarea de estimación de los precios de las máquinas y equipos individuales para una determinada capacidad. Sólo en contados casos se pudo disponer de precios aislados, ya que numerosos intentos realizados para obtenerlos fueron infructuosos. En otros casos, se consiguió la información requerida, pero las cotizaciones mostraron notorias diferencias.

Una vez hallados los valores parciales y globales de las máquinas, equipos e instalaciones para una determinada capacidad, se les incrementó en un 10 por ciento, en concepto de repuestos, transporte y gastos adicionales para colocar los bienes al pie de las obras. Luego se estimaron las inversiones correspondientes a excavaciones, fundaciones y construcción de edificios en terrenos de aptitud normal, y para las condiciones medias de precios de la región. Finalmente, se calcularon los probables gastos de

montaje, proyecto y dirección técnica de la construcción y puesta a punto de la planta. La suma de los resultados parciales, incrementada con un normal porcentaje de imprevistos, permitió totalizar las inversiones por departamento productor y por la planta completa, incluyendo obras e instalaciones generales.

La variación de las inversiones con la capacidad de las plantas, fue estimada atendiendo a las modificaciones que se producen en la cantidad y tipo de máquinas, y adoptando coeficientes de corrección que ponderan la distinta capacidad de los equipos e instalaciones y la diferente incidencia que corresponde a obras y gastos adicionales. Sobre este particular, se volverá más adelante al tratar cada caso concreto.

Es indudable que la falta de información completa acerca de los costos de los bienes de capital que se incorporan al ciclo productor, origina errores que pueden influir sobre la inversión total con distinto signo. Sin embargo, parece poco probable que las modificaciones resultantes sean de gran importancia como para alterar notoriamente la participación final de este factor en el costo de venta de los bienes producidos.

- 6. Las ya referidas fluctuaciones de la demanda modifican no sólo la cantidad física total de los artículos que la componen, sino también la participación que le cabe a cada uno en dicho total. Ello es lógico, puesto que las actividades de los distintos sectores consumidores no aumentan o declinan con iguales tendencias en los períodos de prosperidad o de crisis. Tales situaciones de hecho aconsejaron la selección de las máquinas de modo que garantizaran suficiente seguridad y flexibilidad al conjunto, sobre todo aquellas que constituyen los núcleos de trabajo más importantes del equipo. Desde luego que esta flexibilidad no debe afectar a una serie de factores que tienen una intervención esencial para el éxito de la evolución económica y financiera de las empresas. Entre ellos, citaremos como más significativos:
 - a) Obtener el mayor rendimiento práctico posible de las máquinas y equipos, compatible con los requerimientos de la producción.
 - b) Reducir al máximo las inversiones iniciales.
 - c) Restringir hasta donde sea factible hacerlo, los requerimientos de mano de obra directa e indirecta para la atención de las máquinas y el manejo de los materiales, a lo largo del ciclo productivo.

En los capítulos siguientes, al analizar los factores de producción, se hará expresa referencia a los recaudos adoptados para atender a los criterios que acaban de exponerse.

El total de las cargas anuales de capital fue fijado como un porcen-7. taje fijo que representa el 9 por ciento de la inversión global. Según podrá observarse en los capitulos siguientes, la relación entre el volumen de ventas anuales y la inversión total en activo fijo alcanza indices que varian entre 1.8 y 5.6 aproximadamente, de acuerdo con la estructura técnica de la planta y la capacidad de producción anual. Por esta causa, el capital en acciones de las empresas podrá representar porcentajes de la inversión total que oscilan entre amplios limites. Dicho en otras palabras, la relación entre préstamos a largo plazo y capital y reservas de las empresas ("leverage"), no tendrá por qué ser la misma, pudiendo dichos préstamos ser paulatinamente inferiores al 100 por ciento del capital y reservas, a medida que se eleva el índice que representa la relación entre el volumen de ventas anuales y la inversión global en bienes del activo fijo. Por un lado, los indices alcanzan niveles distintos según sea la estructura técnica de que se trate, y por otro aumentan a medida que crece la capacidad de producción de la planta. Al producirse estos aumentos, la empresa podrá elevar el capital accionario dentro de ciertos límites, sin necesidad de acrecentar el porcentaje de beneficio sobre las ventas a fin de mantener el rendimiento del capital a un nivel razonable y suficientemente atractivo para conseguir el aporte de nuevos ahorros y de préstamos para la expansión de su actividad industrial. Notese que en la totalidad de los casos, todo aumento de la capacidad instalada que no deteriore el coeficiente de aprovechamiento de las máquinas, equipos e instalaciones, provocará la reducción de los costos de venta, con lo que la empresa estará en mejores condiciones de aumentar el porcentaje de beneficios por unidad de producto, en un mercado competitivo libre que fije los precios.

Todas estas razones fueron consideradas para determinar la composición del capital de las distintas estructuras técnicas y capacidades de producción anual de las plantas hipotéticas. Pero por causas que tienen origen en la influencia que, sobre las reservas anuales de amortización que se constituyen, provoca la distinta rapidez con que las empresas resuelven asimilar las

ventajas del progreso técnico mediante reposición de máquinas, equipos e instalaciones, y también por la amplitud con que pueden variar los intereses de los préstamos a largo plazo, según sea la fuente de origen de los mismos, se prefirió establecer el porcentaje fijo del 9 por ciento para las cargas de capital, integrado por un 6 por ciento en concepto de reservas de amortización, y un 3 por ciento por intereses de los créditos a largo plazo. Para fijar el porcentaje correspondiente a estos últimos intereses, se supuso que los préstamos a largo plazo representan el 50 por ciento de la inversión total, y que devengan un interés del 6 por ciento anual. El interés medio anual, referido al monto total de los préstamos, resulta así del 3 por ciento.

8. Para el cálculo y prorrateo de la mano de obra directa e indirecta y de los sueldos, se aplicó un criterio uniforme que es preciso aclarar debidamente. Por mano de obra directa se entiende toda aquella jornalizada, afectada directamente, en cada sección o departamento productor, a la operación de máquinas, equipos e instalaciones, a los movimientos de materias primas y materiales, y a la vigilancia y mantenimiento menor de los bienes del activo fijo. Sin entrar a considerar las relaciones de dependencia orgánica, se aclara que este último personal es el que cumple tareas de vigilancia y conservación diaria y permanente de las máquinas, equipos e instalaciones, y realiza las reparaciones menores de las mismas; fue considerado en los cuadros de distribución de la fuerza del trabajo, como integrante del plantel de las plantas y talleres productores.

El rubro mano de obra indirecta lo compone el personal a sueldo y jornalizado de los talleres de mantenimiento, tránsito, laboratorio y control de calidad, energía, redes generales y sala de primeros auxilios. Para establecer el plantel del taller de mantenimiento, se supuso que en la planta se cumplen tareas de reparación y reposición de todas las partes, herramientas y piemas que se consideran sometidas a desgaste normal. En consecuencia, se partio de la base de que la empresa está localizada en una zona en la que puede contar con la industria auxiliar para reparaciones o reposiciones especiales. El personal de tránsito es el que se ocupa del manipuleo y transporte realizado fuera de la línea de producción propiamente dicha.

El rubro mano de obra indirecta y sueldos incluye también las remuneraciones del personal a sueldo de las plantas y talleres afectados directamente a la producción (personal técnico de categoría superior, media e inferior, inclusive capataces). En todos los casos, la mano de obra indirecta fue prorrateada proporcionalmente a la directa. La elección de este procedimiento puede ser objetada, va que, evidentemente, la magnitud de las tareas de mantenimiento no tiene por qué serproporcional a la mano de obra directamente ocupada en la fabricación de los productos. Pero en esencia, la aplicación de un criterio contable como el expresado, sólo introduciría errores que pueden tener cierta relevancia en los costos de producción parciales, o correspondientes a una de las etapas intermedias del ciclo productor, quedando aquellos prácticamente compensados al nivel del costo total de venta. Se pudo haber optado por un criterio distinto, que llevara a un prorrateo más detallado de los distintos jornales que integran la mano de obra indirecta, distribuyendo estos parciales proporcionalmente al valor de las máquinas, a los materiales de mantenimiento insumidos, etc. Sin embargo por razones de simplificación, se prefirió emplear un procedimiento más general y uniforme, entendiéndose que no producirá errores capaces de modificar el sentido de las conclusiones.

9. El costo de la fuerza del trabajo se estableció tomando como base condiciones que corresponden, según se aprecia, a las medias vigentes en América Latina. Para fijar el costo horario o mensual de aquélla, los salarios y sueldos medios en vigor en febrero de 1966 en algunos países de la región se expresan en dólares corrientes, utilizando para ello el valor actualizado del cambio de paridad calculado en un trabajo de CEPAL. La actualización del cambio de paridad se efectuó tomando como base el único índice hallado por todos los países de la región: el del nivel del costo de vida, y además la variación de los precios para el consumo en EE.UU. de América.

^{3/ &}quot;Medición del nivel de precios y el poder adquisitivo de la moneda en América Latina". N.U. 60-62. Documento E/CN.12/653. 6-4-63.

En los sueldos y salarios indicados en el Cuadro 1, están incluidas todas las cargas sociales que deben pagar las empresas. A los efectos de formar una idea, se indica a continuación el procedimiento seguido para determinar el costo horario de un peón:

Salario básico horario 0.44 Antiguedad (1 por mil del salario básico) 0.004 Incentivos (25 por ciento del salario básico) 0.088 Premios y trabajos peligrosos (10 por ciento del salario básico) 0.044 Cargas sociales totales a cargo del empresario (77 por ciento del salario básico) 0.339 0.914 Total

Si el operario totaliza, como promedio, 175 horas por mes de labor efectiva, es decir, 2 100 horas al año, su haber anual será de 1 920 dólares, aproximadamente.

La industria de transformación del cobre y sus aleaciones se presta para la aplicación de primas al rendimiento de los operarios, individualmente considerados o por grupos. Es posible cronometrar la casi totalidad de las operaciones y, en consecuencia, establecer las tasas de salarios partiendo del principio de que un obrero medio puede obtener, en concepto de estímulos y de premios, entre el 25 y el 30 por ciento del salario básico. La realización de estudios de tiempos permite una evaluación completa de la tasa de salarios, de modo de asegurar que los operarios reciban una remuneración proporcional al esfuerzo realizado. Esta es la razón a que se atendió para fijar el porcentaje de estímulos y premios precedentemente indicado en el cálculo del costo horario de la mano de obra.

10. En todos los casos, con excepción de los talleres de fundición, se consideró que los equipos y máquinas son operados en dos turnos diarios de 175 horas mensuales cada uno, lo que da un total medio de 350 horas por mes y 4 200 horas por año. Prácticamente, este total de labor se alcanzaría trabajando 22 días al mes, en dos turnos diarios de 8 horas cada uno. En los talleres de fundición, se ha supuesto que se trabaja en tres turnos diarios de 8 horas cada uno, durante el mismo número de días mensuales que en las plantas restantes.

Para lograr el mejor rendimiento de los hornos, lo ideal sería la operación continuada durante las veinticuatro horas del día, reservando los sábados y domingos para las operaciones de mantenimiento que exigen la paralización de las máquinas durante un tiempo significativo. Por esta razón, se fijó una operación continuada para los talleres de fundición, estimándose en cambio que una labor de ló horas diarias asegura un adecuado rendimiento de los hornos de los otros talleres productores. Muchas de las plantas de transformación existentes en América Latina son operadas a un solo turno diario. Esta forma de operación, además de afectar el rendimiento de los hornos, eleva considerablemente la incidencia de las cargas de capital. Estas implicaciones serán comentadas y medidas por sus efectos en los capítulos siguientes.

- 11. Los precios de los distintos factores de producción (Cuadro 2) fueron expresados en dólares corrientes, recurriendo al mismo procedimiento utilizado para calcular el costo de la mano de obra. Sobre los criterios particulares empleados para fijar los precios de las materias primas, materiales y servicios, se harán comentarios en los próximos capítulos.
- 12. La denominación de gastos de administración y ventas incluye una serie de conceptos, sobre los que se aprecia necesario efectuar algunos comentarios para dejar debidamente aclarados los criterios y procedimientos aplicados. Bajo aquella denominación se indican los gastos del personal afectado a la administración y gobierno general de las hipotéticas empresas (dirección, secretaría, oficina de personal, contaduría, tesorería y costos, compras, ventas, ingeniería, almacenes generales, seguridad y guardia), gastos financieros de explotación, de propaganda y varios de venta, retribuciones al directorio, honorarios, gastos de representación, viáticos, gastos de oficina, de idores incobrables y seguros.

Los criterios y procedimientos aplicados para estimar los distintos conceptos son los siguientes:

a) Gastos financieros de explotación

Fue necesario hacer algunas estimaciones para determinar con cierta aproximación las necesidades de capital circulante de las empresas. Ello exigió establecer los probables montos de los activos y pasivos circulantes, para lo cual se atendió a estos criterios y procedimientos:

i) Existencia de materias primas y productos en proceso y elaborados

Tomando como referencia los balances de algunas empresas, se calculó que el monto total de este rubro del activo será aproximadamente el equivalente al valor de un bimestre de ventas. Debe tenerse en cuenta que varios países deberán importar algunos de los metales que utilizan en el proceso, sobre todo el cobre y en ciertos casos el estaño y el cinc, y también otras materias primas de valor relativo menos significativo. Por tal causa, los stocks de materias primas alcanzarán un nivel relativamente elevado. En cuento a las existencias de productos elaborados, se aprecia que ne tienen por qué llegar a cifras muy abultadas, pues se ha supuesto que la producción se concentrará en los artículos de mayor demanda en el mercado, cuyas fluctuaciones a corto plazo deben y pueden ser seguidas por las empresas atentamente.

ii) <u>Deudores varios</u>

Con carácter general, se supuso que las empresas deberán financiar sus ventas a un plazo medio de 60 días. Este plazo puede ser notoriamente exiguo para ciertos países de América Latina, cuyos sectores usuarios muestran una persistente iliquidez, y en los que los pagos del Estado, que suele ser el principal cliente, sufren considerables atrasos. Sin embargo, para condiciones normales, el plazo medio de rotación de créditos a los clientes tomado como base, parece ser adecuado.

iii) Efectivo en Caja y Bancos

Habitualmente, el monto de este efectivo se calcula como equivalente al 5 por ciento del importe de los pagos anuales a terceros, es decir, que representa las necesidades de 18 días. Para el caso particular tratado, se aplicó un criterio análogo, estimándose que el monto de efectivo equivale al 5 por ciento del costo total de operación de la empresa.

iv) Acreedores varios (excluidos Bancos)

La mayoría de los países de América Latina tendrán que importar cobre, y además, algunos de ellos, cinc, estaño y otras materias primas. Para su compra en cantidades de cierta significación, suelen obtenerse financiaciones que oscilan entre 120 y 160 días. En lo que se refiere a las compras locales, corresponderá en cambio considerar una rotación de créditos de proveedores igual a la fijada para las ventas. Por las razones expresadas, se estimó que el monto de este rubro del pasivo equivale a tres meses de compras de materias primas y servicios.

v) Acreedores bancarios

Se apreció que el monto del crédito bancario que razonablemente podrían obtener las empresas en concepto de préstamos directos y descuentos de pagarés de clientes, equivale al 60 por ciento del capital accionario, tal como lo establecen las normas del Banco Central de algunos países latinoamericanos. En la práctica, el monto de los créditos por los conceptos ya expresados, no suele alcanzar tal magnitud, sobre todo cuando se trata de grandes empresas. Sin embargo, la revisión de algunos balances demuestra que el total de los créditos obtenidos para satisfacer necesidades de explotación, incluyendo los bancarios con garantia real y extraordinarios, supera holgademente el 60 por ciento del capital. Si se tiene en cuenta la constante devaluación del signo monetario en varios países de América Latina, el costo real actual de los préstamos bancarios no es elevado. En algunos casos, el interés bancario representa un porcentaje inferior al de la pérdida del poder adquisitivo de la moneda. En cambio, para los préstamos extraordinarios se fija un interés que, además de cubrir los efectos de la devaluación, asegura un interés muy atractivo al capital. En mérito a las razones expresadas, se estimó un interés medio del 8 por ciento para el dinero prestado, expresado en moneda fuerte.

b) Gastos de propaganda y varios de venta

Se calcularon partiendo del supuesto de que las empresas realizan sus ventas por medio de distribuidores.

c) Honorarios, gastos de representación, viáticos, etc.

Se estimaron mediante coeficientes obtenidos de los balances de algunas empresas.

Se aclara que en ningún caso se consideró la influencia de eventuales créditos a los costos totales de operación en concepto de intereses ganados, y otros ingresos marginales.

13. Los impuestos indirectos que deben pagar las empresas muestran notorias diferencias en los países de América Latina, y aun en un mismo país se modifican con el tiempo. A los efectos de considerar la influencia de este factor en los costos de venta, se tomaron en cuenta los siguientes impuestos:

a) Impuestos a las ventas

Se lo supone equivalente al 10 por ciento del valor agregado por las empresas hasta el precio de venta. Como se parte de la base de que la mayoría de los países de América Latina tendrá que importar el cobre, dicho impuesto deberá gravar también esta materia prima.

b) Impuesto a las actividades lucrativas

Se estimó que representa el 0.9 por ciento del ingreso, previa deducción del impuesto a las ventas.

c) Impuesto a la transmisión gratuita de bienes

Relacionando los pagos efectuados por algunas empresas para cubrir este gravamen, con el valor de los bienes de uso, se obtuvo un coeficiente que oscila alrededor del 1 por ciento.

d) Impuesto al aprendizaje y otros

Se los consideró equivalentes al 1.5 por ciento de las remuneraciones totales percibidas por el personal.

Fijados los impuestos y su orden de magnitud, pareció que ni el objetivo perseguido por el trabajo ni el carácter que debe atribuirse a los cálculos de costos realizados en él, justificaban entrar en cada caso en una detallada medición de la incidencia de los gravámenes. Por otra parte, éstos constituyen un factor que, a igualdad de precios de venta, no está prácticamente influido por la capacidad de producción de las empresas. Por lo tanto, se juzgó conveniente calcularlo como un porcentaje constante del precio de venta, equivalente al 11 por ciento de éste.

14. Para calcular los probables precios de venta de los productos bajo

Para calcular los probables precios de venta de los productos bajo análisis, se estimó que la utilidad bruta percibida por las empresas equivale al 15 por ciento del capital accionario. Téngase en cuenta que a esta utilidad deben restarse los impuestos directos tales como réditos, extraordinarios, sustitutivos, etc., cuyo pago deben afrontar las empresas. La utilidad neta será pues bastante inferior, ya que, en algunos casos, los impuestos a los réditos y extraordinarios representan el 40 por ciento de la cifra que resulta de deducir a la utilidad bruta los impuestos indirectos abonados y las reservas legales constituidas. Se apreció, en definitiva, que una vez practicadas todas las deducciones a la utilidad bruta, así calculadas, quedará para los accionistas un beneficio expresado en moneda fuerte, suficientemente remunerativo. 15. Las estructuras técnicas y las máquinas, equipos e instalaciones utilizados para intentar una medición de los efectos de las economías de escala, fueron seleccionados atendiendo a la información sobre el nivel evolutivo alcanzado actualmente por la tecnología. A este importante aspecto se hará referencia en los capítulos que siguen.

16. Merece un comentario especial la trascendencia económica que tiene la capacitación y organización del personal técnico ejecutivo que podría denominarse de concepción, y que desempeña un papel esencial en la actividad de la empresa. La tecnología moderna asigna particular importancia a la labor de los ingenieros que estudian el perfeccionamiento de las máquinas, equipos e instalaciones para mejorar la productividad del conjunto y poner en linea de fabricación nuevos productos: que observan y analizan los tiempos y los movimientos a fin de sincronizar mejor las operaciones y aplicar incentivos a la fuerza del trabajo, y que realizan la evaluación y selección de los métodos más convenientes para la elaboración de un producto determinado. La preparación de los programas de fabricación y su permanente ajuste, así como el control de la calidad de las materias primas y de los productos en todas las etapas del proceso de transformación, constituyen requisitos indispensables para alcanzar altos niveles de eficiencia. Por esta causa, el plantel de técnicos y auxiliares es elevado, pudiendo representar cifras que superen el 20 por ciento del efectivo total.

Capitulo II

LA TREFILACION DEL COBRE DE ALTA CONDUCTIVIDAD Y LA FABRICACION DE CONDUCTORES ELECTRICOS

A. CONSIDERACIONES GENERALES

La investigación de los consumos reales de cobre de alta conductividad para la fabricación de conductores eléctricos en los países de América Latina, y sus perspectivas futuras, tropieza con serios inconvenientes ocasionados por:

- los constantes cambios que se operan en las estructuras de las economías nacionales;
- las grandes oscilaciones que muestran las importaciones anuales del metal, en correlación con la situación del balance de pagos;
- el continuo avance de la aplicación del aluminio:
- las deficiencias de las fuentes de información, tanto públicas como privadas, y
- las importantes variaciones del precio del cobre en el mercado de Londres.

En particular, en líneas aéreas de alta tensión, el conductor de aluminio con refuerzo de acero ha reemplazado prácticamente al cobre en los países industrializados, y se tienen evidencias del constante avance de aquel metal en la fabricación de conductores de media tensión y también en los de pequeña sección.

En primera aproximación, puede decirse que en los países más industrializados de la región, que cuentan con industria de transformación del cobre y sus aleaciones, el consumo de este metal para la fabricación de conductores eléctricos representa entre el 55 y el 60 por ciento del total. Así por ejemplo, en algunos trabajos de investigación realizados en la Argentina, se estimó para el año 1960 un consumo anual de cobre para la fabricación de conductores eléctricos, de 18 000 toneladas, calculándose que el consumo global de dicho metal osciló alrededor de las 32 000 toneladas. Las cifras mencionadas permiten formar una idea del escaso nivel relativo del consumo, que es atendido, en aquel país y en otros que cuentan con industrias transformadoras, por varias plantas de elaboración.

Dejando de lado la situación especial por que atraviesan los países de la región que son productores de cobre metálico, en los restantes la industria de transformación del cobre de alta conductividad debe recurrir a la importación de la materia prima. Por las razones expresadas, el presente trabajo no se ocupará de la afinación, colada y fusión del cobre destinado a la industria eléctrica, aspecto que será motivo de un estudio separado.

B. LA LAMINACION EN CALIENTE DE "WIRE BARS" Y LOS ADELANTOS TECNOLOGICOS

La laminación en caliente de "wire bars" para obtener el alambrón destinado a la trefilación de alambres, merece algunos comentarios especiales. El proceso se inicia en trenes desbastadores y se suele completar en trenes "looping" intermedios, y de terminación. En relación con los hornos de calentamiento, puede decirse que los más usados son los de tipo empujador, con accionamiento hidráulico o eléctrico, calentados con combustibles gaseosos o líquidos. Los hornos del tipo "walking beam" rotativos, que evitan en mayor medida las impurezas ferrosas en las barras laminadas en caliente, se usan en varias plantas modernas. El transporte de las barras hasta la plataforma de carga del horno se realiza comúnmente mediante puentes grúas y también por medio de transportadores a cadena o elevadores.

Las barras se calientan a temperaturas que oscilan entre 900 y 940°C, y la duración del calentamiento varía entre 50 minutos y una hora y media. Se da mucha importancia al control de la combustión en el horno, con la finalidad de reducir la oxidación de las barras, manteniendo el tenor de oxigeno en alrededor del 0.5 por ciento mediante el uso de dispositivos automáticos. Asimismo, en las instalaciones modernas, el control de los hornos es totalmente automático.

El decapado se realiza en caliente en una solución de ácido sulfúrico. Las instalaciones de decapado se disponen en línea, y están dotadas de dispositivos de lavado por pulverización a presiones que oscilan alrededor de 12 kg/cm², y de cubas que contienen soluciones de jabón para el baño del alambrón una vez lavado. Estas instalaciones cuentan también, casi siempre, con equipos emplazados separadamente para la recuperación electrolítica del cobre y también para la del ácido. Naturalmente, estas instalaciones de recuperación se justifican económicamente sólo en plantas de gran capacidad.

En la actualidad, la industria cuenta con laminadores continuos para las seis o siete últimas pasadas. El conjunto horno de calentamiento, alimentado mecánicamente y controlado en forma automática, y desbastador, es accionado por un solo operario que, desde su puesto, maneja el tren desbastador y dirige también la marcha del horno. Para asegurar la fluencia de barras hacia este último, se requiere asimismo un solo obrero. Las operaciones de transporte de las barras desde el horno de calentamiento y de desbaste, son generalmente dirigidas por el operario ubicado en el puesto de comando. El transporte desde el desbastador y la operación en las cajas intermedias y de terminación, ubicadas en línea y con comando independiente cada grupo, son también mecanizados. El alambrón se enrolla finalmente en bobinadoras, dirigidas por lo común desde el puesto de comando, aunque modernamente existen bobinadoras de funcionamiento y descarga completamente automáticos sobre un transportador que, por lo general, atraviesa una cuba de enfriamiento y lleva las bobinas hasta la instalación de decapado. Un tren laminador totalmente mecanizado, que procesa "wire bars" de 114 kg de peso para obtener alambrón de 6.5 milimetros de diámetro mínimo, en 14 pasadas, a razón de 12 toneladas por hora, puede ser acondido por un equipo de 8 hombres, incluidos el capataz, los obreros auxiliares y los reemplazantes, y excluido el personal de alimentación del horno de calentamiento. Si las operaciones de los trenes se realizan en forma manual, el número de operarios, para la misma capacidad de producción, puede quintuplicarse. Un tren mecanizado de la capacidad referida precedentemente, que debe ser considerada media, puede producir en dos turnos de trabajo que totalizan 4 200 horas anuales, alrededor de 50 000 toneladas por año de alambrón, cifra ésta que supera las demandas nacionales previsibles para un futuro inmediato, en la casi totalidad de los países de América Latina.

En la región, se han instalado varios laminadores en caliente de muy pequeña capacidad, algunos de ellos inactivos actualmente. En estos pequeños trenes, de operación totalmente manual, el rendimiento del material y sobre todo el de la mano de obra se ven seriamente afectados. Numerosas plantas de Estados Unidos y de Europa tienen en funcionamiento laminadores antiguos, cuya capacidad es de 10 toneladas de alambrón por hora, y aun inferior, pero dichos trenes han sido modernizados y adecuadamente mecanizados, de manera que su rendimiento debe considerarse muy satisfactorio.

La operación de pequeños laminadores eleva considerablemente los costos de transformación, a causa de la baja productividad de la mano de obra y el menor rendimiento del material. Para la mayor parte de los países de América Latina sería más económico importar el alambrón u optar, si la demanda del mercado lo permite, por una solución similar a la adoptada en la Argentina, que tiende a centralizar la laminación en caliente del "wire bars" en una sola empresa; ésta instaló un moderno tren cuya capacidad supera holgadamente las actuales demandas de alambrón de las varias empresas dedicadas a la trefilación del cobre de alta conductividad y fabricación de conductores eléctricos.

C. LOS ADELANTOS TECNOLOGICOS EN LA TREFILACION DE ALARBRE DE COBRE DE ALTA CONDUCTIVIDAD

Desde hace años, se han introducido numerosas innovaciones para mejorar el rendimiento de las máquinas, equipos e instalaciones, disminuir su costo y aumentar la productividad general de la fuerza del trabajo. Se da particular importancia a la obtención de una superficie impecable en los alambres perfilados y alambres para esmaltado u otros usos especiales. Por ello se recurre al descortezado o pulido de los alambres gruesos (9.5 mm como mínimo) a fin de eliminar todos los defectos derivados de la laminación en caliente. Para esa operación se utilizan en muchos casos, sobre todo en Estados Unidos, máquinas pesadas provistas de un dispositivo pulidor, patentado por la General Electric Company of America. Muchas fábricas, en lugar del pulido o descortezado por el sistema precedentemente indicado, aplican un decapado intensivo del alambre, tratamiento que disuelve alrededor del 2 por ciento del peso del metal. También se recurre al procedimiento de oxidación por calentamiento en una atmósfera especialmente controlada.

En la actualidad, para la trefilación del cobre de alta conductividad, se procura realizar el manejo del alambrón y de los alambres en carretes del mayor tamaño posible en relación con el diámetro de aquéllos. De este modo, se aumenta significativamente el rendimiento de las máquinas, trefiladoras y cableadoras, reduciendo al mínimo las interrupciones que se producen cuando se utilizan carretes de menor diámetro. La tendencia moderna, generalizada sobre todo en Estados Unidos, es iniciar la trefilación con alambrón

de 7.2 a 9 mm. Mediante equipos especiales, el alambrón es soldado y guiado hasta las máquinas trefiladoras de desbaste. Este proceso de alimentación directa sustituye a los antiguos equipos constituidos por soldadora, enderezadora y enrolladora.

Las máquinas de trefilación se caracterizan por una ubicación condensada de los tambores de trefilado y de las trefilas, tratando de reducir los espacios necesarios sin sacrificar el rendimiento de la operación. El empleo de engranajes de elevado rendimiento y, en la medida de lo posible, la lubricación automática de los mismos, de los cojinetes y de las trefilas, mejora la productividad global de las máquinas y disminuye el consumo de energía eléctrica durante el trefilado. Las máquinas son equipadas con unidades bobinadoras de alto rendimiento, y se mantiene un control permanente de la tensión mientras se efectúa el trabajo de enrollar el alambre. Las bobinadoras están diseñadas de modo que se obtenga un alambre limpio y sin marcas, y además, mediante el uso de ejes de diámetro expandible, se reducen las vibraciones originadas por el mal estado de los carretes, consiquiéndose de esta manera no sólo alargar la vida útil de estos últimos, sino también disminuir las interrupciones por fallas en los cojinetes. El empleo de porta-trefilas de tipo hueco, permite una lubricación abundante de los mismos, lo que contribuye a aminorar el consumo de energía.

Se ha intensificado la utilización de dispositivos continuos, que posibilitan el recocido brillante directo del alambre de cobre a medida que lo produce la máquina trefiladora, efectuándose el calentamiento del alambre recurriendo a diferencias de potencial eléctrico. Con este procedimiento se eliminan manipuleos del material procesado y los consiguientes gastos adicionales que provoca el empleo de los hornos de recocido del tipo convencional. Entre esos gastos cabe mencionar el de energía eléctrica para la operación de las grúas, transportadores, controles de atmósfera, etc., que se suma al exigido por el recocido propiamente dicho.

En los últimos años se han solucionado, en gran medida, las dificultades que presentaba el recocido continuo de los alambres de gran diámetro. Este procedimiento se emplea ya en escala industrial en las máquinas trefiladoras de desbaste. La demanda de mano de obra aumenta escasamente. En cuanto al consumo de energía eléctrica para el recocido de un alambre de

2.5 mm de diámetro, alcanza aproximadamente a 60 kWh por tonelada de metal. En este caso, para evitar el excesivo desperdicio de alambre de tamaño grande que podría producirse al detener el funcionamiento de la máquina trefiladora cada vez que se debe retirar un carrete de alambre, se dota a estas máquinas de unidades enrolladoras continuas (dos bobinas). No es necesario extender este procedimiento a las máquinas trefiladoras de alambre más fino, que pueden ser provistas de unidades enrolladoras comunes.

Los homos de recocido continuo tipo empujador o compana continúan todavía empleándose en la actualidad, según los requerimientos de las plantas, sobre todo para el recocido de alambres de gran diámetro. Demandan una inversión menor, para igual capacidad, que la que requieren los dispositivos de recocido continuo a los que sustituyen, y deben estar equipados con el correspondiente equipo generador de atmósfera especial, para el recocido brillante del cobre. Cabe señalar además, que estos hornos deben funcionar necesariamente más de un turno por día, puesto que son menores las pérdidas de energía y el deterioro de los mismos si se los hace trabajar continuadamente,

D. LOS ADELANTOS TECNOLOGICOS EN LA FABRICACION DE CABLES Y ALAMBRES CONDUCTORES ELECTRICOS, CON AISLACION Y SIN ELLA

Desde que el objetivo perseguido en este trabajo es estudiar las economías de escala en la fabricación de tipos de conductores eléctricos de mayor demanda, se hará sólo una referencia general a los adelantos tecnológicos que se refieren a ellos.

Una característica saliente que presenta la fabricación de conductores eléctricos aislados, es la marcada y persistente penetración de los plásticos como material de aislación y de recubrimiento, provocando un evidente desplazamiento, para muchos usos, de los conductores vulcanizados bajo goma y bajo plomo.

Los alambres conductores que han de ser aislados bajo goma, deben ser sometidos a un estañado previo, que normalmente se realiza en equipos convencionales de baño de estaña fundido. En Estados Unidos ha despertado gran interés el método de estañado electrolítico de los alambres de cobre. Para obtener resultados satisfactorios con este método, es necesario controlar

muy especialmente todas las etapas de fabricación del alambre anteriores al estañado. Para la operación, se requiere mano de obra especializada y el empleo de sales puras de estaño, descartándose las combinaciones de estaño y plomo que utiliza normalmente la industria en el método convencional. A fin de lograr un elevado rendimiento de las líneas de estañado, se recurre, siempre que sea posible, a cabrestantes de velocidad constante en las unidades enrolladoras. Los baños de estaño se calientan eléctricamente, con lo que se produce un funcionamiento limpio y controlado automáticamente, en beneficio de la uniformidad del producto.

El perfeccionamiento de las cableadoras y retorcedoras de alambre de diverso tipo, ha redundado en un mejoramiento de su productividad, mediante el aumento de la velocidad de estas máquinas y la reducción al mínimo del número de paradas. El uso de máquinas robustas, de funcionamiento silencioso, tiende a disminuir la periodicidad y el costo del mentenimiento. Además, se procura dotarlas de dispositivos para la carga y descarga de los carretes, a fin de aminorar la necesidad de equipos auxiliares y el tiempo requerido para dichas operaciones. Interruptores automáticos especialmente diseñados detienen el funcionamiento de las máquinas cuando se produce la rotura de un alambre o se ha terminado el material del carrete.

El método de aislar conductores eléctricos con cinta de goma y el de extrusión de la goma en máquina entubadora, han sido totalmente desplazados por la aislación y vulcanización continua en máquinas de extrusión. Con este último proceso se obtiene un mayor rendimiento y una mejor calidad de los conductores que con los dos anteriormente mencionados. La comparación entre el proceso de aislación con cinta de goma y el de vulcanización continua, demuestra que en este último caso es menor la inversión por unidad de producido y notablemente inferior el costo de operación, pues se requiere menos manipuleos y, consecuentemente, menos mano de obra. Además, el proceso de vulcanización continua da una aislación superior, porque los acelerantes orgánicos que puede utilizar motivan una cura más rápida y una vulcanización uniforme a lo largo de todo el conductor. El número de fallas que se producen con la vulcanización continua es reducido; a la salida de la máquina, el conductor es probado eléctricamente en forma automática, y las fallas registradas son localizadas luego exactamente y reparadas en una unidad aparte,

diseñada para ese efecto. En el proceso de vulcanización continua pueden utilizarse materiales aislantes diversos, tales como caucho natural, cauchos sintéticos y Neoprene. En el proceso de aislación con cinta de goma suelen presentarse dificultades debidas a la adhesión inadecuada entre las capas aislantes, lo que no ocurre en el proceso de vulcanización continua, ya que la aislación se obtiene con una sola operación.

El primer paso en el proceso de vulcanización continua es el calentamiento y sulfuración de la goma, que se realiza en molinos junto con el agregado de los materiales aceleradores y anti-oxidantes necesarios. En este caso, no puede llevarse a cabo un almacenamiento intermedio de la goma, puesto que los acelerantes son de acción muy rápida, lo que obliga a un trabajo continuado de los molinos para alimentar la máquina vulcanizadora continua.

Según sea el tamaño del conductor y el espesor del aislamiento, podrá variar el diámetro del tornillo, la longitud de los tubos vulcanizadores de las máquinas y la velocidad de aislación, aspecto éste sobre el que se volverá más adelante.

Para la aislación con plásticos se utilizan máquinas tubulares continuas, variando el diámetro de los tornillos y la velocidad de aislación de acuerdo con la sección de los alambres o cables conductores. Según sea la firma diseñadora, estas máquinas extrusoras presentan algunas características diferenciales, entre ellas el método de calentamiento. En algunos casos, éste se efectúa eléctricamente mediante resistencias colocadas en la máquina misma; en otros casos, se hace por medio de aceite que, a su vez, es calentado eléctricamente. El calentamiento por medio de resistencias exige una inversión mayor en las máquinas, pero permite un control más ajustado y más rápido de la temperatura. Lo mismo que las vulcanizadoras continuas, estas máquinas se equipan con unidades para registrar las fallas de aislación.

Es práctica común en las plantas que fabrican conductores aislados, preparar también los aislantes, lo que proporciona un mejor contralor sobre las características de éstos y resultados superiores en la operación de aislación.

Modernamente, la preparación de la goma se realiza en un equipo combinado, constituido esencialmente por un mezclador interno tipo Banbury, equipo éste que ha desplazado al método de mezclar la goma en molinos de dos rodillos. El mezclador está formado, en principio, por dos rotores con cuchillas que giran en direcciones opuestas y que, en un ciclo de mezcla determinado de antemano, producen una composición uniforme de la goma. Esta se deja caer luego sobre un molino de dos rodillos, donde se obtiene la mezcla final, adecuada para ser colada. La mezcla sale del molino en forma de hojas y se introduce en una máquina coladora, después de lo cual la goma, en trozos de poco ancho y espesor conveniente, es almacenada.

En realidad, los materiales plásticos que se utilizan para la aislación de conductores eléctricos, pueden obtenerse en el comercio en forma granular, aptos para alimentar las máquinas tubulares de aislación. Pero, como ya se dijo, la experiencia ha probado que preparando los materiales plásticos en la misma planta que los utilizará, se obtienen ventajas. Per ello, muchas fábricas adquieren las resinas sintéticas básicas, que preparan y mezclan de acuerdo con sus requerimientos, variando a voluntad las cantidades de rellenos, plastificantes y estabilizadores. Los equipos para la preparación de los plásticos se componen de molinos semejantes a los usados para la elaboración de la goma y calentados con vapor, y de una máquina para convertir la masa plástica en granulado. Para esta tarea se utilizan también equipos mezcladores tipo Beken, centrifugadoras Henschel, etc.

Podrían hacerse algunos comentarios más acerca de otras maquinarias empleadas en la fabricación y aislación de conductores eléctricos, tales como máquinas aisladoras y trenzadoras de algodón, prensas de plomo continuas o discontinuas, de impregnación, etc. Pero se prefiere diferir estos comentarios para la oportunidad en que se definan las estructuras técnicas que se utilizarán para el estudio de los efectos de las economías de escala.

- E. BASES PARTICULARES UTILIZADAS PARA LA SELECCION DE LAS ESTRUCTURAS TECNICAS Y SUPUESTOS EN QUE SE FUNDAMENTAN LOS CALCULOS DE LAS INVERSIONES Y LOS COSTOS DE PRODUCCION
- l. Por las razones expresadas en relación con el consumo de conductores eléctricos en la región, por la estrecha dependencia de estas fabricaciones con respecto a la demanda interna de cada país, dadas las obvias limitaciones que en la práctica existirán para hacer efectiva una extensión significativa del mercado más allá de sus fronteras políticas nacionales, y por el marco de competencia local en que estas fabricaciones desenvuelven sus actividades, se estimó razonable estudiar las inversiones y los costos de producción correspondientes a capacidades que varían entre 3 000 y 10 000 toneladas anuales de cobre trefilado.
- 2. Las razones expresadas con respecto a los adelantos tecnológicos en la laminación en caliente de "wire bars" y a las limitaciones originadas por la estrechez de los mercados, movió a considerar sólo en forma parcial esta etapa del ciclo productivo, de modo que permitiera arribar a conclusiones de cierta utilidad. Se pensó que sería suficiente comparar las dos situaciones extremas siguientes:
 - a) Inversiones y costos de producción que pueden obtenerse con una capacidad de laminación prácticamente equilibrada con las demandas de una planta que produce 10 000 toneladas anuales de trefilados de cobre.
 - b) Inversiones y costos de producción para una capacidad que permita recurrir al empleo de un moderno tren laminador de alambrón, totalmente mecanizado.

A ese efecto, se seleccionaron dos equipos desbastadores, que se denominan I y II, y cuyas características más salientes se indicarán a continuación. Se supuso que el de menor capacidad (Equipo I), integrará la estructura técnica de la planta hipotética cuya producción anual de trefilados y conductores eléctricos es de 10 000 toneladas.

Equipo I

Este equipo está constituido en esencia por las siguientes unidades:

- Horno de calentamiento a combustible líquido, tipo empujador, con capacidad para calentar 4 toneladas por hora de "wire bars", completo, con todos los equipos auxiliares.

- Un equipo laminador con capacidad para producir entre 2.5 y 4 toneladas por hora de alambrón, integrado por las siguientes unidades:
 - i) Un tren desbastador reductor trío, de tipo abierto, de dos cajas para cilindros de 420 mm de diámetro. La primera caja desbastadora está dotada de tres cilindros, y la segunda caja reductora, de dos cilindros, accionados por motor eléctrico trifásico de 500 H.P., completo, con su equipo eléctrico principal y auxiliar, incluyendo un transformador para el equipo auxiliar.
 - ii) Un tren terminador de tipo abierto, de 3 cajas de 2 cilindros cada una, de 250/280 mm de diámetro, completo, con su motor trifásico de accionamiento, de 500 H.P. y equipo eléctrico principal y auxiliar.
- Una grúa para el movimiento de las barras hasta la boca de alimentación del horno; un transportador elevado a cadena entre la boca de descarga del horno y el tren desbastador; una instalación bobinadora de alambrón; una instalación auxiliar de alimentación entre las cajas del tren desbastador y las del tren terminador; un canal de alimentación entre el tren desbastador y terminador; un transportador a cadena de las bobinas; una instalación de decapado completa, del tipo convencional; instalaciones auxiliares para recepción y recolección de escamas, bombeo y circulación de agua, lubricación, embalaje de bobinas, etc.

La operación de laminación con este equipo se realiza mediante conducción manual. En el tren desbastador se efectúan 11 pasadas del material, interviniendo en el proceso la segunda caja en la pasada 8, luego de lo cual el material vuelve a la primera caja. Después del último paso por la segunda caja, el alambrón marcha por canales de conexión hacia el tren terminador, donde se realizan 5 pasadas. Luego el material es enrollado, y desde la plataforma las bobinas son operadas manualmente y cargadas en el transportador, que las conduce a las líneas de decapado.

Equipo II

Está constituido por:

- Un horno de calentamiento a combustible líquido, de tipo empujador, para calentar 13 toneladas de "wire bars", completo, con todos sus equipos auxiliares.

- Un equipo laminador con capacidad para producir 12 toneladas por hora de alambrón, de operación totalmente mecanizada, formado por las siguientes unidades:
 - i) Un tren desbastador trío, para cilindros de 500 mm de diámetro, accionado por motor de 800 H.P., completo, con el equipo eléctrico principal y auxiliar.
 - ii) Un tren intermedio de 5 cajas montado en línea con el tren terminador, con cilindros de 325/350 mm de diámetro y motor de accionamiento de 900 H.P., completo, con su equipo eléctrico, principal y auxiliar.
 - iii) Un tren terminador de 4 cajas, montado en línea con el tren intermedio, con cilindros de 300 mm de diámetro, accionado por motor eléctrico de 800 H.P., completo, con su equipo eléctrico principal y auxiliar.
- Una grúa para el movimiento de barras hasta la boca del horno; un transportador a rodillos entre la boca de descarga del horno y el tren desbastador; manipuladores automáticos para las barras; una instalación bobinadora de alambrón; canales de transporte y alimentación entre el tren desbastador y el intermedio; una instalación bobinadora de descarga lateral; un transportador a paletas para bobinas; una instalación de decapado completa, del tipo convencional, e instalaciones y equipos auxiliares varios.

La operación de este equipo es totalmente mecanizada a partir del momento en que las barras salen del horno de calentamiento, accionado desde el puesto de comando del tren desbastador. Después de 5 pasadas en el tren desbastador, las barras pasan al tren intermedio, guiadas por un conducto de canal, donde en forma mecanizada se realizan 5 pasadas. Según sea el diámetro final del alambrón, las últimas pasadas en el tren terminador se realizan por operación manual.

3. En la definición de los programas de producción que servirán de base para la selección de las estructuras técnicas a utilizar en la trefilación del alambre y fabricación de conductores eléctricos, no se pudo responder, en la medida deseada, a todas las exigencias que realmente impondrán las condiciones locales. La exprema diversificación de calidades y tipos de conductores eléctricos que demanda el mercado, situación a la que las plantas deberán responder en cierta medida, hace impracticable todo intento

de abarcarlos con suficiente aproximación a la realidad, en un estudio de esta naturaleza. Por otro lado, a medida que la capacidad de producción instalada aumenta, mayor ha de ser la diversificación que impondrán los estrechos mercados de los países de la región, para que las empresas puedan alcanzar un adecuado aprovechamiento de dicha capacidad. Resulta fácil imaginar que si se desea tomar como base en todos los casos programas de producción que guarden una ajustada relación con las exigencias del mercado, el estudio de los efectos de las economías de escala se complicará, trabando seriamente el cumplimiento de los propósitos perseguidos por el trabajo.

Se optó entonces por conciliar, en alguna medida, los distintos factores en juego, sobre las siguientes bases y supuestos:

a) Se realizó una selección tentativa de los cables y conductores aislados de mayor demanda, tratando de mantener razonablemente la participación que cada tipo tiene en el consumo. A falta de estadísticas adecuadas, se optó por ajustar las cifras, dentro de ciertos límites, a los resultados de las consultas a algunas firmas fabricantes. En rigor de verdad, si se admite que la elaboración de conductores eléctricos no tiene ni tendrá carácter monopolístico, es razonable usar de cierta flexibilidad para fijar las proporciones con que cada tipo y calidad de conductor, y, dentro de él, las distintas secciones, participan en los programas de producción. A simple título informativo, se indica a continuación uno de los varios datos recibidos sobre las proporciones que les corresponden en el mercado interno de la Argentina, a los principales tipos de conductores:

| | <u>Porciento</u> |
|------------------------------|------------------|
| - Cables de energía aislados | 30 |
| - Cables desnudos | 15 |
| - Cables telefónicos | 10 |
| - Conductores bajo plástico: | |
| Domiciliarios | 20 |
| Energia | 10 |
| - Conductores bajo goma | 15 |

b) Se aumentó la diversificación de la producción, seleccionada sobre la base de lo expresado en a), a medida que crecía la capacidad instalada de las hipotéticas plantas. Para las más pequeñas, se consideró únicamente la fabricación de conductores de baja tensión de los tipos seleccionados, y para las de mayor capacidad, también algunos tipos de conductores de media y alta tensión. Por su menor participación permanente en el consumo global y por razones de simplificación, se eliminó la consideración de conductores de altísima tensión (132 KV) y cables telefónicos, y de conductores esmaltados.

Los resultados de la labor realizada aparecen resumidos en los tipos de conductores seleccionados que se indican a continuación:

- A. = Alambre o cable desnudo.
- B. = Conductor de alambre o cuerda de cobre estañado, aislado con goma vulcanizada y protegido externamente con una trenza de algodón impregnada. (Para cables de secciones de 50 mm² o mayores, se intercala entre la trenza y la goma, una cinta de algodón engomada.)
- C. _ Conductores de alambre o cuerda de cobre estañados, unipolares, bipolares y tripolares, aislados con goma vulcanizada y recubiertos con vaína de plomo, y con intercalación de rellenos y cinta de algodón o sin ellos. Se ha supuesto que un 30 por ciento de la producción indicada en metros lineales de hilo, para los alambres, está constituida por conductores bipolares y tripolares.
- D. = Conductores de cuerda flexible de cobre estañado, bipolares y tripolares, aislados con goma vulcanizada y recubiertos con vaina de goma dura o trenza de algodón. La cantidad de metros indicada en el cuadro corresponde al conductor bipolar o tripolar. Se ha supuesto que el 50 por ciento de la producción será recubierta con trenza de algodón.
- E. = Conductores de alambre o cuerda de cobre rojo, unipolares, bipolares y tripolares, aislados con plástico y recubiertos o no con vaina de material plástico. Se ha supuesto que el 30 por ciento de la producción indicada en metros lineales de hilo, para los alambres, está constituida por conductores bipolares y tripolares.
- F. = Conductores bipolares de cuerda flexible de cobre rojo, aislados con material plástico y protegidos con vaina de material plástico.

 La cantidad indicada en el cuadro corresponde a metros de conductor bipolar.
- G. = Conductores tripolares de alambre o cuerda de cobre recocido, aislado con papel impregnado, con vaina de plomo y con protección de plástico o de yute, y con armado de flejes de acero o sin él. Para tensiones de servicio de hasta 15 000 voltios.

- H. = Conductores bipolares de alta tensión de cuerda redonda recocida, aislados con papel impregnado, cinta de papel metalizada y perforada, vaina de plomo y protección exterior de plástico. Las tres fases se rellenan con yute impregnado, se envuelven con una capa de papel o textil y se protegen con dos espirales de flejes de acero.
- I. = Conductor para intemperie, constituido por alambre o cuerda de cobre rojo duro, recubierto con un polietileno especial o Neoprene.

Finalmente, en el Cuadro 3, se consigna el detalle de los volúmenes mensuales de producción para las distintas capacidades instaladas.

- 4. Para estudiar los efectos de la variación de la capacidad de producción en las inversiones y costos de producción, se seleccionaron algunos
 tipos de conductores de baja tensión, utilizando las cifras que miden los
 volúmenes totales de producción para definir las estructuras técnicas,
 calcular las inversiones, estimar las necesidades globales de la fuerza
 del trabajo, determinar el capital de las empresas, los márgenes de crédito
 bancario a que pueden aspirar, sus necesidades de capital circulante, la
 magnitud de los gastos de administración y ventas, etc.
- 5. La tarea de seleccionar los tipos y la cantidad de máquinas de trefilación necesarias, fue conciliada con los requerimientos de producción mensual que indica el Cuadro 3, para cada planta hipotética. Para cada tipo de cable o alambre conductor, se calculó la cantidad de cobre necesario, obteniéndose de esta manera, por ajustes sucesivos, las necesidades de cobre trefilado y, consecuentemente, las de alambrón. Los resultados de los cálculos realizados para cada capacidad de producción, se encuentran resumidos en los Cuadros 4 a 9 y 13 a 18. Conviene hacer algunas aclaraciones y comentarios sobre los procedimientos utilizados y sobre los resultados de los cálculos:
 - a) Las mermas producidas a partir del alambrón hasta la obtención de los conductores de distintos tipos, se estimaron en los siguientes porcentajes medios:

Porcientos

i) Soldadura del alambrón
Por eliminación de puntas del alambrón
(cortes normalizados). Merma recuperable por fusión

0.5 - 1

Porcientos

- ii) Trefilación
 For eliminación de puntas (parcialmente recuperables)
 0.5 1
- iii) Recocido
 Por eliminación de capas superiores de bobinas debido a la oxidación durante el proceso (parcialmente recuperable) 1 1.2
 - iv) Cableado

 Por cortes de bobinas, motivados por la
 técnica del proceso (recuperable) 1 2
 - v) Aislación
 Pérdidas corrientes debidas a la
 técnica de operación 2 3

Corresponde aclarar que las mermas varian según el diámetro del conductor y los procesos a que éste es sometido. Así por ejemplo, en la fabricación de conductores flexibles
2-16 x 0.20 aislados bajo goma, las mermas ocasionadas durante el proceso pueden oscilar alrededor del 5 por ciento; en cambio, para producir un cable aislado bajo plástico de 7 x 1.05, dicha merma oscilará alredor del 2 por ciento. Es preciso pues, tener bien en cuenta que los porcentajes establecidos representarían valores medios. Para determinar la cantidad total de alambre a trefilar, se juzgó prudente adoptar un coeficiente de seguridad, por lo que el porcentaje global de pérdidas se fijó en un 10 por ciento (Cuadros 6, 9, 15 y 18).

- b) Las proporciones de alambre de cobre blando, semiduro y duro serán variables, según el tipo y uso final de los conductores. Los Cuadros 5, 6, 8, 9, 14, 15, 17 y 18, indican la participación que el alambre de cobre semiduro tendría en la producción total de trefilados.
- c) Para todas las capacidades de producción consideradas, se supuso que la operación de trefilado se inicia con alambrón de 3/8" (9.5 mm), que ingresa al taller de trefilación en rollos de aproximadamente lll kg. Las instalaciones de soldadura y alimentación directa de las máquinas trefiladoras de desbaste, establecen un circuito prácticamente continuo en esta etapa del proceso.

- d) Las máquinas trefiladoras de desbaste seleccionadas son de dos tipos, y su número varía con la capacidad de producción de la planta. Los Cuadros 6, 9, 15 y 18 indican la producción horaria de cada una de dichas maquinas, suponiéndoles una eficiencia del 80 por ciento, las horas de máquina exigidas por la producción, la cantidad de trefiladoras requeridas y seleccionadas, y el porcentaje de utilización de cada una de ellas. Corresponde aclarar que las características y productividad asignadas a las máquinas de trefilar, se establecieron previa consulta de especificaciones de una firma fabricante de Estados Unidos. Todas ellas están equipadas con dispositivo alimentador y unidad enrolladora. Los tamaños de los carretes con que funcionan estas máquinas, son los de mayor capacidad que pueden utilizarse para los alambres que deben soportar. Varían, según la gama de producción fijada para cada planta, entre 6 1/2" y 42" de diámetro exterior. Puede observarse que, en general, las máquinas trefiladoras de desbaste fueron seleccionadas manteniendo un coeficiente de aprovechamiento relativamente bajo. Así por ejemplo, en la planta hipotética de 5 000 toneladas de capacidad, el aprovechamiento de la trefiladora pesada de desbaste de 6 trefilas es del 47 por ciento, y el de la de 13 trefilas, del 61 por ciento. Es evidente que pudo haberse optado por una solución que mejorara la productividad de las máquinas de desbaste. Se prefirió, sin embargo, la alternativa que permitiera una mayor flexibilidad y seguridad en estas máquinas básicas, sobre todo atendiendo a las características muy fluctuantes de las demandas en los mercados latinoamericanos.
- e) Es de señalar que, generalmente, las máquinas de trefilación de un tipo determinado, dotadas de dispositivos para el recocido eléctrico continuo del alambre, sirven a una variedad bastante amplia de trabajo. Así por ejemplo, la capacidad de la trefiladora intermedia de 13 trefilas, en cuanto a los diámetros de alambres a producir, es muy similar a la de la trefiladora de desbaste de 13 trefilas. En consecuencia, está claro que existe bastante

elasticidad para modificar el programa de trabajo de las máquinas, evitando sobrecargar excesivamente a algunas de ellas. No debe interpretarse, pues, que algunos elevados porcentajes de utilización de máquinas, indicados en los Cuadros 6, 9, 15 y 18, señalen necesariamente un probable punto débil de la línea de producción. Las máquinas trefiladoras de desbaste se suponen alimentadas directamente con alambrón, y que el alambre producido se enrolla en carretes de 450 o 225 kilogramos, según se trate de alambres terminados (225 kg) o destinados a alimentar las máquinas siguientes. Gradualmente, se modifica el diámetro de los carretes, siendo las máquinas destinadas a producir el alambre más fino las que soportan carretes de menor diámetro exterior (6 1/2") y de una capacidad aproximada de 11 kilogramos.

- f) El procedimiento aplicado para determinar las características y la cantidad de instalaciones soldadoras y alimentadoras de alambre, máquinas cableadoras, vulcanizadoras continuas, aisladoras para plásticos, trenzadoras, etc., ha sido similar al utilizado con las máquinas trefiladoras.
- g) Las instalaciones para soldar y alimentar las trefiladoras de desbaste en forma directa, procesan alambrón de 3/8", cuyos rollos, como ya se dijo, pesan lll kilogramos.
- h) No pareció necesario reproducir detalladamente el proceso seguido para calcular las necesidades de máquinas cableadoras, aisladoras con goma y plásticos, y trenzadoras, para cada una de las capacidades instaladas. Se juzgó en cambio conveniente hacerlo para la planta de 5 000 toneladas, y por esta razón aparecen resumidos en los Cuadros 10, 11 y 12 los resultados de los cálculos.

La cantidad y tipo de máquinas cableadoras seleccionadas varía con la capacidad instalada y los requerimientos de la producción. En todos los casos, sus características responden a especificaciones de firmas especialistas, fabricantes de dichas máquinas. Las cableadoras del tipo tubular de 7 bobinas, para cablear concéntricamente 7 alambres, aseguran una operación continua con un mínimo de pasadas, y están dotadas de dispositivos

automáticos de pasada y de seguridad para evitar accidentes, y de unidades enrolladoras que poseen mecanismos para elevar y bajar los carretes, de manera que no se necesitan grúas auxiliares para tal fin. Tienen también cajas de cambio de velocidades y de rotación izquierda o derecha, con lo que se adquiere flexibilidad para cambiar el paso del cable.

Las cableadoras planetarias de 37 bobinas son de construcción unitaria, y están provistas de todos los ejes necesarios
para su accionamiento. Mediante una construcción de tipo de
cuna para soportar los carretes, se reduce el tiempo de carga
y descarga. Las secciones individuales de estas máquinas pueden
recibir engranajes intercambiables, lo que permite variar las
velocidades de las distintas secciones, según lo exijan las
necesidades de producción. El cabrestante está también dispuesto
a fin de que pueda recibir engranajes intercambiables que posibilitan la modificación del paso. Están dotadas de interruptores
automáticos para detener el funcionamiento de la máquina en caso
de fallas, y de un mecanismo para el control de la tensión, además
de frenos combinados a resorte y presión neumática controlados
automáticamente por los dispositivos de pasada o por el operario
de la máquina.

Tal como lo indica el Cuadro 10, las cableadoras tubulares de 7 bobinas pueden ser para carretes de 16" (con unidad enrolladora de 24"), para carretes de 22" (con unidad enrolladora de 36") o bien para carretes de 12" (con unidad enrolladora de 24"). Las cableadoras planetarias de 37 bobinas, que pueden lógicamente hacer el trabajo correspondiente al cableado de 19 alambres previsto en los programas de producción, son para carretes de 22" y unidades enrolladoras de 60". La producción media por hora de estas máquinas, expresada en metros de calbe, varía con el tipo y sección del cable, debido a las necesarias modificaciones que deben introducirse en los pasos. Las producciones horarias indicadas en el Cuadro 10 para las cableadoras tubulares, deben considerarse prácticas y medias. Con análogo criterio se fijó la producción horaria de las cableadoras planetarias, que es de 260 metros por hora.

/El Cuadro

El Cuadro Il indica los resultados del cálculo del número de máquinas vulcanizadoras continuas y de aislación con plásticos que se necesitan en la hipotética planta de 5 000 toneladas de capacidad anual.

Para la aistación con goma, se seleccionaron máquinas tubulares vulcanizadoras continuas de 3 1/2" y de 4 1/2" de diámetro de tornillo, variando el tipo y cantidad de acuerdo con la capacidad de la planta y los requerimientos de la producción. Las máquinas poseen dispositivos patentados y equipos para realizar pruebas eléctricas a medida que el conductor aislado sale del tubo vulcanizador. La producción de cada máquina de 3 1/2", suponiéndoles eficiencias que oscilan entre 70 y 80 por ciento, se modifica con los tipos y secciones del cable, tal como puede observarse en el Cuadro 11. La de las máquinas tubulares dotadas de tornillo de 4 1/2", expresada también en metros, es lógicamente menor, y varía en el mismo sentido indicado para las anteriores. Así por ejemplo, para cables de 19 x 2.52 mm, la producción horaria de cada máquina de 4 1/2" con una eficiencia del 55 por ciento, es de 550 metros aproximadamente, y para cables de 37 x 2.27, con la misma eficiencia, la producción desciende a 400 metros por hora.

Tomando como base las demandas de producción para cada capacidad, y la producción horaria de las máquinas, se determinó la cantidad de máquinas a seleccionar y el porcentaje de utilización de las mismas. Análogo procedimiento se siguió para calcular las máquinas aisladoras de plásticos. Se trata de unidades con tornillos de 3 1/2" para los alambres y cables pequeños, y con tornillos de 4 1/2" para los conductores de tamaño grande. En ambos tipos de máquina, el calentamiento se efectúa eléctricamente, por medio de resistencias. Cuentan además con las correspondientes máquinas chisperas para localizar las fallas de aislación.

Puede llamar la atención la aparente discrepancia, para ciertos conductores, entre las cantidades de metros de producción

anual requerida, indicada en el Cuadro 11, y las cifras contenidas en el Cuadro 3 para la capacidad de 5 000 toneladas. Recuérdese que el Cuadro 11 indica metros de alambre o cable que es necesario aislar para responder a las especificaciones de cada tipo de conductor.

Finalmente, el Cuadro 12 contiene el cálculo de la cantidad de trenzadoras de algodón indispensables para recubrir externamente los conductores tipo B y E. Las trenzadoras seleccionadas, de 16 portabobinas, son Wardwellian, y recubren con una sola trenza de algodón cordones flexibles o cualquier otro tipo de conductor. Tienen una amplia gama de velocidades de funcionamiento, gobernadas por juegos de engranajes, lo que permite conseguir una gran variedad de trenzas por unidad de longitud. Cuentan con dispositivos automáticos que detienen el funcionamiento cuando se produce la rotura de un hilo. El cuadro indica la producción por hora de las trenzadoras, y el número de unidades necesarias y seleccionadas.

6. Además de la maquinaria básica a la que se acaba de hacer referencia, las estructuras de las plantas han sido completadas, según su capacidad, con una serie de máquinas y equipos auxiliares, que serán expresamente indicados al considerar las inversiones. Parece conveniente, sin embargo, señalar en forma general sus características más salientes:

a) Equipos de estañado

Son del tipo convencional de baño de estaño fundido. Las líneas de estañado previstas para todas las capacidades, están dotadas de cabrestantes de velocidad constante en las unidades enrolladoras, con el objeto de alcanzar un óptimo rendimiento en la producción. Los baños de estaño son calentados eléctricamente, y la temperatura se controla en forma automática.

b) Máquinas retorgadoras

Para retorcer alambres de cobre desnudo, en cables finos, necesarios para fabricar los cordones flexibles comunes, se han seleccionado máquinas retorcedoras del tipo horizontal, de 1 000 revoluciones por minuto, que pueden producir entre 16 000 y 17 000 metros en

8 horas. El haz helicoidal de alambres se enrolla en un carrete contenido en la misma máquina, con lo que se elimina la necesidad de un dispositivo enrollador separado.

c) Soldadoras al tope

Para soldar los alambres en las máquinas trefiladoras y cableadoras, se han seleccionado soldadoras al tope automáticas, de distinto modelo.

d) Equipo de impregnación y acabado

Para la impregnación bituminosa de los conductores que lo requieren, se han seleccionado líneas de impregnación de uno o más alambres, según sea el diámetro de dichos conductores.

e) Embobinadoras universales

Han sido seleccionadas para ser usadas con las trenzadoras de algodón.

f) Equipo para recubrimiento con vaina de plomo

Estos equipos, cuya capacidad varía de acuerdo con las exigencias de producción, constan de una prensa hidráulica dotada de un juego de dispositivos alimentadores y enrolladores de cables, bomba hidráulica de tipo vertical, horno para fundir plomo, y los controles correspondientes. Completa el equipo una máquina para sacar la vaina de plomo de los condustores defectuosos.

g) Máquinas y equipos varios

Se seleccionaron máquinas y equipos para medir y enrollar conductores, equipos para pruebas eléctricas, empaquetadoras de rollos, máquinas punteadoras y ensartadoras, etc. Estas máquinas completan la dotación común de las plantas hipotéticas. Su cantidad y tipo se han determinado de acuerdo con los requerimientos variables de la producción.

h) Equipos especiales

Destinados a la fabricación de conductores de media y alta tensión, integran solamente la estructura de las plantas de 7 500 y 10 000 toneladas de capacidad y, como ya se dijo, no serán tomados en consideración en los cálculos de costos de producción. Los cables de media y alta tensión previstos en los programas de

producción (conductores tipo G y H), aislados con papel impregnado, ya fueron descriptos con anterioridad. El equipo especial requerido para esta línea de producción, está formado por máquinas fajadoras de 5 a 10 cabezales, máquinas reunidoras, prensa hidráulica para aplicación de vaina de plomo, autoclaves de impregnación al vacío, máquinas para la aplicación de armadura metálica de distinto diámetro, cortadoras de papel e instalaciones auxiliares (de masa aislante, bombas de vacío, caballetes de rebobinado, generadores de corriente continua, tanques y depósitos, etc.).

F. LAS INVERSIONES Y SU VARIACION CON LA CAPACIDAD DE PRODUCCION (Cuadros 19 a 23 y Gráfico 1)

Como ya quedó aclarado, las estructuras técnicas correspondientes a cada capacidad instalada responden a programas de producción que, desde luego, han debido ser simplificados para no obstaculizar exageradamente el propósito perseguido con el trabajo. Es de admitirse pues que, en la práctica, las plantas habrán de contar con máquinas y equipos adicionados a los previstos y que tendrán, lógicamente, alguna significación en las inversiones. Se ha meditado sobre este particular, y se llegó a la conclusión de que tratándose de conductores de baja tensión, una mayor diversificación de la producción dentro de los tipos de demanda más relevante, no produciría modificaciones de importancia en las inversiones globales, y en todo caso, al incidir con el mismo signo en todas las plantas hipotéticas previstas, no se alteraría el sentido de las conclusiones parciales a que puede conducir la confrontación de las inversiones. Claro está que si se agregan, sobre todo para las mayores capacidades, líneas de producción especializada tales como la de cables conductores O.F. para altisima tensión (132 KV) o de otros tipos de media y alta tensión, el monto total de las inversiones variará notoriamente. Pero en tal caso, será necesario dejar de lado, a los fines comparativos, por lo menos en lo que a inversiones se refiere, a estas líneas de fabricación especializada, ya que de lo contrario no se estarían analizando los efectos de la variación de la capacidad de producción sobre las inversiones y sobre los costos de producción, sino los conjuntos debidos al aumento de la capacidad instalada y a la mayor diversificación de la

producción que pueden alcanzarse en las plantas más grandes, sin detrimento de la productividad de las máquinas y equipos básicos. Sin embargo, por otro lado, tampoco tendría sentido práctico intentar realizar un estudio de economías de escala en un plano totalmente teórico, ya que entonces las conclusiones serían del mismo carácter. Por esta causa, y dentro de ciertos límites, se ha tratado de definir los programas de producción bajo condiciones que no discrepen sustancialmente con las reales exigencias que imponen los mercados de los países latinoamericanos. Desafortunadamente, es tan grande la diversidad de tipos y calidades de conductores eléctricos que demandan estos mercados, que resulta prácticamente imposible conciliar, en un trabajo de este tipo, todos los factores en juego.

Los Cuadros 19 a 22 contienen el detalle de las inversiones que corresponden a las plantas hipotéticas cuyas estructuras técnicas fueron ya definidas en forma general. Para facilitar los cálculos posteriores de los costos de producción, las inversiones están discriminadas por máquina y equipos, parcialmente totalizados por concepto para cada taller y sección productora y para la planta completa. Con respecto a los criterios y procedimientos empleados, parece necesario efectuar las siguientes aclaraciones y comentarios:

- a) Obviamente, no en todos los casos los precios de cada máquina, equipo o instalación corresponden a cotizaciones de firmas fabricantes, sino que resultan de estimaciones realizadas mediante confrontaciones o análisis de algunas características salientes de aquéllos. En todos los casos, las cifras indicadas en la primera columna de los cuadros muestran el valor estimado para cada máquina o equipo, dotados de un razonable porcentaje de repuestos, al pie de la planta hipotética. Se incluyen pues, gastos de puerto, seguros, fletes, etc.
- b) Las cifras de la segunda columna indican, para cada taller o sección productora, las inversiones que se aprecia demandarán las excavaciones normales en terrenos aptos, fundaciones varias, construcción de edificios y montajes. Como es sabido, la mayoría de las máquinas de trefilación y fabricación de conductores eléctricos no necesitan fundaciones, puesto que se montan

- directamente sobre el piso del taller; en algunos casos exigen ciertas obras de albañilería de escasa relevancia. Por esta causa, y como término medio, adquieren más importancia los requerimientos de superficie cubierta, para la que se estimó un costo de 92 dólares por metro cuadrado.
- c) Los guarismos de la tercera columna indican los gastos de proyecto, dirección técnica e imprevistos. Se partió del supuesto de que una empresa especialista suministra la ingeniería para la preparación de un plano completo de la planta, con indicación de las superficies necesarias para las máquinas, equipos e instalaciones y depósitos. Desde luego, el estudio debe incluir la distribución de los medios de producción, los servicios y obras auxiliares necesarios, las redes de energia, agua, etc., las fundaciones de las máquinas, etc. El costo de esta prestación, de acuerdo con informaciones recogidas, puede representar entre el 5 y el 7 por ciento del costo de adquisición de las máquinas, equipos e instalaciones. Si además se confía la dirección técnica del montaje, organización de la producción y puesta a punto de la misma a una empresa especialista, el costo total de esta prestación puede alcanzar un porcentaje similar al anterior. Si a los gastos precedentemente indicados se agrega un razonable margen de imprevistos, parece adecuado considerar que el monto total del rubro que se comenta, oscilará alrededor del 15 por ciento del costo de los equipos y obras.
- d) Bajo la denominación de obras e instalaciones generales se incluyen los depósitos de materias primas y de productos elaborados, y algunas obras generales como edificio de administración dotado de facilidades sanitarias, sala de primeros auxilios y dependencia para refrigerio y esparcimiento del personal. La inversión necesaria para los talleres de mantenimiento (edificio y maquinaria) se estimó partiendo de la base de que dichos talleres deberán estar capacitados para realizar reparaciones y reposiciones de piezas sometidas a desgaste, preparación y refección de trefilas y útiles varios, así como también el mantenimiento mayor de todas

las máquinas, equipos e instalaciones, principales y auxiliares. A ese efecto, la sección mecánica contaría con tornos y rectificadoras de diverso tipo, fresadoras, cepilladoras, taladradoras, sierras, soldadoras, etc. Completarán las dependencias de mantenimiento, el taller de cromado de dados, con sus herramientas y materiales, el taller eléctrico, también con sus herramientas, y la herrería.

Para calcular las inversiones correspondientes al rubro redes de agua, vapor, aire y energía, se consideró que las plantas estarán conectadas a una red eléctrica externa, y que contarán con sub-estación transformadora, tableros de distribución y redes de alimentación en los puntos de consumo. Las previsiones incluyen calderas de vapor, planta para acondicionamiento del agua que se recibe de la red externa, depósitos de almacenamiento de agua y combustibles, redes de aire comprimido, agua, vapor, etc.

Al laboratorio se lo supone dotado de todo el instrumental y equipos necesarios para realizar los análisis químicos y físicomecánicos, y controles de calidad de las materias primas, productos en proceso y elaborados.

A fin de apreciar la influencia que la variación de la capacidad de producción instalada tiene en las inversiones, se procedió a separar aquellas que corresponden a fabricaciones especializadas, previstas para las plantas de 7 500 y 10 000 toneladas (equipos para la fabricación de conductores de media y/o alta tensión), y también las demandadas por el taller de desbaste, considerado únicamente para el caso de la planta hipotética mencionada en último término. Una vez valoradas y deducidas las influencias precedentemente indicadas, se resumieron en el Cuadro 23 las cifras de las inversiones parciales y totales resultantes para cada planta hipotética y por tonelada de capacidad instalada.

La observación de las cifras de los Cuadros 19 a 23 conduce a las siguientes conclusiones:

a) La menor importancia relativa corresponde a las inversiones del taller de trefilación, las que representan porcentajes que varían entre el 13.4 y el 17.4 por ciento del monto total. Algunos factores influyen para que tales porcentajes no muestren siempre, como correspondería, una tendencia decreciente a medida que aumenta

la capacidad instalada. Entre ellos cabe mencionar las modificaciones que sufren los planes de producción debido a la diversificación de tipos de conductores eléctricos, y el distinto aprovechamiento de la capacidad de las máquinas y equipos. A pesar de estas influencias, puede observarse que aquellos porcentajes declinan a partir de la capacidad de 5 000 toneladas anuales.

- b) Las inversiones para los talleres de cablería y aislación y para equipos y máquinas varias (estas últimas son complementarias, en su mayor parte, de dichos talleres), tienen una preponderancia notable, ya que en su conjunto representan porcentajes que varían entre el 63.1 y el 67.3 por ciento del total. Los costos de los equipos para aislación con goma y plásticos, para recubrimiento con plomo y para preparar los aislantes, son los de mayor importancia relativa, de donde resulta que si su aprovechamiento no es muy elevado, ocasionarán un aumento anormal de las inversiones.
- c) La participación de las obras e instalaciones generales en la inversión total pierde relevancia a medida que aumenta la capacidad instalada, aun cuando cabe observar que las modificaciones no son de gran magnitud, dada la relativamente escasa amplitud de la variación entre la mínima y la máxima.
- d) La inversión total por tonelada de cobre trefilado alcanza un máximo de 999.33 dólares para la capacidad menor. La tasa de decrecimiento de esta inversión con el aumento de la capacidad es notoria. Entre 3 000 y 5 000 toneladas, disminuye en lll.33 dólares (ll.2 por ciento) aproximadamente, mientras que entre 7 500 y 10 000 toneladas, la variación es de 77.96 dólares (8.8 por ciento).
- e) Analizando cada uno de los rubros indicados en el Cuadro 23, podrá observarse que la inversión por tonelada correspondiente al taller de trefilería es fluctuante. Tal hecho resulta explicable porque al aumentar de producción se debe acrecentar también, dentro de ciertos límites, el número de máquinas y, consecuentemente, la inversión que ellas demandan varía proporcionalmente a

la cantidad de unidades. L'ogicamente, el coeficiente de aprove-. chamiento de dichas máquinas y la disminución que se produce en la incidencia de las inversiones correspondientes a construcciones, edificios y montaje, con el aumento de la capacidad instalada, pueden contribuir a modificar, total o parcialmente, los efectos debidos a la variación del número de unidades. En el taller de cablería y aislación ocurre algo semejante con las máquinas cableadoras, tranzadoras y aisladoras, no así con los equipos de preparación de los aislantes, con la prensa de extrusión para recubrimiento con plomo, etc., ya que los tipos y capacidades de estos últimos equipos pueden variar entre límites amplios, según sean las exigencias de la producción. Las razones expresadas hacen que, en general, se observe en dichos talleres un decrecimiento de la inversión por tonelada de capacidad instalada con el aumento de ésta. Tal hecho, la escasa participación que el taller de trefilería tiene en la inversión total y la disminución de la incidencia de las construcciones, edificios, obras e instalaciones industriales generales a medida que se eleva la capacidad, son los factores que contribuyen a definir la tendencia y tasa de variación de las inversiones totales por tonelada de producto trefilado a que nos acabamos de referir (ver Gráfico 1).

f) En valores absolutos, la inversión por tonelada de capacidad instalada es comparativamente más elevada que la que exigen otras estructuras de transformación de metales, aun dentro de los no ferrosos. Pero debe tenerse en cuenta que, por el alto precio de las materias primas que se transforman y los valores agregados durante el proceso, la inversión no constituye en este caso un factor de gran participación en el costo de venta de los productos, como se verá más adelante.

G. LOS COSTOS DE PRODUCCION EN LA TREFILACION Y FABRICACION DE CONDUCTORES ELECTRICOS (Cuadros 24 a 38 y Gráfico 2)

1. Aclaraciones generales

Múltiples in convenientes debieron afrontarse al intentar medir todos los factores que integran el costo de producción y de venta de conductores eléctricos de distinto tipo. Una vez definidas las máquinas y sus caracterististicas, no resulta tarea muy compleja, por lo menos para lograr el grado de aproximación que satisfaga los propósitos perseguidos por este trabajo, calcular la participación que le corresponde a los elementos de costo directo, entendiendo por tales los insumos de materias primas, materiales, servicios, mano de obra directa, indirecta y sueldos, y cargas de capital. Pero cuando se intenta medir la probable incidencia de los gastos de administración y ventas, por ejemplo, tal como fueron definidos en el capítulo I, aparecen varias incógnitas que deben ser despejadas por aproximaciones sucesivas. En particular, para estimar las necesidades de capital circulante, es preciso conocer, entre otras cosas, el probable volumen de las ventas anuales, lo que exige recurrir a los precios de venta que corresponderían a cada producto consignado en los programas de producción, precios que son, ciertamente, desconocidos. La existencia de tantos factores de costo interdependientes indujo a emplear los precios del mercado vigentes en un país latinoamericano dado, los que fueron expresados en dólares corrientes mediante el procedimiento indicado en el capítulo I, y también las cifras de balances de algunas empresas. Posteriormente, ya calculados los probables costos y precios de venta para cada capacidad, debió efectuarse un ajuste de aquellas necesidades de capital circulante y, consecuentemente, del monto global de los gastos de administración y ventas. Para prorratear estos gastos proporcionalmente a la mano de obra directa, fue necesario estimar, con las dificultades imaginables, los insumos de la misma para cada programa de producción. Ante la imposibilidad práctica de medir dichos insumos detalladamente en cada caso, pareció conveniente calcular los insumos medios para los productos más relevantes de los programas preestablecidos para cada capacidad de producción. Indudablemente, el conocimiento de la cantidad de máquinas, equipos e instalaciones que integran la estructura

técnica de cada planta hipotética, fue un poderoso auxiliar, puesto que permitió estimar las plantas de personal de cada dependencia productora, y con este dato, realizar así confrontaciones y ajustes entre cifras de insumos globales obtenidos por dos procedimientos distintos.

En los Cuadros 25 a 27 se indica la distribución general de la fuerza del trabajo para las plantas hipotéticas seleccionadas. Complementando lo ya expresado en el capítulo I, parece conveniente agregar que se tomó como base una estructura orgánico-funcional tipo, completada con todos los elementos que se estiman necesarios para alcanzar el nivel de eficiencia permitido por el progreso actual de la tecnología. El contralor y regulación de los factores de operación constituyen uno de los aspectos vitales del funcionamiento de una empresa. Medio ambiente, política y dirección, productos y procesos, medios de producción, suministros, mercado, operación productora propiamente dicha, financiación y contabilidad, son factores interdependientes y deben ser analizados permanentemente mediante órganos capacitados, para armonizarlos en forma y grado que permitan lograr una evolución equilibrada y un nivel óptimo de productividad. Naturalmente, la reducida dimensión de la empresa impone a veces limitaciones de orden económico, que se reflejan en la profundidad de la investigación de cada uno de los factores de producción. Pero estas limitaciones no pueden ni deben originar deficiencias en el cumplimiento de alguna función, pues si así sucede, se afectará el rendimiento y la productividad del conjunto de operaciones de la empresa. En la estructura orgánico-funcional tomada como base, se prevén las dependencias y ejecutivos necesarios para cumplir las tareas de información y análisis, concretar proposiciones y adoptar decisiones en relación con cada uno de los factores interdependientes precedentemente enunciados, lo que puede corroborarse examinando el plantel básico de técnicos superiores, medios y de categoría inferior asignado a las distintas dependencias. Naturalmente, la cantidad de agentes necesarios y también sus remuneraciones variarán de acuerdo con los principios y criterios rectores que se apliquen para definir una estructura orgánico-funcional y para asignar funciones, atribuciones y responsabilidades. En este caso, se supone que se aplicarán aquellos que han sido aceptados y probados durante muchos años, entre los que cabe mencionar:

- i) Definición clara y completa de las líneas de autoridad.
- ii) Cada agente orgánico no informará a más de un supervisor.
- iii) La responsabilidad y autoridad de cada supervisor estarán bien definidas y adecuadamente equilibradas.
 - iv) La autoridad se delegará hacia el nivel más bajo posible de la organización, asumiendo los ejecutivos la correspondiente responsabilidad.
 - v) Existirá el menor número posible de niveles de autoridad.
- vi) El trabajo de los ejecutivos se limitará a un mínimo de funciones.
- vii) Las áreas de control de cada ejecutivo deben ser definidas con criterio razonable y práctico.
- viii) La estructura orgánica ha de ser flexible y simple.
 - ix) Las posiciones claves de la organización deberán ser ocupadas por personal competente.
 - x) Se establecerán sanos y oportunos sistemas de información y análisis, de operación y comunicación entre los distintos niveles jerárquicos de la organización.

En los cuadros de distribución de la fuerza general del trabajo, se engloba bajo la denominación de empleados al conjunto de personal técnico de distintas categorías que integra el plantel orgánico de cada empresa hipotética. Su número equivale a porcentajes que varían entre 14.2 y 18 por ciento del efectivo total, según la capacidad de la planta. Estos niveles son inferiores a los que, en la práctica, suelen registrarse en numerosas empresas de los países altamente industrializados. Dentro del marco latinoamericano, las condiciones en que habrán de desenvolverse las empresas no exigirán tareas de estudio e investigación como las que se realizan en los países dotados de mayores posibilidades y medios para desarrollar iniciativas que marcan rumbos al progreso tecnológico.

El Cuadro 28 contiene el resumen de las remuneraciones correspondientes a las distintas plantas hipotéticas en concepto de sueldos, salarios generales y fuerza del trabajo indirecta, las que fueron calculadas conforme al criterio general mencionado en el capítulo I, utilizando las escalas fijadas en el Cuadro 1 y los efectivos de fuerza del trabajo (Cuadros 24 a 27).

En el Cuadro 29, se fija el capital accionario de cada una de las empresas hipotéticas. Este, y las inversiones globales indicadas en el Cuadro 23, permiten formar una idea clara de las estructuras de capital establecidas para cada caso. Como en esta actividad la relación entre el volumen de ventas anuales y la inversión en activo fijo alcanza índices elevados, fue posible suponer que el capital accionario representa porcentajes importantes de la inversión total, que oscilan entre el 78.2 y el 81.8 por ciento, aumentando a medida que crece la envergadura de la empresa. En el mismo Cuadro 29, se indican los márgenes teóricos de crédito bancario a que razonablemente podrán aspirar las hipotéticas empresas (créditos directos a sola firma y descuentos de pagarés de clientes).

El Cuadro 30 contiene el resumen de las necesidades estimadas de capital circulante, siguiendo el procedimiento general indicado en el capítulo I. Para las condiciones de crédito supuestas, las necesidades de capital circulante aumentan notoriamente junto con la capacidad de la planta, pese a la proporción creciente que representa el capital accionario con respecto a la inversión total. Como ya quedó dicho, los márgenes prácticos de crédito que podrán obtener las empresas superarán holgadamente el porcentaje del 60 por ciento, atendiendo sobre todo al hecho de que el volumen de ventas anuales supera varias veces a la inversión total, según podrá comprobarse analizando los cifras del activo circulante (deudores varios).

El Cuadro 31 condensa los resultados de los cálculos de gastos de administración y ventas para cada planta hipotética, y el Cuadro 32 indica las demandas globales de horas de mano de obra directa y la incidencia que sobre ella tienen los gastos mencionados de administración y ventas y los sueldos y remuneraciones de la fuerza del trabajo indirecta. Aunque ya fueron explicados en el primer capítulo los procedimientos generales utilizados para estos cálculos, resulta oportuno efectuar aquí algunas aclaraciones complementarias:

a) Los gastos financieros de explotación incluyen el costo del crédito bancario (Cuadro 29) y también el interes devengado por el capital circulante necesario, el que podrá ser obtenido en gran medida, recurriendo a créditos bancarios con garantía real, y extrabancarios. Se ha supuesto que el costo medio de este dinero equivale a un interés del 8 por ciento.

/b) Los

- b) Los sueldos del personal de administración no incluidos en el rubro fuerza del trabajo indirecta (Véase Cuadro 31), aparecen integrando el monto de gastos de administración y ventas propiamente dichos, junto con otras erogaciones típicas de la actividad comercial. La magnitud de estas últimas fue estimada previo análisis de los balances de algunas empresas, siempre en la hipótesis de que la comercialización se efectuará mediante distribuidores, fijándose para ellos precios diferenciales que cubran sus gastos de intermediación y les aseguren un razonable margen de utilidad. Estos descuentos suelen representar porcentajes que oscilan entre el 17 y el 20 por ciento de los precios de lista establecidos para el público usuario.
- c) Los gastos en concepto de honorarios a directores, y de representación, viáticos, seguros y varios, se fijaron luego de una ponderación preliminar de las sumas indicadas en algunos balances de empresas del ramo.

Finalmente, y para cumplir el propósito de medir los efectos de las economias de escala en los costos de producción, se seleccionaren varios tipos de conductores eléctricos de baja tensión, incluidos en los programas de producción de las plantas hipotéticas, de manera que fuera posible ponderar la influencia de los distintos procesos de transformación adaptables a los medios de producción con que aquéllas estarán dotadas.

2. Costos de producción de alambrón de cobre de alta conductividad (Cuadro 33)

Con el objeto de ratificar lo menifestado en relación con las grandes limitaciones económicas que resultan de la escasa demanda de alambrón en los países de la región, se han calculado los costos de producción para las dos capacidades seleccionadas, resumiéndose los resultados en el Cuadro 33. Como ya fueron descriptas las características operativas de estos equipos, no parece necesario agregar más referencias en relación con las bases utilizadas para calcular los insumos de mano de obra, que es el factor más fuertemente afectado por las modificaciones de las condiciones operativas. En lo que se refiere a las cifras contenidas en el Cuadro 33, se efectúan las siguientes aclaraciones y comentarios:

- a) Se supone que la operación de laminación se inicia partiendo de "wire bars" standard, de 114 kg de peso aproximadamente, y que el alambrón obtenido es de 3/8" de diámetro.
- b) Para ambos casos, se consideró que las mermas producidas durante la laminación y el decapado del alambrón alcanzan al 2.5 por ciento y tienen lugar en el horno de calentamiento, por oxidación y descartes durante el proceso de laminación y en el decapado.

 Tanto el óxido formado durante el proceso de calentamiento y de laminación, como las mermas originadas en el decapado, son parcialmente recuperables en forma de productos de calidad inferior. Por razones simplificativas, se supuso que, en su conjunto, la influencia de la distinta calidad y valor de los productos recuperables se refleja de manera que el crédito medio aplicable por recuperación de chatarra, equivale a un 1.7 por ciento en la planta de 12 600 toneladas, y a 1.5 por ciento en la de 50 000, que posee instalaciones para la recuperación del cobre y del ácido, anexas a las líneas de decapado. Estos porcentajes de recuperación se refieren a una chatarra, cuyo precio real medio es igual al fijado en el Cuadro 1.
- c) Los insumos de mano de obra por tonelada de material producido, incluyen no sólo al personal afectado directamente a la operación del equipo, comprendido el de carga del horno de calentamiento, sino también al personal de atención y mantenimiento menor de los equipos, al de las líneas de decapado y al que cumple tareas auxiliares varias. De esta manera, el número de operarios estimados para la operación del laminador de menor capacidad se eleva a 19, incluyendo a los obreros de la línea de decapado, mientras que el plantel necesario por turno para operar el tren de 50 000 toneladas y también las líneas de decapado, asciende a 11 operarios. El personal de supervisión no está comprendido en este total, sino en el rubro de mano de obra indirecta y sueldos, para cuyo cálculo se aplicó el procedimiento general ya referido.
- d) En ambos casos, se consideró que los trenes laminadores son operados durante 4 200 horas al año, en dos turnos diarios. La producción práctica media horaria de alambrón de 3/8" se fijó en 3 y 12 toneladas por hora, respectivamente.

e) Las cargas de capital fueron calculadas tomando como base las inversiones indicadas en el Cuadro 22 para el tren de menor capacidad. En cuanto a las del equipo de 50 000 toneladas, se estimó que la inversión global por todo concepto, ascendería a 3 200 000 dólares, aproximadamente.

Los resultados de los cálculos confirmarían lo ya dicho en el sentido de que no será económicamente ventajosa la instalación de equipos laminadores de "wire bars" en plantas de pequeña capacidad de producción anual. Aun suponiendo que en ambos equipos se alcance igual rendimiento de la materia prima, es decir, se obtenga igual cantidad de alambrón por unidad de peso de "wire bars", cosa que en general no ocurrirá, e iguales insumos de combustible, energía eléctrica y materiales varios, el solo efecto de las diferentes incidencias de la mano de obra directa e indirecta y de las cargas de capital, hará que el mayor costo de producción de la planta pequeña llegue, aproximadamente, a 16.08 dólares. Para las condiciones de precio supuestas en el Cuadro 1, la cotización del alambrón en el mercado de Londres se obtendría, termino medio, adicionado al precio del "wire bars" alrededor de 11 libras por tonelada larga, lo que equivale aproximadamente a una diferencia de precio de 30.32 dólares por tonelada métrica. Si se observan los resultados de los cálculos, podrá comprobarse que el valor agregado durante el proceso de laminación, de acuerdo con las condiciones supuestas para los países latinoamericanos, hace que la diferencia entre el costo de una tonelada de alambrón y una de "wire bars" sea de 38.14 dólares en la planta de 50 000 toneladas, y de 56.52 dólares en la de 12 600 toneladas. Si se piensa en los mayores gastos de transporte marítimo hasta hipotéticas plantas latinoamericanas que, con respecto al "wire bars", ocasionará el alambrón, parace evidente que sólo una demanda que permitiese la instalación de un moderno equipo de alta productividad (similar al equipo II) justificaría económicamente el procedimiento de que se trata. Sobre el significado económico que tiene esta etapa en el ciclo total de transformación, se volverá más adelante.

3. <u>Costos de trefilación y cableado de alambre de cobre</u> (Cuadro 34 y 35 y Gráfico 2)

Para analizar la influencia de las economías de escala en la trefilación del alambre de cobre, se seleccionaron algunos tipos de conductores
cuya producción puede ser encarada con las máquinas seleccionadas para cada
una de las plantas hipotéticas. El Cuadro 34 contiene la síntesis de los
cálculos de costos de trefilación y recocido de 1 000 metros de alambre de
cobre de 1.6 mm de diámetro, sobre los cuales conviene realizar las siguientes
aclaraciones:

- a) Como ya quedó expresado, el proceso comprendido en estos cálculos se inicia con la soldadura del alambre y enrollado del mismo, y termina con el recocido. Las máquinas trefiladoras que intervienen en el proceso están indicadas en los Cuadros 4, 7, 13 y 16.
- b) La merma producida durante el ciclo total se estimó en un 2 por ciento, y la chatarra recuperable, en un 1 por ciento.
- c) Para el alambrón, se fijó el precio indicado en el Cuadro 1, es decir, se supone que se trata de materia prima importada.
- d) El costo medio horario de la mano de obra directa fue calculado atendiendo a la participación que las distintas categorías de operarios tienen en el proceso total; esas categorías se indican en los Cuadros 24 a 27. Como puede observarse, este costo medio horario muestra una tendencia decreciente con el aumento de la capacidad instalada, lo que se debe al hecho de que la participación porcentual de los operarios de mayor especialización se reduce a medida que éstos extienden su actividad a mayor número de máquinas trefiladoras o a equipos e instalaciones de producción más considerable en la unidad de tiempo.
- e) El probable precio de venta resulta luego de adicionar al costo de venta la ganancia bruta de la empresa que, como ya se dijo, representa en todos los casos el 15 por ciento del capital accionario. Como es lógico, este precio decrece con el aumento de la capacidad instalada, y consecuentemente también los impuestos, ya que éstos representan por hipótesis, un porcentaje constante de dicho precio de venta. Aclárase que, en este caso, se supone que el impuesto a las ventas grava también el alambrón importado.

- f) Las cargas de capital fueron calculadas luego de un análisis discriminatorio de las máquinas, equipos e instalaciones que intervienen en el proceso, y prorrateadas en relación con el peso del material trefilado. Se les adicionó también en este caso, la incidencia debida a las obras e instalaciones generales. Los resultados de los cálculos conducen a las siguientes conclusiones:
- i) El costo de la materia prima representa el factor más importante, y su participación en el costo de producción y de venta aumenta con la capacidad instalada. De ahí que resulte de interés funda
 - mental reducir en la mayor medida posible las mermas de cobre que se producen durante el proceso, como así también obtener la máxima recuperación de las mismas.
- ii) Las cargas de capital representan el elemento de costo de producción que sigue en importancia a la materia prima, y decrecen marcadamente a medida que se eleva la capacidad instalada.

 En la planta de 3 000 toneladas de capacidad, representan el 1.2 por ciento del costo de producción, mientras que en la de 10 000 toneladas, su participación se reduce al 1 por ciento, mostrando una disminución en valor absoluto del 25.5 por ciento, aproximadamente. Resulta clara pues, la gran importancia que tiene la adecuada selección de las máquinas de trefilación y equipos auxiliares, para obtener de ellos un alto aprovechamiento.
- iii) La incidencia de la mano de obra directa disminuye notablemente con el aumento de la capacidad. Para que ello ocurra, gravitan las mismas razones señaladas al comentar la disminución del salario hora medio. En general, puede aceptarse que es suficiente un obrero para controlar hasta 4 trefiladoras medianas dotadas de equipos de recocido continuo, el cual se encarga de alimentarlas y también de retirar de ellas la producción. Naturalmente, a medida que desciende el diámetro de los alambres trefilados, se reducen las posibilidades para dicho operario, en cuanto a la cantidad de máquinas dotadas de equipos para el recocido continuo que puede atender.

- iv) Dentro de los límites de capacidad considerados, el costo total de producción de 1 000 metros de alambre disminuye en 0.31 dólares, cifra esta que representa el 0.88 por ciento. Pero si se relaciona aquel valor con el agregado en el proceso hasta obtener el costo total de producción, excluyendo las mermas que se producen durante el proceso, resulta que representa el 34.4 por ciento, aproximadamente, de dicho valor agregado, en la hipotética planta de 3 000 toneladas de capacidad.
- v) Al nivel de costos de venta, la diferencia entre las capacidades extremas aumenta todavía más, puesto que declina, con el crecimiento de dicha capacidad, la incidencia de los gastos de administración y ventas y también, por ser distintos los probables precios de venta, la de los impuestos indirectos. A este nivel, el valor absoluto de la diferencia por tonelada de alambre de cobre de la 6 hm representa 28.6 dólares aproximadamente, cifra bastante significativa, dado el escaso valor agregado a la materia prima hosto esta stapa del ciclo. (Grafico 2)
- vi) Es posible formar una idea más clara de la significación económica que tendrá la laminación en caliente de "wire bars", cuando se la aplica a capacidades de producción incompatibles con el empleo de equipos continuos, altamente mecanizados. Una errónsa decisión en este sentido anularía prácticamente la totalidad de las ventajas que las economías de escala ocasionan durante el proceso de trefilación. Esto puede comprobarse sustituyendo en el Cuadro 34, para la capacidad de 10 000 toneladas, el precio del alambrón por los costos que para él resultan en el Cuadro 33 (laminador de 12 600 toneladas).

Una pauta de la medida en que influye la variación de las capacidades instaladas cuando se incorpora otra etapa del proceso de transformación, la dan, en el Cuadro 35, los resultados de los cálculos del costo de producción y de venta de 1 000 m de cable de cobre desnudo recocido de 6 milimetros cuadrados de sección (7 x 1.05 mm). Para una mejor interpretación de los cálculos, se han separado los costos correspondientes a cada una de las etapas del proceso, es decir, trefilación y recocido del alambrón, y cableado del conductor desnudo. Corresponde aclarar sobre estos cálculos:

- a) Las máquinas que intervienen en el proceso son: trefiladora de desbaste de seis trefilas, trefiladora de alambre mediano de 12 trefilas, y cableadora tubular de 7 bobinas.
- b) Las mermas por trefilación se estimaron en 2 por ciento, y las del cableado, en igual porcentaje.
- c) La recuperación de chatarra a lo largo de todo el proceso, representa el 2.4 por ciento del total de alambrón insumido.
- d) El criterio aplicado en este caso para calcular la incidencia de las cargas de capital es similar al que se mencionó en el caso del alambre de cobre de 1.6 mm de diámetro. Con el fin de simplificar los cálculos y de evitar por sobre todo una duplicación de la incidencia debida al rubro máquinas e instalaciones varias, y al de obras e instalaciones generales (ver Cuadros 19 a 22) las cargas de capital calculadas para el cableado toman en consideración únicamente el peso correspondiente a este taller, y fueron prorrateadas proporcionalmente a la longitud de cable producido por las máquinas en la unidad de tiempo, haciendo gravitar sobre ellas el coeficiente de aprovechamiento, estimado conforme a las exigencias de los programas de producción (véase Cuadro 10).

La observación de las cifras parciales y totales del Cuadro 34 conduce a las siguientes conclusiones:

i) Al nivel de costos totales de producción, las cargas de capital ya no representan la parte más significativa del valor agregado a la materia prima (alambrón). Sin incluir las mermas producidas durante el proceso ni su recuperación, equivalen al 33.7 por ciento, aproximadamente, de aquel valor en la planta de 3 000 toneladas, y al 33.5 por ciento en la de 10 000 toneladas. En cambio, la mano de obra directa alcanza al 42.4 por ciento del valor agregado, en la planta de 3 000 toneladas, y al 41.4 por ciento en la de 10 000 toneladas. Tales porcentajes demuestran que ambos factores representan la parte más sustancial del valor agregado, cualquiera sea la capacidad considerada, ya que su participación conjunta oscila entre el 76.1 y 74.9 por ciento del costo total de producción.

- ii) En valores absolutos, el costo de los factores mencionados en i) disminuye marcadamente y en forma sostenida, a medida que aumenta la capacidad instalada. Así, la mano de obra directa varía en 1.71 dólares por cada 1 000 metros de cable, entre las capacidades extremas, lo que representa una disminución del 41 por ciento. En cuanto a las cargas de capital, la variación importa 1.33 dólares por cada 1 000 metros de cable, es decir que la incidencia decrece con la elevación de la capacidad instalada en, aproximadamente, un 40 por ciento.
- iii) La materia prima sigue siendo el factor más importante del costo de producción, aunque, obviamente, pierde relevancia a medida que se avanza en el proceso de transformación. En el caso que se analiza, el costo del alambrón, previa aplicación de los créditos por chatarra, representa el 91.3 por ciento de aquél, en la planta de 3 000 toneladas, y el 94.6 por ciento en la de 10 000 toneladas. Si se hace la misma confrontación al nivel de costos de venta, resulta que aquella participación disminuye al 78.1 y 82.2 por ciento, respectivamente.
- iv) A medida que se avanza en el proceso de transformación, los efectos de las economías de escala se hacen más evidentes en los costos de producción y de venta. Así por ejemplo, mientras que en la trefilación de la cantidad de alambre de 1.05 milímetros consideradas en el Cuadro 34, el costo de producción disminuye en 1.84 dólares entre las capacidades extremas (1.7 por ciento aproximadamente), la cifra aumenta a 3.90 dólares al nivel de costos de producción de 1 000 metros de cable (3.4 por ciento).
 - v) Al nivel de costos de venta, los impuestos indirectos representan el factor más importante después de la materia prima. Le siguen en significación, para la capacidad más reducida, los gastos de administración y ventas y financieros de explotación. Al elevarse la capacidad, la participación de dichos gastos en el costo de venta se reduce gradualmente, cediendo preponderancia a la mano de obra directa. Así, para la capacidad de 10 000 toneladas, los gastos de administración y ventas y financieros de

- explotación representan el 1.6 por ciento del costo de ventas, en tanto que la mano de obra directa es el 1.9 por ciento, aproximadamente, del mismo valor.
- vi) Los costos de venta disminuyen con tasa decreciente a medida que aumenta la capacidad instalada, siendo el valor absoluto de la diferencia entre capacidades extremas, de 6.68 dólares por 1 000 metros de cable de 7 x 1.05 mm, es decir, del 5 por ciento, aproximadamente. Pero si se deja de lado la materia prima insumida, o sea, si se consideran solamente los valores agregados hasta el nivel de costos de venta, la dispinución señalada es del 22.8 por ciento, porcentaje que muestra con bastante elocuencia, el influjo de las economías de escala a esta altura del proceso de transformación (Gráfico 2).

4. Costos de fabricación de conductores eléctricos de baja tensión, aislados (Cuadros 35 a 38 y Gráfico 2)

Para analizar los efectos de las economías de escala en esta etapa del proceso de transformación, se seleccionaron varios tipos de conductores aislados, cuya fabricación puede ser encarada en todas las plantas hipotéticas supuestas. Con la finalidad de no extender los cálculos más allá del limite exigido por el trabajo, la selección se hizo sobre aquellos conductores más comunes, aislados con goma y plástico, cuidando de hacer extensivo el análisis a los alambres y cables. Indudablemente esta etapa del proceso de transformación es la que mayores complicaciones presenta para un estudio de costos, tanto por la cantidad de factores en juego, como por las dificultades que debe superar el intento de su medición. Según sea el criterio contable que se aplique para prorratear algunos de los gastos de fabricación en cada una de las etapas del proceso, variará la medida de los mismos. Sin embargo, resulta claro que si aquel prorrateo es correcto, las deformaciones de distinto signo derivadas del procedimiento utilizado, se compensarán al final del ciclo, sin afectar en definitiva al costo de venta. Como ya se dijo, el hecho de calcular costos aislados de algunos productos no permite una aproximación correcta de los costos de operación de la empresa en un período dado, lo que sin duda ocasiona errores que se trató de reducir recurriendo a índices obtenidos de la actividad productora, los cuales

relacionan aquellos factores más inciertos con otros de más fácil medición. En los párrafos que siguen, no será posible entrar en una mención detallada de todos los procedimientos utilizados para tratar de reducir aquellos errores, sin riesgo de extender demasiado los comentarios e introducir excesiva pesadez en el trabajo. Sin embargo, y en la forma más concisa posible, se hará referencia a los que se consideran más importantes.

Conductores aislados bajo goma

Para esta parte del estudio se seleccionó un cable de baja tensión tipo B, de 7 x 0.85 mm, aislado bajo goma, cuyas características y forma constructiva fueron indicadas oportunamente. El Cuadro 35 resume los resultados de los cálculos de los costos de producción, de venta y de los probables precios de venta. Para facilitar el análisis, se han discriminado los costos de producción correspondientes a cada etapa del proceso, sobre los que parece necesario efectuar las siguientes aclaraciones:

- a) Las etapas del proceso de fabricación son:
 - Soldadura del alambrón.
 - Trefilación y recocido en máquinas de desbaste tipo B (13 trefilas) y mediana tipo D (12 trefilas).
 - Estañado.
 - Cableado en cableadora tubular de 7 bobinas.
 - Aislación en máquina vulcanizadora continua de 3 1/2".
 - Recubrimiento con trenza de algodón impregnado en máquinas trenzadoras y línea de impregnación.

Se aclara que todos los conductores aislados bajo goma deben ser previamente estañados.

- b) Aun cuando en el programa de producción fijado para la planta de 3 000 toneladas no figura este tipo de cable, está claro que puede ser producido sin inconvenientes con las máquinas que posee.
- c) Las mermas totales producidas a lo largo del ciclo se estimaron en 6 por ciento, correspondiendo 2 por ciento a trefilación, 2 por ciento a cableado y 2 por ciento a aislación.
- d) La chatarra recuperada en el transcurso del proceso se calculó en el 3.3 por ciento del alambrón insumido.

- e) Como en el caso anterior, y por las mismas razones allí expresadas, las cargas de capital indicadas para la operación de trefilado incluyen las correspondientes a las obras e instalaciones generales, y también las debidas a las máquinas y equipos varios afectados a dicho proceso. Las cargas estimadas para las otras etapas, llevan adicionadas las pertenecientes a las máquinas y equipos varios que intervienen en dichas etapas. El prorrateo de las cargas de capital se hizo en relación con el peso de cobre insumido para la trefilación, y por hora de actividad para las cableadoras, la preparación de la gona, la vulcanización y el recubrimiento de algodón. Como las máquinas, equipos e instalaciones fueron seleccionados en todos los casos según las exigencias de los programas de producción, fue posible determinar los probables coeficientes de aprovechamiento de los mismos y, consecuentemente, hacer gravitar sus efectos sobre las cargas de capital (Véase Cuadros 6, 9, 10, 11, 12, 15 y 18). Tal como puede observarse, se modificó el criterio de prorrateo de las cargas de capital según el tipo de máquina de que se trataba, eligiéndose en cada caso el procedimiento que contribuyese en mayor medida a simplificar los cálculos, sin falsear los resultados. Naturalmente, las unidades de medidas de longitud (metros de cable por hora en las cableadoras, por ejemplo) y de peso (kilogramos de goma preparada por hora, cantidad de cobre trefilado por hora, etc.), corresponden a la producción práctica exigible o que es dable esperar de cada máquina, equipo o instalación.
- f) El precio de los materiales para la preparación de la goma fue fijado atendiendo a los niveles medios que se estima han de corresponder a los países latinoamericanos. En el Cuadro l figuran los precios del caucho, óxido de zinc, tiza, azufre, negro de humo, fenilbeta, litopón, ácido esteárico, etc., materiales estos que se utilizarían para la preparación del tipo de goma seleccionado como base de cálculo. Resulta pues que el precio unitario indicado para los materiales a usar en la preparación de la goma, es el medio que correspondería a cada kilogramo de mezcla. Análoga

consideración cabe hacer con respecto al precio fijado a los materiales para trenzar algodón y para impregnar. Se supuso el empleo de un determinado tipo de hilado de algodón y de una mezcla impregnante a base de parafina, cera virgen, asfalto, negro de humo, etc., cuyos precios están indicados en el ya mencionado cuadro.

Acerca de los resultados parciales y totales de los cálculos de costo, cabe efectuar los siguientes comentarios:

- i) La participación del cobre en el costo total de producción disminuye ahora notablemente con respecto a los casos anteriores que se analizaron, pues representa, luego de deducir el crédito por chatarra, porcentajes que varían entre el 69.3 y el 75.4 por ciento de aquel costo.
- ii) Para las capacidades memores, la mano de obra sigue representando el más importante factor dentro del valor agregado a la materia prima (cobre). Como es lógico, su participación en el costo total se reduce a medida que aumenta la capacidad instalada, siendo desplazada en las capacidades mayores por el costo de los materiales incorporados durante el proceso. Al nivel de costos totales de producción, alcanza a representar el 42.1 por ciento del valor total agregado a la materia prima (excluidos los créditos por chatarra) en la planta de 3 000 toneladas, y el 37.7 por ciento del mismo valor, en la de 10 000 toneladas.
- servicios incorporados durante el proceso (estaño, mezclas para aislación e impregnación, materiales varios y servicios) son, en este caso, un elemento cuya importancia crece con la elevación de la capacidad instalada. En la planta de 3 000 toneladas equivalen al 29.8 por ciento del valor agregado indicado en ii), mientras que en la de 10 000 toneladas, el porcentaje aumenta al 40.1 por ciento, desplazando en importancia, como ya se dijo, a la mano de obra directa.

- iv) La participación de las cargas de capital en el valor agregado tiene, en este proceso, menor importancia que en los casos anteriores, y declina con la elevación de la capacidad instalada. En la planta de 3 000 toneladas, representa el 16.5 por ciento del valor agregado al cobre hasta el nivel de costos de producción, en tanto que en la de 10 000 toneladas, dicho porcentaje disminuye al 14.6 por ciento, aproximadamente.
- valor agregado es la de aislación y recubrimiento. Las cifras del cuadro muestran que la participación de este factor en el valor agregado hasta el nivel de costo total de producción, es de 57.0 por ciento en la planta de 3 000 toneladas, y que aumenta con la capacidad instalada hasta representar el 60.6 por ciento del mismo valor en la planta de 10 000 toneladas. Nótese que las cargas de capital alcanzan en esta etapa del proceso el mayor nivel relativo, lo que corrobora las conclusiones a que se arribó al considerar las inversiones.
- vi) Las cifras siguen demostrando que la influencia de las economías de escala se hace más significativa a medida que crece el valor agregado a la materia prima metálica. Al nivel de costos totales de producción, la disminución que se opera en el valor agregado al costo de la materia prima cobre es de 8.03 dólares por l 000 metros de cable tipo B, de 7 x 0.85, o sea del 26.2 por ciento.
- vii) Al nivel de costos de venta, los gastos de administración y ventas tienen una importancia que se aproxima a la de la mano de obra directa en las pequeñas capacidades. La incidencia de aquel factor de costos decrece en forma más marcada que la mano de obra directa, con el aumento de la capacidad instalada.
- viii) Si se confrontan las cifras que indican los costos totales de venta, se comprobará que, en valor absoluto, son más notables los efectos de las economías de escala. La disminución de estos costos entre las capacidades extremas alcanza a 14.82 dólares por 1 000 metros de cable tipo B de 7 x 0.85, lo que representa una

variación del 48.4 por ciento en valor agregado al costo de la materia prima (cobre). A su vez, la participación de este último, declina sensiblemente a este nivel, y en forma más notoria para las pequeñas capacidades de producción. Así, en una planta de 3 000 toneladas, la materia prima cobre representa, previa aplicación del crédito por chatarra recuperada, sólo el 54.6 por ciento, aproximadamente, del costo de venta, y el 52.8 por ciento del probable precio de venta (Gráfico 2).

ix) Manteniendo igual remuneración al capital accionario, los precios de venta de 1 000 metros de cable tipo B de 7 x 0.85 podrán disminuir en 15.48 dólares, lo que representa una reducción del 11.8 por ciento.

Conductores aislados bajo plástico

Fueron seleccionados dos tipos de conductores aislados con policloruro de polivinilo: un alambre de cobre de 1.6 mm de diámetro y un cable de 7×1.05 (conductores tipo C).

Los Cuadros 37 y 38 resumen los cálculos de los costos de producción y de venta para cada uno de los conductores seleccionados, sobre los que parece conveniente aclarar:

- a) Como ya fue calculado el costo de trefilación y recocido del alambre de 1.6 mm de diámetro (Cuadro 34) y el del cable desnudo tipo A de 7 x 1.05 mm. (Cuadro 35), en los cálculos de aislación con policioruro de vinilo se indica como precio del kilogramo de alambre de 1.6 mm de diámetro o de cable de 7 x 1.05 mm, el correspondiente a los costos de producción indicados en los respectivos Cuadros 34 y 35.
- b) El proceso total de transformación a que es sometido el alambrón, es el siguiente:
 - i) Alambre de 1.6 mm de diámetro
 - Desbaste en trefiladora de 6 trefilas.
 - Trefilación y recocido en trefiladora intermedia de 13 trefilas.
 - Aislación bajo plástico en máquina tubular de 3 1/2".

ii) Cable de 7 x 1.05

- Desbaste en trefiladora de 13 trefilas.
- Trefilación y recocido en trefiladora mediana de 12 trefilas.
- Cableado en cableadora tubular de 7 bobinas.
- Aislación bajo plástico en máquina tubular de 3 1/2".
- c) En ambos casos, se estimó que la merma durante el proceso de aislación alcanza al 2 por ciento, y que se recupera el 50 por ciento de la chatarra producida.
- d) El precio indicado para el material de aislación es el que corresponde al material granulado, tal como se utiliza en las máquinas tubulares para plástico.

Las cifras contenidas en el Cuadro 37 llevan a las siguientes conclusiones:

- i) Al nivel de costos totales de producción, el costo del material de aislación constituye el factor de mayor participación en el valor agregado a la materia prima (alambrón de 3/8"), sin tener en cuenta la chatarra recuperada durante el proceso. (Véase Cuadros 34 y 37.) En la planta de 3 000 toneladas, el costo del material de aislación representa el 55.7 por ciento de aquel valor, porcentaje que aumenta con la capacidad instalada hasta alcanzar, en la planta de 10 000 toneladas, el 60.7 por ciento.
- ii) La mano de obra directa es el factor que sigue en importancia al costo de los materiales. Su participación en el valor agregado a la materia prima (alambrón), que es del 17.9 por ciento en la planta de 3 000 toneladas, se reduce al 16.3 por ciento en la de 10 000 toneladas.
- iii) Al nivel de costos de venta, los gastos de administración y ventas y financieros de explotación, siguen en importancia a la mano de obra directa, y su participación en el valor agregado a la materia prima declina a medida que aumenta la capacidad instalada.

- iv) La participación del cobre (alambrón) en el costo total de venta, crece con la capacidad instalada desde 79.9 por ciento, luego de aplicarle los créditos por chatarra (planta de 3 000 toneladas), hasta el 81.5 por ciento (planta de 10 000 toneladas).
- v) La influencia de las economías de escala en los costos de venta se traduce en una disminución de 1.32 dólares por cada 1 000 metros de alambre aislado, lo que equivale a 0.07 dólares, aproximadamente, por kilogramo de alambre de cobre aislado (Gráfico 2).

A conclusiones del mismo sentido conduce el análisis de las cifras contenidas en el Cuadro 38. Como el valor agregado al costo de la materia prima (alambrón de 3/8") aumenta, no sólo por el mayor volumen del material procesado, sino también por la mayor amplitud del ciclo de transformación, la influencia económica del acrecentamiento de la capacidad instalada tiene una importancia más significativa, tal como pudo observarse al analizar la aislación bajo goma del cable tipo B de 7 x 0.85 mm.

El análisis y confrontación de las cifras contenidas en los Cuadros 35 y 38 muestra:

- a) El costo de los materiales de aislación representa entre el 21.0 por ciento (planta de 3 000 toneladas) y el 25.7 por ciento (planta de 10 000 toneladas) del valor agregado al costo de la materia prima, previo crédito hecho a ésta por la chatarra recuperada. Estos porcentajes están calculados al nivel de los costos totales de producción.
- b) La participación de la mano de obra directa, que, como en los casos anteriores, disminuye a medida que aumenta la capacidad instalada, es la de mayor cuantía después de los materiales de aislación. Para la capacidad considerada, representa el 13.7 por ciento del valor agregado a la materia prima.
- c) Al nivel de costos de venta, los gastos de administración y ventas y financieros de explotación siguen en importancia a la mano de obra directa. La participación de las cargas de capital en el costo de venta es menor que la del factor mencionado precedentemente, y decrece con la elevación de la capacidad, con una tasa inferior a la de aquél.

- d) La participación de la materia prima (alambrón de 3/8") aumenta con la capacidad instalada. En la planta de 3 000 toneladas, equivale al 68.5 por ciento del costo de venta. Este porcentaje supera al que se obtuvo al estudiar la aislación bajo goma del cable conductor tipo B, ya que, relativamente, el valor agregado en el proceso de aislación y en los anteriores con respecto al costo de la materia prima, era mayor en aquel caso.
- e) El impacto final de las economías de escala en este proceso de transformación, se refleja en una disminución del costo de venta, que alcanza a 8.80 dólares por 1 000 metros de cable tipo C de 7 x 1.05 mm entre las capacidades extremas, es decir, al 5.7 por ciento. Si el porcentaje se lo refiere a los probables precios de venta que aseguran igual utilidad bruta al capital accionario, aumentará al 6.1 por ciento, aproximadamente. Puede observarse que, por las razones indicadas en d), el valor absoluto y porcentual resultante de la influencia de las economías de escala, es inferior al apuntado en el caso de la aislación bajo goma (Gráfico 2).
- H. CONCLUSIONES GENERALES CON RESPECTO A LA INFLUENCIA DE LAS ECONOMIAS
 DE ESCALA EN LAS INVERSIONES Y COSTOS DE PRODUCCION, EN LA TREFILACION
 DEL COBRE DE ALTA CONDUCTIVIDAD Y EN LA FABRICACION DE CONDUCTORES
 ELECTRICOS

No se cree que las desviaciones que, con respecto a las cifras alcanzables en la práctica, puedan mostrar las inversiones y costos de producción a que condujeron los cálculos teóricos realizados en este capítulo, tendrán fuerza suficiente como para modificar algunas de las conclusiones generales que se exponen en relación con esta rama de la industria de transformación del cobre y sus aleaciones. Entre otras cosas, los precios de los distintos factores de producción, tomados como representativos de las condiciones medias de los países latinoamericanos, variarán de un país a otro y, con ello, su participación en los costos resultantes. Por esta causa, en las conclusiones que siguen, y que no constituyen sino una síntesis general de todo lo que expresa o implícitamente se manifestó hasta el momento, se procurará tener en cuenta, en la medida de lo posible, los probables efectos de aquellas desviaciones.

1. La variación de las inversiones con el aumento de la capacidad instalada, será más notable cuanto mayor sea la diversificación de la producción, y más importante, por el valor agregado al costo de la materia prima, el proceso de transformación que se cumple. Si en todas las plantas hipotéticas supuestas se hubieran fabricado los mismos tipos de conductores eléctricos, las cifras absolutas de inversión por tonelada de trefilado final producido a que se llegó en este trabajo, mostrarian una tasa de variación marcadamente superior. Para que así ocurra, influirían no sólo la intensidad con que crece el costo de ciertos equipos e instalaciones por tonelada de producto, a medida que se reducen las exigencias de producción, sino también la menor posibilidad práctica de obtener un buen coeficiente de aprovechamiento de las máquinas y equipos, cuanto más pequeña sea la producción exigible en la unidad de tiempo y mayor la diversificación de la misma. Por ello es que, atendiendo a las inversiones, los efectos negativos de las economías de escala en las plantas pequeñas serán de valor absoluto tanto menor, cuanto más disminuya el valor agregado a la materia prima (cobre), y cuanto mayor sea la especialización en calidades y tipos de conductores. Claro está que si la demanda del mercado intermo es muy reducida, dicho objetivo no podrá ser alcanzado, a menos que tal mercado se extienda más allá de las fronteras nacionales. Pero no debe olvidarse que los países que cuentan con un mercado interno mayor, son los que, en general, tendrán mejores condiciones de partida para la instalación de plantas especializadas en la transformación del cobre de alta conductividad. Los países que son productores de cobre cuentan con producción local de "wire bars", cuyos costos pueden ser menos elevados que los C.I.F. de igual producto importado. Pero, por lo general, estos países no son precisamente los que tienen un mercado relativamente grande para esta rama de la transformación. Los relativamente bajos precios de los "wire bars" les permitirán incurrir en inversiones más altas por unidad de producido y diversificar en mayor medida la producción. Sin embargo, lo lamentable es comprobar que la industria de transformación se desarrolle, en la práctica, en estrecha dependencia con las demandas locales; de no ser así, el principio de concentración de los recursos en las producciones más ventajosas reportaría significativas ventajas a la comunidad latinoamericana. De esta manera, las inversiones para atender a las demandas actuales y a su evolución en el tiempo, podrían reducirse considerablemente. /2. Al

- 2. Al presente, la situación de desarrollo de la industria de transformación del cobre de alta conductividad, aun en los países que cuentan con el mayor mercado, no parece responder adecuadamente a los criterios que permitirían obtener las menores inversiones por unidad de producido. Las capacidades de las plantas de transformación varían entre límites bastante amplios, y la diversificación de la producción, hasta en las plantas pequeñas, es muy grande.
- 3. La influencia de las economías de escala en los costos de producción, se hace más notable a medida que aumenta el valor agregado a la materia prima. También desde el punto de vista de los costos parece importante tratar de neutralizar los efectos negativos, optando por una producción más especializada y que incorpore menor valor agregado cuanto más reducida sea la capacidad instalada. En la etapa de trefilación del cobre, no se perciben en forma tan notoria los efectos de las economías de escala, por ello parece dable admitir, en las pequeñas plantas, una mayor diversificación en los diámetros de los alambres, incluyendo los más finos, cosa que no se hizo en este trabajo para la hipotática planta de 3 000 toneladas. La demanda de este tipo de alambre es cada vez más intensa, y la tendencia de las plantas pequeñas a producirlo permitiria reducir relativamente la mayor incidencia de la mano de obra directa de trefilación, pues al disminuir la producción horaria de las máquinas y aumentar el número de éstas, sería posible extender la atención de los operarios a mayor cantidad de máquinas. Como es natural, siendo la de aislación la etapa en que se hacen más visibles los efectos de las economías de escala, habrá que seleccionar cuidadosamente el tipo de conductores aislados a fabricar, para que los efectos negativos de aquellas se mantengan en valores mínimos, compatibles con las demandas del mercado interno, factor limitante a que ya se hizo referencia. El empleo cada vez más intenso de los plásticos en sustitución de la goma, amplia las posibilidades de lograr una mayor y más ventajosa especialización en las plantas de menor capacidad instalada.
- 4. Los factores de producción en los que se reflejan con más fuerza los efectos de las economías de escala, son la mano de obra directa e indirecta, las cargas de capital y los gastos de administración y ventas y financieros de explotación. La incidencia de los factores mencionados en primer término

puede atenuarse, sobre todo en las plantas de pequeña capacidad, recurriendo a programas de fabricación que permitan elevar al máximo la productividad de la mano de obra, con soluciones similares a la indicada en 3. para la trefilación, y obtener un alto grado de aprovechamiento de las máquinas y equipos. Al disminuir el peso de la producción unitaria que puede alcanzar cada máquina (caso de las trefiladoras para alambre semifino y fino, por ejemplo), se cuenta con mayor probabilidad de conciliar los dos factores anteriormente mencionados, con las demandas de los mercados estrechos.

- 5. La producción económica de conductores de gran sección para media y alta tensión, es más compatible con las mayores capacidades instaladas. Este aspecto sólo fue considerado parcialmente en el trabajo, a fin de no extenderlo y complicar el análisis. Sin embargo, el alcance dado se juzga suficiente para aportar razonable fuerza a esta conclusión.
- 6. Dentro de ciertos límites, la preparación de la goma y de los aislantes, si bien da mayores posibilidades de regular a voluntad el tipo de aislación y de controlar la calidad, es menos accesible, económicamente, a las plantas de reducida capacidad, ya que aleva las inversiones y puede contribuir a que ocurra lo mismo con los precios de las mezclas, llevandolos a niveles superiores a los que pueden obtenerse comprándolas ya preparadas a terceros. El estudio de este aspecto y la justa ponderación de ventajas y desventajas proyectadas en el tiempo, debe ser motivo de especial atención al encarar un desarrollo.
- 7. La laminación en caliente de los "wire bars" es totalmente desaconsejable para producciones anuales que no permitan el empleo de trenes altamente
 mecanizados. El menor precio de dicha materia prima en los países que cuentan
 con producción local de la misma, podría justificar, aparentemente, el uso de
 trenes de operación manual y de elevado costo de producción. Pero es justamente en estos países donde el mercado de alambrón puede y debe extenderse
 más allá de las fronteras nacionales. La experiencia prueba que tal tipo
 de semielaborado es el menos ligado, en la práctica, a los mercados internos
 de los países productores.
- 8. Todas las razones que, en forma sumaria, se han expresado en relación con las inversiones y los costos de producción, demuestran la enorme importancia que tiene para este tipo de fabricaciones la conciliación entre las demandas

del mercado y las exigencias económicas impuestas por los medios de producción. Las características cambiantes de la demanda en los países latinoamericanos, tan vinculadas a las inversiones en los sectores usuarios, especialmente en el marco estatal, constituyen una seria traba para aquella conciliación, pues obligan a seleccionar los medios de producción que son los núcleos básicos del conjunto, dotándolos de suficiente elasticidad para adaptar las fabricaciones, dentro de limites razonables, a aquellas fluctuaciones de la demanda. No obstante, tal elasticidad no debe conducir a soluciones que hagan peligrar seriamente la evolución económica y financiera de las empresas, en los períodos de contracción del consumo. 9. La capacitación de la fuerza del trabajo, en particular del personal de concepción, tiene una gran importancia por los efectos directos e indirectos que provoca en la eficiencia de la actividad productora. La ajustada adecuación de las estructuras orgánico-funcionales de las empresas a las exigencias de la producción, y el permanente análisis y regulación de los factores operacionales que, en su conjunto, miden la productividad de la empresa, son de vival significación. Ya se mostró en los cátualos la influencia que la mano de obra directa e indirecta y los gastos de administración y ventas, tienen en los costos de venta de los productos. La única manera de mantenerlos dentro de límites que se avengan con las posibilidades reales consistirá en elevar, en cada caso, el nivel de progreso técnico de la fuerza del trabajo, y para ello, todos los factores en que éste se refleja deben ser cuidadosa y constantemente medidos.

Capítulo III

LA FUSION Y COLADA DE METALES NO FERROSOS Y LA FABRICACION DE BARRAS, PERFILES Y TUBOS POR EXTRUSION Y TREFILACION

A. CONSIDERACIONES GENERALES

Aun en los países altamente industrializados coexisten plantas industriales dedicadas a la fusión de metales no ferrosos y a la transformación ulterior de los "billets" o "cakes" obtenidos en productos finales por extrusión, trefilación o laminación en caliente y/o en frío, cuyas capacidades de producción varían dentro de límites muy amplios. Siguiendo el ordenamiento indicado en el capítulo I, esta parte del trabajo se referirá exclusivamente a la fusión del cobre y sus aleaciones, y a la fabricación por extrusión y trefilación de barras, varillas, perfiles, alamíres y tubos.

Como los problemas generales de la fusión del cobre y sus aleaciones son comunes a la producción de "billets" para laminación, extrusión y trefilación, o de "cakes" para laminación en caliente y/o en frío, se analizarán separadamente sólo aquellos aspectos que pueden ser considerados específicos de cada tipo de semiproducto.

En términos generales, la investigación tendiente a formar una idea de los insumos reales de cobre y sus aleaciones para la fabricación de barras, varillas, alambres y tubos en los países de América Latina, tropieza con inconvenientes similares a los mencionados en el capítulo II con respecto al cobre de alta conductividad. Numerosos sectores consumidores participan en la demanda de barras, varillas, alambres, planchuelas y tubos. Las industrias automotriz, electro-metalúrgica, naval, de construcciones, mecánica, de refrigeración, de calefacción, química, eléctrica en general, fabricante de artefactos eléctricos para el hogar, las centrales eléctricas, las fuerzas armadas, etc. constituyen el núcleo más importante de los consumidores de aquellos semielaborados. De acuerdo con los resultados de encuestas realizadas en la región, el consumo de estos productos de cobre y latón, alpaca y bronce, incluyendo en este concepto cintas y flejes, planchuelas, barras, perfiles, varillas,

molduras y tubos, representa algo menos del 58 por ciento del consumo total de cobre y sus aleaciones. En otras palabras, este consumo supera al del cobre destinado a la fabricación de conductores eléctricos, y podría discriminarse así:

| | Porcientos | |
|---------------------------------------|------------|--|
| Cintas y flejes | 24,0 | |
| Planchuelas | 3.5 | |
| Chapas | 15.8 | |
| Tubos | 16.0 | |
| Barras, perfiles, molduras y alambres | 40.7 | |

Concretando la referencia al consumo de tubos, caños, barras, varillas y perfiles, pueden establecerse, en forma tentativa, los siguientes porcentajes aproximados, que medirían la participación del cobre, latón, bronce y alpaca en el consumo total de estos productos:

| | Cobre | Latón | Bronce | Alpaca |
|---|-------|-------|--------|--------|
| Barres y varillas | 6 | 92 | 2 | ~ |
| Perfiles | 3 | 97 | - | |
| Tubos | 12 | 86 | 0,5 | 1.5 |
| Alambres (excluidos conductores eléctricos) | | 96 | 3 | 77 |
| CONTRACTOR OF SCAL TOOR | | 00 | J | |

En cuanto a la participación de las distintas medidas en el consumo de cada producto, puede decirse:

- a) Las barras, perfiles y varillas hasta 16 mm de diámetro representan la parte más significativa, aproximadamente entre el 62 y 67 por ciento, del consumo de estos trefilados.
- b) En primera aproximación, puede aceptarse que el consumo de caños de hasta 22.2 mm de diámetro equivale al 42 por ciento del total; que a las medidas que varían entre 22.2 y 38.1 mm les corresponde el 23 por ciento del mismo total, y que los tamaños mayores absorben el remanente del consumo.

La participación de las distintas calidades y tipos en el consumo, se modifica constantemente por la penetración de materiales sustitutivos, aspecto éste que ya fue comentado en el capítulo anterior. Así por ejemplo, los tubos de acero inoxidable han desplazado en forma muy marcada al bronce en las construcciones ornamentales.

Expresado en unidades físicas, el consumo de tubos, barras, varillas, perfiles y alambre de cobre y aleaciones, aun en los países más desarrollados de la región que cuentan con industria de transformación, alcanza niveles poco significativos, de manera que, al solo efecto de fijar ideas, puede decirse que la cifra de 10 000 toneladas podría ser representativa del consumo medio de dichos países, muy superior por cierto a la media de América Latina.

B. LA FUSION Y COLADA DE LAS ALEACIONES DEL COBRE Y LOS ADELANTOS TECNOLOGICOS

Los comentarios que siguen tienen por finalidad hacer una mención muy sintética del estado actual de evolución de la tecnología en la fusión y colada del cobre y sus aleaciones.

Como ya quedó dicho, la capacidad de las plantas instaladas en los países industrializados varía entre amplios límites. Las pequeñas usinas se dedican especialmente a la fabricación de aleaciones especiales del cobre, mientras que las grandes plantas encaran la producción masiva de aleaciones de composición corriente.

El horno de inducción de baja frecuencia es el más utilizado para la fusión del cobre comercial y de las aleaciones de cobre; sólo se recurre al horno de arco para la fabricación de ciertas aleaciones, tales como bronce al físforo, al silicio, etc. La capacidad de los hornos de baja frecuencia instalados es muy variable, según sea la producción solicitada y la flexibilidad exigida en cuanto a tipo de aleaciones. Hasta no hace muchos años, la capacidad de colada de los hornos no sobrepasaba los 1 000 kg, pero la tendencia al empleo de hornos de mayor capacidad en las grandes instalaciones dedicadas a la fusión de elevadas cantidades de aleaciones, se acentúa, máxime teniendo en cuenta las exigencias que impone la colada continua. Numerosas son las innovaciones tecnológicas que se aplican a los hornos de baja frecuencia para aumentar su productividad. El uso de métodos especiales para construir y secar rápidamente el agujero de colada; las modificaciones en las características, tipo y disposición de los revestimientos refractarios, para aumentar la duración de los mismos; el control automático de las temperaturas; la instalación de dispositivos para la detención automática de la marcha del

horno, y de mecanismos de alarma para casos de rotura o perforación del crisol; los medios mecánicos puestos en acción para todas las operaciones, etc., son algunas de las muchas referencias que pueden darse sobre los adelantos realizados para aumentar la productividad de los hornos y reducir los esfuerzos físicos del personal de operación.

Para la colada de "billets" se aplican modernamente los métodos discontinuos y los continuos, aunque los primeros mantieren todavía su predominio, debido, entre otras cosas, a los grandes caudales de producción horaria que exige la colada continua. En el proceso discontinuo para la producción de "billets", se generaliza cada vez más el uso de lingoteras de cobre refrigeradas con agua, en sustitución de las de fundición, pues permiten obtener los mejores resultados en cuanto a la calidad de la superficie, la estructura del material y la ausencia de defectos internos. Las paredes de las lingoteras a circulación de agua están generalmente constituidas por tubos de cobre. Para desmoldar los "billets" se recurre a diversos métodos, tales como el empleo de lingoteras basculantes, de pistones a acción vertical, etc.

El proceso Junghans-Rossi de colada continua, se presta especialmente para la producción masiva de latones comerciales, mientras que el proceso Ansarco se utiliza para la producción de barras y perfiles de aleaciones especiales de cobre. El proceso Junghans-Rossi requiere un gran caudal horario de metal, que puede estimarse en alrededor de 5 900 kg, por hora, para la colada de "billets". Aunque inicialmente se lo utilizó con preferencia para "billets" de latón, su uso se extendió a "cakes" de la misma aleación y, posteriormente, al cobre. Dados los requerimientos de este proceso en cuanto a los caudales horarios, no es de esperar su empleo en la región, por lo menos en un futuro próximo. La instalación Junghans-Rossi consta esencialmente de: un horno que mantiene al metal, proveniente de los hornos de baja frecuencia, en fusión, por calentamiento eléctrico; una lingotera a circulación de agua, en la que se vierte el metal procedente del horno; cilindros para regular la velocidad de la colada, y una sierra para corte del material. El metal que sale del horno es conducido hasta la lingotera por un tubo de colada vertical, de acero especial. Mediante un dispositivo simple de valvula a aguja, se regula

el caudal del metal. Las lingoteras para "billets" son de tubos de cobre de largo variable. La característica más saliente del proceso es la oscilación de las lingoteras, que se traduce en un movimiento de descenso de éstas, sincronizado, en una longitud determinada, con el del "billets", después de lo cual la lingotera vuelve a su posición inicial mediante un movimiento mucho más rápido que el de descenso. Los cilindros aplicados sobre el "billets" regulan la velocidad de la colada, y la sierra a segmentos corta el material a las medidas deseadas.

El diámetro de los "billets" producidos por la colada continua, varía entre 175 y 250 mm. La producción horaria depende del tipo de aleación, oscilando para el latón comercial entre 5.8 y 6.3 toneladas por hora. Según las informaciones disponibles, aunque la calidad de la superficie de los "billets" obtenidos por este proceso no es excepcional, parece que los defectos resultantes no afectan la calidad del producto en el ulterior proceso de transformación.

No se poseen muchos datos sobre los niveles de costos de operación alcanzables con este proceso. Para el funcionamiento de la máquina de colada continua propiamente dicha, se necesitan cuatro obreros, dependiendo el efectivo del equipo, de la cantidad y tipos de hornos empleados para asegurar el caudal exigido. Algunas informaciones disponibles parecen indicar que los costos de operación no alcanzan niveles muy inferiores a los que resultan para la colada discontinua.

En razón de que el proceso Ansarco tiene un campo de aplicación más restringido a ciertas aleaciones especiales, no será considerado en este trabajo.

C. LOS ADELANTOS TECNOLOGICOS EN LA EXTRUSION Y TREFILACION DEL COBRE Y SUS ALEACIONES

Los comentarios que se exponen a continuación se refieren especialmente a los métodos más comunes para la fabricación de barras, perfiles, alambres y tubos, dejando de lado los que sólo se aplican a ciertos productos específicos. Entre estos últimos, cabe citar la laminación en frío de algunas aleaciones que no se prestan para ser trabajadas en caliente por los procedimientos clásicos; la fabricación de tochos para tubos por agujereado rotativo, aplicado al cobre y a latones de alto tenor de cobre.

1. La extrusión de barras, perfiles y tochos de tubos

En general, puede decirse que las innovaciones tecnológicas en esta rama de la transformación del cobre y de sus aleaciones, han motivado un aumento de la productividad de las máquinas individuales, una mayor sincronización entre los medios de producción incorporados al proceso y un alto nivel de mecanización de las operaciones auxiliares.

Para el corte de los "billets" destinados a las prensas de extrusión, se emplean sierras circulares a segmentos, comandadas hidráulicamente, de alto rendimiento.

Las prensas verticales para la fabricación de tochos para tubos se utilizan en muchas plantas, aunque su fabricación es escasa en la actualidad, dado que son reemplazadas ventajosamente por las prensas horizontales, de potencias no inferiores a 2 000 toneladas. En esas modernas máquinas se pueden extruir, con gran rendimiento horario, tochos para tubos y barras. Su costo de adquisición es relativamente elevado y su empleo no se concilia, indudablemente, con pequeñas producciones anuales.

Las prensas verticales tienen potencias que se colocan, normalmente, por debajo de las 1 000 toneladas y exigen el empleo de "billets" torneados, ya que, después de la extrusión, no se conserva la camisa de 2.5 a 3 mm que queda en las modernas prensas horizontales. El torneado de los "billets" se realiza en tornos semiautomáticos, que les quitan una capa de alrededor de 2.5 mm de espesor. En general, las prensas verticales están dotadas de dispositivos mecánicos simples, tales como transportadores para alimentación de "billets", para el movimiento de los productos y desechos, etc., que facilitan la tarea de los hombres y mejoran el rendimiento de la máquina.

En muchas plantas se utilizan todavía prensas horizontales de potencia inferior a 2 000 toneladas, de las que se obtienen rendimientos elevados, debido, al igual que lo dicho para las prensas verticales, a la eficiencia de los equipos auxiliares y al empleo de "billets" del mayor diámetro compatible con las características de la prensa y de la aleación a tratar.

Las prensas horizontales modernas, cuyas potencias, según ya se dijo, no son inferiores a 2 000 toneladas, se utilizan para la fabricación masiva de barras y tochos para tubos de cobre y sus aleaciones. Actualmente, en lugar de bombas de acción directa, se intercalan acumuladores hidroneumáticos, con los que se obtiene una producción más segura y regular. Están munidas de punzones auxiliares, de 300 a 500 toneladas, para el agujereado de los "billets". La operación se realiza en forma altamente mecanizada, para lo cual están dotadas de cizallas hidroneumáticas, compresores, mesas de entrada y de salida, consistentes en transportadores a paletas que conducen los productos hasta el lugar de enfriamiento y los hacen caer, mediante los brazos de descarga de que están provistos, en el sitio deseado, ya sea en las unidades enfriadoras, ya sea en el punto de almacenamiento. Los productos obtenidos hasta un diámetro dado, que para las barras y perfiles simples no sobrepasa los 25 mm, son enrollados en embobinadoras de eje vertical, accionadas por motores individuales de velocidad variable. Las bobinas terminadas son luego elevadas en forma semiautomática y desplazadas lateralmente por empujadores hidráulicos que las depositan sobre el transportador a paletas, el cual, en acción combinada con un monoriel, las conduce hasta las instalaciones de decapado. Sobre la producción horaria que puede esperarse de cada tipo de prensa, se harán referencias en otra parte de este capítulo. La extrusión en prensa de los "billets" se efectúa luego de que éstos son calentados a temperaturas que varian entre 650 y 950° C. El tipo de horno utilizado tiene gran importancia para obtener la necesaria calidad de los productos y para asegurar la continuidad de la producción. Para el calentamiento de los "billets" se emplean, tanto hornos calentados eléctricamente, como hornos calentados a combustible. Según el tipo de material a tratar, puede convenir el uso de una u otra clase de horno. La ventaja principal en favor de los calentados eléctricamente, es que aseguran un control adecuado para condiciones cambiantes de temperatura. Por ejemplo, tanto el cobre como el latón se calientan a temperaturas máximas poco diferentes entre sí; en cambio, si en el mismo horno se pretendiera calentar aluminio, éste exigiría una temperatura máxima prácticamente igual a la mitad de aquellas. En un horno calentado electricamente, es relativamente sencillo

controlar de modo conveniente ambas condiciones de temperatura, no así en uno calentado con petróleo, en el que resulta dificultoso el control de la comparativamente baja temperatura exigida por el aluminio. Además, distintas temperaturas de operación afectan el rendimiento de ese tipo de horno; si su productividad es alta a temperaturas elevadas, para las que fue diseñado, no sucederá lo mismo haciéndolo funcionar a bajas temperaturas, a causa de las limitaciones impuestas por el diseño de los quemadores y del horno mismo. Sin embargo, el uso de hornos calentados eléctricamente tiene como principal inconveniente la mayor inversión que demandam en razón de las altas temperaturas necesarias para el calentamiento del cobre y sus aleaciones.

Los modernos hornos para calentar "billets", tanto calentados eléctricamente como con-combustible, son fijos o del tipo giratorio. Todos los mecanismos para el manejo de los materiales se controlan hidráulica o eléctricamente desde el puesto de comando, y la carga y descarga de los "billets" se efectúa también en forma automática. Los hornos rotativos han perdido popularidad y presentan el inconveniente de exigir una mayor superficie de terreno y de alargar, comparativamente, el tiempo que demandan las reparaciones en el interior de los mismos.

2. La trefilación de barras, varillas y alambres

La operación de punteado de las barras se realiza en máquinas punteadoras, especialmente diseñadas de acuerdo con las formas de aquellas. Para las barras redondas o de formas poligonales regulares, se emplean punteadoras torneadoras, y para las de forma complicada se recurre a otros procedimientos, tales como sierras circulares, etc. De una manera general, puede decirse que por todos los medios se trata de aumentar la productividad de las máquinas y de los operarios. Así por ejemplo, el uso de planos inclinados de alimentación facilita las maniobras del operario; el agrupamiento de las barras punteadas por lotes y la utilización de grúas para desplazarlas, simplifica las tareas de evacuación del producto.

Para el estirado de barras de diámetro inferior a 16 mm, provenientes del bobinado, se emplean trefiladoras continuas tipo Schumag que efectúan a la vez el estirado, corte, enderezado y pulido. Para diámetros superiores,

se ha generalizado el uso de bancos de estirar. La técnica moderna recurre a bancos de alta producción, que pueden trefilar una, dos o tres barras o perfiles simultáneamente. Cada banco del tipo a cadena o cremallera, según sea su potencia, funciona en una gama de velocidades que permite una elevada producción de los distintos tipos de material que se trefila, siendo diseñados los equipos auxiliares de acuerdo con aquellas velocidades. De esta manera, es posible obtener una alta productividad con un número de bancos más reducidos, lo que disminuye la inversión por unidad de producto y, por sobre todo, el costo de la mano de obra de operación. Los bancos están equipados con dispositivos para cargar las barras y con brazos descargadores; el retorno del carro se realiza en forma automática y a gran velocidad. La mayoría de estos bancos funciona con corriente continua, lo que permite iniciar la operación de estirado a una velocidad relativamente lenta y acelerarla progresivamente hasta el final del proceso. La máxima fuerza de tracción de estos modernos bancos oscila alrededor de las 50 toneladas; en ellos, la longitud de estirado es de aproximadamente 18 metros, y en los de menor fuerza, de 14 metros. La velocidad de estirado depende de la fuerza de tracción de los bancos, variando entre 18 y 60 metros por minuto en los menos potentes, y entre 14 y 28 metros por minuto en los de mayor potencia.

Los procedimientos para la trefilación de los alambres atienden a las características de las aleaciones de cobre, ya que algunas deben ser procesadas anteriormente en caliente y otras únicamente en frío. Como en el capítulo II ya se trató la trefilación del cobre, se comentará ahora brevemente la de los latones comerciales, que se realiza, habitualmente, a partir de bobinas de barras de 12.5 a 19 mm, provenientes de la prensa de extrusión. El desbaste se hace en trefiladoras de diversos tipos, siendo las más utilizadas las continuas de cajas múltiples. En Estados Unidos se da preferencia al desbaste en trenes múltiples Waterbury Farrel, dotados de 10 c 12 cajas en tandem. Partiendo de barras de 17.5 a 19 mm de diámetro, estas máquinas pueden reducir la sección en un 40 por ciento por pasada, seguido del correspondiente recocido. Cuando se trata de trefilar barras cuya medida inicial oscila alrededor de 8.5 mm de diámetro, la preferencia recae, en cambio, sobre trefiladoras continuas de cajas

múltiples en tandem, que producen alambres de 3.3 mm de diámetro a la velocidad de 7 metros por segundo. Las operaciones siguientes para obtener alambres de menor diámetro, se realizan en trefiladoras cuvas características varían entre amplios límites, según sean las dimensiones del producto a tratar y el tipo de operación precedentemente realizado. El recocido de las barras, al igual que el de los tubos, se efectúa en hornos calentados eléctricamente o con combustible. La ventaja de los hornos eléctricos en esta etapa del proceso, radica en que se adaptan mejor para obtener el recocido brillante de los productos tubulares fabricados, cosa menos fácil de lograr en un horno calentado con combustible. El movimiento del material dentro de los hornos se lleva a cabo mediante rodillos convenientemente espaciados. Lo mismo que los hornos de calentamiento de "billets", están divididos en zonas, en cada una de las cuales la liberación de calor se adecúa a la capacidad del material para absorberlo. Para el recocido de los alambres de pequeño diámetro en horno eléctrico, se tropieza con inconvenientes que derivan de la dificultad de obtener un producto de características mecánicas uniformes.

Todos los productos son decapados en instalaciones de tipo convencional, mediante un baño de ácido sulfúrico de 8 a 12 por ciento de concentración. Las cubas de decapado son construidas comúnmente de madera y recubiertas de plomo, o directamente en acero inoxidable. Durante el decapado, las barras son sometidas a una agitación enérgica, utilizándose para ello pares de aparejos.

3. La trefilación de tubos

Para el punteado de los tochos de tubos se emplean punteadoras, cuyas características varian según el diámetro de aquellos. Se recurre habitualmente a punteadoras hidráulicas a presión cuando se trata de tubos de diámetros superiores a $l_2^{\frac{1}{2}}$, y a las del tipo reciprocante o rotativas para los diámetros menores. Las punteadoras hidráulicas por compresión eliminan todo el trabajo manual pesado, de manera que pueden ser operadas por un solo obrero. Los dados o matrices están sincronizados hidráulicamente

^{1/ &}quot;Transformation des Métaux non Ferreux Lourds aux U.S.A." Mission d'Assistance Technique N° 79. Organisation Européenne de Cooperation Economique. 1954.

durante la carrera de avance y de retorno, y pueden ser cambiados rápidamente. El operador puede recurrir, a voluntad, al pedal de la máquina o al control automático. La producción horaria de las máquinas depende del diámetro de los tubos, y es inferior, en unidades de tubos, a la que posibilitan las punteadoras reciprocantes o rotativas.

El trefilado moderno se realiza en bancos de trefilación, diseñados para procesar uno, dos o tres tubos simultáneamente. Cada banco puede ser operado a una velocidad variable que se adapta a las características del material que se trefila. Los bancos de mayor fuerza de tracción, de 25 a 50 toneladas aproximadamente, suelen ser del tipo de una sola cadena, en tanto que los de menor fuerza son de doble cadena o de cremallera. Están provistos de mandriles de extremo automático, bastidor de carga, empujadores o rodillos alimentadores para la carga, brazos descargadores (en los bancos más potentes). El retorno del carro se efectúa a alta velocidad y en forma automática, ya sea por accionamiento independiente o del mismo motor principal. Los bancos de una cadena se adaptan especialmente para el servicio pesado, manteniendo las ventajas derivadas del funcionamiento automático y del retorno del carro a gran velocidad. La superioridad de los bancos de doble cadena o de cremallera radica en que la línea de tracción coincide con la central de la cremallera o cadena. Son generalmente de bancada abierta y no requieren el uso de brazos de descarga, ni tampoco accionamiento independiente para el retorno del carro, ya que el motor principal sirve para ello. En estos bancos, el funcionamiento es completamente automático, siendo posible regular la velocidad en ambas direcciones (de trefilación y de retorno).

Los bancos triples pueden estirar tubos de una longitud que se aproxima a los 45 metros, a una velocidad variable entre 27 y 110 metros por minuto. En los de 50 toneladas, esta velocidad oscila entre 12 y 40 metros por minuto, y en los de menor fuerza de tracción, de 3.5 toneladas y menos, dicha velocidad varía entre 75 y 110 metros por minuto. El retorno de los carros se produce a velocidades que 11egan a 120 metros por minuto. Estos bancos triples son accionados generalmente por momores eléctricos de corriente continua. Tales equipos, relativamente contosos, permiten cambiar a voluntad la velocidad de estirado, disminuyenco los riesgos de rotura de los tubos.

La producción horaria de un banco triple es más de tres veces superior a la que puede obtenerse en un banco simple. Así por ejemplo, para tubos de dimensión media, con un peso aproximado de 0.4 kg, por metro, la producción horaria práctica puede exceder los 2 500 metros por hora en un banco triple, mientras que, en la misma unidad de tiempo, un banco simple producirá alrededor de 700 metros del mismo tipo de tubo. La producción, expresada en metros lineales de tubo, decrece a medida que aumenta la fuerza de tracción del banco, porque éste es menos veloz. Por ejemplo, un banco de 50 toneladas puede producir, en condiciones de óptima productividad, alrededor de 1 500 metros de tubos de $2\frac{1}{2}$ ".

Para enderezar tubos y también barras, se utilizan enderezadoras de diverso tipo, según el diámetro de los tubos y barras. Para los diámetros mayores, se emplean enderezadoras de 12 y más rodillos en dos planos, y para los menores, enderezadoras de rodillos de menor potencia, con juego de cilindros también montados en distinto plano (horizontal y vertical).

D. BASES PARTICULARES UTILIZADAS PARA LA SELECCION DE LAS ESTRUCTURAS . TECNICAS Y SUFUESTOS EN QUE SE FUNDAMENTAN LOS CALCULOS DE LAS INVERSIONES Y LOS COSTOS DE PRODUCCION

Para estudiar la influencia de las economías de escala en la trefilación de perfiles, tubos, barras y alambres, se siguió un procedimiento análogo al empleado en el capítulo II. Se enuncian pues, a continuación, las bases y criterios particulares utilizados para el análisis de esta línea de la transformación del cobre y sus aleaciones.

La dimensión del mercado actual para estos productos en los países de la región, y sus perspectivas de evolución en los próximos años, aconsejan limitar, por las mismas razones enunciadas al tratar la trefilación del cobre de alta conductividad y la fabricación de conductores eléctricos, la capacidad máxima de las plantas hipotéticas dentro de un orden de magnitud similar al adoptado en esa oportunidad. Sin embargo, y con el objeto de formar un panorama más amplio, aunque sólo aproximado, de los efectos económicos de la especialización y adopción de adelantos tecnológicos, se extendió la capacidad máxima de extrusión y trefilación de barras a 20 000 toneladas. La gama de capacidades de las plantas

hipotéticas será pues de 3 000, 5 000, 7 500, 10 000 y 20 000 toneladas de productos finales.

- 2. Los programas de producción seleccionados para cada capacidad, y que constituyen la base para definir las estructuras técnicas, responden, en líneas generales, a la probable composición del consumo, que ya fue comentada por separado. Naturalmente, y por razones obvias, no pareció necesario mantener una correlación estrecha entre los programas de producción y la mencionada probable composición del consumo. El Cuadro 39 contiene una síntesis de los programas de producción de barras, perfiles, varillas, alambre y tubos de latón, sobre los que se cree conveniente aclarar:
 - a) Sin descuidar las probables limitaciones del mercado, la diversificación de la producción, en cuanto al diámetro de tubos, barras, y perfiles, aumenta con la capacidad de la planta. Puesto que los máximos consumos en cada tipo de trefilados corresponden a medidas más pequeñas (sobre todo en barras) pareció conciliable con las exigencias de los mercados estrechos y con razones económicas que se expondrán más adelante, concentrar en dichas medidas la producción de las plantas más pequeñas. Por el mismo motivo, se previó únicamente en las plantas de 3 000 y 5 000 toneladas, la producción de alambres hasta un diámetro mínimo de 3.3 mm.
 - b) Como excepción, el programa establecido para la planta hipotética de 20 000 toneladas comprende solamente la producción masiva de tubos, perfiles, barras y varillas de latón comercial, ya que en esas condiciones la colada del latón puede hacerse aplicando el proceso continuo.
 - c) Por razones de simplicidad, no se entró en una discriminación de las cantidades que corresponden a cada espesor de pared de tubos. No obstante, debe entenderse que las máximas demandas son para espesores de pared que no excedan los 2.5 mm.
 - d) Es indudable que motivos econômicos aconsejan que las plantas de menor capacidad se dediquen principalmente a la producción y trefilación de aleaciones especializadas, con lo que se

lograría atenuar en gran medida los efectos negativos de las economías de escala. Pero por un lado, esta posibilidad debe suponerse de muy limitada aplicación práctica en los países de América Latina, y por otro lado, si el análisis se extiende a fabricaciones tan especializadas, será prácticamente imposible conseguir el propósito perseguido en el trabajo. Además, lo real es que en la región existen plantas cuya capacidad de producción de barras, perfiles y tubos alcanza la cifra de 3 000 toneladas y aún menos. Por las razones expresadas, los programas de producción seleccionados para cada una de las capacidades, se refieren a calidades comerciales de mayor demanda.

3. La selección de las estructuras técnicas, cuya descripción aparece en los Cuadros 40 a 44, responde a los programas de producción fijados para cada planta hipotética, y a los criterios y procedimientos que se exponen a continuación:

Talleres de fundición

- a) Aun cuando, como ya se dijo, se ha generalizado el uso de hornos de inducción de baja frecuencia para la fusión del cobre y sus aleaciones, se prefirió seleccionar un horno de arco tipo Detroit para la fusión del cobre, bronce y alpaca. Esta selección se funda, además, en el hecho de que la misma estrechez de los mercados obligará a las plantas a contar con suficiente elasticidad para fabricar ciertas aleaciones especiales, tales como bronce al fósforo, bronces al silicio, etc.
- b) La capacidad de los hornos de fusión se calculó atendiendo a las probables mermas que se producirán durante el ciclo de transformación para cumplir los programas de fabricación, a los que se hará referencia más adelante. Se ha supuesto que estos hornos son operados a tres turnos y que deben estar capacitados para producir el volumen requerido en no más del 60 por ciento del tiempo disponible, quedando el remanente para mantenimiento, etc.

- c) Los hornos seleccionados responden a las siguientes características generales:
 - El horno de arco es de tipo oscilante, accionado por corriente monofásica, con avance de electrodos y balançeo automático.
 - Los hornos de inducción de baja frecuencia son del tipo Ajax-Wyatt Standard.
- d) Integran el equipo básico del taller de fundición:
 - Un juego de lingoteras refrigeradas por agua, para "billets" de diámetros variables según la capacidad de la planta, correspondiendo la máxima medida a 250 mm de diámetro y 2 550 mm de largo. Para cada planta, se prevén tres medidas distintas de lingoteras y dos moldes por medida.
 - Una sierra de balanceo hidráulico para el corte de "billets".
 - Una prensa hidráulica para recortes.
 - Un equipo transportador y clasificador de "billets" desde el corte hasta la salida del horno de calentamiento. En las plantas de capacidad superior a 5 000 toneladas, el equipo clasificador y transportador de "billets" es automático y está constituido por un "rack" de carga, un transportador de entrega al horno de calentamiento, una mesa de salida del horno y un dispositivo de marcar.
 - En las plantas de 3 000 y 5 000 toneladas, en las que se tornean y agujerean los tochos para tubos, la instalación se completa con una agujereadora y un torno semiautomático para preparar los "billets" a extruir en la prensa vertical. Para la capacidad máxima de 20 000 toneladas, dedicada a la producción masiva de barras y tubos de latón, se seleccionó una máquina de colada continua Junghans-Rossi. Aunque no fue posible obtener información sobre la inversión demandada por esta instalación ni sobre los probables costos operativos, su inclusión responde al propósito de intentar una aproximación sobre ellos y de formar una idea acerca de la producción final necesaria para que sea posible lograr un flujo horario de metal líquido adaptable à las exigencias de este proceso.

Planta de trefilación de barras y tubos

a) Las instalaciones previstas para estas plantas comprenden todas aquellas exigidas por el proceso de transformación, que se inicia con el calentamiento de los "billets". Se supuso que estas instalaciones serán operadas a dos turnos de 175 horas por

mes cada uno, lo que arroja un total de 4 200 horas por año. En apretada síntesis, las características y capacidad de las máquinas, equipos e instalaciones seleccionados son las siguientes:

- i) Un horno de petróleo, del tipo transportador, para el calentamiento de "billets". Su capacidad varía de acuerdo con la demanda horaria de los procesos de extrusión. Se prefirió adoptar un tipo de horno cuyo uso está generalizado, descartando el rotativo calentado eléctricamente, porque es de costo de adquisición más elevado y requiere una mayor superficie de terreno para su instalación. Además, las reparaciones en el interior de los hornos rotativos son dificultosas e insumen un tiempo relativamente largo.
- ii) Las características de las prensas de extrusión varían notoriamente según la capacidad de las plantas. La escasa producción anual de tubos y barras en plantas de 3 000 y 5 000 toneladas, cuyas instalaciones serían operadas a rasón de 350 horas mensuales, no parece justificar económicamente la adopción de modernas prensas horizontales, cuya capacidad mínima oscila, como ya se dijo, alrededor de 2 000 toneladas. Se apreció, en cambio, más adecuado suponer que están dotadas de una prensa vertical para tochos de tubos y una horizontal para barras, ambas de capacidad acorde con la producción exigida. Para las dos capacidades se han seleccionado las siguientes prensas:
 - Una prensa hidroneumática de tipo vertical de 500 toneladas. La capacidad media de producción horaria de esta prensa se refiere indicando que puede extruir alrededor de 60 tochos para tubos de ø 95 x ø 30 x 220 mm, a ø 34 x ø 30 x 6 900 mm, cuyo peso oscila alrededor de 12 kg. En forma aproximada, tal tipo de prensa podría cumplir holgadamente el programa de producción fijado para la planta de 3 000 toneladas, y también el de la de 5 000 toneladas, en este caso con muy buen aprovechamiento de la máquina.
 - Una prensa horizontal hidroneumática de 1 000 toneladas. Una prensa de este tipo puede, por ejemplo, extruir a 35 mm de diámetro, 20 tochos de 150 x 700 mm (peso aproximado: 95 kg) por hora. Se advierte fácilmente que tal modelo de prensa cubrirá ampliamente las exigencias de producción de barras, establecidas para las plantas de 3 000 y 5 000 toneladas.

La selección incluye las instalaciones auxiliares para realizar, con las lógicas limitaciones del reducido volumen de producción,

una operación mecanizada, tales como: transportador de entrada a rodillos, cizalla hidroneumática, elevador vertical de tochos o mesa de salida con transportador a rodillos, transportador para la evacuación de desechos, unidad enfriadora por agua, grúa para retirar los productos, enrolladoras en caliente, etc. Para las plantas de 7 500 a 20 000 toneladas, se prevén prensas modernas del tipo horizontal, cuya capacidad varía con las exigencias de producción. Así por ejemplo, para la planta de 7 500 toneladas se seleccionó una prensa hidroneumática del tipo horizontal de tres columnas, con capacidad adicional de punzonado de 200 toneladas. Este tipo de prensa puede extruir, por hora, aproximadamente entre 35 y 40 "billets" de 210 x 700 mm y también entre y 40 tochos para tubos de diâmetros variables entre 60 y 140 mm, con espesor mínimo de pared de 6 mm, partiando de "billets" de 210 x 400 mm.

Para este caso y para las capacidades mayores, todas las operaciones auxiliares son totalmente mecanizadas, por lo que la previsión incluye una mesa de entrada y de salida, con transportadores a rodillos; una sierra para cortar el material extruido, dotada de mesa de alimentación y "racks" de almacenamiento; dos enrolladoras en caliente, móviles, con capacidad de hasta 100 kg, de alambrón cada una; un equipo de enfriamiento y manipuleo del material extruido, compuesto de tanque de enfriamiento, equipo de control automático de la temperatura, dispositivo alimentador automático y "racks" de almacenamiento.

- b) Las características de las punteadoras para barras y tubos se adecúan a los diámetros de los tubos, previstos en los programas de producción, y su capacidad varía de acuerdo con los volúmenes requeridos por esos programas.
- c) Las máquinas trefiladoras seleccionadas para las barras de hasta 16 mm de diámetro, realizan las operaciones de enderezado, cortado y pulido de las varillas, y son accionadas por dos motores eléctricos. El motor principal, de aproximadamente 40 HP acciona el "block" de trefilado, el sistema de enderezado a

rodillos y la tijera de corte. El motor auxiliar, de unos 12 HP acciona la máquina pulidora de discos para el material redondo. Partiendo de rollos de 70 kg, esta trefiladora puede producir, por hora, alrededor de 700 kg, de varilla de 1 a 6 metros de longitud.

- d) Las trafiladoras de alambre son continuas, de 4 hileras. El diámetro de entrada puede oscilar entre 6 y 9 nm, y el de salida, entre 7 y 3.3 mm. La producción horaria de estas máquinas varía según el diámetro del alambre, siendo, para alambres de 3.3 a 5 mm, de alrededor de 400 kg, por hora, en el caso de producirse una sola pasada por la máquina.
- e) Las características de los bancos de estirar barras y tubos se adecuaron a las exigencias de los programas de producción. El éxito de una planta dependerá en gran medida de la correcta selección de los bancos trefiladores; por ello, conviene que esta tarea sea realizada por una empresa especialista. Como tal cosa no ha podido hacerse en este caso, es posible que existan soluciones más adecuadas a cada uno de los programas de producción. Debe aclararse, sin embargo, que para determinar las características y cantidad de bancos de trefilación, se trató de conciliar las exigencias de la producción con capacidades de producción horaria asignadas por firmas fabricantes especialistas a cada una de dichas máquinas.

La reducida capacidad anual atribuida a las hipotéticas plantas de 3 000 y 5 000 toneladas, obligó a restringir la selección de bancos triples, sustituyéndolos, cuando resultó necesario, por bancos simples. Asimismo, y con el fin de no elevar las inversiones en equipos eléctricos de corriente continua, se supuso que los pocos bancos triples que integran los medios de producción de estas plantas, serán accionados por motores de corriente alterna. Para las plantas de superior capacidad, se prevén motores de corriente continua. Las características y producción horaria de los bancos especificados para cada planta hipotética, son las siguientes:

i) Bancos para estirar barras y perfiles

- Banco simple a cadena de 12 000 libras (planta de 3 000 toneladas). La longitud útil de la máquina es de 6 metros y la velocidad de estirado varía entre 10 y 15 metros por minuto. La producción media horaria de barras de 4 metros, dentro de los diemetros indicados en el programa, puede estimarse en alredador de 480 Kg.
- Banco simple a cadena de 50 000 libras (planta de 5 000 toneladas). Este banco es similar al anterior en el diseño. La velocidad de estirado varía entre 8 y 15 metros por minuto y la producción media horaria, dentro de los diâmetros indicados en el programa de producción, puede estimarse en alrededor de 480 Kg por hora, para barras diâmetros comprendidos entre 16 y 25.4 mm, y de 1 000 Kg por hora para barras de 25.4 a 50.8 mm de diâmetro.
- Banco de 100 000 libras, de una cadena, para estirar barras de un diámetro máximo de 3" y de hasta 14 metros de largo, diseñado para manejar una, dos o tres barras o perfiles simultáneamente (plantas de 7 500, 10 000 y 30 000 toneladas). La velocidad de estarado del banco varía entre 12 y 40 metros por minuto, y la producción media horaria, considerando una eficiencia del 75 por ciento sobre la capacidad indicada por la firma fabricante, es de 1 200 metros de barras o perfiles, aproximadamente.

ii) Bancos para estirar tubos

- Banco tipo cremallera de 7 500 libras, para estirar tubos de hasta 18 metros, diseñado para manejar uno, dos o tres tubos simultáneamente. El banco puede estirar tubos de hasta 7/8" de diámetro a una velocidad que varía entre 75 y 110 metros. La producción media horaria, considerando un 75 por ciento de eficiencia, es de aproximadamente 1 700 metros de tubos.
- Banco de doble cadena de 30 000 libras, para estirar tubos hasta 18 metros, diseñado para manejar uno, dos o tres tubos al mismo tiempo. Este banco puede estirar tubos de hasta 1½", a una velocidad que varía entre 60 y 100 metros por minuto, y la producción media horaria, considerando una eficiencia del 75 por ciento, es de 1 700 metros de tubos, aproximadamente.

- Banco de una cadena de 50 000 libras, para estirar tubos de hasta 16.7 metros de largo, diseñado para manejar uno, dos o tres tubos simultáneamente. Puede estirar tubos de hasta 2 7/8", a una velocidad que varía entre 20 y 60 metros por minuto. La producción media horaria, considerando igual eficiencia que en los bancos anteriores, es de aproximadamente 1 200 metros de tubo.
- Panco de una cadena, de 100 000 libras, dicañado para manejar uno, dos o tres tubos simultáneamente; puede producir tubos de hasta 4½" de diâmetro. La velocidad del banco varía entre 12 y 40 metros por minuto, y su producción horaria es similar a la del banco de 50 000 libras.

f) Hornos para el recocido de tubos, barras y perfiles

Son de calentamiento eléctrico, del tipo de paso a rodillos y están dotados de generador de atmósfera controlada para el recocido brillante y de cámara de enfriamiento por rociadura. La capacidad de producción horaria de estes hornos varía según las exigencias de los planes de producción establecidos para cada planta.

g) Enderezadoras para tubos

Se trata en todos los casos de enderezadoras de 12 rodillos, y sus características se adecúan a las cantidades y medidas de tubos a producir. La enderezadora para tubos de hasta $2\frac{1}{4}$ " y hasta $1\frac{1}{2}$ " y 1" de diámetro exterior, puede desarrollar una velocidad de 80 metros por minuto.

h) Enderezadora de barras

Aunque ciertos tamaños de barras y perfiles pueden ser procesados en las enderezadoras de tubos, se han seleccionado también enderezadoras de barras, especificamente adaptadas para las medidas y tipos de perfiles indicados en los programas de producción de cada planta.

i) Máquinas escariadoras de tubos, sierras para tubos y barras, enrolladoras para tubos, bancos de prueba para tubos, probadoras de rollos de tubos. Estas máquinas auxiliares son de tipo standard y no parece necesario entrar en mayores detalles sobre sus características.

j) <u>Lineas de decapado</u>

Son del tipo convencional, al que se hizo referencia al comentar los adelantos tecnológicos en esta rama de la transformación.

k) <u>Instalaciones y equipos eléctricos</u>

Las previsiones incluyen todo lo necesario para llevar a las máquinas y otros puntos de consumo la energía eléctrica recibida de la red exterior en alta tensión. Pera las plantas de 7 500, 10 000 y 20 000 toneladas, se prevé, adicionalmente al sistema de distribución de corriente alterna, uno de generación y distribución de corriente continua para la planta de tubos y barras, que permita la mejor utilización del equipo mecánico seleccionado para dicha planta. Se supone que los motores generadores suministrarán corriente continua de voltaje constarte, alimentándose con la corriente alterna de 380 voltios.

1) La selección incluye también otras instalaciones y equipos auxiliares, habituales en este tipo de plantas, a los que se hará referencia al tratar las inversiones.

E. LAS INVERSIONES Y SU VARIACION CON LA CAPACIDAD DE FRODUCCION

Esta rama de la transformación presentó menores dificultades que la analizada en el capítulo II, para determinar con cierto detalle la estructura de cada una de las plantas hipotéticas, puesto que los planes de producción se pudieron adecuar más a la probable demanda y, en consecuencia, fijar con mayor seguridad los medios de producción, que, de por sí, tienen una gran elasticidad para responder convenientemente a eventuales modificaciones de las cantidades y calidades de los productos trefilados finales previstos. Pero, como contrapartida, en este caso se tropezó con mayores dificultades para fijar las características y los tipos de máquinas que en mejores condiciones económicas habrían de responder a aquellos programas de producción. La aplicación de otros criterios, o la desigual ponderación de los efectos económicos que derivarán de la selección de una dada máquina o equipo, puede originar modificaciones, sobre todo en relación con las prensas de extrusión, hornos de calentamiento

de "billets" y de recocido de tubos y barras, y algunos tipos de bancos de trefilar. Pero, de cualquier manera, se aprecia que aquellas modificaciones, si bien alterarán los montos, no harán perder validez a las conclusiones que pueden extraerse con respecto a la variación de las inversiones en cada taller o departamento productor y en la planta completa, con la capacidad de producción instalada.

Otro inconveniente que merece destacarse, radica en que, en ciertos casos, no pudieron obtenerse cotizaciones para algunas máquinas, y en otros, el cotejo de cotizaciones obtenidas para una misma máquina, arrojó diferencias importantes, sobre todo en lo relacionado con las prensas de extrusión y bancos de trefilar. Los precios de cada máquina y equipo son, pues, susceptibles de ajustes que, en gran medida, se compensarán al nivel de cada taller, ya que fue más fácil disponer de algunas cotizaciones para el conjunto de máquinas y equipos. Lógicamente, el volumen e importancia de la provisión tiene influencia en las cotizaciones, por lo que cabe aceptar que el precio de una máquina que se suministra aisladamente, será superior al que tendrá cuando forme parte de otro que comprende al conjunto de medios de producción de una planta completa.

Los Cuadros 40 a 44 contienen el detalle de las inversiones estimadas para cada una de las plantas hipotéticas seleccionadas, y fueron discriminadas en forma que facilitara el posterior análisis de la influencia de este factor en los costos de producción seccionales y totales. Los procedimientos y criterios aplicados para los cálculos son análogos a los que se mencionaron al tratar la fabricación de conductores eléctricos, por lo que no parece necesaria su repetición, sobre todo en cuanto al análisis de los guarismos contenidos en las distintas columnas de los cuadros. Se aprecia conveniente, en cambio, efectuar las siguientes aclaraciones complementarias:

- a) Los precios indicados para los hornos incluyen los siguientes repuestos: carcasa del horno, revestimiento, unidad enfriadora para bobina y, además, quemadores para calentar el revestimiento.
- b) En todos los casos, los precios de las máquinas incluyen los motores eléctricos de accionamiento.

- c) Los precios indicados para el equipo eléctrico de corriente alterna (plantas de 3 000 y 5 000 toneladas) y de corriente alterna y continua (plantas de 7 500, 10 000 y 20 000 toneladas), incluyen la anexión completa a la red externa de alimentación, la subestación central de transformación y las subestaciones auxiliares con sus conexiones, los interruptores de los circuitos alimentadores, tableros, sistemas de ventilación y, en caso de corresponder, los juegos de motores generadores y los equipos de aparellaje para corriente continua. La inversión correspondiente a las redes de transporte de la energía eléctrica, desde los tableros de distribución hasta los puntos de consumo, está incluida en el rubro obras e instalaciones generales, junto con la de otras redes (redes de agua, vapor, aire y energía eléctrica).
- d) En el rubro grúas, balanza plataforma y varios, se incluyen las siguientes grúas puente, de capacidad variable con la de las plantas (las correspondientes al taller de fundición fueron consideradas en los montos previstos para dicho taller):
 - Una grúa para el servicio principal entre el taller de extrusión, los bancos de trefilación y la línea de decapado.
 - Una o dos grúas, según la capacidad de la planta, para el servicio principal entre los bancos de trefilación, hornos de recocido y máquinas de terminación.
 - Una grúa para el movimiento del material terminado.
- e) El rubro depósitos de materias primas y productos elaborados incluye también las grúas y elementos de transporte auxiliar, necesarios para el manipuleo de los materiales.
- f) El rubro redes de agua, vapor, aire, energía eléctrica, incluye, además de las inversiones en las redes propiamente dichas, la correspondiente a una central generadora de vapor, a la planta de acondicionamiento de agua y a los depósitos de agua y combustibles.
- g) El rubro compresores de aire y equipo de ventilación incluye las inversiones debidas a la instalación central de compresión de aire para usos generales, y también al equipo de ventilación general de la planta.

 /La observación

La observación de las cifras contenidas en los Cuadros 40 a 44, lleva a las siguientes conclusiones generales:

- i) La menor inversión relativa corresponde al taller de fundición (excluidos los depósitos de materias primas). Esta inversión equivale a porcentajes que varían entre el 10,3 y el 12.8 por ciento del total. Para las capacidades comprendidas entre 3 000 y 10 000 toneladas, tal porcentaje se muestra prácticamente constante, y aumenta en cambio para la capacidad máxima. Sin descartar un probable ajuste en la inversión estimada para la instalación de la colada continua, debe tenerse en cuenta que, solamente para este caso, se calculó que únicamente cuatro hornos estarían en permanente funcionamiento. A fin de atender a las exigencias de la máquina de colada continua, fue necesario prever un aumento del 30 por ciento de la capacidad instalada en hornos, con respecto a la que se consideró en las plantas hipotéticas que utilizan el proceso de colada discontinua.
- ii) La importancia relativa de las inversiones correspondientes al taller de extrusión (incluyen horno de calentemiento de "billets", prensas, equipos e instalaciones eléctricas y equipo de aparcamiento y enfriamiento del material extruido), decrece con el aumento de la capacidad de la planta. Para la capacidad de 3 000 toneladas, estas inversiones representan el 48.6 por ciento del total correspondiente al taller de trefilación de barras y tubos. Para la capacidad máxima, dicho porcentaje disminuye hasta el 33.5 por ciento. Para formar una idea sobre lo que representa, en cuanto a inversiones, la decisión que se adopte en relación con el tipo de hornos de calentamiento, pueden servir los costos de hornos de capacidad similar al seleccionado para la planta de 7 500 toneladas. Recordando que dichas inversiones han sido incrementadas en un 10 por ciento, es decir, que representan el costo del horno al pie de la planta hipotética, se tiene:

- Costo de un horno tipo transportador para el calentamiento eléctrico de "billets", de 675 KW., con capacidad para calentar 4 toneladas de "billets" de cobre y latón por hora, a la temperatura máxima de 1 100°C

82 000 dólares

- Costo de un horno tipo empujador, calentado con fuel oil, con capacidad para calentar 4 toneladas de "hillets" de cobre y latón por hora, a la temperatura máxima de 1 100°C 72 000 dólares

Como se ve, la mayor inversión demandada por el horno eléctrico es del 12.7 por ciento, aproximadamente.

- iii) La participación de las máquinas de trefilar y equipos auxiliares dentro de la inversión correspondiente al taller de trefilación, crece a medida que aumenta la capacidad de la planta. Si se incluye en este rubro también al equipo eléctrico, el porcentaje que mide dicha participación se eleva desde el 51.2 hasta el 66.5 por ciento, aproximadamente.
- iv) La participación de las obras e instalaciones generales muestra una leve tendencia a aumentar con la capacidad instalada y varía entre el 17.0 por ciento (planta de 3 000 toneladas) y el 19.9 por ciento (planta de 20 000 toneladas). Sin embargo, la misma inversión por tonelada de producto final disminuye desde 163.3 dólares (planta de 3 000 toneladas) hasta 87.75 dólares (planta de 20 000 toneladas). Como puede observarse, esta reducción es bastante más significativa que la señalada en la fabricación de conductores eléctricos, porque es también mayor la amplitud de capacidades considerada. explicación sobre el aumento de la participación de este rubro en la inversión total, se fundaría en el hecho de que el incremento de la productividad y especialización de las máquinas, por su diseño o mejor adaptabilidad a los productos fabricados, y por el más elevado coeficiente de aprovechamiento que permite la mayor capacidad de producción, hace que la inversión global en los medios de producción propiamente dichos, aumente con menor tasa que las obras e instalaciones generales. En estas últimas (los depósitos de materias primas y productos, y las

- redes de agua, vapor, aire y energía eléctrica representan la parte más significativa dentro del rubro), la menor inversión se debe fundamentalmente a factores a los que no puede aplicarse con la misma amplitud el concepto de productividad y de coeficiente de aprovechamiento.
- v) Tal comp lo indica el Cuadro 45, la inversión total por tonelada de producto final trefilado alcanza un máximo de 960.33 dólares (planta de 3 000 toneladas) y decrece con tasa cada vez más reducida hasta un mínimo de 440.05 dólares (planta de 20 000 toneladas). La disminución de la inversión es muy notoria, ya que se reduce en el 54 por ciento, aproximadamente, dentro de los límites de capacidad considerados. Confrontando estas inversiones totales con las de trefilación y fabricación de conductores eléctricos, podrá comprobarse que los niveles máximos son poco diferentes, pero que la tasa de decrecimiento de la inversión con el aumento de la capacidad, es mayor en el caso que ahora se trata (Cráficos 1 y 3).
- vi) En cuanto a la variación de la inversión en cada uno de los talleres, puede decirse que todas declinan con el aumento de la capacidad instalada. En valores absolutos y porcentualmente, la mayor disminución se produce en el taller de trefilación de barras y tubos, al que le sigue, en orden decreciente, la que corresponde a obras e instalaciones generales.
- F. LOS COSTOS DE PRODUCCION EN LA EXTRUSION Y TREFILACION DE BARRAS Y TUBOS

1. Aclaraciones generales

El procedimiento seguido para tratar de ponderar el efecto de las economías de escala en los costos de producción, es análogo al aplicado en el capítulo II, para los conductores eléctricos. Se eligieron aquellos productos cuya fabricación es común a las distintas plantas hipotéticas, extendiendo la selección a los tipos y calidades imprescindibles para fundar conclusiones de orden general.

Los Cuadros 45 a 50 se refieren a la distribución general de la fuerza del trabajo, que fue calculada aplicando los mismos criterios que se expusieron al tratar la fabricación de conductores eléctricos, lo que exime de comentarios sobre el particular. El Cuadro 51 contiene el resumen de las remuneraciones en concepto de sueldos generales y de salarios de mano de obra indirecta, que resultan de aplicar al número de agentes de distinta categoría que componen el plantel de cada planta, las escalas fijadas en el Cuadro 1.

El Cuadro 52 indica el capital accionario estimado para cada una de las empresas hipotéticas, y los mágenes de crédito bancario. Confrontando el monto de este capital con las inversiones globales (Cuadros 40 a 44), se puede ver que representa porcentajes crecientes de éstas. Como la relación entre el volumen de ventas anuales y la inversión total en activo fijo alcanza, en este caso, indices inferiores a los observados en la fabricación de conductores eléctricos, el capital accionario debe guardar una proporción menos significativa dentro del capital total. Por ello, dichos porcentajes no exceden los fijados en aquella oportunidad.

El Cuadro 53 resume los resultados de los cálculos realizados para determinar las necesidades de capital circulante, demandadas por la actividad operativa de las hipotéticas empresas. También en este caso, esas necesidades aumentan con la capacidad instalada, aun cuando su valor absoluto, referido al capital accionario, no alcanza la misma importancia que se observó al tratar la fabricación de conductores eléctricos, precisamente porque los activos y pasivos circulantes aparecen más desequilibrados que en aquel caso.

El Cuadro 5, indica los conceptos que integran los denominados gastos de administración y varios. Los montos para cada capacidad fueron calculados aplicando idéntico procedimiento al que fue comentado en el capítulo II, lo que releva de toda repetición. El Cuadro 55 muestra, finalmente, la incidencia de los gastos de administración y ventas y de la fuerza del trabajo indirecta, por hora de mano de obra directa.

2. <u>Costos de fusión del cobre y sus aleaciones y de trefilación de barras</u>

Para el cálculo de estos probables costos en cada una de las etapas del proceso, se seleccionó una barra redonda de latón 58/40/2 (Cu,Zn y Pb) de 16 milimetros de diámetro.

Los Cuadros 56 a 58 contienen los resultados de los cálculos de costos de producción de una tonelada de barras. Sobre el proceso operativo comprendido por ellos y la significación de las cifras, cabe formular las siguientes aclaraciones:

- a) Los cuadros incluyen valores correspondientes a una planta hipotética de 30 000 toneladas, a la que no se hizo referencia hasta el momento. La estructura de dicha planta está formada por una linea de producción de barras, perfiles y tubos, idéntica a la establecida para la de 20 000 toneladas de capacidad, y por una linea de producción de planchas, chapas, cintas y flejes de 10 000 toneladas, que será considerada con más amplitud en el capítulo siguiente. Por razones de ordenamiento y para mayor claridad de la exposición, no se entrará en detalles, por el momento, sobre estos cálculos. Queda claro, pues, que los comentarios que siguen se referirán exclusivamente a plantas hipotéticas de similar estructura técnica, que cuentan con una sola linea de producción de barras, perfiles, varillas, alambres y tubos, dejando para el próximo capítulo el estudio de la planta mixta de 30 000 toneladas, una vez que queden definidos todos los antecedentes que posibilitarán una interpretación correcta de los cálculos correspondientes.
- b) El proceso se inicia con la fusión, colada y corte de los "billets" a la medida exigida por la prensa de extrusión. Al costo de este proceso se refiere el Cuadro 56. Los "billets", cortados a medidas variables para las distintas capacidades, son transportados y calentados en el horno de calentamiento, desde el que pasan a la prensa de extrusión. Una vez extruidos hasta obtener una barra de 16.9 mm, de diámetro y largo variable, según el peso de los "billets", se la enrolla y luego la bobina es decapada, lavada y secada. El costo de esta etapa del proceso se consigna en el Cuadro 57.

Posteriormente, la barra es punteada y trefilada en la máquina Schumag, que realiza las operaciones de trefilación, enderezado, cortado y pulido del material. Las barras, de 16 mm de diámetro y 4 500 mm de longitud, se venden habitualmente en estado duro. A los costos de esta parte del proceso se refiere el Cuadro 68.

- c) Las medidas y peso del material varían con la capacidad de producción, según lo posibiliten la capacidad de los hornos de fusión y, sobre todo, las características de las prensas disponibles. En las plantas de 3 000 y 5 000 toneladas, el fundido tiene 150 mm de diámetro y 1 500 mm de longitud; en las de capacidad superior, el diámetro es de 200 mm y la longitud alcanza un máximo de 2 550 mm. En general, los "billets" de latón colado destinados a la producción de redondos y perfiles, tienen diámetros que varían entre 125 y 200 mm y longitudes que oscilan entre 1 500 y 2 800 mm.
- d) La producción de chatarra, desde la fusión hasta que el "billets" es introducido en el horno de calentamiento, depende de las medidas del material fundido. Una gran parte de las mermas es recuperable como chatarra, pero otra parte se pierde durante el proceso, sin posibilidad de recuperación. Los cálculos suponen que un 2 por ciento del cobre y un 4 por ciento del zinc se pierden durante la fusión, y un l por ciento del latón producido, en el curso de las operaciones siguientes, hasta el cortado de los "billets" inclusive. Una vez fundido el material, debe procederse al corte de la parte de la cabeza del lingote afectada por rechupe, corte cuya longitud oscila entre 10 y 15 cm. Como se comprende, el porcentaje de chatarra que se origina variara con las medidas del fundido y de los "billets". Atendiendo a las consideraciones precedentes, se calcularon las siguientes pérdidas totales (material no recuperable) por tonelada de "billets" cortado producido:

<u>Plantas de 3 000 y 5 000 toneladas</u>: 32.6 Kg. (18.5 kg de Zn; 13.2 kg de Cu y 0.9 kg de Pb)

<u>Planta de 7 500 toneladas</u>: 31.7 kg. (18.0 kg de Zn; 12.8 kg de Cu y 0.9 kg de Pb)

<u>Plantas de 10 000 y 20 000 toneladas</u>: 31.5 kg. (17.9 kg de Zn; 12.7 kg de Cu y 0.9 kg de Pb)

La chatarra recuperada en cada caso, durante esta etapa del proceso, está indicada en el Cuadro 56, y es variable según las medidas del lingote fundido y de los "billets" cortados por los motivos expuestos.

- e) Conocidas las mermas que se producen en cada caso hasta llegar al "billets" cortado, y las proporciones que corresponden a cada metal para obtener la aleación deseada, se calcularon los insumos de materias primas, consignados en el Cuadro 56.
- f) Las mermas originadas durante el calentamiento, prensado, embobinado, decapado, lavado y secado de las barras extruidas, se
 supusieron constantes para las distintas capacidades, cosa
 que no es rigurosamente cierta. Sin embargo, las diferencias
 que han de existir no son de importancia. Se calculó que la
 merma no recuperable por oxidación, etc., alcanza al l por ciento.
 La merma total ocasionada por el proceso puede verificarse
 observando las cifras del Cuadro 57.
- g) La mano de obra directa calculada para la producción de los "billets" cortados, incluye no sólo la de operación de los hornos y máquinas que intervienen en el proceso hasta el cortado del material y su transporte hasta el horno de calentamiento, sino también la de manipuleo de las materias primas, la de atención y mantenimiento menor y la afectada a tareas varias.
- h) Para simplificar los cálculos, se supuso que el lecho de fusión de los hornos está constituido por lingutes, sin agregado de recortes, cosa que, en general, no sucederá, puesto que la chatarra producida en el proceso alcanza valores elevados.

Para obtener una tonelada de barras de latón 58/40/2, de 16 milímetros de diâmetro, se recuperan en las plantas de 3 000 y 5 000 toneladas, 554.6 kg de recortes. Si a este. total se agrega la incidencia debida al material no recuperable, la merma total durante el proceso llega a 613 kg, aproximadamente. Ello equivale a decir que el rendimiento total del proceso, referido a la carga metálica, es de 61.9 por ciento, aproximadamente. La proporción de desechos que entra en la composición de las cargas varia considerablemente según el destino del material colado y las prácticas de cada planta industrial. En lineas generales, puede decirse que, para la obtención de "billets" para trefilar barras y perfiles, la proporción de desechos puede llegar hasta el 75 por ciento, para lo que se recurre a las disponibilidades de chatarra de recirculación en la misma planta y a la adquisición de desechos a los clientes o negociantes que se dedican al comercio de chatarra. Naturalmente que resulta necesario realizar un adecuado contralor de la calidad de la chatarra, y que la relación entre precios de ésta, su calidad y los de los lingotes de cobre, zinc, etc., representa un factor económico que influye en la determinación de los límites máximos de chatarra que, en la práctica, entrará en la composición de los lechos de fusión. Cuando el material se destina a chapas, planchas, bandas y cintas, la proporción de desechos utilizada no excede, normalmente, el 50 por ciento de la carga. Los recortes de chapas, los desechos de tubos de pequeño diámetro y de alambres, son habitualmente empaquetados en máquinas similares a las seleccionadas para las plantas hipotéticas.

- i) También en este caso se supuso que, con excepción del taller de fundición, que se operará a tres turnos diarios de 8 horas, el resto de la planta cumplirá 4 200 horas anuales, en dos turnos diarios.
- j) Para determinar la incidencia de cada uno de los factores de costo, se aplicaron iguales criterios y procedimientos a los

- que ya fueron expuestos al tratar la fabricación de conductores eléctricos, por lo cual valen para este caso todas las aclaraciones que entonces se efectuaron.
- k) Para el cálculo de la incidencia de las cargas de capital, se siguió también, en todos los casos, un procedimiento similar al indicado en el capítulo II. A manera de aclaración general para todos los casos que se analizarán en este capítulo, cabe expresar que las cargas de capital correspondientes al taller de fundición se calcularon por tonelada de material preparado para el proceso de extrusión, y no incluyen la parte proporcional de obras e instalaciones generales, cargas estas que se hacen incidir sobre el producto final destinado a la venta. La incidencia de las cargas de capital que conciernen a las operaciones de extrusión, trefilación y auxiliares, se prorratearon proporcionalmente a las unidades de medida utilizadas para definir la producción de cada máquina, equipo o instalación. Así por ejemplo, para calcular la incidencia de la trefilación en bancos, se determinaron las cargas de capital correspondientes a estas máquinas, adicionándoles la parte proporcional de otras inversiones ocasionadas por ellas (edificios, montaje, equipo eléctrico, etc.). Conocida la producción horaria media del banco (expresada en metros o kilogramos) y su coeficiente de aprovechamiento medio total, fue posible establecer la magnitud de la incidencia que le correspondía a ese componente de las cargas de capital, por tonelada de producto final elaborado. Análogo procedimiento se siguió para las distintas máquinas que intervienen en el cíclo operativo para fabricar un producto dado. La incidencia de las obras e instalaciones generales se prorrateó proporcionalmente al peso de la producción anual correspondiente a cada capacidad.
- 1) El precio de la chatarra de latón fue considerado equivalente al 90 por ciento del precio medio de los metales que integran el lecho de fusión.

La observación de los Cuadros 56 a 58 conduce a las siguientes conclusiones:

- i) Debido a la modificación que se origina en las mermas por los motivos ya expuestos, el costo de materias primas por unidad de producto disminuye en las capacidades de 7 500 toneladas y mayores. Esta disminución de insumos alcanza el valor máximo de 52.53 dólares por tonelada de "billets" cortados. Las operaciones posteriores de prensado y trefilación multiplican esta diferencia, elevándola a 66.49 dólares al finalizar el ciclo. Tal valor no aparece reflejado integramente en los costos de producción, toda vez que el crédito aplicado por la chatarra recuperada lo compensa en medida significativa.
- ii) Los insumos de mano de obra directa de fusión y cortado de una tonelada de "billets" disminuyen en 11.02 dólares entre las capacidades mínima y máxima. La misma tendencia se observa durante las operaciones a que se refieren los cálculos de los Cuadros 57 y 58, aun cuando la significación cuantitativa de las diferencias es mucho menor. La disminución que se produce durante la extrusión, decapado y lavado de las barras, alcanza al 56.7 por ciento, cifra inferior a la de la etapa anterior del proceso (67.8 por ciento). Las variaciones que muestran los guarismos para este factor de producción, se deben a la acción conjunta de la mayor productividad de los hornos de calentamiento, de las máquinas de extrusión y de las líneas de decapado y lavado. En las operaciones posteriores a que se refieren los cálculos del Cuadro 58, la variación porcentual es menos relevante que en las etapas anteriores, alcanzando el nivel al 29.8 por ciento entre la capacidad mínima y máxima. En esta etapa, el tipo de máquina de trefilación utilizada en cada una de las plantas hipotéticas es el mismo, pero varía la productividad de los equipos que intervienen hasta obtener la barra cortada.

- iii) Obviamente, el consumo de energía eléctrica indicado en los cuadros es el que corresponde a una tonelada de "billets" cortados, y se modifica por influencia de la distinta capacidad de los hornos de fusión y, fundamentalmente, por el menor insumo de materia prima por unidad de producto.
 - iv) En la etapa de fusión y cortado de los "billets", la participación de los diversos factores en el costo total de producción se modifica con el aumento de la capacidad. Dejando de lado las materias primas, para las pequeñas capacidades el factor que, aisladamente considerado, tiene mayor participación en el costo de producción, es la mano de obra indirecta y sueldos, siguiéndole en orden de importancia la mano de obra directa, el consumo de energía eléctrica y las cargas de capital. A medida que aumenta la capacidad instalada, la participación de la mano de obra directa adquiere mayor significación y supera, en valor absoluto y porcentualmente, a la mano de obra indirecta y sueldos. A pesar de que el consumo específico de energía eléctrica disminuye con la elevación de la capacidad, crece la participación porcentual que le corresponde en el costo total de producción, hasta alcenzar mayor relevancia que la mano de obra indirecta.
 - v) Las materias primas constituyen el factor más importante del costo en la etapa de fusión y cortado de los "billets", y aumentan con la capacidad instalada, porque el valor agregado disminuye también a medida que se eleva la capacidad.

 Comparando las cifras del Cuadro 56, se observa que los porcentajes que reflejan la incidencia de las materias primas en el costo total de producción, luego de aplicado el crédito por chatarra, aumentan desde el 96.4 por ciento hasta el 98.3 por ciento. Si los mismos porcentajes se calculan, no ya para una tonelada de "billets" cortegos, sino para una tonelada de producto final (barra redonda de 16 mm), se podrá comprobar que, por efectos de la variación de los indices multiplicadores que originan las etapas de extrusión y

trefilación, y del aumento del valor agregado, aquellos porcentajes, después de aplicados los créditos por chatarra y referidos siempre al costo total de producción, disminuyen y muestran una variación más intensa a medida que crece la capacidad instalada. En efecto, la participación de la materia prima que constituye la carga metálica de los hornos de fusión, oscila entre el 90.8 y el 95.5 por ciento del costo total de una barra de latón 58/40/2 (Cu, Zn y Pb) de 16 mm de diámetro.

- vi) Durante las etapas del proceso a que se refieren los cálculos del cuadro 57, las cargas de capital constituyen el factor mas importante del valor agregado a las materias primas en las plantas de 3 000 a 10 000 toneladas de capacidad, pero ceden prioridad a la energía eléctrica, combustibles y lubricantes en la planta de capacidad máxima (20 000 toneladas). La mano de obra indirecta y sueldos sigue en importancia a la energía eléctrica, combustibles y lubricantes en las plantas de más reducida capacidad, pero su participación en el costo declina y cede paso, en correspondencia con la capacidad máxima, a los materiales varios.
- vii) Al nivel de costos de producción, el factor de mayor relevancia en el valor agregado durante las operaciones comprendidas por los cálcules del Cuadro 58, lo constituyen las cargas de capital, siguiéndole en orden de importancia la mano de obre indirecta y sueldos, en las plantas de menor capacidad (3 000 a 7 500 toneladas). En las capacidades mayores, la energía eléctrica, combustibles y lubricantes adquieren una significación creciente, que supera a la mano de obre indirecta y sueldos.
- viii) Dejando de lado a las materias primas metálicas, el análisis de la incidencia de cada uno de los factores más relevantes a lo largo del ciclo total, siempre al nivel de costos de producción, permite concluir:

- El rubro de mayor significación para todas las capacidades es el denominado cargas de capital. Para la capacidad mínima representa alrededor de 70.87 dólares por tonelada de barras de 16 mm, y para la máxima, aproximadamente 30.12 dólares. Como puede observarse, es muy notable la influencia de las economías de escala en relación con este factor, ya que la disminución de la incidencia entre las capacidades extremas equivale a 40.75 dólares, lo que representa una variación del 57.5 por ciento. La disminución mencionada es, en valor absoluto, superior a la incidencia de la mano de obra directa a lo largo de todo el ciclo en cualquiera de las capacidades consideradas.
 - En la planta de 3 COO toneladas, la mano de obra indirecta y sueldos sigue en importancia a las cargas de capital, pues alcanza a 45.57 dólares, aproximadamente. La participación de este factor en el costo declina luego marcadamente en las plantas de mayor capacidad, para las que el rubro energía eléctrica, combustibles y lubricantes ocupa el segundo lugar en importancia, después de las cargas de capital. En la planta de capacidad máxima (20 000 toneladas), la mano de obra indirecta y sueldos equivale a 13.63 dólares aproximadamente, lo que indica que la influencia de las economías de escala se refleja en una disminución que alcanza a 31.94 dólares (70.0 por ciento, aproximadamente).
 - La mano de obra directa sigue en importancia decreciente a la mano de obra indirecta y sueldos en la planta de minima capacidad (3 000 toneladas), y llega a 38.98 dólares por tonelada de barras, aproximadamente. La variación que experimenta este rubro, por efecto del aumento de la capacidad instalada, es tal que, en la planta de capacidad máxima, alcanza a 14.61 dólares, poco más o menos. La disminución motivada por las economías de escala equivale a 24.37 dólares (62.6 por ciento).
 - bentro de los factores de mayor significación, el que menos variación sufre a lo largo de todo el ciclo por influencia de la modificación de la capacidad instalada, es la energía eléctrica, combustibles y lubricantes. Para la capacidad mínima, equivale a 31.82 dólares por tonelada de barras, mientras que para la máxima, disminuye a 29.40 dólares, debido sobre todo a los menores consumos de energía eléctrica por tonelada de producto final.
- ix) Si el análisis se realiza al nivel de costos de venta, podrá comprobarse que los impuestos indirectos conforman, en valor absoluto y porcentualmente, el factor más importante de costos, seguidos luego por los gastos de administración y

- ventas. La declinación de la incidencia de estos últimos por efecto de las economías de escala, es muy significativa en valor absoluto, ya que equivale a 49.98 dólares, aproximadamente, es decir que dicha disminución alcanza aproximadamente al 54.1 por ciento.
- x) Sintetizando, y dejando de lado a las materias primas metálicas, puede decirse que las economías de escala originan modificaciones de relevancia en los gastos de administración y ventas, cargas de capital, mano de obra directa y mano de obra indirecta y sueldos. En valores absolutos y, consecuentemente, por su efecto en los costos de venta, la mayor importancia corresponde, en orden decreciente, a los gastos de administración y ventas y a las cargas de capital. En cambio, la intensidad de la tasa de disminución de la incidencia con el aumento de la capacidad instalada, es más notoria en la mano de obra indirecta y sueldos, siguiéndole en significación la que concierne a la mano de obra directa.
- xi) Hasta el momento, los resultados de los cálculos demuestran que la adecuada selección de las máquinas, equipos e instalaciones y la productividad de la fuerza del trabajo directa e indirecta, constituyen medios interdependientes de capital importancia, a los que debe prestarse preferente atención para tratar de reducir al mínimo los efectos de las economías de escala.
- xii) Al nivel de costos de venta, el efecto conjunto de todos los factores que sufren modificaciones con el aumento de la capacidad instalada, equivale a 180.39 dólares (diferencia entre las plantas de 3 000 y 20 000 toneladas) por tonelada de barras producida, lo que representa una disminución del 8.9 por ciento (véase gráfico 4). Si el mismo valor se expresa en porcientos del valor agregado a las materias primas, luego de aplicar a éstas el crédito por la chatarra recuperada, se podrá concluir que aquella disminución alcanza al 37.7 por ciento del correspondiente a la planta de capacidad mínima.

3. Los costos de fusión del cobre y sus aleaciones, y de trefilación de tubos.

Para analizar la variación de los costos de producción en la trefilación de tubos, se seleccionaron dos celidades y medidas distintas de productos, a saber:

- Tubo de latón 65/37, de 25.4 mm de diámetro exterior y 1.6 mm de espesor de pared.
- Tubo de cobre de 15.9 mm de diámetro exterior y 0.9 mm de espesor de pared.

Los Cuadros 59 y 64 resumen los resultados de los cálculos de costos de producción, sobre los que caben las siguientes aclaraciones:

Costos de producción de tubos de latón 63/37

- a) La materia prima es sometida al proceso que se indica a continuación:
 - i) La operación se inicia con la fusión del latón y la preparación de los "billets" para la ulterior etapa de extrusión. Dado que en las plantas de 3 000 y 5 000 toneladas se utilizan prensas de extrusión verticales, la preparación del material a extruir exige el torneado previo de los "billets" y también su agrijereado, tarea esta que se supone realimada en el mismo taller de fundición, antes de someter el material al proceso de extrusión. En las plantas hipotéticas de capacidades superiores, a las que se considera dotadas de prensas horizontales modernas, el proceso cumplido en el teller de fundición termina con el cortado de los "billets", los cuales, luego de calentados, son agujereados por los equipos auxiliares de punzonado, de los que están provistas estas prensas. Tal operación se realiza también en prensas verticales, después de someter al tocho a una compresión y centrado previos. Se ha preferido, sin embargo, admitir, para las capacidades de 3 000 y 5 000 toneladas, el siguiente proceso operativo, anterior al prensado:
 - Fusión del latón.
 - Cortado de los "billets".
 - Agujereado de los tochos a la medida deseada.
 - Torneado.

En ambos casos, la medida del lingote fundido es de 100 x 1 500 mm (100 kg de peso), y la de los tochos para tubos destinados a extrusión, ya cortados, agujereados y torneados, de \(\phi \) 95 x \(\phi \) 30 x 220 mm, tal como se indica en el Cuadro 59. Para las capacidades mayores, los "billets" cortados tienen 200 mm de diámetro y su largo varía entre 350 y 400 mm (92 a 105 kg de peso, aproximadamente). Estos últimos semielaborados, sin otra preparación, son calentados,

- punzonados y extruidos en las prensas horizontales. Los cálculos del Cuadro 59 comprenden esta etapa del proceso.
- ii) Los tochos para tubos, agujereados y torneados, son extruidos, previo calentamiento, a la medida \$\phi\$ 34 x \$\phi\$ 30 x 6 900 mm en las plantas de 3 000 y 5 000 toneladas (12 kg de peso, aproximadamente). Las prensas horizontales extruyen los tochos a \$\phi\$ 77 x \$\phi\$ 61.2, variando la longitud de los mismos entre 5 630 y 6 275 mm (81 a 90 kg de peso, aproximadamente). Luego los tochos son decapados, lavados y secados, y transportados a los bancos de trefilación. Los cálculos del Cuadro 60 corresponden a estas operaciones del proceso.
- iii) Las operaciones a que son sometidos los tochos de tubos durante la trefilación, varían, según las plantas, en la forma que se indica a continuación:

Plantas de 3 000 y 5 000 toneladas (Tochos de ø 30 x ø 34 x 6 900 mm de largo)

- Punteado.
- Primer estirado a espesor de pared de 1.75 mm en banco triple de 30 000 libras (planta de 3 000 toneladas) o en banco triple de 50 000 libras (planta de 5 000 toneladas).
- Recocido, decapado y punteado.
- Segundo estirado en el mismo banco a espesor de 1.6 mm.
- Cortado, enderezado, calibrado, pruebas, etc.

 Medida final del producto: 25.4 mm de diámetro exterior;
 1.6 mm de espesor de pared y 4 500 mm de largo.

Plantas de 7 500 a 20 000 toneladas

- Punteado
- Frimer estirado a espesor de pared de 5.9 mm en banco triple de 50 000 libras.
- Recocido, decapado y punteado.
- Segundo estirado a espesor de pared de 4.0 mm.
- Recocido, decapado y punteado.
- Tercer estirado a espesor de pared de 2.7 mm.
- Cortado, recocido, decapado y punteado.
- Cuarto estirado a espesor de pared de 2.0 mm.
- Recocido, decapado y punteado.
- Quinto estirado a espesor de pared de 1.6 mm.
- Cortado, enderezado, calibrado, pruebas, etc.

Medida final del producto: iguales a las indicadas para las plantas de 3 000 y 5 000 toneladas. Los cálculos del Cuadro 61 comprenden estas operaciones del proceso.

b) Las mermas y recuperación de la chatarra durante la parte del proceso a que se refieren los cálculos del Cuadro 59, varían según las medidas del material fundido y el proceso a que éste es sometido antes de la extrusión. Los cálculos suponen pérdidas para el cobre y el zinc, iguales a las consideradas en el caso del latón 58/40/2. Durante el torneado de los "billets", se les quita una capa cuyo espesor es de unos 2.5 mm. Si a las mermas ocasionadas por esta operación se agregan las del corte y las del agujereado, resultará un total que oscilará alrededor del 29.6 por ciento. Para las plantas de capacidades superiores, deben adicionarse a las mermas producidas en el horno, únicamente las debidas al corte de los "billets". En este caso, las mermas totales oscilan alrededor del 6.9 por ciento.

Conocido el total de las mermas para cada caso y su origen, fue posible calcular, siguiendo un procedimiento enálogo al descripto cuando se analizó la preparación de "billets" para barras, los insumos de cada metal y la chatarra recuperable, obteniéndose las cifras que se indican en el Cuadro 59.

- c) Las mermas originadas por las operaciones a que se refieren los cálculos del Cuadro 60, son en este caso variables con la capacidad instalada, toda vez que las prensas horizontales realizan el punzonado. A las mermas producidas durante esta operación, deben agregarsa las debidas a la camisa de 2.5 mm, aproximadamente, que resta después del punzonado, y al culote. Se estimó que, en conjunto, dichas mermas oscilan alrededor del 14 por ciento.
- d) Las mermas totales producidas durante las operaciones a que se refieren los cálculos del Cuadro 61, se consideraron iguales para todas las plantas hipotéticas y equivalentes al 17 por ciento, aproximadamente, de la materia prima insumida en esta etapa del ciclo.
- e) También en este caso, y por análogas razones, se supuso que la carga metálica de los hornos no contiene recortes. El precio de la chatarra recuperada se fijó como equivalente al 90 por ciento del precio medio de los metales que constituyen el lecho de fusión para la aleación de que se trata.

f) Valen para este caso todas las aclaraciones de carácter general efectuadas al tratar la producción de barras de latón.

La observación de las cifras contenidas en los Cuadros 59 a 61, conduce a las siguientes conclusiones:

- i) Durante la fusión y preparación de los tochos para extrusión (Cuadro 59), los insumos de materias primas varían sustancialmente debido a que las operaciones se modifican según las exigencias de cada tipo de prensa de extrusión. La notable disminución de este insumo específico que se produce en la planta de 7 500 toneladas y en las que le siguen en orden creciente de capacidad, se compensa luego parcialmente con el aumento que, para estas capacidades y en relación con las más pequeñas, tiene lugar durante el proceso de extrusión, por los motivos ya expresados. Si las mermas se refieren a una tonelada de producto final (tubo de 25.4 mm) resulta que, una vez acreditada la chatarra recuperada por el proceso, el mayor insumo de materia prima metálica que corresponde a las plantas de reducida capacidad no tiene gran relevancia, y equivale aproximadamente a 19.96 dólares.
- ii) Los insumos de mano de obra directa varían notablemente con la capacidad instalada. Para una mejor comparación de estas variaciones, conviene abarcar todas las operaciones a que se refieren los cálculos de los Cuadros 59 y 60. La confrontación de cifras demuestra que la mano de obra directa requerida en una planta de 3 000 toneladas, por tonelada de tochos para tubos extruidos, equivale a 54.94 dólares; en cambic, la incidencia del mismo factor de producción en la planta de capacidad máxima (20 000 toneladas) equivale a 9.46 dólares. La cantidad y tipo de máquinas que intervienen en el proceso y la distinta productividad del conjunto de medios de producción, tienen una influencia muy notoria en la incidencia de ese factor por unidad de producto. En las operaciones posteriores, comprendidas por los cálculos del Cuadro 61, la mano de obra directa muestra una variación entre las capacidades mínima y máxima, equivalente a 14.93 dólares (57.9 por ciento). Esta declinación de los insumos no se debe exclusivamente al efecto de las economías de escala, sino también

a la menor productividad del banco triple empleado en la planta de 3 000 toneladas, ya que, en este caso, la potencia de dicho banco (30 000 libras) no permite trefilar tres unidades a la vez.

- iii) La participación de los distintos factores del costo en las operaciones comprendidas por los cálculos del Cuadro 59, se modifica con el aumento de la capacidad instalada. La mano de obra directa pierde gradualmente significación, aunque manteniendo su preponderancia (que es muy leve para la capacidad máxima de 20 000 toneladas) como factor más importante del costo, después de las materias primas. En cambio, el costo de energía eléctrica, que obviamente está referido a una tonelada de material preparado para la extrusión, tiene cada vez mayor significación en el costo total de producción, a pesar de que los valores absolutos declinan a medida que aumenta la capacidad instalada. Las cargas de capital, que muestran una disminución que alcanza a 2.46 dólares entre las capacidades minima y máxima (40.7 por ciento, aproximadamente), aumentan también su participación en el costo. Para la capacidad minima, representan el 6.6 por ciento del valor agregado a las materias primas (excluido el crédito por chatarra), mientras que para la capacidad máxima el porcentaje se eleva al 15.2 por ciento. Análogas consideraciones pueden efectuarse con respecto al consumo de materiales varios, combustibles y lubricantes y gastos varios. La mano de obra indirecta y sueldos sigue en importancia a la mano de obra directa como componente del costo en las plantas de menor capacidad, pero a medida que dicha capacidad aumenta, pierde relevancia, cediendo paso, en correspondencia con la capacidad máxima, al costo de energía eléctrica. En cuanto a las variaciones que experimenta la participación de las materias primas al nivel de costos de producción correspondientes a esta etapa del proceso, pueden hacerse consideraciones semejantes a las formuladas al tratar la fusión y cortado de "billets" para barras.
- iv) Durante las operaciones a que se refieren los cálculos del Cuadro 60, aparece como factor más significativo, dentro de ciertos límites,

el rubre cargas de capital. Su participación en el valor agregado a las materias primas disminuye levemente con la capacidad instalada, pese a la marcada declinación que muestran los valores absolutos que la miden. La variación de la incidencia de las cargas de capital entre las capacidades mínima y máxima es de 14.5 dólares (66.1 por ciento, aproximadamente). El costo de la energía eléctrica y combustibles cobra mayor relevancia a medida que aumenta la capacidad instalada. En correspondencia con la capacidad máxima de 20 000 toneladas, pasa a ser el factor más importante después de las materias primas. Para las capacidades comprendidas entre 3 000 y 5 000 toneladas, la mano de obra directa sigue en importancia a las cargas de capital. La disminución que experimenta este rubro entre las capacidades mínima y máxima es del 71.4 por ciento, aproximadamente. Pero su preponderancia como componente de costo declina marcadamente, cediendo lugar a la energía eléctrica y combustibles y a los materiales y gastos varios. Una más considerable reducción que el factor antedicho muestra la mano de obra indirecta y sueldos (75.6 por ciento aproximadamente), así como también una mengua más significativa en la participación que le cabe como componente del costo.

v) El panorama que presentan las cifras registradas en el Cuadro 61, al nivel de costos de producción, muestra la neta preponderancia de las cargas de capital como factor de costo, después de las materias primas. En este caso, la participación que les cabe en el valor agregado a las materias primas, se mentiene prácticamente constante con el aumento de la capacidad instalada. La mano de obra indirecta y sueldos declina con mayor intensidad que la mano de obra directa. Nótese que la prevalencia que, en general, corresponde al primer factor con respecto al segundo (prevalencia que no se observa en los cálculos del Cuadro 60), se debe a las modificaciones que introduce en las cifras la incidencia de los sueldos del personal de supervisión afectado directamente al departamento productor. A medida que aumenta la capacidad instalada, se hace

- más marcada la participación de la energía eléctrica, combustibles y lubricantes en el valor agregado a las materias primas, factores estos que gradualmente cobran mayor importancia que la mano de obra directa e indirecta y sueldos.
- vi) Dejando de lado a las materias primas metálicas, el análisis del ciclo operativo total, desde la fusión hasta la obtención del producto final, siempre al nivel de costos de producción, conduce a las siguientes conclusiones:
 - Para las capacidades de 3 000 y 5 000 toneladas, el factor de mayor gravitación en el valor agregado, es la mano de obra directa. Para las capacidades superiores, la primacía corresponde a las cargas de capital. La medida de la influencia de las economías de escala en las cargas de capital, puede sintetizarse diciendo que, entre la capacidad mínima y máxima, se produce una disminución que equivale a 41.22 dólares, aproximadamente, por tonelada de tubos de 25.4 mm de diámetro (53.3 por ciento). En cambio, la mano de obra directa varía en 69.82 dólares por tonelada de tubos (75.8 por ciento, aproximadamente).
 - Para las capacidades de 3 000 y 5 000 toneladas, la mano de obra indirecta y sueldos tiene una incidencia algo inferior a la de las cargas de capital, y sigue a éstas en orden de importancia como componente del valor agregado a las materias primas. En cambio, para las capacidades superiores, ocupan su lugar los gastos en energía eléctrica, combustibles y lubricantes, con participación marcadamente creciente en el valor agregado. La influencia de las economías de escala en la mano de obra indirecta y sueldos, cabe expresarla, en sintesis, señalando que entre las capacidades mínima y máxima se opera una reducción equivalente a 57.55 dólares por tonelada de tubos (77.4 por ciento).
 - La incidencia de la energía eléctrica, combustibles y lubricantes disminuye en sólo 1.54 dólares, aproximadamente, por tonelada de tubos (4.3 por ciento), pero el aumento del porcentaje que define su participación en el valor agregado hace que, para la capacidad de 7 500 toneladas y superiores, siga a las cargas de capital en orden de importancia, alcanzando valores absolutos que superan a los de la mano de obra directa e indirecta y sueldos.
- vii) Al nivel de costos de ventas, los impuestos y los gastos de administración y ventas pasan a predominar, como factores de costo, sobre los hasta ahora considerados. La influencia de las economías de

Contract to the

- escala en los gastos de administración y ventas, se refleja en una disminución equivalente a 169.08 dólares por tonelada de tubos producida (73.6 por ciento, aproximadamente).
- viii) La participación de las materias primas metálicas en el costo de ventas aumenta con la capacidad instalada. Para la capacidad mínima, luego de aplicar los créditos por chatarra recuperada, el insumo de materias primas metálicas por tonelada de tubos equivale a 1 567.39 dólares, aproximadamente, valor que representa el 66.6 por ciento del costo de venta. En cambio, para la capacidad máxima, el valor de la materia prima es de 1 554.07 dólares, aproximadamente, cifra que equivale al 79.3 por ciento del costo de venta respectivo.
 - ix) La medida global de la influencia de las economías de escala resulta de la confrontación de los costos totales de venta. Estos, tal como surge de las cifras indicadas en el Cuadro 61, disminuyen gradualmente, con tasa que decrece en forma ostensible a partir de la capacidad correspondiente a 7 500 toneladas. Debido a la influencia de la menor productividad de los medios de producción y al efecto motivado por la modificación de los tipos de prensa seleccionados para las plantas hipotéticas, modificación que se origina precisamente en correspondencia con la capacidad precedentemente mencionada, la tasa de disminución de los costos de venta es más intensa entre 3 000 y 7 500 toneladas (ver gráfico 3). La variación de los costos entre las capacidades mínima y máxima equivale a 40% 19 dólares, es decir, es del 17.2 por ciento, aproximadamente. Nótese que esta variación porcentual es superior a la observada al estudiar la trefilación de barras, lo que denuestra que la influencia de las economías de escala en los costos aumenta a medida que lo hace el valor agregado a las materias primas insumidas en el proceso.

Costos de producción de tubos de cobre de 15.9 mm de diámetro exterior y 0.9 mm de espesor de pared.

- a) El proceso a que se somete el material es muy similar al ya explicado en el caso de los tubos de latón, motivo por el cual sólo se hará referencia, en los párrafos que siguen, a aquellos aspectos diferenciales que vale la pena destacar. Se interpreta que el análisis de las cifras de los Guadro 62 a 64 permite apreciar las mermas estimadas para cada etapa del proceso, lo que releva de entrar en comentarios detallados sobre el particular. Los cuadros indican también las dimensiones y pesos de los semielaborados obtenidos en cada etapa del proceso, con lo que es posible formar una idea clara de las operaciones comprendidas en los cálculos de los Guadros 62 y 63.
- b) Luego de la extrusión, los tochos de los tubos son semetidos a las siguientes operaciones:

Plantas de 3 000 y 5 000 toneladas

(Tochos de \emptyset 30 x \emptyset 33 x 4 500 mm de longitud)

- Punteado.
- Primer estirado en banco triple de 30 000 libras a 1.25 mm de espesor de pared.
- Segundo estirado a 1 mm de espesor de pared.
- Cortado, recocido y decapado y punteado.
- Tercer estirado en el mismo banco a espesor de pared de 0.9 mm.
- Cortado, enderezado, calibrado, pruebas, etc.

Plantas de 7 500 y 10 000 toneladas

(Tochos de 57.2 x 73 x 4 660 mm de largo)

- Punteado.
- Primer estirado en banco triple de 30 000 libras a 5.5 mm de espesor de pared.
- Segundo estirado a 4 mm de espesor de pared.
- Tercer estirado a 2.9 mm de espesor de pared.
- Cortado, recocido, decapado y punteado.
- Cuarto estirado a espesor de pared de 2.3 mm.
- Quinto estirado a espesor de pared de 1.8 mm.

- Sexto estirado a espesor de pared de 1.3 mm.
- Cortado, recocido, decapado y punteado.
- Séptimo estirado a espesor de pared de 1 mm.
- Octavo estirado a espesor de pared de 0.9 mm.
- Cortado, enderezado, calibrado, pruebas, etc.

Como puede observarse, las operaciones previstas para los tubos de cobre difieren de las que se indicaron al tratar los tubos de latón. Los primeros son sometidos a menos operaciones de recocido, lo que se hace cada vez que se los corta y puntea; además, el punteado no es necesario practicarlo después de cada operación de estirado. Por el contrario, la trefilación de los tubos de latón adiciona, en cada estirado, el recocido, decapado y punteado del material. A menudo, en la práctica, para disminuir la merma por corte de puntas entre dos operaciones sucesivas, sólo se repasa la punta, sin cortarla.

Los resultados de los cálculos contenidos en los Cuadros 62 a 64 llevan a conclusiones similares a las que se expresaron al analizar la fabricación de los tubos de latón 63/37, por lo que no parece necesario repetirlas en esta oportunidad. Solamente se harán algunas consideraciones relacionadas con los efectos de las economías de escala, que permitan establecer comparaciones con el caso anteriormente estudiado. Está demás aclarar que, tratáne dose de tubos de cobre, los cálculos se extienden hasta la capacidad de 10 000 toneladas, en razón de que el programa de producción fijado para la planta hipotética de 20 000 toneladas no incluyó la trefilación del cobre, con la finalidad de considerar la aplicación de la colada continua al latón.

- a) Debido a las diferentes dimensiones de los "billets" cortados y preparados para la extrusión, y a modalidades particulares de la fusión del cobre, se observa un mayor insumo de mano de obra directa, mano de obra indirecta y sueldos, energía eléctrica y materiales varios, que en el caso de los tubos de latón 63/37.
- b) En rigor de verdad, también debieran aparecer aumentadas las cargas de capital, por unidad de producido, en los cálculos del Cuadro 62. Sin embargo, como dichas cargas fueron prorrateadas, para simplificar los cálculos, proporcionalmente al tonelaje anual total del

- material metálico semielaborado, con prescindencia de su calidad, su incidencia por unidad de producto es igual a la anotada para el latón 63/37.
- c) Por análogas razones a las expresadas en a), se pueden observar mayores requerimientos de mano de obra directa, indirecta y sueldos en las operaciones comprendidas por los cálculos del Cuadro 64. En este caso, y en relación con el anterior, el peso de los tochos extruidos en las prensas en la unidad de tiempo se reduce, ya que, si bien la cantidad fabricada aumenta, ello no ocurre, por razones obvias, en la medida necesaria para mantener constante el peso horario de dicha fabricación. También en esta ocasión, un análisis riguroso de la incidencia de las cargas de capital habría llevado a modificar las cifras correspondientes del Cuadro 63, que son iguales a las del Cuadro 60. No obstante, la aplicación de este procedimiento más estricto, habría obligado a un estudio exhaustivo de las diferentes calidades y tipos de productos indicados en los programas de producción, y a una determinación más exacta del coeficiente de aprovechamiento de las máquinas, tarea esta que no parece justificada por la finalidad que se persigue con eltrabajo. Algunas tentativas de aproximación realizadas, llevaron a la conclusión de que era preferible calcular la incidencia de las cargas de capital según la producción media horaría exigida a las máquinas por los programas de producción, productividad esta que se encuentra por debajo de la optima que, en la práctica, puede alcanzarse con ellas.
- d) El insumo de mano de obra directa y, consecuentemente, de mano de obra indirecta y sueldos, dado el criterio general de prorrateo aplicado, aumenta notoriamente en este caso con respecto al anterior, toda vez que las medidas finales del tubo, su peso por metro y el proceso operativo que sufre, son diferentes. Como el tipo de banco utilizado es igual en todas las plantas hipotéticas, la declinación del insumo de estos factores entre la capacidad mínima y máxima, se hace menos notoria.

- e) El monto de las cargas de capital, por tonelada de tubos, es también más elevado, debido a las diferentes características de las máquinas, equipos e instalaciones que intervienen en el proceso y a la menor productividad horaria, expresada en unidades de peso, del banco de trefilar.
- f) Al nivel de costos de venta, la incidencia de las materias primas, por tonelada de tubos, aumenta con la capacidad de producción. Si al valor de las materias primas metálicas se le aplica el crédito por la chatarra recuperada, los guarismos resultantes alcanzan a 2 113.30 dólares, aproximadamente, para la capacidad mínima, y a 2 060.55 dólares para la capacidad máxima, representando el 63.7 y el 75.7 por ciento, respectivamente, del costo total de ventas correspondiente. En conclusión, y comparando estos porcentajes con los obtenidos al considerar la fabricación de tubos de latón, se observa una disminución de la participación de este factor como componente del costo de ventas, debido al mayor valor agregado que se incorpora a lo largo del ciclo total.
- g) El valor absoluto de la diferencia entre los costos de venta correspondientes a la capacidad mínima y máxima, equivale a 593.57 dólares. En el caso de los tubos de laton, y para iguales límites de capacidad, la diferencia era de 349.26 dólares. Estos valores demuestran, una vez más, que los efectos de las economías de escala son tanto más notables cuanto mayor es el valor agregado a las materias primas para obtener el producto final.
- G. CONCLUSIONES GENERALES SOBRE LA INFLUENCIA DE LAS ECONOMIAS DE ESCALA EN LAS INVERSIONES Y COSTOS DE PRODUCCION PARA LA FUSION DEL COBRE Y SUS ALEACIONES Y PARA LA TREFILACION DE TUBOS, VARILLAS, BARRAS Y ALAMBRES.

También en este caso, y por aparecer bien visibles los factores de producción sobre los que recaen con más intensidad los efectos de las economías de escala, no se cree que las desviaciones que puedan mostrar los cálculos teóricos con respecto a los reales, tengan fuerza suficiente para modificar el valor y sentido de las conclusiones generales que se enuncian a continuación.

- Cuanto más correcta y ajustadamente se concilien las características 1. de las máquinas, equipos e instalaciones con los programas de producción, mayores posibilidades existirán de reducir al mínimo los efectos de las economías de escala. Como ya quedó indicado, las prensas y bancos de trefilación, con sus mácuinas y equipos auxiliares, constituyen el verdadero corazón de los medios de producción, por la función que cumplen en el ciclo y la inversión relativamente elevada que exigen. Si no se logra un alto coeficiente de aprovechamiento de estos equipos, es evidente que la inversión por tonelada de capacidad instalada alcanzará valores anormalmente elevados. Cuanto más considerable es la inversión relativa que exige la incorporación de un determinado bien al ciclo productivo, mayores son las precauciones que deben adoptarse para conciliar sus características con los productos a fabricar, siendo preferible siempre seleccionar estos últimos, dentro de las limitaciones que imponen los mercados, en forma de adecuarlos a las singularidades de las máquinas, con los consiguientes efectos positivos en las inversiones y en los costos. Por ello se ha sostenido que la selección de los medios de producción más convenientes para llevar a cabo una dada actividad industrial, debe ser realizada por una empresa especialista. Desde este punto de vista, las fallas que puedan mostrar las estructuras técnicas que sirvieron de base para el estudio de los efectos de las economías de escala, podrán ser medidas de la única manera posible: con el concurso de precios y costos. Al igual que en el caso de la fabricación de conductores eléctricos, cabe expresar ahora que los efectos negativos de las economías de escala sobre las inversiones, serán mayores para las pequeñas capacidades cuanto más diversificada en calidades y tipos sea la producción elegida.
- Los factores del costo de producción más sensibles a los efectos de las economías de escala, son los gastos de administración y ventas, las cargas de capital, la mano de obra directa y la indirecta y sueldos. Dichos factores, a los que debe agregarse los costos de la energía eléctrica, combustibles y lubricantes, sobre todo en las capacidades superiores, son a su vez los que mayor participación tienen en el costo total. Por esta causa, cuanto más elevado sea el valor agregado a los productos, tanto mayor será la intensidad, expresada en valores monetarios, con que se hacen sentir los efectos de las economías de escala. En la práctica, y dentro de las

posibilidades que permite el mercado, una buena solución accesible a las plantas pequeñas para atenuar aquellos efectos, se conseguirá orientando las actividades hacia la fabricación de aleaciones especiales. Estos tipos de productos no son elaborados por las grandes plantas, las que se dedican a la producción masiva de aleaciones comerciales de gran demanda.

- 3. Los resultados de los cálculos de costos de producción confirman la repercusión que tiene, sobre los factores más relevantes del costo, la adecuada selección de los medios de producción y su conciliación con los productos a fabricar. En todos los casos analizados, las cargas de capital constituyen el factor más significativo al nivel de costos de producción.
- La importancia conjunta que la mano de obra directa, indirecta y sueldos y los gastos de administración y ventas (en los que las remuneraciones al personal desempeñan un papel preponderante) tienen los costos de venta, demuestran de modo fehaciente, tembién en este caso, la influencia económica que ejercerá el nivel de capacitación, de entrenamiento y de eficiencia de la fuerza del trabajo. En particular, una estructura orgánico-funcional que eleve la productividad del personal y facilite el seguimiento y ajuste oportuno de los factores de operación de una empresa, constituyen valiosos recursos para hacer que los efectos negativos de las economías de escala se reduzcan al mínimo posible.
- 5. La producción de barras y tubos de gran sección, en las plantas de pequeña capacidad, no parece solución económica conveniente, pues traba la posibilidad de emplear modernos bancos de trefilación en condiciones de óptima productividad. En todo caso, y dentro de ciertos límites, será necesario realizar un análisis detenido de las fabricaciones a encarar, de manera que quede garantizada la más económica concurrencia de los factores influidos en mayor grado por las economías de escala a los que ya se hizo referencia.
- 6. Por la gravitación preponderante que tienen las materias primas en los costos, es muy importante reducir al máximo las pérdidas que se producen durante el ciclo operativo. En particular, debe procurarse una correcta operación y control de los hornos para aminorar las inevitables mermas que se originan en el proceso de fusión. Paralelamente, y por análogas razones, parece necesario realizar el manejo de los hornos de calentamiento

y de recocido, así como su control, en la forma más automática posible. Contrariamente a lo que ocurre en la trefilación del cobre de alta conductividad y en la fabricación de conductores eléctricos, las mermas que se producen en este caso son muy elevadas. Debe tenerse en cuenta que la chatarra obtenida a cierta altura del ciclo, lleva implícito un valor agregado que se pierde, puesto que la valorización de las recuperaciones debe efectuarse confrontando la calidad de este material, como componente del lecho de fusión de los hornos, con el de los lingotes metálicos que deben adquirirse a terceros. La operación correcta, el mantenimiento oportuno, el control y la puesta a punto de los medios de producción, tienen una significación económica que se hace más relevante a medida que avanza el grado de transformación del material en proceso. En el mismo orden de ideas, parece conveniente señalar la atención especial que debe prestarse a las innovaciones tecnológicas que contribuyen a reducir las mermas.

La mecanización de las operaciones auxiliares para el movimiento de los materiales en proceso y para la recolección y transporte de los desechos, puede contribuir notablemente, aun en las plantas de pequeña capacidad, a aumentar la productividad de la mano de obra y de las máquinas, equipos e instalaciones. Para cada caso particular, se mencionaron ya expresamente algunas soluciones, lo que exime de insistir sobre ellas. Conviene tener bien presente el efecto multiplicador con que, a lo largo del ciclo total, habrá de proyectarse la economía lograda en una determinada operación. Muchas veces, el enfoque parcial de la significancia económica que tiene una dada innovación, al dejar de lado aquellos efectos multiplicadores, podrá inducir a errores en las decisiones.

Capitulo IV

LA FUSION DEL COBRE Y SUS ALEACIONES Y LA LAMINACION DE PLANCHAS, CHAPAS, CINTAS Y FLEJES

A. CONSIDERACIONES GENERALES

En relación con el consumo de planchas, chapas, cintas, flejes y planchuelas en América Latina, cabe efectuar consideraciones similares a las que se expusieron al comentar la demanda de tubos, barras, varillas y alambres, y que se tratará de no repetir ahora.

Como ya quedó dicho, los escasos antecedentes estadísticos que fue posible reunir acerca de la demanda en algunos países latinoamericanos que no han desarrollado la metalurgia del cobre y que cuentan con plantas dedicadas a esta rama de la transformación de ese metal y de sus aleaciones, indican que aqualla alcanza cifras globales algo inferiores a las que corresponden a los productos trefilados estudiados en el capítulo III. En cuanto a la participación que tienen en el consumo las calidades y tipos de laminados planos de cobre y sus aleaciones, pueden contribuir a formar una idea aproximada los siguientes porcentajes, referidos al consumo total de dichos laminados:

| | Cobre | Laton | Alpaca | Aleaciones varias |
|--------|-------|-------|--------|----------------------|
| Chapas | 4.3 | 35.0 | 0.5 | |
| Cintas | 7.6 | 31.0 | 2.1 | 2.7 |
| Flejes | 1.0 | 14.6 | 1.0 | 0.2 |
| Total | 12.9 | 80.6 | 3.6 | 2.9 |

Los mismos sectores que participan más activamente en la demanda de trefilados de cobre y aleaciones, constituyen el grupo más representativo del consumo de laminados planos. Conviene aclarar que las fuerzas armadas influyen significativamente en la demanda de flejes de latón para municiones, de modo que en aquellos países en los que no se fabrica munición de guerra, la participación de los flejes de latón en el consumo de laminados planos puede disminuir notablemente.

La composición de las principales aleaciones del cobre es bastante extendida, correspondiendo a los latones 70/30, 65/35 y 63/37 la mayor participación en el consumo. En menor escala intervienen otras aleaciones, tales como latones al plomo, bronce al silicio, bronces fosforosos, latones especiales, etc.

Este capítulo se referirá a la fusión y colada de "cakes" de cobre y sus aleaciones, y al desbaste y laminación de planchas, chapas, cintas y flejes, procurándose encuadrar el estudio dentro de los limites de capacidad de las plantas y los tipos y calidades de productos dentro de las condiciones que caracterizan a los mercados de los países de la región. Al comentar el estado actual de evolución de esta rama de la industria de transformación, no se mencionarán aquellos aspectos que ya fueron tratados en el capítulo III, sobre todo en lo concerniente a la fusión y colada del cobre y sus aleaciones.

B. LOS ADELANTOS TECNOLOGICOS EN LA LAMINACION DE CHAPAS, CINTAS Y FLEJES DE COBRE Y SUS ALEACIONES

También en este caso, la importancia de las instalaciones varía entre amplios límites. En los países altamente industrializados, las pequeñas plantas, de una capacidad de 3 000 a 4 000 toneladas anuales, se dedican preferentemente a la producción de una gama bastante extensa de aleaciones especiales, mientras que las grandes, cuya capacidad suele superar las 30 000 toneladas, se ocupan de la fabricación masiva de aleaciones comerciales de gran demanda.

Los tipos de hornos utilizados para la fusión ya fueron descriptos en el capítulo anterior. La colada de los "cakes" se hace por métodos continuos o discontinuos; para la colada discontinua se prefieren lingoteras a enfriamiento por agua, de modelo Torrington o Junker. Para limpiar y extruir las placas de las lingoteras, se amplean diversos equipos accionados eléctrica, hidráulica o neumáticamente.

La colada continua se ha extendido ya a los "cakes" de cobre y de latón. Para la aplicación de este proceso, el caudal horario de producción exigido oscila alrededor de 9 toneladas por hora, lo que naturalmente limita el campo de penetración del mismo, circunscribiéndolo a las grandes instalaciones.

Las dimensiones de los "cakes" varían según las exigencias que imponen los equipos laminadores en caliente o en frío. En las pequeñas plantas, las medidas de los "cakes" que han de ser laminados en frío para producir aleaciones especiales, oscilan entre 165 y 350 mm. de ancho, 50 mm. de espesor y 750 a 1 000 mm. de largo. En las plantas de mayor capacidad, en cambio, el espesor de esos productos fluctúa entre 57 y 63 mm., el ancho entre 350 y 650 milímetros, y el largo entre 1 400 y 1 500 mm. Para la laminación en caliente, las dimensiones de los "cakes" están dadas, según las características de los equipos laminadores, por las siguientes cifras: 95 a 125 mm. de espesor, 460 a 610 mm. de ancho y 900 a 1 500 mm. de largo.

El corte de la cabeza de los "cakes" se realiza mediante sierras, reduciéndose al mínimo las operaciones manuales con el empleo de grúas, brazos hidráulicos y transportadores. Habitualmente, la superficie de los "cakes" de latón y otras aleaciones de ancho considerable, es objeto de una limpieza antes de proceder a la laminación en caliente.

Los procedimientos generales que se aplican para laminar chapas, bandas y cintas son, en esencia, los mismos en todos los casos. La tecnología moderna muestra una pronunciada tendencia a mecanizar los equipos de laminación y accesorios y a obtener una elevada productividad de los mismos. Los medios incorporados al ciclo productivo se ubican de manera de evitar desplazamientos inútiles del material, y se trata de mecanizar en la mayor medida posible los equipos auxiliares. Los transportadores para alimentar las máquinas y para trasladar los productos presentan características diversas y están dotados de medios mecánicos de manutención. El grado de mecanización alcanzado en las operaciones motiva una alta productividad de la mano de obra, con menor esfuerzo físico y una reducción de los costos operativos, como se verá más adelante. En general, la tendencia moderna busca obtener una producción lo más continua posible, descartando gradualmente las pequeñas unidades que laminan las planchas de a una por vez. Se parte de "cakes" fundidos, de un peso relativamente elevado, para obtener grandes rollos de láminas. Una producción continua origina considerables economías de mano de obra con respecto a la exigida por los pequeños equipos laminadores.

La tecnología moderna trata también de reducir el número de unidades de laminación, diseñando para ello máquinas más potentes y automáticas, que permiten realizar las operaciones de un modo más económico. Naturalmente, y esto se aplica en especial a América Latina, las plantas necesitan disponer de una gran flexibilidad para atender adecuadamente los productos demandados por el mercado y atenuar los efectos de las fluctuaciones que muestra. Por esta causa, los dos requisitos mencionados deben conciliarse convenientemente. Por otra parte, la relación entre los precios de las materias primas metálicas y los de la mano de obra es un índice que pesa, imponiendo límites a la aplicación de las innovaciones de la tecnología moderna. Si las materias primas metálicas son de bajo precio relativo, el mercado interno abundante y los salarios elevados, convendrá evidentemente recurrir a equipos laminadores de gran capacidad. Con independencia de estos motivos que hacen aconsejable su empleo, la utilización de tales equipos de velocidades de laminación relativamente altas, proporciona mayor seguridad operativa, aumenta la productividad de la mano de obra y reduce los gastos de mantenimiento.

El desbaste de los "cakes" puede hacerse en frío o en caliente; en la elección del procedimiento influyen la composición de las aleaciones, la calidad y tipo de las materias primas y de los desechos que integran el lecho de fusión de los hornos, y también el hábito operativo de las empresas.

Aunque el desbaste del cobre puede ser realizado en frío, la práctica más común es efectuarlo en caliente. Corresponde señalar que la laminación en frío permite tratar materias primas y chatarra de una calidad inferior a la que exige la laminación en caliente. Ambos procedimientos están ampliamente difundidos y la práctica ha demostrado que, desde el punto de vista de los costos de operación, no existen grandes diferencias entre uno y otro. Por lo general, para el desbaste en frío se emplean trenes dúo no reversibles, provistos de equipos auxiliares para la alimentación y transferencia del material. El número de pasadas depende de las dimensiones de los "cakes" tratados, pero comúnmente oscila entre 9 y 11, intercalándose un recocido intermedio que se efectúa en hornos del tipo intermitente, montados en batería y calentados por combustible o electricidad. Las planchas son transportadas hasta los hornos por medio de puentes grúas y una vez recocidas y decapadas,

vuelven al tren laminador, que completa la operación de desbaste hasta hacerle alcanzar un espesor que oscila alrededor de los 10 milimetros.

en hornos a combustible, tipo empujador, hidráulico, o en hornos eléctricos, tipo transportador. La operación de destaste se realiza en trenes dúo reversible, cuyas características son muy variadas. Una tendencia bastante generalizada para conseguir procesar "cakes" pesados es la de emplear laminadores desbastadores combinados, en los cuales, mediante un cambio de rodillos, se puede hacer en los mismos trenes parte de la laminación en frío. Este procedimiento, aunque obliga a aumentar la capacidad de los hornos de calentamiento de "cakes" para adaptarlos a las exigencias del desbaste en caliente, contribuye a reducir los requerimientos de equipos para la laminación en frío.

El grado de mecanización de los equipos desbastadores varía con la capacidad de los mismos. Cuentan con dispositivos que disminuyen las operaciones manuales, tales como mesas de entrada, de salida, de descarga, de transferencia de planchones, apiladoras con empujadores, enrolladoras y transportadores.

Una vez que las planchas han alcanzado un espesor que oscila entre 9 y 14 mm., ya sea mediante el desbaste en caliente o en frío, se las cepilla en trenes dotados de maquinas enderezadoras y cepilladoras, con mesa de entrada y de salida. Luego, son sometidas a una laminación intermedia en trenes dúo o cuádruples (los primeros son empleados en instalaciones de pequeña capacidad), provistos de equipos auxiliares para mecanizar al máximo las operaciones, entre los que cabe citar los destinados a tomar una a una las planchas y depositarlas en las mesas de entrada del tren laminador, los dispositivos automáticos para guía del material entre los cilindros, transportadores, etc. Mediante el perfeccionamiento de la mecanización de los equipos auxiliares y de los dispositivos de alimentación de los trenes, se consigue un alto coeficiente de aprovechamiento de los mismos.

Los trenes laminadores de terminación presentan características muy diversas, que dependen de la calidad, tipo, dimensiones y tolerancias de los productos finales a obtener. Pero todos ellos tienen en común la

tendencia a alcanzar altas velocidades de laminación, si bien éstas varian entre amplios límites. El elevado coeficiente de aprovechamiento de estos equipos se debe a su mecanización prácticamente total.

Para la producción de chapas delgadas, con márgenes de tolerancia estrechos, se asignan ventajas actualmente al laminador Sendzimir. Otro tipo de tren que puede ser utilizado en condiciones análogas a las del Sendzimir, es el laminador cuádruple autónomo Package. Para obtener buenos rendimientos de esta clase de laminadores, es necesario emplear bobinas pesadas, lo que a su vez obliga a usar "cakes" de elevado peso.

El decapado se realiza en instalaciones continuas como las fabricadas por la Cocdman Machine Co., que tienen gran aceptación. Este equipo consta de un portarollos, una enderezadora a rodillos, un tanque de acero inoxidable para ácido con equipos auxiliares, una máquina limpiadora a escobillas, un tanque de bicromato, similar al tanque para ácido, otro para agua caliente y una mesa de inspección y secado.

En todas las instalaciones señaladas precedentemente, se ha generalizado el empleo de instrumentos de control, muchos de ellos totalmente automáticos.

C. BASES PARTICULARES UTILIZADAS PARA LA SELECCION DE ESTRUCTURAS TECNICAS Y SUPUESTOS EN QUE SE FUNDAMENTAN LOS CALCULOS DE LAS INVERSIONES Y COSTOS DE PRODUCCION

En su esencia, las bases y supuestos en esta parte del trabajo no difieren de los que se aplicaron en los capítulos anteriores. Se ha tratado de simplificar el estudio en una medida que no afecte el logro de los propósitos que se persiguen y que concuerde con las características del mercado de los países latinoamericanos.

- Los breves comentarios realizados sobre las dimensiones del mercado para los laminados planos del cobre y sus aleaciones, aconsejan limitar el estudio del efecto de las economías de escala a plantas hipotéticas cuya capacidad de producción oscila entre 3 000 y 20 000 toneladas.
- 2. En lineas generales, los programas de producción de las plantas hipotéticas, en cuanto a tipos y calidades de laminados, se adecuan a la probable participación de esos productos en el consumo, participación a la que se hizo referencia en las consideraciones generales de este capítulo. El Cuadro 65 compendia lo esencial de estos programas de producción y

acerca de él conviene efectuar las siguientes aclaraciones:

- a) Por las mismas razones expuestas al comentar la trefilación de tubos y barras, los programas consideran únicamente las aleaciones comerciales de mayor demanda.
- b) Incluyen planchuelas obtenidas por corte de chapas. Lógicamente, este tipo de producto se elabora por extrusión y trafilación en bancos y trafiladoras continuas simples, pero tal fabricación no fué considerada en el capítulo III por motivos simplificativos. De cualquier manera, la participación de estos productos en el consumo total no tiene mayor significación.
- c) La discriminación de calidades y tipos es muy general, ya que toma en cuenta, en forma separada, únicamente chapas, flejes, cintas y planchuelas de cobre y de latón. Como la participación de los laminados planos de alpaca y bronce en la producción es muy poco relevante, se prefirió no desglosar las cifras correspondientes a cada uno, aclarándose que, en conjunto, dichas aleaciones representan el 5 por ciento del total. Por razones de simplificación, se limitó el espesor mínimo de las chapas a 0.5 mm., lo que hará más sencilla la selección de los equipos laminadores. Por otra parte, debe tenerse en cuenta que la demanda que prepondera en el mercado para el cobre y el latón, comorende los espesores que varían entre 0.5 y 2 milimetros.
- 3. Para la selección de las estructuras técnicas de las plantas hipotéticas, se aplicaron los siguientes criterios y supuestos:
 - a) Al igual que en el caso de la trefilación de barras y tubos, las estructuras técnicas comprenden actividades integradas a partir de la fusión del cobre y sus aleaciones.
 - b) En todas las plantas hipotéticas se supone aplicado el desbaste en caliente de los "cakes". Se juzgó conveniente adoptar este procedimiento para simplificar la medición y análisis de los efectos de las economías de escala sobre las inversiones y los costos.
 - c) En general, se prefirió seleccionar, para todas las capacidades, laminadores desbastadores combinados, es decir, adaptados para

realizar el desbaste en caliente y parte del proceso en frío. Además de las razones expresadas al considerar los adelantos tecnológicos en esta rama de la transformación, inclinaron a tomar esta decisión las siguientes:

- i) Por las fluctuaciones de la demanda en los países de la región y el nivel de evolución que han alcanzado, parece muy conveniente recurrir al empleo de equipos potentes y económicos en la fase inicial de la transformación, que, en esencia, constituye el corazón del equipo productivo. Es indudable que, pese a la inestabilidad económica bastante prolongada por la que atraviesan varios países de la región, a mediano plazo la tendencia habrá de mostrar una tasa de crecimiento relativamente elevada, en consonancia con el desarrollo industrial.
- ii) La adopción de desbastadores conformados exclusivamente para las exigencias de la laminación en caliente, no parece reportar mayores ventajas económicas, toda vez que la presumible economía de inversión habrá de ser compensada holgadamente por las ventajas operativas que se derivan del empleo de equipos más potentes.
- iii) A estar por las informaciones recogidas, la confrontación de los resultados que arroja este criterio de selección de desbastadores demuestra que proporciona apreciables beneficios.
- d) La capacidad de los desbastadores en caliente dio la pauta para fijar las dimensiones y peso de los "cakes" y, consecuentemente, la de las lingoteras, que, en todas las capacidades, son del tipo refrigerado por agua.
- e) La capacidad horaria de laminación en caliente de los desbastadores sirvió de guía para fijar la de los hornos de calentamiento. Dadas las calidades de las aleaciones que constituirán el grueso de la producción, se prefirió optar también en este caso, al igual que al tratar la trefilación de barras y tubos, por hornos calentados con petróleo, del tipo empujador hidráulico. Los comentarios comparativos realizados en el capítulo III entre los hornos de calentamiento eléctrico y con combustible, relevan de insistir sobre el particular. Cabe recordar que, en este caso, debido al empleo de desbastadores combinados, la capacidad de los hornos de calentamiento ha de adaptarse a las exigencias del

- desbaste en caliente, por lo que, en valor absoluto, tendría mayor relevancia la inversión demandada por los hornos eléctricos.
- f) La elección de un desbastador combinado elimina, en casi todos los casos, la necesidad de un laminador reductor en frío, aún cuando reclama, como ya se dijo, mayor capacidad en los hornos de calentamiento de "cakes".
- g) Existe la tendencia generalizada de laminar las chapas de latón en anchos que oscilan entre los 600 y 650 mm. Se habría podido adecuar la selección de los equipos laminadores, fresadoras, cepilladoras, cortadoras, etc., a este criterio, pero, atendiendo a las condiciones que puede imponer el mercado del cobre, se previeron equipos aptos para laminar chapas de hasta 1 000 mm. de ancho.
- h) Los espesores mínimos establecidos para las chapas en los programas de producción y las características de los trenes desbastadores combinados que se seleccionaron, han permitido eliminar, para las capacidades comprendidas entre 3 000 y 10 000 toneladas, el tren reductor intermedio en frío. El material laminado en el desbastador combinado podrá ser procesado en un tren terminador, hasta alcanzar el espesor mínimo previsto.
- i) Para determinar la capacidad horaria de los equipos de la planta, se partió de la base de que éstos serán operados en dos turnos de 175 horas por mes, lo que equivale a 4 200 horas anuales.

 Para el cálculo de la capacidad de los hornos del taller de fundición, se comsideró igual tiempo de operación al fijado cuando se trató la trefilación de barras, perfiles y tubos.
- j) Los demás criterios y supuestos utilizados para el cálculo de las inversiones y de los costos de producción son análogos a los indicados en el capítulo III, por lo que se omite su repetición.
- 4. Los Cuadros 66 a 69 describen sucintamente las distintas máquinas que integran las plantas hipotéticas seleccionadas. Parece innecesario entrar en una especificación más detallada de cada una de ellas, que la indicada en los cuadros, ya que, en esencia, sus características básicas

se mantienen sin variaciones, modificándose solamente su capacidad horaria y ciertos detalles, así como también los equipos auxiliares. Sin embargo, para formar una idea más clara de las características esenciales de los equipos, se comentarán brevemente las de los seleccionados para la planta de 10 000 toneladas.

Planta de 10 000 toneladas

a) Taller de fundición

Los equipos seleccionados para este taller son los siguientes:

- i) Horno de arco para la fusión del cobre, bronce y alpaca. Sus características son semejantes a las indicadas al tratar la fusión de "billets" para trefilación de tubos y barras. Lo mismo que en aquel caso, la capacidad fijada incluye una reserva del 40 por ciento de ella para mantenimiento, etc.
- ii) Hornos de inducción. Caben las mismas reflexiones que para el horno de arco.
- iii) Lingoteras para cobre y aleaciones de cobre. Como habrá que laminar material de 600 mm. de ancho y también de 1 000 mm., se han seleccionado las siguientes lingoteras enfriadas por agua:
 - Tres lingoteras para "cakes" (una de repuesto) de aproximadamente 610 x 1 520 x 127 mm.
 - Dos lingoteras para "cakes" (una de repuesto) de aproximadamente 1 015 x 915 x 127 mm. Se trata en este caso de lingoteras de mucho peso, lo que obliga a prever para ellas una instalación fija, que no será necesaria en las plantas de pequeña capacidad.
 - iv) Sierra de balanceo hidráulico para cortar topes de "cakes". Su velocidad de corte oscila entre 38 y 50 cm. por minuto.
 - v) Prensa hidráulica para recortes. Es de tipo "standard", a pistones, dotada del equipo auxiliar completo.
 - vi) Tijera para recortes. Es también del tipo "standard"; puede cortar planchas de hasta l" de espesor.
- vii) Fresadora para "cakes". Consta de dos fresas debidamente equilibradas, que se desplazan lateralmente, y de mesa vaivén soporte de "cakes". Su capacidad de fresado es de aproximadamente 5 "cakes" por hora.

Dos de ellas, de 10 y 5 toneladas de capacidad, atienden los desplazamientos de las materias primas y de los lingotes fundidos; la tercera, de 10 toneladas, efectúa el movimiento de los "cakes" hasta el horno de calentamiento.

b) Taller de laminación

- i) Horno para el calentamiento de "cakes", con mesa de entrada y de salida. Es del tipo empujador, calentado con petróleo, y de una capacidad horaria de 15 toneladas por hora, aproximadamente. Esta capacidad, como se verá más adelante, responde a las exigencias del desbaste en caliente.
- ii) Laminador dúo de tipo universal, combinado, de 28" x 48", para laminación en caliente y en frío. Consta de los siguientes equipos auxiliares:
 - Un dispositivo lateral universal, con rodillos de 20".
 - Una mesa auxiliar de entrada.
 - Dos juegos de rodillos intercambiables.
 - Una mesa de entrada a los hornos de calentamiento.
 - Una mesa principal de entrada al laminador, de 3.60 m. de longitud.
 - Una mesa de salida.
 - Una mesa de descarga.
 - Una mesa de entrada al bobinador.
 - Una apiladora con empujador lateral para cargar planchones en la mesa del laminador.
 - Una mesa con apilador, para transferencia de planchones.
- iii) El equipo eléctrico del laminador dúo comprende un motor generador principal de 1 500 kV, y uno auxiliar de 500 kV, motores para accionar el laminador y su equipo auxiliar.

 La capacidad de producción media horaria del tren desbastador para planchas de 4 mm. es de 6 toneladas por hora, aproximadamente.
 - iv) Horno a petróleo del tipo continuo, a rodillos, para recocer planchones de cobre y latón, con mesa de entrada y de salida. Capacidad aproximada: 8 toneladas por hora.

- v) La linea de cepillado está constituida por las siguientes unidades:
 - Una enderezadora de rodillos.
 - Dos máquinas cepilladoras ubicadas a ambos lados de una mesa removedora de planchones.
 - Una mesa de entrada y una de descarga.
 - Una apiladora hidráulica de planchones.
- vi) El laminador terminador es cuádruple y puede procesar material de hasta 1 000 mm, de ancho. Los rodillos de trabajo tienen 355 mm. de diámetro y los de soporte, 690 mm. Posee los equipos auxiliares necesarios para realizar una operación reversible o en una sola dirección, ya que los primeros pasos del material en este laminador se harán en un solo sentido, mientras que los últimos se realizarán operándolo en forma reversible. Los equipos auxiliares de que está dotado son los siguientes:
 - Dos enrolladoras de tensión de diámetro variable.
 - Un portarollos con rodillos alimentadores y grúa.
 - Un embobinador de redillos.
 - Un volteador de rollos.
 - Mesa de descarga.
 - Dos transportadores por gravedad.
- vii) El equipo eléctrico del laminador cuádruple consta de un motor generador principal de 1 250 kW, uno auxiliar de 500 kW y motores principales y auxiliares de accionemiento del laminador y equipos auxiliares. La capacidad media del laminador cuádruple es de 4 toneladas por hora, de chapas de 0.5 mm. de espesor, partiendo de chapa de 4 mm.
- viii) Una batería de cinco hornos del tipo intermitente, calentados a petróleo, para el recocido del latón. Este equipo se integra con plataformas de carga y descarga y una grúa para el movimiento del material. La capacidad de cada horno es de 1 300 kg. por hora, aproximadamente.

Un horno eléctrico de recocido continuo, tipo empujador, con atmósfera especial y una capacidad de 1 400 kg. por hora, sirve para el recocido brillante del cobre.

ix) El equipo Goodman de decapado continuo es de tipo combinado, empujador y de tracción. Este equipo fué descripto al tratar los adelantos tecnológicos, por lo que su juzga innecesario repetir la mención de las máquinas que lo componen.

La velocidad del material varía según que la máquina sea operada a tracción o por empujador. En el primer caso, oscila entre 45 y 130 metros por minuto, y en el segundo, entre 15 y 45 metros por minuto.

- x) La cortadora de planchas está constituida por las siguientes unidades:
 - Un portarollos con rodillos alimentadores.
 - Una tijera escilante.
 - Una enderezadora de rodillos.

La velocidad del material en esta máquina se modifica entre valores que van desde los 20 a los 65 metros por minuto. La operación de corte se realiza sin que sea necesario detener el avance del material.

- xi) Como se ha previsto la laminación de materiales de 600 y de 1 000 mm de ancho, el corte de las chapas se efectúa con dos unidades. Una de ellas, compuesta de portarollos, enderezadora, cortadora y embobinadora, puede procesar chapas de hasta 1 000 mm de ancho, en tanto que la cora, de características similares a las de la primera, realiza el corte de chapas de hasta 600 mm de ancho. La velocidad de estas máquinas varía entre 20 y 60 metros por minuto.
- xii) Para el movimiento de los materiales en el taller de laminación, se prevén, además de las ya mencionadas, 6 grúas, cuyas capacidades oscilan entre 5 y 20 toneladas, y rodados de transporte auxiliares autopropulsados.
- c) Completan la estructura técnica de la planta, las obras e instalaciones generales indicadas en el Cuadro 68, sobre las que se volverá al considerar las inversiones.

Planta de 20 000 toneladas

Como ya quedó dicho, la estructura básica de la planta de 10 000 toneladas, en lo que a equipo laminador se refiere, fue el punto de partida para definir la de la planta de 20 000 toneladas. La capacidad del tren desbastador combinado de la primera planta, es suficiente para atender, bajo otras condiciones, las demandas de la segunda planta. Si a este desbastador se lo destina exclusivamente a la laminación en caliente, podrá responder a las exigencias de semielaborados que esta última planta impone, ya que el desbaste en caliente equivalente a 10 000 toneladas de laminados finales, lo puede cumplir en alrededor de 85 horas de trabajo por mes. Como de acuerdo con las bases fijadas, las plantas hipotéticas se suponen operadas durante 175 horas al mes, resulta claro que en este tiempo podrá satisfacer las demandas de semielaborados de una planta de doble capacidad de laminados finales. La intercalación en el ciclo de un tren reductor intermedio en frio, para procesar las planchas laminadas en caliente hasta unos 2.5 mm de espesor, permitirá aumentar la capacidad del laminador terminador especificado para la planta de 10 000 toneladas, en forma tal que éste duplique la producción horaria. Se comprende pues que, mediante la intercalación de un tren intermedio en la linea de laminación del equipo previsto para la planta de 10 000 toneladas; la adaptación del desbastador y del tren terminador a la nueva forma operativa; el aumento de la capacidad del taller de fundición, de los hornos de recocido y de las lineas de corte de planchas y chapas y de decapado, quedará prácticamente completada la estructura técnica de una planta de 20 000 toneladas de capacidad. Por esta causa, no pareció necesario agregar el cuadro descriptivo de los equipos que integran esta planta hipotética, a los correspondientes a otras capacidades.

Plantas de capacidad inferior a 7 500 toneladas

Según puede observarse en los Cuadros 67 y 68, la capacidad de los equipos laminadores aptos para procesar chapas de cobre y aleaciones hasta 1 000 mm de espesor, disminuye, lo mismo que la de los hornos y equipos auxiliares, concordantemente con las exigencias de los planes de producción. Sin embargo, es posible, y económicamente conveniente, adoptar previsiones raducir al máximo el esfuerzo físico de los operarios y aumentar la productividad de los equipos. Así, la alimentación de los hornos de calentamiento debe efectuarse por medio de grúas, y el movimiento de las placas desde la salida del horno hasta el desbastador, mediante transportadores a rodillos. El transporte entre el desbastador, luego de cumplida

la laminación en caliente, los hornos de recocido y la línea de cepillado, ha de quedar asegurada por mesas transportadoras a rodillos, y, para los movimientos de apilado y transferencia, deben existir los correspondientes dispositivos mecánicos. Análogas consideraciones pueden hacerse con respecto a la conducción del material hasta el laminador terminador, y desde éste a los hornos de recocido intermedio y final. Claro está que, a medida que se reduce la capacidad de la planta, será económicamente a consejable restringir el uso de dispositivos para automatizar las operaciones, y aumentar la participación en ellas del comando manual.

D. LAS INVERSIONES Y SU VARIACION CON LA CAPACIDAD ANUAL

En esta rama de la transformación del cobre y sus aleaciones, es evidente que el criterio aplicado por el proyectista puede conducir a soluciones distintas respecto a la selección de los equipos laminadores, lo que indudablemente repercutirá en el monto de las inversiones. Así por ejemplo, podría optar por equipos desbastadores diseñados exclusivamente para la laminación en caliente, en cuyo caso la estructura parcial de las inversiones será distinta y provocará las consiguientes modificaciones en los montos totales. Si decide aplicar únicamente el procedimiento de laminación en frío, por considerarlo más adaptable a las posibilidades que brindan las condiciones locales, también se modificarán las inversiones por departamento productor y las totales. Pero, a los fines perseguidos por este trabajo, la influencia derivada de la aplicación de estos criterios no contribuirá a modificar, de modo sensible, el sentido de las conclusiones, aunque sí la medida de ellas.

Los criterios empleados para la selección de los equipos de laminación fueron alterados para la capacidad máxima de 20 000 toneladas, lo que aparentemente se contradice con el propósito de obtener una medida del efecto de las economías de escala mediante la comparación de estructuras técnicas seleccionadas con bases análogas. A este respecto cabe expresar que el desbastador combinado elegido para la planta hipotética de 10 000 toneladas, es de una potencia que asegura ampliamente el logro del objetivo perseguido por la tecnología moderna: efectuar un procesamiento lo más continuo posible, partiendo de "cakes" de gran peso y realizando las

operaciones para obtener láminas en rollos. Si este requisito está garantizado para esa capacidad, parece compatible con él, obtener un aumento de la producción completando la estructura con el agregado de modernos laminadores intermedios y terminadores. Lo expresado equivale a reconocer que las condiciones bajo las que se intenta medir el efecto de las economías de escala, no pueden responder a normas rigurosas, sino que deben proporcionar suficiente elasticidad, compatible con los requerimientos del progreso técnico.

Los ya mencionados Cuadros 66 a 69 contienen el detalle de las inversiones, cuya estimación fué realizada aplicando los criterios generales reiteradamente expresados a lo largo del trabajo. Tampoco en este caso fue posible obtener cotizaciones para cada uno de los equipos, y nuevamente se observaron discrepancias al cotejar los precios correspondientes a análogos equipos de distinta procedencia. Del análisis de las cifras consignadas en los cuadros, resultan las siguientes conclusiones:

- i) La menor importancia relativa corresponde a las inversiones en el taller de fundición y equipos auxiliares. Para la capacidad mínima, representan el 7.3 por ciento de la inversión total, porcentaje que se eleva a 9.1 por ciento para la capacidad máxima.
- ii) Las obras e instalaciones generales comprenden los mismos conceptos indicados en el capítulo III para la planta de trefilación de barras y tubos. La participación de este rubro en la inversión total muestra poca variación con la capacidad instalada. Comparativamente, el monto correspondiente a redes de agua, vapor, aire y energía eléctrica es superior, sobre todo en las pequeñas capacidades, al que resultó al estudiar la trefilación de barras y tubos. El empleo de corriente continua y alterna y la demanda más elevada de fluido eléctrico, originan mayores erogaciones en la central de distribución y redes.
- iii) Las inversiones en el taller de laminación de chapas, cintas y flejes absorben el porcentaje más importante de la inversión total, el que alcanza al 78.3 en la planta de 3 000 toneladas,

para disminuir levemente, con el aumento de la capacidad, hasta el 76.7 por ciento en la planta de 20 000 toneladas.

- iv) La inversión total por tonelada de capacidad instalada muestra una notoria declinación con el incremento de ésta, observándose que lo mismo ocurre con la tasa correspondiente. Entre las capacidades mínima y máxima, la variación es de 784.83 dólares (54.4 por ciento, aproximadamente).
- v) De la comparación entre estas inversiones por tonelada de capacidad instalada y las que se estimaron para la trefilación del cobre de alta conductividad, y para la fusión del cobre y aleaciones y trefilación de barras, perfiles y tubos, resulta:
 - La rama de la transformación que ahora se considera, es la que demanda mayor inversión específica para todas las capacidades consideradas.
 - La tasa promedio de declinación de la inversión con el aumento de la capacidad instalada, es superior a la que se observa en los otros dos casos.
- E. LOS COSTOS DE FUSION DEL COBRE Y SUS ALEACIONES Y DE LAMINACION DE CHAPAS, CINTAS, FLEJES Y PLANCHUELAS

1. Aclaraciones generales

Para medir los precios de los factores de producción y la intensidad de su variación con la capacidad instalada, fué necesario superar dificultades similares a las referidas en los capítulos precedentes.

Los Cuadros 71 a 75 contienen la distribución general de la fuerza del trabajo en cada una de las plantas hipotéticas seleccionadas. Acerca de ellos se aprecia innecesario efectuar aclaraciones, ya que los cálculos se realizaron aplicando los criterios y procedimientos conocidos. El Cuadro 76 consigna el resumen de las remuneraciones anuales en sueldos generales y mano de obra (fuerza del trabajo indirecta) para cada una de las plantas hipotéticas. El Cuadro 77 indica el capital accionario supuesto a cada una de las empresas seleccionadas, y los márgenes de crédito bancario. En lo que sigue, se excluirá el análisis de los valores anotados para la planta de 30 000 toneladas, los cuales se considerarán por separado.

Para determinar la estructura del capital, se atendió, como en casos anteriores, a la relación entre el volumen de ventas anuales y la inversión total. Confrontando las cifras de dicha inversión con las del capital accionario, podrá verse que el porcentaje que mide su participación aumenta gradualmente desde el 45 por ciento (planta de 3 000 toneladas) al 75 por ciento (planta de 20 000 toneladas). Este aumento tiene amplia justificación económica, ya que el indice que señala la relación entre el volumen de ventas y la inversión en bienes del activo fijo, crece constantemente. Por otro lado y paralelamente, los costos de venta disminuyen con el incremento de la capacidad instalada, en medida tal que permite asegurar una adecuada retribución al capital accionario, sin perjuicio de mantener una razonable tasa decreciente en los niveles de los probables precios de venta.

En el Cuadro 78 se estimaron las probables necesidades de capital circulante para cada una de las empresas. Los valores que indican esas necesidades son poco significativos para las pequeñas capacidades, pero crecen no toriamente a medida que éstas aumentan. En correspondencia con la máxima capacidad, las necesidades de capital circulante representan el 31.7 por ciento, aproximadamente, del capital accionario, en tanto que, con variación lógica, dicho porcentaje disminuye al 6.1 por ciento para la capacidad mírima. Los márgenes de crédito teóricos se calcularon en todos los casos como porcentajes constantes del capital accionario, que no aumentó con la misma tasa que le corresponde a la disminución de la inversión por toneladas de capacidad instalada. Ahora bien, los precios de venta de los productos y los de las materias primas concuerdan con los del mercado. En consecuencia, el activo circulante crece en forma que, prácticamente, resulta directamente proporcional al volumen físico de la producción. En cambio, no sucede lo mismo con los rubros del pasivo circulante, puesto que los insumos de materias primas por unidad de producido varían con la técnica operativa aplicada, y el crédito bancario, como ya se dijo, pierde gradualmente participación como componente de dicho pasivo. En mérito a las razones expresadas, el desequilibrio entre el activo y el pasivo aumenta a medida que lo hace la capacidad instalada, originando crecientes necesidades de capital circulante. En la práctica, siempre será posible conseguir una menor

variación en las relaciones entre el capital accionario y las necesidades de capital circulante. Si bien en la realidad el crédito bancario alcanzable por las empresas representa porcentajes decrecientes del capital accionario a medida que aumenta la magnitud de aquellas, las de mayor importancia cuentan a menudo, como contra artida, con mejores positilidades de recurrir a otras fuentes crediticias y de totalizar, por tal concepto, monto superiores a los calculados en el Cuadro 77.

Las cifras del Cuadro 79, obtenidas conforme al procedimiento general oportunamente descripto, informan sobre los gastos de administración y ventas y varios de empresa, y también sobre su incidencia por hora de mano de obra directa que, en este caso, aumenta constantemente con la capacidad instalada. Según se podrá observar en las estimaciones de costos, la productividad de la mano de obra crece con mayor intensidad que los gastos de empresa, a medida que se eleva la capacidad de la planta, lo que motiva un incremento del índice a que se refiere el Cuadro 79.

El Cuadro 80 indica las horas directas calculadas para el cumplimiento de cada programa de producción, y la incidencia de los gastos de empresa y de la fuerza del trabajo indirecta por hora de mano de obra directa, para lo que se recurrió a las cifras de los Cuadros 76 y 79.

Con la finalidad de medir los efectos de las economías de escala sobre los costos de producción, se seleccionaron solamente dos tipos de productos de fuerte demanda. La medición de los factores de costo en las sucesivas etapas del proceso de transformación de estos dos productos, proporcionará, según se aprecia, bases suficientes para emitir una opinión fundada sobre los efectos económicos derivados del aumento de la capacidad instalada.

2. Costos de producción de chapas de latón recocido 70/30, de 0.5 mm de espesor y 600 x 2 000 mm.

Los Cuadros El y 82 contienen los resultados de los cálculos referentes a la fusión de "cakes" de latón 70/30 y laminación, a partir de éstos, de una tonelada de chapa de latón recocido de 0.5 mm. de espesor. Acerca de estos cálculos conviene aclarar lo siguiente:

- a) Los del Cuadro 81 comprenden las operaciones de:
 - Fusión y colada de "cakes"

- Corte de cabeza.
- Fresado de los "cakes".

Como puede observarse en el cuadro citado, las dimensiones y peso de los "cakes" varían de acuerdo con las exigencias de los equipos laminadores y las posibilidades que se derivan de la capacidad de los hornos de fusión. A partir de las 10 000 toneladas, el peso de cada "cake" es de una tonelada, resultando adecuado para que, durante el proceso de laminación, se aprovechen al máximo las ventajas económicas de una operación continua, en base a rollos de láminas de gran peso.

- b) Los cálculos del Cuadro 82 abarcan las siguientes operaciones (referidas a la planta de 10 000 toneladas, como ejemplo):
 - Calentamiento de los "cakes"
 - Laminación en caliente en el desbastador combinado, hasta el espesor de 11.4 mm. El número de pasadas oscila entre 6 y 7.
 - Recocido, lavado y cepillado. Los planchonas, luego de laminados en caliente, son depositados en una apiladora emplazada al lado de la mesa de salida del desbastador. Después, en grupos de varias unidades, son tomados por la grúa y depositados en una mesa apiladora colocada junto a la mesa de entrada del horno de recocido. Cumplida esta operación, los planchones son enfriados con agua, y desde la mesa de descarga del horno son transferidos a otra mesa provista de empujador lateral que los ubica sobre la mesa de entrada de la linea de cepillado. Cada planchon pasa por la máquina enderezadora. La mesa volteadora los da vuelta para que la segunda cepilladora actúa sobre la cara del planchón aun no trabajada. Desde la mesa de descarga de la línea de cepillado, los planchones pasan a la apiladora hidráulica, donde son tomados por la grúa y transportados a la mesa de entrada del desbastador combinado. En la planta de 20 000 toneladas, los planchones cepillados son conducidos directamente al tren intermedio.
 - Laminado en frío hasta el espesor de 4 mm y enrollado. Esta operación se realiza en el desbastador combinado para desbaste en caliente y en frío, una vez que se le han cambiado los rodillos. El número de pasadas oscila entre 3 y 5.
 - Recocido, decapado y lavado.

- Laminado en frío en el tren terminador, hasta el espesor de 2 mm.
- Recocido, decapado y lavado.
- Laminado en frío en el tren terminador, hasta el espesor de 0.85 nm.
- Recocido, decapado y lavado.
- Laminado en frío en el tren terminador, hasta el especor de 0.5 mm.
- Recocido, decapado, lavado y secado.
- Cortado a las medidas de 0.5 x 600 x 2 000 mm.

Como puede inferirse por el peso de los "cakes", la longitud de los rollos de chapa y, consecuentemente, su peso, varía entre amplios límites. Para la planta de 3 000 toneladas, luego de la primera reducción en frío en el desbastador combinado, o sea cuando el espesor de la chapa es de 4 mm, la longitud de los rollos será de 17 metros, aproximadamente. En cambio, en las plantas que procesan "cakes" de una tonelada, la longitud de los rollos aumenta a 44 metros, aproximadamente.

c) Para la estimación del consumo de materias primas metálicas, por tonelada de "cakes" cortados y pesados, se tuvieron en cuenta las mermas producidas en los hornos durante la fusión, en el corte de los "cakes" y en el fresado. Esas mermas son, poco más o menos, las siguientes:

i) Planta de 3 000 toneladas

- Mermas de Cu por fusión, corte de cabeza y fresado, por tonelada de "cakes" 14.1 por ciento
- Mermas de Zn por fusión, corte de cabeza y fresado, por tonelada de "cakes 16.1 por ciento
- Material no recuperable: 42.3 kg por tonelada de "cakes"
- Chatarra recuperada: cantidad que indica el Cuadro 81.

ii) Planta de 5 000 tomeladas

- Mermas de Cu (iguales causas que en i) 13 por ciento
- Mermas de Zn (iguales causas que en i) 15 por ciento
- Material no recuperable: 41,8 kg.

iii) Planta de 7 500 toneladas

- Mermas de Cu

11.6 por ciento

- Mermas de Zn

13.6 por ciento

- Material no recuperable: 41.1 kg.

iv) Plantas de 10 000 y 20 000 toneladas

- Mermas de Cu

11.2 por ciento

- Mermas de Zn

13.2 por ciento

- Material no recuperable: 40.9 kg.
- d) El consumo de "cakes" por tonelada de chapa de latón se supuso prácticamente igual para todas las capacidades. El rendimiento del proceso, referido a "cakes" fresados, e incluidas las mermas por producción defectuosa, se calculó en un 63 por ciento.
- e) El precio medio de la chatarra de latón se consideró equivalente al 90 por ciento de las materias primas metálicas que entran en su composición.
- f) El precio de los demás factores de producción y su incidencia por unidad de producido, fue calculado mediante procedimientos analogos a los indicados al tratar la extrusión y trefilación de barras y tubos, lo que releva de efectuar otros comentarios.

Les resultades parciales y totales consignades en les Cuadres 81 y 82 conducen a las conclusiones siguientes:

i) Para las operaciones comprendidas en el Cuadro El, la mano de obra directa, la indirecta y sueldos, la energía eléctrica y las cargas de capital, constituyen, en orden de importancia cambiante con la elevación de la capacidad instalada, los factores que mayor participación tienen en el costo de producción,

después de las materico primas. Porcentualmente y en valor absoluto, la máxima variación entre las capacidades méxima y mínima corresponde a la mano de obra directa, difiriendo muy poco las cifras que la miden, de aquellas que muestran la declinación de la incidencia de la mano de obra indirecta y sueldos.

Las cargas de capital varían en un 38.8 por ciemo, aproximadamente, entre iguales límites de capacidad. En cuanto a la energía eléctrica, es el factor menos influido por las economías de escala. La disminución de 1.54 dólares, por tonelada de "cakes" cortados y fresados, que se produce entre las capacidades extrenas, se debe al distinto rendimiento del material fundido, por toneladas de "cakes" fresados, y, en menor escala, a la reducción del consumo específico de los hornos de fusión, a medida que aumenta su producción horaria.

- ii) La participación del consumo específico de materias primas metálicas en el costo total de producción, aumenta con la capacidad, como ya se observó en casos anteriores. Para la capacidad mínima, luego de aplicarles el crédito por recuperación de chatarra, las materias primas representan el 96.5 por ciento del costo de producción, en tanto que para la capacidad máxima (20 000 toneladas) el porcentaje se eleva al 98 por ciento, pese al menor ins mo de materias primas por tonelada de semi-elaborados.
- iii) El costo total de producción varía, entre las capacidades mínima y méxima, en 38,49 dólares por tonelada de "cakes" fresados (2.4 por ciento, aproximadamente). Estas cifras dan una medida de los efectos de las economías de escala. Referida al valor agregado a las materias primas (excluído el crédito por chatarra), la variación anotada equivale al 56.0 por ciento.

Este porcentaje muestra de manera concluyente el efecto que tiene la variación de la capacidad instalada sobre los factores susceptibles de ser controlados y regulados por la fuerza de trabajo de operación de la planta.

- iv) En las operaciones que siguen al fresado de los "cakes" (Cuadro 82), la variación de la incidencia de las materias primas metálicas (cobre y zinc) se hace más sensible, a causa del efecto multiplicador derivado de dichas operaciones. Expresada en valores monetarios, la diferencia de los insumos entre las capacidades mínima y máxima equivale ahira a 61.09 dólares por tonelada de chapas, una vez aplicados los créditos por recuperación de chatarra.
- v) Las cargas de capital constituyen el factor más importante del valor agregado durante las operaciones comprendidas por los cálculos del Cuadro 82. La variación de este factor, entre las capacidades extremas, es de 60.59 dôlares (50.4 por ciento, aproximadamente). La mano de obra directa sigue en orden de significación a las cargas de capital, en las pequeñas capacidades. Su valor absoluto y la participación que le corresponde en el total agregado, declinan marcadamente y con mayor intensidad que la energía eléctrica, combustibles y lubricantes, y que la mano de obra indirecta y sueldos. De esta manera, en correspondencia con la capacidad de 5 000 toneladas, la energía eléctrica, combustibles y lubricantes pasan a primer plano, después de las cargas de capital. La diferencia entre estos dos últimos factores, que en la planta de 3 000 toneladas era de 78.41 dólares, se reduce, en correspondencia con la de capacidad máxima, a 26.62 dólares, lo que da una idea de las modificaciones que se producen en la participación que les cabe como componentes del valor agregado.
- vi) Siempre en relación con las operaciones a que se refieren las cifras del Cuadro 82, el rubro materiales varios, incluidos refractarios, aumenta constantemente su participación en el valor agregado y llega a superar a la mano de obra directa y a la indirecta y sueldos en valor absoluto, en correspondencia con la capacidad máxima (20 000 toneladas).

- vii) Al nivel de costos de venta, y tal como ocurrió en casos anteriores, los gastos de administración y ventas y los impuestos pasan a ser los factores más importantes en el valor agregado, para las operaciones comprendidas por el Cuadro 82. La variación de los primeros, entre las capacidades extremas, es de 136.48 dólares (60.9 por ciento).
- viii) Si se considera el proceso completo, que se inicia con la fusión de las materias primas metálicas y termina con el corte de la chapa a las medidas deseadas, el panorama que muestran los factores más importantes, al nivel de los costos de venta, puede resumirse así:
 - La participación de las materias primas crece en forma continua. En la planta de 3 000 toneladas representa el 65.5 por ciento del costo de venta, mientras que en la de 20 000 toneladas ese porcentaje se eleva al 75.7 por ciento, aproximadamente.
 - La mano de obra directa y la indirecta y sueldos representan porcentajes decrecientes del costo de venta. Para la capacidad de 3 000 toneladas, alcanzan al 3.2 y 2.9 por ciento, respectivamente, de dicho costo, en tanto que para la de 20 000 toneladas la incidencia de ambos factores equivale al 0.9 por ciento, aproximadamente.
 - Dejando de lado los impuestos, los gastos de administración y ventas constituyen el factor más importante del costo de venta, depués de las materias primas, aunque su participación en él disminuye del 8.5 por ciento (planta de 3 000 toneladas al 3.9 por ciento (planta de 20 000 toneladas).
 - En sintesis, cabe expresar que los factores más importantes del valor agregado a las materias primas motálicas pierden relevancia, como componentes del costo de venta, a medida que aumenta la capacidad instalada, cediendo lugar al costo de dichas materias primas.
 - ix) Al nivel de costos de producción, el efecto de las economías de escala sobre el conjunto de factores participantes, se refleja en una variación de dichos costos que alcanza a 209.60 dólares, por tonelada de producto final (10 por ciento, aproximadamente).

- x) Al nivel de costos de venta, la influencia que sobre todos los factores motiva el aumento de la capacidad instalada, se manifiesta en una disminución de dicho costo que equivale a 392.17 dólares por tonelada de chapa de latón de 0.5 mm de espesor, y de 600 mm de ancho por 2 000 mm de largo.
- 3. Costos de producción de una tonelada de chapas de cobre de 0.9 mm de espesor y de 1 000 mm de ancho por 2 000 mm de largo

Los cuadros 83 y 84 contienen los resultados de los cálculos de costos, sobre los que convienen las siguientes aclaraciones:

- a) El Cuadro 83 se refiere a las operaciones que a continuación se indican, para obtener una tonelada de "cakes" fresados:
 - Fusión y colada de "cakes".
 - Corte de cabeza.
 - Fresado de los "cakes".

Las medidas y peso de los "cakes" varía con la capacidad de la planta, de acuerdo con las exigencias de los equipos laminadores.

- b) Los cálculos del Cuadro 84 comprenden las siguientes operaciones:
 - Calentamiento de los "cakes".
 - Laminación en caliente hasta espesores de 5 mm (planta de más de 5 000 toneladas) y de 3.4 mm (plantas de 3 000 y 5 000 toneladas) y enrollado.
 - Recocido, decapado y lavado.
 - Laminación en frío, en el tren terminador, hasta el espesor de 2 mm.
 - Recocido, decapado y lavado.
 - Laminación en frío, en el tren terminador, hasta el espesor de 0.9 mm.
 - Recocido, decapado y lavado.
 - Cortado a la medida de 0.9 x 1 000 y 2 000 mm.

Como puede observarse, el proceso operativo que se cumple con el cobre difiere del señalado para el latón. En primer lugar, en las plantas de capacidad superior a 5 000 toneladas, el cobre se lamina en caliente hasta el espesor de 5 mm, y se enrolla. En cambio, en las plantas de 3 000 y 5 000 toneladas, la laminación en caliente se efectúa hasta que la chapa alcanza a 3.4 mm de espesor. En segundo lugar, durante el proceso de laminación el cobre es sometido a tres recocidos, mientras que el latón, para alcanzar igual espesor, debe recibir cuatro recocidos.

c) Para calcular el consumo de materias primas metálicas por toneladas de "cakes" fresados, se estimaron las siguientes mermas:

Planta de 3 000 toneladas

Mermas totales por fusión, corte de cabeza y fresado: 15.5 por ciento.

Planta de 5 000 toneladas

Mermas totales: 14 por ciento.

<u>Planta de 7 500 toneladas</u>

Mermas totales: 13.4 por ciento.

Plantas de 10 000 y 20 000 toneladas

Mermas totales: 13 por ciento.

La cantidad de chatarra recuperada en cada planta hipotética, aparece indicada en el Cuadro 83.

- d) El precio medio de la chatarra de cobre recuperada durante el proceso, coincide con el indicado en la lista general de precios (Cuadro 2).
- e) El insumo de "cakes" de cobre por tonelada de chapa se consideró también constante para las distintas capacidades. El rendimiento medio del proceso, referido a "cakes" fresados e incluidas las mermas por producción defectuosa, se estimó en un 65 por ciento, aproximadamente.

Los resultados parciales y totales de los Cuadros 83 y 84 conducen a conclusiones similares a las obtenidas al tratar la laminación de la chapa de latón 70/30. En consecuencia, para evitar repeticiones, solamente se hará referencia a aquellos factores que muestren, con respecto al caso anterior, una incidencia distinta en los costos o que se comporten de manera diferente al variar la capacidad instalada.

- i) El mayor precio de la materia prima utilizada en el proceso y de la chatarra recuperada, y la variación de las mermas con la capacidad instalada, ocasionan una participación más relevante de la materia prima en el costo total de producción, con porcentajes que varían entre el 85.5 por ciento (planta de 3 000 toneladas) y el 92.4 por ciento (planta de 20 000 toneladas).
- ii) El consumo de energía eléctrica por tonelada de "cakes" fresados es apenas superior al indicado para el latón 70/30. Para fundir una tonelada de cobre, el consumo de energía eléctrica supera al que demanda la fusión de igual cantidad de latón 70/30, si bien la diferencia aparece aquí atenuada por las menores mermas que se producen durante las operaciones a que se refiere el Cuadro 83.
- iii) La influencia total de las economías de escala sobre los factores de producción, se refleja en los costos de venta en una variación que alcanza a 357.99 dólares entre las capacidades mínima y máxima. Como se ve, en este caso la variación es inferior, en valor absoluto, a la que resultó para el latón 70/30, lo que se justifica por el menor valor agregado durante el proceso, ya que es distinto el número y escalonamiento de las operaciones y el espesor final de la chapa.
- F. CONCLUSIONES GENERALES ACERCA DE LA INFLUENCIA DE LAS ECONOMIAS DE ESCALA SOBRE LAS INVERSIONES Y COSTOS DE PRODUCCION, EN LA FUSION DEL COBRE Y SUS ALEACIONES Y LAMINACION DE PLANCHAS, CHAPAS, CINTAS Y FIEJES

Los comentarios suscitados por los cálculos de la inversión y de costos de producción en esta rama de la transformación del cobre y sus aleaciones, permiten a manera de sintesis, enunciar conclusiones de carácter general, dejando sentado que, para el caso, tienen validez las mismas aclaraciones efectuadas en los capítulos precedentes con respecto al alcance de las modificaciones que la práctica habrá de introducir en los cálculos teóricos.

- 1. Los cambios en las inversiones por tonelada de capacidad instalada estarán relacionados con el criterio que adopte el proyectista para definir las estructuras técnicas, y con las variaciones que sufran los programas de producción, sobre todo en lo relativo a calidades, anchos y espesores mínimos de los laminados planos finales.
- En esta rama de la transformación, las inversiones por tonelada de 2. capacidad instalada alcanzan un nivel relativamente elevado, y en ellas tienen una influencia sensible las economías de escala. Los núcleos básicos de la producción son los trenes laminadores y equipos e instalaciones audiliares, cuyo número permanece prácticamente invariable, en tanto que su potencia, o sea su capacidad específica de producción, se modifica a medida que varían las exigencias de los programas de producción. Esta rama de la transformación no muestra, por consiguiente, las características de las que fueron tratadas en los capítulos II y III, pues en éstas, un número más o menos importante de las máquinas que interventan en el proceso aumentaba en cantidad paralelamente con los requerimientos de la producción, sin alterar su capacidad horaria. La característica distintiva que, en este sentido, presenta la laminación de chapas, cintas y flejes, tiene marcada influencia en la intensidad con que varía la inversión a medida que lo hace la capacidad instalada, ya que el costo de las máquinas, equipos e instalaciones absorbe, también en este caso, el mayor porcentaje de la inversión total (ver cuadros 66 a 69). Por otro lado, e igualmente a diferencia de lo que, en general, puede observarse en las otras ramas de la transformación, la instalación de laminadores de productos planos exige obras de fundación y albanilería de relativa importancia, factores estos que contribuyen a acentuar los efectos de las economías de escala sobre las inversiones.
 - 3. Un más alto nivel y una variación más intensa de las inversiones con la capacidad instalada, hacen que éstas se proyecten con mayor relevancia en la economía de producción, según quedó demostrado al considerar los procesos de fabricación. De lo dicho se desprende que, en este caso, tendrá gran significación económica tratar de neutralizar los efectos negativos de ese factor sobre las empresas de pequeña capacidad que actúan

en un mercado competitivo, recurriendo al procesamiento de aleaciones especiales que no son habitualmente producidas por las plantas dedicadas a la fabricación masiva de aleaciones comunes. También aquí acrece la importancia de realizar una correcta selección de los equipos laminadores, conciliando en la mayor medida posible las exigencias que estos imponen con los programas de producción, a fin de obtener, para cada caso, los renlimientos óptimos y, consecuentemente, una productividad general más alta.

- Las mermas de materias primas, a lo largo del ciclo, son importantes, por lo cual tendrá gran significación económica la adopción de adelantos tecnológicos que tienden a reducirlas, la realización de oportunos trabajos de maxtenimiento y conservación de los hornos y equipos laminadores, y la máxima mecanización y automatización de las operaciones, conciliadas con las características de las máquinas. La preponderante proyección de las materias primas metálicas sobre los costos totales de operación, indica que las economías que se obtengan disminuyendo su consumo por unidad de producto final, pueden ser más considerables que las ventajas logradas rediante el contralor y ajuste de otros factores de producción.
- 5. Los efectos de las economías de escala se hacen sentir con mayor intensidad en los siguientes factores de producción, indicados en orden de importancia decreciente: gastos de administración y ventas, cargas de capital, mano de obra directa y mano de obra indirecta y sueldos. Se hace evidente, una vez más, la significación económica de la eficiencia de la fuerza del trabajo en todos los niveles, y de la aplicación estricta de los principios y criterios rectores modernos para la organización y administración de empresas, a los que se hizo expresa referencia en el capítulo II.
- 6. Valores absolutos y porcentuales, referidos al valor agragado, la influencia de las economías de escala sobre los costos de producción es mayor en esta rama de la transformación que en la extrusión y trefilación de barras y tubos.

G. LAS ECONOMIAS DE ESCALA Y LAS PLANTAS DE ESTRUCTURA MIXTA

1. Comentarios generales

En la práctica, y muy especialmente en América Latina, las plantas de transformación del cobre y sus aleaciones tienen estructuras mixtas, con las que se diversifica la producción por integración de actividades que, con cierta licencia, podría denominarse horizontal, ya que abarcan más de una rama de la transformación. Existen en la región plantas relativamente pequeñas que fabrican conductores eléctricos a partir del "wire bars" o del alambrón, y que también trefilan tubos y barras, y laminan planchas, chapas, cintas, flejes, etc., de cobre y aleaciones. Una producción tan diversificada se observa aún en plantas cuya capacidad total está por debajo de las 10 000 toneladas.

Las estructuras y capacidades hipotéticas analizadas hasta el momento para cada rama de la transformación, permitirían efectuar numerosas combinaciones y entrar en el estudio de los efectos económicos que ellas tienen en las inversiones y los costos, y medir la variación del conjunto de factores con el aumento de la capacidad instalada. Se aprecia que la realización de un tal análisis no tendrá mayor sentido práctico, pues los costos totales de producción, en cada departamento de trefilación y laminación de las plantas mixtas, sólo serán afectados fundamentalmente por la modificación de la incidencia de la fuerza del trabajo indirecta, de las cargas de capital debidas a obras e instalaciones generales y, en escasa medida, por la variación de algunos gastos, tales como los ocasionados por costo de ciertos servicios (agua, vapor, etc.). En todo caso, con los elementos de juicio reunidos hasta el momento, quien lo desee podrá analizar cada una de las posibles combinaciones y obtener una medida bastante aproximada de los cambios que se producirán.

Con respecto a las plantas de estructura simple, los efectos económicos relativos más sensibles que mostrarán las plantas mixtas que tienen igual capacidad de producción que aquéllas en cada una de las romas de la transformación, resultarán del aumento de la producción en los talleres de fundición. El mayor volumen de "billets" o "cakes" producidos provoca una disminución de los costos, efectos ya analizados

con anterioridad. Es evidente que, a igualdad de capacidad de producción total, los costos de las plantas de estructura simple serán inferiores a los de las plantas mixtas, ya que la influencia de las economías de escala sobre el conjunto de factores, es más relevante cuando la capacidad de producción aumenta, manteniendose la misma estructura y la misma forma de integración de actividades. Por el contrario, al elevarse la capacidad instalada por integración horizontal, con el agregado de líneas de fabricación de bienes distintos, se hace sentir de manera más parcializada, menos completa y amplia, sobre aquellos factores. Así por ejemplo, la mayor proporción de las cargas de capital se debe a las inversiones correspondientes a los departamentos productores propiamente dichos. A su vez, estas inversiones son las que muestran mayor tasa de decrecimiento con el aumento de la capacidad, como ya quedó demostrado. En consecuencia, al elevar la capacidad de producción por integración horizontal de actividades, la disminución de las inversiones por tonelada de capacidad instalada afectará preponderantemente al departamento de fundición y a las obres e instalaciones generales, pero en medida no exactamente igual a la que resultaría si el mismo aumento se produjese manteniendo idéntica diversificación de los productos finales.

Habitualmente, lo que hemos dado en denominar integración horizontal de actividades se realiza ubicando las máquinas, equipos e instalaciones de una determinada rama de la transformación, en locales o espacios independientes, aunque adosados a los reservados para otra rama. Un taller de trefilación de tubos y barras adecuará su disposición a la de los talleres de fundición para obtener las máximas ventajas en el transporte y procesamiento de las materias primas y semielaborados. En superficies cubiertas contiguas, y coordinando también su construcción y ubicación con los talleres de fundición, se situará el taller de laminación de chapas, cintas y flejes. Pero aunque tales disposiciones permitirán ciertas economías en edificios, equipos auxiliares, etc., lo cierto es que las inversiones totales no se modificarán sustancialmente y, en consecuencia, el efecto del aumento de capacidad por integración horizontal de actividades no provocará una variación tan marcada sobre los costos, como la que se produciría si dicho aumento tuviese lugar sin alterar la gama de los bienes finales

fabricados, es decir, manteniendo la estructura técnica simple. En conclusión, puede afirmarse que la variación de las cargas de capital con la capacidad instalada, será menos intensa cuanto más se amplíen o modifiquen los procesos para obtener una mayor producción y una gama más extensa de bienes finales.

Desde el punto de vista operativo, el grueso de la fuerza del trabajo actuará, en las plantas de estructura mixta, independientemente en cada línea de producción, lo que equivale a decir que la mano de obra directa requerida en los procesos no será prácticamente modificada. Claro está que, con esta integración horizontal, podrá obtenerse una mayor productividad de una mano de obra auxiliar directamente afectada a la producción. Tal podría ser el caso, por ejemplo, del personal encargado del mantenimiento menor, conservación y atención de máquinas, equipos e instalaciones. Pero en la práctica, este personal auxiliar se suele destinar exclusivamente a atender una dada línea de producción, bajo la supervisión del ejecutivo que dirige las operaciones correspondientes. En consecuencia, la experiencia demuestra que tales economías son a veces más aparentes que reales.

Más dependiente del aumento del volumen físico de la producción que de la forma de integración de la misma, es la fuerza del trabajo indirecta, con el concepto que fue clasificada en el presente estudio. Sin embargo, la dependencia no es estricta, toda vez que un aumento de la producción y una diversificación más amplia de los bienes fabricados, por aditamento de nuevas líneas, obliga siempre a modificaciones más sustanciales de la fuerza del trabajo indirecta, que las que podría provocar el mismo aumento físico de producción logrado manteniendo el proceso de transformación existente. Esta distinta influencia se notaría, por ejemplo, en las siguientes dependencias: Laboratorio y Calidad, Ingeniería, Redes Genevales, etc.

El costo de ciertos servicios como energía eléctrica, agua, vapor y aire, no es tampoco igualmente modificado cuando el aumento de la producción r sulta de la aplicación de uno u otro de los procedimientos que comentamos. Atendiendo a los supuestos que encauzaron el trabajo, la energía eléctrica

se supone no generada en la planta sino obtenida de la red externa, lo que equivale a decir que el aumento de producción conseguido por la adopción de estructuras mixtas tendrá menor efecto positivo sobre el costo de dicho servicio y, en todo caso, será inferior al que se originaría por un incremento en unidades físicas de bienes logrado sin variar el tipo de estructura técnica simple. Téngase en cuenta que, en el primer caso, sería necesario ampliar las redes e instalaciones auxiliares, con la consiguiente elevación de los costos del fluido en el punto de consumo. Algo similar cabría expresar con respecto al costo del vapor, aire, etc., aunque pueden contribuir a modificar el panorama las eventuales diferencias de insumos demandados por cada una de las líneas de producción, para alcanzar igual volumen físico de producción.

Por todas las razones expresadas, pareció suficiente seleccionar una sola estructura técnica que permita, por comparación con las estudiadas hasta el momento, medir los efectos de uno u otro procedimiento de integración sobre los distintos factores.

2. Las inversiones en plantas de estructura mixta

Los Cuadros 85 y 86 contienen el programa de producción anual y la descripción sucinta de la estructura técnica de una planta hipotética de 30 000 toneladas de capacidad, sobre la que cabe manifestar:

- a) La producción de la planta se discrimina así:
 - 10 000 toneladas de chapas, cintas y flejes de cobre y latón.
 - 20 000 toneladas de barras, varillas y tubos de latón.
- b) Para facilitar las comparaciones, los tipos y calidades de productos comprendidos en el programa de producción, resultan de la reunión de los correspondientes a las plantas de estructura simple de 10 000 y 20 000 toneladas de capacidad.
- c) Los equipos que integran el taller de laminación de productos planos son exactamente iguales a los previstos para la planta hipotética de 10 000 toneladas de capacidad anual (Cuadro 69), y los del taller de extrusión y trefilación de barras y tubos coinciden con los de la planta de estructura simple de 20 000 toneladas de capacidad anual (cuadro 44).

d) Según se desprende de la observación de los equipos pertenecientes al taller de fundición, para la colada de "cakes" y "billets" se prevé el proceso discontinuo.

Las cifras parciales y globales de las inversiones sugieren los siguientes comentarios:

- i) La inversión media del taller de fundición, por tonelada de laminado y trefilado final, alcanza a 51.26 dólares. Puede observarse que, con respecto a las que corresponden a los talleres de fundición de las dos plantas de estructura simple de 20 000 toneladas (una, para tubos y barras; otra, para chapas, cintas y flejes), aparece una disminución que oscila entre 9.14 y 9.04 dólares por tonelada de capacidad instalada. Ponderando correctamente los valores, es decir, neutralizando adecuadamente los efectos debidos a la estructura mixta, podrá comprobarse que la tasa de variación de la inversión entre 20 000 y 30 000 toneladas es marcademente inferior a la que resulta para capacidades inferiores. Dicho en otras palabras, los efectos de las economías de escala sobre las inversiones se atenúan, son tanto menos sensibles cuanto más elevadas son las capacidades instaladas.
- 1i) Las inversiones en obras e instalaciones generales equivalen a 80 dólares por tonelada de producto final. En este caso, la disminución de la inversión con respecto a las mismas plantas de estructura simple de 20 000 toneladas a que nos hemos referido, oscila entre 7.76 y 12.50 dólares. La tasa con que decrece la inversión entre estas capacidades, se hace mucho menor que para capacidades más pequeñas, como puede observarse confrontando las cifras correspondientes, y ello se debe a las acciones de distinto signo comentadas precedentemente.
- iii) La inversión global por tonelada de producto final es de 522,60 dólares y difiere en sólo 53.13 dólares, o sea el 9.2 por ciento, de la que correspondería a dos plantas independientes de estructura simple, que cumplieran, en conjunto, análogo programa de producción (575.73 dólares). Estas cifras y su comparación con las tasas de variación de la inversión, al aumentar la capacidad instalada,

que muestran los Cuadros 51 y 70, permiten apreciar el valor de los efectos totales que provoca en las inversiones el acrecentamiento de la producción física de bienes por una mayor integración horizontal de actividades.

3. Los costos de laminación de planos y trefilación de tubos y barras en plantas de estructura mixta.

Siguiendo los mismos procedimientos utilizados para el estudio de las plantas de estructura simple, se estimaron las necesidades de fuerza general del trabajo, indicadas, por dependencia orgánica, en el Cuadro 87 El Cuadro 76 presenta el resumen de las remuneraciones anuales de la fuerza del trabajo indirecta, y los Cuadros 52 y 77, los márgenes de crédito bancario a que podría aspirar la hipotética empresa. Las necesidades de capital circulante están consignadas en los Cuadros 53 y 78, mientras que los gastos de administración y ventas aparecen en los Cuadros 54 y 79. Finalmente, los Cuadros 55 y 80 indican la incidencia de la fuerza del trabajo indirecta y de los gastos de administración y ventas por hora de mano de obra directa.

La observación de los resultados de los cálculos de costos de producción de una tonelada de chapas de latón 70/30 de 0.5 milímetros de espesor, y de cobre de 0.9 mm de espesor, en las plantas de 20 000 y 30 000 toneladas, sugiere los siguientes comentarios y conclusiones (Cuadros 81 a 84):

a) A causa de la variación de la incidencia de la mano de obra directa, indirecta y sueldos, de las cargas de capital y de la energía eléctrica, combustibles y lubricantes, el costo de producción de una tonelada de "cakes" de latón fresado disminuye en 2.32 dólares. Confrontando esta disminución con la que se produce entre las plantas de 10 000 y 20 000 toneladas, se hará visible un marcado descenso de la tasa de variación. Mientras que las cargas de capital se modifican muy poco, debido en parte a la influencia de la mayor diversidad de equipos auxiliares de colada de que es necesario disponer para "cakes" y "billets", la mano de obra directa y la indirecta y sueldos

tienen influencia preponderante en la disminución de los costos totales de producción. Análogas conclusiones pueden extraerse analizando las variaciones que se originan en los costos de producción de una tonelada de "cakes" de cobre.

- b) Los resultados de los cálculos contenidos en el Cuadro 82 permiten concluir lo siguiente:
 - i) A pesar de que la capacidad de producción del taller de laminación de chapas, cintas y flejes es igual a la de la planta de 10 000 toneladas, el efecto conjunto de las modificaciones en el costo de la mano de obra indirecta y sueldos, cargas de capital y costo de las materias primas consumidas, hace que la diferencia entre los costos de producción sea de 20.69 dólares por tonelada de chapas.
 - ii) Si se efectúa el mismo cotejo con los costos correspondientes a la planta de 20 000 toneladas, resulta que los de esta áltima son menores. Deducido el efecto derivado de los distintos costos de la materia prima metálica, la diferencia a favor de la planta de estructura simple, cuya capacidad de producción de laminados planos es doble, alcanza a 8.95 dólares por tonelada de chapas. Obsérvese que la incidencia de la mano de obra indirecta y sueldos, por unidad de producido, es superior en la planta de 30 000 toneladas, a causa de las mayores erogaciones en sueldos del personal directamente afectado a esta línea de producción, que no llegan a ser compensadas por la menor participación que le cabe a la mano de obra indirecta. Las cargas de capital de obras e instalaciones generales fueron prorrateadas proporcionalmente al volumen físico total de la producción. De haberse aplicado otro criterio que tuviera en cuenta la mayor participación, por unidad de producto, de dichas cargas que corresponderían al taller de chapas, la diferencia apuntada a favor de la planta mixta. sería menor.
 - iii) Debido a la incidencia más reducida de los gastos de administración y ventas por unidad de producido, la diferencia indicada en ii) prácticamente desaparece al nivel de costos de venta, por el saldo favorable a la planta de estructura simple, que es de 1.50 dólares por tonelada de chapas. También los gastos de administración y ventas de la planta de estructura mixta fueron prorrateados proporcionalmente al volumen físico global de la producción. De aplicarse un criterio más discriminativo, que, técnicamente, es correcto, se habría llegado a una diferencia mayor.

- iv) Como la inversión global por tonelada de capacidad instalada es mayor en la planta de estructura simple de igual capacidad de producción de laminados planos, y diferente la estructura del capital, la utilidad bruta por tonelada de chapas, necesaria para asegurar iguales condiciones de capital accionario, resulta algo superior, lo que contribuye a aumentar la diferencia a favor de la planta de estructura mixta, al nivel de probables precios de venta. Naturalmente, se hubiera llegado a una diferencia memor, de haberse considerado la mayor proporción de capital accionario que correspondería al taller de laminación de planos de la planta mixta. Para simplificar los cálculos, se prorratearon dichas cargas proporcionalmente al volumen físico de la producción global.
- c) No pareció necesario extender los comentarios a los resultados de los cálculos contenidos en el Cuadro 84, ni tampoco a los costos de fusión del cobre y aleaciones y de fabricación por extrusión de tubos y barras. Las conclusiones a que conduciría el análisis de las cifras a que se refieren los Cuadros 56 a 61, serían semejantes a las hasta ahora expresadas, aunque la medida de los efectos, algo distinta.

Se ha obtenido una medida absoluta y relativa de las diferencias que se producen cuando se adoptan formas distintas de integración para aumentar la capacidad de producción. Ex profeso se prefirió considerar una alternativa favorable a las plantas de estructura mixta, compatible en cierta medida con las demandas internas de los países más desarrollados de la región, lo que hizo que las diferencias alcanzaran valores reducidos. De haber aplicado un criterio distinto para la selección de la estructura mixta, eligiendo una solución que mostrara una diversificación mayor aún de la producción para una capacidad total inferior, y más adaptada a las demandas medias de los países latinoamericanos, las ventajas econômicas a favor de las estructuras simples serían de mayor significación. En realidad, existen ciertos imponderables cuyos efectos no son susceptibles de medición numérica y que producen, a menudo, importantes modificaciones en los precios de los factores de costo. Uno de ellos radica, por ejemplo, en las complicaciones que trae aparejada una exagerada diversificación de la producción, no sólo para mantener un plantel de fuerza del trabajo capacitado en los distintos escalones de la jerarquia, sino también para poder ejercer un efectivo y

óptimo contralor de las operaciones y de la calidad de las materias primas, de los productos en proceso y de los finales. Para la diversificación creciente de la producción, se cumple el conocido efecto de la ley de rendimientos decrecientes. Si se mantiene constante el volumen físico de la producción y se agregan cada vez más unidades de trabajo humano, en razón de las exigencias que impone la mayor gama de bienes finales, es evidente que decrecerá gradualmente la productividad marginal de dicho factor.

Dentro de las limitaciones a que obligan los mercados, no cabe duda sobre las ventajas de todo orden que se obtendrán recurriendo a estructuras productoras que permitan combinar los factores en juego, en forma de lograr costos mínimos. Es necesario realizar siempre un exhaustivo análisis que haga posible discernir claramente la solución más apropiada para producir diferentes cantidades de bienes, al costo más reducido. Para ello, será indispensable calificar y medir los factores de producción más caros, y sustituirlos por los más baratos.

Capitulo V

CONCLUSIONES GENERALES SOBRE LA INFLUENCIA DE LAS ECONOMIAS DE ESCALA EN LA INDUSTRIA DE TRANSFORMACION DEL COBRE Y SUS ALEACIONES

A. CONCLUSIONES CERTERALES SOBRE LAS COMBINACIONES DE LOS FACTORES DE COSTO, LA PRODUCCION Y LA PRODUCTIVIDAD

La tendencia general de las curvas de inversiones y de costos demuestra claramente que el límite máximo de capacidad establecido para cada una de las ramas de la transformación, la combinación óptima posible de factores no alcanza todavía el nivel de costos mínimos por unidad de producto. Sin embargo, la tasa de variación de las inversiones y de los costos inclina a pensar que para las capacidades máximas se obtienen valores que se aproximan razonablemente a los que corresponderían al gasto mínimo por unidad de producto.

La industria de transformación del cobre y sus aleaciones no muestra, en ninguno de los países industrializados, características monopolistas ni oligopolistas, puesto que en un marco de competencia más o menos imperfecta, coexisten grandes y pequeñas empresas. La extremada variedad de tipos y calidades de productos abarcada por las ramas de la transformación estudiadas en los capítulos precedentes, permite aquella coexistencia, atenuando en medida muy notable los conocidos efectos que originan las industrias superpobladas cuya competencia es, en general, muy imperfecta. Para el relativamente bajo consumo de cobre y sus aleaciones que alcanzan los países de la región, los límites máximos de capacidad instalada seleccionados, sólo en muy contados casos podrían ser igualados en la práctica durante los próximos años. Por el contrario, en aquellos países que cuentan con industria de transformación, es notoria la tendencia que ella muestra hacia la superpoblación. La misma estrechez de los mercados hace que la competencia se desarrolle de manera muy imperfecta, siendo bien perceptibles los efectos que las fuertes fluctuaciones de la demanda tienen sobre los precios. De esta manera, las relaciones entre precios y costos evidencian notorias alteraciones. No debe pues llamar la atención que la competencia

en precios pierda permanencia, cediendo paso a los intentos de repartir el mercado entre los productores. La falta de adecuada especialización está demostrada por la existencia de numerosas pequeñas plantas, cuyas líneas de producción abarcan varias ramas de la transformación y una gama muy diversificada de productos de mucha y poca demanda. Estas situaciones de hecho, impiden a las empresas sustituir los factores de costo caros por los de menor precio, es decir, mejorar el nivel de progreso técnico, aproximandose gradualmente hacia la combinación de factores que conduce a los costos mínimos para un dado volumen de producción. Desde este punto de vista, son evidentes las ventajas económicas que se derivarían de la firme decisión de los empresarios de alcanzar la máxima especialización posible compatible con las demandas del mercado, renunciando a los intentos de distribuírselo. Sólo de esta manera se podrá sacar el mejor provecho al capital invertido y disminuir el nivel de precios.

Definiendo como productividad total de la inversión a la producción física que se obtiene con ella, la observación de las cifras contenidas en los cuadros 23, 45 y 70 y gráficos 1, 3 y 5, demuestra que aquel índice aumenta con la capacidad, con tasa en general creciente. En correspondencia con algunas capacidades intermedias, se observan excepciones a dicha tendencia general, justificadas por el hecho de que no se han mantenido constantes los factores que influyen en la inversión y en la producción física. Las modificaciones introducidas en los programas de producción en cuanto a los tipos de productos finales, a las características de máquinas, equipos e instalaciones, los distintos coeficientes de aprovechamiento de dichos medios de producción, etc., motivan aquellos apartamientos. Cabría afirmar, en consecuencia, que la producción total crece cada vez con mayor intensidad al agregar sucesivas unidades de inversión.

En los capítulos anteriores se hizo expresa mención de la participación que les correspondía a las cargas de capital y mano de obra directa e indirecta en el valor agregado a las materias primas. Vale la pena realizar aquí ciertos comentarios vinculados con la teoría clásica de la producción y la productividad, para lo que será necesario recurrir a algunas simplificaciones. En primer lugar, parece conveniente tomar como referencia a una sola de las ramas de la transformación: la fusión del cobre y sus aleaciones y la trefilación

de tubos y barras. En segundo lugar, y sin que ello pueda suponerse rigurosamente exacto, cabe aceptar que es factible mantener constante la inversión
y hacer variar el trabajo, aumentando el número de horas de empleo de los
medios de producción, es decir, la cantidad de hombres-hora. Queda de esta
manera abierta la posibilidad de analizar, para una de las plantas hipotéticas seleccionadas en los capítulos anteriores, lo que pasará con la
producción si se modifican las unidades de trabajo, manteniéndose constante
la inversión.

El análisis comparativo de los tres factores: inversión, fuerza del trabajo y producción, tomando como referencia una planta hipotética cuya capacidad es de 5 000 toneladas de tubos y barras en dos turnos diarios (4 200 horas al año), conduce a las siguientes reflexiones:

- 1. Si la planta es operada a tres turnos diarios (admitiendo por simplificación que los talleres de fundición trabajan a igual número de turnos que los restantes talleres, y que su capacidad es suficiente para afrontar las exigencias del aumento de producción), la mano de obra directa aumentaría en un 50 por ciento, y la producción se elevaría también en igual porcentaje. Si se define como producción marginal física del trabajo directo el aumento de producción resultante del empleo de una unidad más de trabajo, manteniendo constante la inversión, puede observarse que en el caso bajo análisis dicha productividad marginal no disminuye, sino que se conserva constante. Si a título aproximativo, se supone que la fuerza del trabajo indirecta exigida por la operación a tres turnos es equivalente a la indicada en el cuadro 48 (planta de 7 500 toneladas) podrá concluirse que la productividad marginal de la fuerza del trabajo total aumenta.
- 2. Una idea orientadora de los efectos que la modificación introducida en los factores produce en los costos de producción, puede extraerse recurriendo, por simplificación, a los cálculos de costos contenidos en los cuadros 56 a 58 (barra de latón 58/40/20). Resulta así:
- a) La incidencia de las cargas de capital por tonelada de barras disminuirá en un 33 por ciento aproximadamente, reducción que equivaldrá a unos 11.4 dólares.

- b) La incidencia de la fuerza del trabajo indirecta (reflejada preponderantemente en los rubros "gastos de administración y ventas" y "mano de obra indirecta y sueldos"), decrecería en alrededor de 3.6 dólares por tonelada de barras. (Nótese que el último rubro incluye también los sueldos del personal directamente afectado a la producción, y que el agregado de un turno de trabajo obliga a una modificación en los efectivos de este personal.)
- c) En su conjunto, la modificación de factores en consideración, produce al nivel de costos de venta una reducción del valor agregado a las materias primas (excluidos el crédito por chatarra e impuestos), equivalente al 7.8 por ciento aproximadamente, participando las cargas de capital de manera preponderante en esa disminución (7.6 por ciento).

El panorama que muestra la sustitución de factores comentada, demuestra que, dentro del campo analizado, no actúa la ley de rendimientos decrecientes. Pero por sobre todo, contribuye a formar una idea de la importancia relativa de las inversiones y de la significación económica que tiene el pleno aprovechamiento de las capacidades instaladas.

Las combinaciones posibles entre los factores para obtener un dado volumen de producción, son varias. No ha sido propósito de estos comentarios entrar en la evaluación de dichas combinaciones para determinar aquella que puede asegurar los costos mínimos y los máximos beneficios a la empresa. Se ha querido solamente formar una idea orientadora de la significación económica que tiene la sustitución adecuada de factores, la que indica claramente la absoluta necesidad de realizar en cada caso concreto, un análisis exhaustivo de dichos factores, para obtener la solución óptima cuando un dado factor debe mantenerse invariable. No cabe duda de que en todo caso, los precios de los factores de producción y las perspectivas que existen de que persistan o se modifiquen con el tiempo han de jugar un papel preponderante en la definición de la combinación óptima. Sobre este particular sólo es posible efectuar enunciaciones de carácter muy general. Al producirse modificaciones en el precio de los factores, las proporciones en que éstos intervienen para la obtención de los costos mínimos también se modificarán. Pero, entre otras cosas, lo que importa señalar con especial énfasis, es que la inversión requerida para lograr una dada producción no ha de variar

sustancialmente de un país a otro, toda vez que la mayoría de las máquinas, equipos e instalaciones deberán ser importados. Además, como dicha inversión desempeña un papel económico importante en el valor agregado a las materias primas, interesa muy especialmente asegurarle la máxima productividad marginal física. Esto se logrará, suponiendo constante la fuerza del trabajo, recurriendo a estructuras técnicas y equipos, máquinas e instalaciones que permitan alcanzar altos niveles de productividad, y seleccionarlos procurando subordinar a sus exigencias, en la medida posible, las calidades y tipos de productos a fabricar. Pero es preciso reconocer que la estrechez de los mercados de los países latinoamericanos no permite una variación muy amplia de las inversiones ni de la producción, y en consecuencia lo que interesa por sobre todo, es obtener una alta productividad marginal física del trabajo humano, factor éste que, especialmente para las capacidades de producción reducidas, tiene gran importancia. Suponiendo que el factor fijo es la inversión, los costos mínimos se alcanzarán actuando sobre otros factores que pueden ser variados dentro de limites diferentes. En este caso, para las capacidades compatibles con las demandas del mercado, se mejorará la productividad marginal física de la fuerza del trabajo mediante la elevación del coeficiente de aprovechamiento práctico y del rendimiento de las máquinas, equipos e instalaciones. La ampliación de los turnos de trabajo diarios, la adaptación de los programas de producción a las exigencias de los medios disponibles, la disminución del tiempo de ociosidad por una correcta disposición y mecanización de las líneas de producción, obran en el sentido indicado. En general, como ya quedó visto, el aumento de las horas de empleo de las máquinas por ampliación de los turnos de trabajo, provocará la elevación de la productividad marginal física de la fuerza del trabajo, aunque sus efectos económicos no serán de gran relevancia si tal aumento se considera a partir de los dos turnos tomados como base de cálculo en este estudio. En el mismo sentido que el aumento de turnos de trabajo obrarán la correcta disposición de los medios de producción, a fin de reducir los esfuerzos físicos y eliminar los movimientos innecesarios, y la mecanización de los transportes del material en proceso y de los desechos. Al dedicar las pequeñas plantas a la fabricación de aleaciones especiales, será distinta la combinación de factores que para cada capacidad de producción

originan el costo mínimo. En este caso, disminuirán la participación que en el costo total tienen las inversiones y la fuerza del trabajo total. Pero en general valen también aquí las medidas ya enunciadas para aumentar la productividad marginal física de la inversión y de la fuerza del trabajo total.

Los comentarios precedentes plantean un esquema muy general sobre las diversas alternativas de combinación de factores y sobre la evaluación de las que han de posibilitar la obtención de costos mínimos. La inclusión de todos los factores en juego y el análisis de los efectos derivados de la variación de las cantidades de los mismos, es el problema que debe resolverse en la práctica. Dicho en otras palabras, interesa sustituir los distintos factores entre sí, variando su participación en el costo total hasta obtener el costo mínimo y determinar, en definitiva, cual de todas las alternativas posibles de producción es la que asegurará el máximo beneficio.

Esta exposición muy simplificada sobre las combinaciones de los factores de costo y sus implicancias económicas, parece sin embargo suficiente para destacar la importancia que tienen los estudios previos que confucen a establecer la cantidad de bienes a ofrecer, y como conviene producirlos para obtener costos mínimos y los máximos beneficios para la empresa.

B. LAS ECONOMIAS DE LSCALA Y LAS INVERSIONES

No parece necesario repetir las conclusiones a que se arribó al estudiar, en los capítulos precedentes, cada una de las ramas de la transformación. En todos los casos, pudo comprobarse que ellas aparecen notablemente influidas por las economías de escala y que participan en forma relevante como factor productivo. Queda así en evidencia la gran importancia de los estudios que conducen a determinar con suficiente aproximación, cúal es el límite máximo hasta el que una dada empresa puede hacer variar este factor, cuando intenta ejecutar un nuevo proyecto o ampliar la capacidad instalada. Lógicamente, la decisión no puede resultar de la simple consideración del capital accionario que será posible reunir al iniciar el cometido y de los créditos a largo plazo obtenibles. Tampoco contribuye a resolver adecuadamente el problema, el estudio de la probable evolución económica y financiera, dentro de plazos razonables, de la empresa que ejecuta un dado proyecto, no evaluado

suficientemente mediante un análisis exhaustivo de la combinación de factores que conduce al costo mínimo y proporciona la máxima rentabilidad al capital invertido, y de los efectos que sobre estas combinaciones tienen las economías de escala. No parece necesario mencionar en detalle las complicaciones que presenta la solución de este problema, que habrá que resolver por aproximaciones sucesivas. Conocido el precio de los factores, será posible, para un dado programa de producción, es decir, para una dada capacidad y gama de productos a fabricar, determinar cúal es la combinación de factores con la que se logran costos mínimos. Para este caso quedará definida la inversión requerida, y un estudio de la probable evolución económica y financiera hará factible establecer si la empresa está en condiciones de afrontarla.

Al considerar otra capacidad de producción compatible con las demandas del mercado, el costo de algunos factores de producción será modificado por influencia de las economías de escala, por lo que resultará inevitable la medición de sus efectos, antes de evaluar la combinación que conduce al costo mínimo, y de determinar la inversión requerida. Si la empresa tiene una capacidad de inversión intermedia, es decir, si las exigencias de la capacidad máxima analizada escapan a sus posibilidades, será necesario continuar el análisis hasta evaluar la mejor alternativa compatible con aquella capacidad de inversión. A menudo, estos estudios, que tanta importancia tienen para el éxito futuro de la empresa y para el progreso técnico de la industria, no se realizan en forma completa en América Latina, y por ello las alternativas seleccionadas no conducen a los costos mínimos. Es común observar que los análisis de la evolución económica y financiera de las empresas no se profundizan suficientemente, lo que impide determinar con la debida aproximación las necesidades de capital circulante y el fluir de dinero. Consecuentemente, las cifras que definen la utilidad neta, su evolución con el tiempo y las reservas que la empresa puede constituir luego de asegurar una razonable utilidad a los accionistas, resultan imprecisas. Como consecuencia de lo expresado, no queda definida la verdadera capacidad de inversión para responder a las exigencias de un dado proyecto de desarrollo.

Pocas veces se realiza un estudio completo dentro de los límites mínimo y máximo de capacidad de producción posibilitados por el mercado, de las diversas alternativas de combinación de factores que conduzca a evaluar, con bastante exactitud, aquella que permita obtener los costos mínimos. Por la participación que cabe a las cargas de capital en el valor agregado a las materias primas, se comprenderá que la falta de dicho estudio atenta contra la correcta selección de la estructura técnica y de los medios de producción que demandará la mínima inversión por tonelada de capacidad insta-Frecuentemente se observa que las empresas dejan de lado estos estudios o les asignan poca importancia, porque toman con lógicas reservas las perspectivas del mercado a mediano y largo plazo y las estimaciones sobre la evolución de los precios de los factores, tan influidos por la inestabilidad económica de la mayoría de los países de la región. No hay duda de que estos hechos confieren un carácter aleatorio a aquellos estudios oue necesariamente deben proyectarse en el tiempo. Pero, de cualquier manera, el análisis de las series históricas de variación de precios de los factores mas importantes, y de las probables alteraciones futuras de los elementos componentes de su costo, permitirá formar una idea de los niveles que alcanzarán dichos precios. Desde luego, las posibles modificaciones no serán iguales para todos los factores, puesto que habrán de producirse cambios inevitables en las relaciones entre ellos. Por otro lado, siempre será factible establecer indices deflactores que darán suficiente actualidad a las cifras que califican y cuantifican la evolución económica y financiera de la empresa. La aplicación de criterios que no descuiden las conclusiones a que conduce el análisis de las series históricas, constituirá un freno que evitará el predominio de apreciaciones optimistas sobre el comportamiento futuro de los factores.

La medición de la influencia de las economías en las inversiones, y el hecho de que la mayoría de los países latinoamericanos se encuentran en el período de arranque en el sector industrial dedicado a la transformación del cobre y sus aleaciones, aconsejan adoptar previsiones especiales al seleccionar los medios de producción básicos de la estructura técnica de una planta. Esta selección deberá atender muy especialmente a los pronósticos de aumento de la oferta y de la demanda, y a las ventajas de todo

orden que se derivarán de adecuar, dentro de lo posible, las características de los equipos que constituyen el núcleo más importante de la planta a las exigencias futuras.

C. LOS FACTORES DE PRODUCCION Y LAS ECONOMIAS DE ESCALA

Como ya se consideró en forma muy sintética y general el problema que plantea la selección de la alternativa de combinación de factores que conduce a los costos mínimos, estos comentarios se referirán especialmente a la significación económica de aquellos factores y a la medida en que las economías de escala y la aplicación de instrumentos cuyo contralor y regulación está en manos de los empresarios o de los gobiernos, pueden contribuir a reducir el costo de los factores o a sustituir los que son más caros por otros de menor precio.

En razón de los usos finales que se da a los trefilados y laminados del cobre y sus aleaciones, los bienes que los contienen están sometidos al consumo decreciente con el aumento de los precios en menor medida que otros productos, aun dentro de la misma industria metalúrgica. Ta se dijo que el consumo de muchos de los trefilados y laminados del cobre y aleaciones, depende de las inversiones que se realicen en sectores donde, dentro de América Latina, participan activamente organismos y empresas del Estado. Consecuentemente, y para estos productos, la cantidad demandada está más vinculada a la variación de aquellas inversiones que a la de los precios.

Algunas de las características que muestra la competencia en la rama de la transformación del cobre y sus aleaciones, fueron mencionadas ya en páginas anteriores. La circunstancia de que la producción está bastante descentralizada en plantas relativamente pequeñas dentro de la región, hace que cada productor tenga poco poder para influir sobre los precios, con lo que, conceptualmente, la competencia debería ser imperfecta. Pero la tendencia de los productores a repartirse el mercado, da un cierto carácter monopolista al comercio.

En síntesis, puede decirse que las razones expresadas contribuyen a disminuir los efectos que las variaciones de los precios debieran tener sobre las cantidades demandadas por los consumidores. Por el contrario, el aumento de la demanda, tan influida por las inversiones en los sectores de la

construcción, instalaciones fijas, etc., es la que motiva, según ya se dijo, las modificaciones más sustanciales de los precios, además, claro está, de las debidas a las variaciones de los costos de los factores.

De cualquier manera, y al margen de otras consideraciones que podráan hacerse con respecto a la oferta y la demanda, nadie puede negar los beneficios que para la comunidad toda origina el progreso técnico, interpretado en sus dos significaciones inseparables: económica y social. Este progreso técnico es susceptible de medición, ya que produce una disminución de los costos y precios reales al aumentar la productividad del trabajo humano, modificando naturalmente la estructura del mismo. A largo plazo, dejando de lado ciertas variaciones que aparecen durante cortos períodos, la producción y el consumo concordarán al nivel de la economía nacional. Aumento de producción y de consumo significan, en esencia, y a pesar de todas las digresiones que pueden hacerse sobre el particular, elevación del nivel de vida, mayor bienestar social, sobre todo para los países que ocupan los niveles más bajos del progreso técnico.

La apretada sintesis precedente contribuye a corroborar la importancia trascendental que tiene el análisis de los precios de los factores de producción y de la influencia que sobre ellos ejerce la variación de la capacidad instalada.

Se tratará de resumir en lo que sigue, las conclusiones generales más importantes referidas a las ramas de la transformación estudiadas en los capítulos precedentes.

1. El cobre constituye el factor predominante del costo de transformación, aun en aquellas aleaciones corrientes que contienen un alto tenor de otros metales como zinc, plomo, etc. Basta recordar que el precio de aquel metal es aproximadamente tres veces superior al del zinc, y que las aleaciones más comunes contienen porcentajes de cobre que generalmente superan al 60 por ciento, para formar una idea de la preponderancia de éste en la composición del costo de las materias primas.

En la trefilación de barras, perfiles, varillas, tubos, etc., y en la laminación de barras, cintas y flejes de aleaciones comunes, las materias primas metálicas representan porcentajes variables del costo de venta, que oscilan alrededor del 65 por ciento. En cambio, en la fabricación de

conductores eléctricos aislados, esos porcentajes son inferiores, tanto más cuanto mayor es el valor agregado. En términos generales, puede decirse que en los tipos de conductores de media y alta tensión, corresponden al cobre de alta conductibilidad los porcentajes mínimos de participación en el costo de venta.

Los países que no han desarrollado la metalurgia del cobre, o aquellos en que dicha industria no ha combinado los factores de producción en forma de obtener costos mínimos, compatibles con las posibilidades ofrecidas por las condiciones locales y competitivos en el mercado mundial, dependen de las fluctuaciones de los precios internacionales, las que, en cortos períodos, muchas veces no guardan correlación estrecha con los costos. Parece claro que los pocos países de América Latina que han desarrollado la metalurgia del cobre y que participan en la corriente exportadora mundial de este metal, cuentan con las mejores bases de partida para obtener costos mínimos en las ramas de la transformación analizadas en los capítulos precedentes. Sin embargo, es en estos países donde el consumo total de cobre y aleaciones mantiene niveles relativamente bajos, y en tal caso, la influencia de las economías de escala puede llegar a anular y aun cambiar de signo aquellas ventajas que podríamos denominar de arranque. Baste recordar, a título de simple ejemplo, que la diferencia entre los costos de venta de una tonelada de chapa de latón 70/30 de 0.5 milímetros de espesor, puede alcanzar a 392 dólares, cifra que resulta de comparar las que corresponden a una planta de 3 000 toneladas y las de otra de 20 000 toneladas. Esta diferencia, referida al costo del cobre insumido para obtener dicho producto a los precios indicados en el cuadro 2, y dejando de lado los créditos por la chatarra recuperada, representa algo más del 16 por ciento de aquél. Pero en la práctica, el porcentaje expresado será mayor, toda vez que una planta de gran capacidad, que puede incorporar en condiciones económicamente ventajosas todos los adelantos que brinda la tecnología moderna, obtendrá un rendimiento más elevado de la materia prima metálica que una planta pequeña, es decir, menores mermas durante el proceso.

Los efectos acumulados de las economías de escala tienen pues suficiente importancia como para admitir que pueden invalidar las ventajas . iniciales que eventualmente se originarían por el hecho de contar con una metalurgia del cobre desarrollada en condiciones competitivas. Ya quedó dicho que una característica saliente de las plantas de transformación del cobre y sus aleaciones, instaladas en la región, es la gran diversificación de la producción, lograda con estructuras del tipo mixto, y también se anunciaron conclusiones sobre la significación económica de esta situación. En consecuencia, a las influencias de las economías de escala ya señaladas, se suman, especialmente para los países que cuentan con mercados más estrechos, las originadas por la excesiva diversificación de la producción, lo que contribuye, naturalmente, a restar importancia económica a las ventajas de arranque que confiere el disponer de producción local de cobre.

En los capítulos anteriores se ha comentado ya la importancia que tiene la adopción de adelantos tecnológicos y de prácticas y controles operativos que contribuyen a reducir las mermas producidas durante el proceso, por lo que se considera innecesario insistir sobre este tema. En cambio, se juzga oportuno recalcar la conveniencia de obtener altos porcentajes de recuperación de la chatarra originada, en condiciones económicas satisfactorias. Desde luego, las posibilidades de alcanzar un elevado tanto por ciento estarán a favor de las plantas de mayor capacidad instalada, ya que sólo en estas se justifican económicamente ciertos procesos, tales como la recuperación electrolítica de las mermas del cobre de alta conductibilidad, producidas durante el decapado. A este importante aspecto de las operaciones no se le presta, habitualmente, la atención debida, sobre todo en lo que respecta a la determinación precisa del límite práctico que debe alcanzar la recuperación para obtener de ella las máximas ventajas económicas.

2. La fuerza del trabajo global agrupa, en general, a los factores de costo que tienen significación preponderante en el valor agregado a las materias primas a lo largo de todo el proceso cumplido en las plantas hipotéticas seleccionadas para estudiar cada una de las ramas de la transformación. Al nivel de costos de venta, estos factores son, en su conjunto, los más influidos por las economías de escala, tanto en valor absoluto como relativo. Lógicamente, cuanto mayor sea el valor agregado a las materias primas, mayor será en general, aquella influencia. Resulta fácil comprender, por un lado, la gran importancia económica que tiene tratar de obtener la

máxima productividad del trabajo humano, y por otro lado, la interdependencia que existe entre este factor y otros que se reflejan en los costos a través de los medios de producción, productos y procesos, etc. Los niveles óptimos de productividad del trabajo humano, para una dada capacidad de producción, no se alcanzarán si no se ponen a su disposición los medios más adecuados, es decir, si no se recurre debidamente a las posibilidades brindadas por la tecnología moderna. El mejor empleo de la fuerza del trabajo se obtendrá estableciendo un permanente análisis de las deficiencias operativas, que pueden tener su origen en los medios de producción, en los productos seleccionados, en los procesos aplicados, en problemas financieros o de ventas: en contralores financieros o contables, en influencias del medio ambiente, en medidas de política y dirección inadecuadas, etc. Todos estos factores, que podrían denominarse de operación, son interdependientes, y por ello las funciones tendrán que ser cumplidas de una manera adecuada, sin remper el necesario equilibrio que debe existir entre ellos. Si no se tiene bien presente aquella interdependencia, puede ocurrir qua la efimencia perfecta lograda en un factor sea ineficaz, es decir, que no produzca los esperados efectos econômicos en los resultados finales a que conduce la acción del conjunto de factores operativos. La ley de mínimo de Liebig es aplicable a la economía industrial, por lo que cabe admitir que cuando un factor de operación muestra deficiencias, limitará el rendimiento, y por lo tanto la productividad, de los restantes factores de operación,

Concentrando ahora los comentarios en la fuerza del trabajo, importa destacar el papel preponderante que le corresponde al personal de concepción, cuya eficiencia debe aumentar en relación con la del que se dedica específicamente a operaciones de producción de bienes. Si el nivel tecnológico del personal de planeamiento, de administración y de dirección es bajo o no está suficientemente equilibrado, no será posible obtener una óptima productividad de los trabajadores. Al personal de concepción le cabe la trascendente responsabilidad de analizar la evolución de los distintos factores de operación, de medir su influencia y de adoptar oportunas decisiones para mejorar permanentemente la productividad de la empresa en general y de la fuerza del trabajo en particular.

Por lo expresado, es completamente lógico esperar que la medición de los efectos que la variación de la capacidad instalada tiene sobre la fuerza del trabajo, arrojará valores distintos según varíen los niveles reales de eficiencia del conjunto de los factores de operación. De aquí resulta claramente visible la disponibilidad de un poderoso medio para neutralizar, en alguna medida, los efectos de las economías de escala sobre la fuerza del trabajo, factor éste que en las ramas de la transformación analizadas, aparece como sumamente sensible a aquellos efectos.

3. Las inversiones, que se reflejan en los costos de producción a través de las cargas de capital, evidencian una marcada influencia de las economías de escala. Por todo lo manifestado en el apartado 2, parece necesario recalcar que el capital es un factor que sirve a otros que, como la fuerza del trabajo, pueden ser calificados de verdaderos motores. La influencia que las inversiones tienen en los costos de producción y la intensidad con que aquella varía con la capacidad instalada, serán tanto menores, cuanto más perfectamente resulten conciliadas y equilibradas dichas inversiones con los otros factores de operación, estando esa conciliación, preferentemente, a cargo del personal de concepción. Ya se mencionó en los capítulos anteriores, la influencia que tendrá en las inversiones el criterio aplicado por los proyectistas para seleccionar los medios de producción y para adecuar a ellos la calidad y tipo de los bienes a fabricar. No cabe ninguna duda de que en este delicado problema juegan un papel relevante los pronósticos efectuados sobre la evolución de la demanda con el tiempo. En consecuencia, los valores absolutos y relativos que, para un dado estado de cosas, miden los efectos de las economías de escala, pueden y deben ser analizados aplicando criterios de largo alcance, porque de lo contrario las conclusiones dejarían de tomar en consideración la marcha dinámica que caracteriza a la industria moderna. Pero, en relación con la manifestación precedente, hay que tener también muy en cuenta que esa marcha dinámica es asimismo una característica del progreso tecnológico y que, en consecuencia, resulta necesario contar con la posibilidad de incorporar oportunamente las innovaciones técnicas que, en forma gradual, atenúan la influencia de los factores caros y permiten realizar combinaciones que motivan reducción de costos. Por ello, el cálculo de la vida útil de los bienes que se

incorporan al ciclo productivo, exige un análisis cuidadoso de varios aspectos, para lo cual parece necesario recurrir al asesoramiento de empresas especialistas de gran capacitación y experiencia, como ya se indicó en otra parte del trabajo.

- Otros factores, tales como energía eléctrica, combustibles y lubricantes, materias primas para aislación o recubrimiento de conductores eléctricos, aparecen menos influidos por las economías de escala, pues en general, y por razones simplificativas, se supuso que ellos son adquiridos a terceros, a precios uniformes e independientes de la capacidad de producción de las plantas. En la práctica, esos precios de materiales o servicios son afectados por las economías de escala, ya sea porque varían con la cantidad demandada por las empresas, ya sea porque éstas deben producirlos para lograr un mejor contralor de las calidades, o bien porque los suministros de terceros son insuficientes o irregulares. Sirva de ejemplo sobre el particular, la preparación de los materiales de aislación y recubrimiento de conductores eléctricos. En algunos casos, y debido a deficiencias en el abastecimiento del fluido eléctrico a cargo de empresas de servicio público, o a los elevados precios del mismo, las plantas deciden instalar sus propias centrales de energía, con capacidad suficiente para cubrir la demanda total, o bien procurarse equipos auxiliares que neutralicen aquellas deficiencias. Estas situaciones, y otras cuya mención se omite por razones de brevedad, contribuyen a modificar las medidas de la influencia de las economías de escala obtenidas al tratar cada rama de la transformación del cobre y sus aleaciones.
- Dado el carácter general de estas conclusiones, no parece necesario entrar en comentarios más detallados sobre la influencia de la variación de las capacidades instaladas en cada uno de los elementos del costo, los cuales, expresa o implícitamente, están comprendidos en lo dicho en los puntos la 4. En cambio, se juzga conveniente reiterar que el progreso técnico, cuya influencia se refleja en los costos y precios de los bienes, persigue como principal objetivo aumentar la productividad del trabajo humano. Partiendo de los recursos primarios o materias primas brindados por la tierra, el agua y el aire, en todos los valores agregados a ellas interviene el trabajo humano como único generador de precios y costo de

todos los factores. En consecuencia, la industria de transformación del cobre y sus aleaciones está encuadrada y recibe el efecto de factores externos que escapan a su contralor y que son gobernados por otros sectores industriales auxiliares, que suministran materias primas, materiales, servicios, etc., o por el poder administrador. Esos factores externos controlados por las industrias auxiliares, también están sometidos a las influencias de las economías de escala y, en medida variable, a las negativas motivadas por la ley de rendimientos decrecientes. Si se midieran, recurriendo a estudios exhaustivos, los efectos provocados por las economías de escala en dichas industrias auxiliares y la intensidad con que ellos se multiplican a lo largo de todo el proceso de fabricación de trefilados y laminados del cobre y aleaciones, se llegaría en muchos casos a resultados sorprendentes. Lo dicho contribuye a poner en evidencia los alcances relativos que tienen los estudios sobre economías de escala que se limitan a tomar como base de partida precios de insumos y de otros elementes de costo que intervienen en la transformación, pulsando y midiendo solamente lo que pasa con ellos según varía la capacidad de las plantas transformadoras. Si bien las empresas que cumplen esta última etapa, no pueden controlar aquellos factores, están obligadas, en salvaguarda de los propios intereses y de los de la comunidad, a ejercitar una actitud crítica para que sea mejorado el nivel de progreso técnico de las industrias auxiliares de las que están dependiendo. Análoga conducta y por las mismas razones, deben adoptar con respecto a los factores habitualmente gobernados por el Estado. es el caso, por ejemplo, de los impuestos, que tanta influencia tienen en los costos de venta, y que muchas veces se aplican sin analizar detenidamente su gravitación en la cantidad de bienes demandados por la comunidad. Es muy probable que un estudio completo de este factor a lo largo de todos los procesos que se cumplen localmente para obtener los productos laminados o trefilados, y del efecto multiplicador con que actúa a medida que se avanza en el ciclo, proporcionaría fundamentos para modificar la intensidad con que se aplican algunos de los impuestos, en la seguridad de que, sin reducir los ingresos fiscales globales, se conseguiría disminuir costos y precios.

Anexo

Cuadro 1

REMUNIRACIONES MEDIAS TOTALES DE LA FUERZA DEL TRABAJO a/

(Délares corrientes)

| Catago: la | Sueldo o selario anuel medlo j |
|--|--------------------------------------|
| Administrador general | 30 000 |
| Director de fábrica | 24 000 |
| Jefe de departemento o servicio | 18 000 |
| Jefe de sección productora u oficina técnica | 12 000 |
| Ingeniero especialista | 9 600 |
| Contador | 9 600 |
| Técnico industrial o administrativo | 6 000 |
| Capataz general | 5 400 |
| Capataz de sección productora | 4 800 |
| Empleados administrativos | 3 600 |
| Operacio espechalizado | 2 880 |
| Operario semiespecializado | 2 400 |
| Peones | 1 920 |
| Personal de maestranza | 1 920 |
| | |

o/ Incluidas todas las cargas sociales.

b/ Corresponde a 175 horas de labor mensual.

Cuadro 2

Cuadro General de Precios C.I.F. Plantas hipoteficas,

DE los diferentes elementos del costo

(Dólares corrientes)

| Elemento de costo | Uni dad | Presto |
|-------------------------------------|-----------|---|
| 1. Fuerza del trabajo (ver Cuadro) | | ndigracija na mazilini da kazalija da da kazalija d |
| 2. Wire bers | log- | 1.86 |
| 3. Lingote de zinc | kg | 0. SI |
| 4. Lingote de estaño | kg | 3,90 |
| 5. Chatarra de cobre | kg | 1,67 |
| 6. Chatarra de latón | A6 | ¥007 |
| 7. Hilado de algodón crudo 14/1 | kg | 1,59 |
| 8. Hilado do algodón peinado 60/1 | kg | 5.76 |
| Hilado de algodón crudo 20/2 | kg | 2,10 |
| D. Trefila de metal duro | c/u | 13.51 |
| . Trefila de diamante | c/u | 30.86 |
| 2. Gas oil | c) u | 26, 24 |
| , Fuel of | t | 20,80 |
| 4. Kerosena | 1 | Q ₂ 0'1 |
| Negro de humo | kg | |
| 5, Caolin | kg | 0.0% |
| 7. Gaucho "Scheets" | kg | 0.84 |
| 3. Litopón 30% | l:g | 0.36 |
| 7. Tiza | kg | 0.03 |
| O. Oxido de zino | kg | 0.77 |
| L. Energia el sutrica | 1 000 kwh | 20.00 |
| 2. Cilindyos de laminadores | kg | 9.71 |
| 3. Jabon | kg | 0.16 |
| La Asido sulfúrico 98% | 1 | 0.05 |
| 5, Esteño en lingoces | kg | 3.90 |
| 6. Estearato de zine | kg | 0.75 |
| 7. Talco | kg | 0.03 |
| . Carbonato de magnesia | kg | 1.12 |
|). FaraMna | lvg | 0,22 |
| . Avelerantes | kg | 2,08 |
| . Antioxidantes | kg | 1.81 |
| ?, Acia, esteérico | kg | 0.30 |
| 3. Azufre en polvo | kg | 0.18 |
| . As falto | kg | 0.09 |
| 5. Aceite plastificante | kg | 0.08 |
| 6. Cere virgen | kg | 0.88 |
| 7. Cera sintética | | 0.81 |
| B. Policioruro de vinilo (P.V.C.) | kg | 0.79 |
| 9. Zine en lingotes | kg | 0.62 |
|). Mquel | kg | 3.12 |
| . Cadmio | kg | 11,58 |
| 2. Alquitrén mineral | kg | 0.10 |
| 3. Alquitrán vegetal | kg | 0.39 |
| Plomo en lingotes | kg | 0.69 |
| 5. Alambrén de cobre | kg | 1.89 |
| 6. Lingote de cobre | kg | 1.82 |

Cuadro 3

PROGRAMA DE PRODUCCION MENSUAL DE CONDUCTORES ELECTRICOS EN PLANTAS DE DISTINTAS CAPACIDADES DE ALAPERES TREFILADOS (MATERIAL D'ESTINADO A LA VESTA).

| lidmetro en mm | • | ו טטט כ | oneladas | | | |) 000 | toneladas | | | |
|--|------------|---------|----------------|---------|-------------------------|----------------|---------------------------------------|-----------------------------|-----------------------------------|------|---------------------------------------|
| tipo de con- | | B b/ | С Ы/ | р 6/ | A B | B b/ | С b/ | D b/ | E b | F b/ | I |
| ductor | <u> </u> | | | 447 | (Miles de | | | and the Contract of the san | | | · · · · · · · · · · · · · · · · · · · |
| 0.30 | | | | | | · | ingilar process rajustika dan Madalah | esas albeide X,AMMON | COLUMN TO THE PARTY OF THE PARTY. | | |
| 0.10 0.20 | - | . *** | - | ** | 30 1 434 9 /, | - | - | • | | - | |
| 0.25 | _ | - | _ | - | 3 525 9 | = | - | | - | - | |
| 0.30 | _ | _ | _ | _ | 1 468 9/ | _ | _ | _ | _ | | _ |
| 0.40 | - | - | - | - | 4 096 5/ | _ | _ | - | - | - | |
| 0.50 | _ | _ | · - | _ | 4 580 9/ | _ | _ | _ | _ | | , . |
| 0.64 | , – | | _ | Ξ, | 30 9/ | _ | _ | _ | _ | _ | |
| 0.77 | | | <u>.</u> | | 5 072 <u>s</u> / | | _ | _ | _ | _ | |
| 0.85 | • | | - | - | 6 000 <u>s</u> / | _ | - . | - | _ | _ | |
| | -0- | - | | 600 | | 400 | 2 640 | 800 | | _ | |
| 1.00 1.65 | 585 110 | 300 | 2 100 | 600 | 531 | 400 | 2 040 | 600 | - | | |
| 1.13 | 374 | 350 | 2 250 | 750 | 477 | 450 | 2 950 | 900 | - | - | |
| 1.25 | 110 | - J | | , , , - | 69 | .,,, | ~ //· | _ | | | |
| 1.35 | 169 | _ | - | - | 300 | _ | - | - | _ | • | |
| 1.40 | 580 | 200 | 1 350 | 400 | 351 | 150 | 940 | 300 | - | - | |
| 1.50 | 210 | - | . ,,,, | | 190 | -,- | , | | 46 | | |
| 1.53 | 88 | • | - | | 246 | _ · | | - | - | - | |
| 1.60 | 420 | 140 | 890 | 250 | 100 | 100 | 640 | 200 | - | | 50 |
| 1.70 | 185 | | - | | 341 | | | - | - | _ | |
| 1.75 | 54 | _ | _ | _ | 45 | | _ | _ | _ | _ | |
| 1.80 | 330 | 120 | 810 | 220 | 215 | 110 | 110 | 220 | _ | | |
| 1.83 | 100 | | 010 | 220 | 76 | 110 | 110 | 449 | _ | _ | |
| 1.96 | 120 | 80 | 470 | 150 | Ź¥ | 60 | 315 | 100 | _ | _ | 100 |
| 2.00 | 55 | - | 470 | | 70 | - OO. | , L, | 200 | _ | _ | |
| 2.12 | 135 | _ | _ | _ | 111 | _ | _ | _ | - | - | |
| 2.13 | 100 | _ | _ | _ | 140 | _ | _ | _ | - | _ | |
| 2.17 | 100 | _ | , = | - | 162 | - | _ | ** | _ | _ | |
| 2.26 | | _ | 22 | 10 | 80 | 8. | 55 | 17 | - | | |
| 2.27 | _ | _ | | | 20 | - | <i>,,</i> | -, | _ | | 180 |
| 2.52 | _ | _ | _ | _ | 43 | _ | _ | - | _ | | - |
| 2.77 | _ | | - | _ | +J ● | _ | _ | _ | _ | _ | 200 |
| 2.80 | - | | - | • | 120 | _ | _ | | _ | _ | 200 |
| 3.03 | - | • | - | - | 135 | - | | _ | - | - | • |
| 3.53 | - | - | - | - | 9 | - | _ | _ | | - | |
| 3.55 | - | - | - | • | 40. | - | - | - | - | - | 200 |
| 4.00 | - | • | ••• | - | | *** | - | - | - | • | 200 |
| 4.50 4.50 | - | • | - | • | 7. 7 | • | ~ | • | - | • | • |
| | - | - | • | • | | - | • | - | • | - | • |
| 5.00 | - | - | - | • | 6 | - | • | - | • | - | • |
| 6.00 | . • | - | - | - | 3 | - ! | 201 | <u>-</u> | - | • | - |
| 7 x 0.85 | • | | • | 46 | 147 | 40 | 196 | 64 | - | • | 50 |
| 7 x 1.05 | 41 | 15 | 80 | 25 | 150 | 40 | 194 | 64 | • | ~ | 50 |
| 7 x 1.35 | 27 | 10 | 69 | 22 | 43 | 14 | 64 | 20 | _ | _ | 20 |
| | 60 | •• | ٧, | | | | σ, | | - | - | ٠.٠ |
| 7 x 1.70 7 x 2.13 | 50 30 | | - | - | 90 38 | - , | ~ | - | - | | • |
| 2-8 x 0.20 | JU | _ | | _ | . 50 | _ | _ | - | 34 | 280 | |
| 2-13 x 0.20 | _ | - | - | - | - | _ | - | - | 20 | 216 | |
| 2-16 x 0.20 | - | - | • | _ | - | - | - | - | 15 | 109 | • |
| 2-26 x 0.20 | ~ | | - | - | - | - | - | - | 25 | 165 | • |
| 2-32 × 0.20 | - | - | - | - | - | • | - | | 20 | 160 | |
| 2-30 x 0.25 | • | - | • | • | - | • | - | - | 30 | - | • |
| 2-28 × 0.30 | - | • | • | - | - | - | - | - | 30 | - | • |
| 2-36 x 0.30 | • | • | • | - | • | - | - | - | 30 | .= | • |
| 3-26 x 0.20 | - | - | - | - | • | • | • | - | 198 | - | • |
| 3-30 x 0.25 3-42 x 0.30 | - | | - | - | - | - | - | - | 179 80 | - | • |
| ebles telefón | i | ~ | - | - | | - | _ | _ | J U | _ | |
| ebles telefón pos.coexiles.d lte frecuenci otros especi es | 0 | | | | • | | | | | • | 1 * |
| * Ac Trannand | <u>.</u> | | Vo | | | | No | | | | |

Cuadro 3 (continuación 1)

| Diámetro en mm. | 7 500 toneladas | | | | | | | | | | |
|-----------------|------------------------------------|------------------|------------|-----------------------|-------|-----|-----|----|--|--|--|
| tipo de con- | A e/ | B b/ | С b/ | D b/ | E b/ | F b | G | I | | | |
| dustor | | | (M | lles de me | tros) | | | | | | |
| 0.10 | 45 9/ | | _ | _ | | | | | | | |
| 0.20 | 1 589 0/ | _ | _ | _ | _ | • | - | | | | |
| 0.25 | 3 870 g/ | _ | _ | _ | _ | _ | | | | | |
| 0.30 | 1 615 0/ | _ | _ | _ | _ | _ | _ | | | | |
| 0.40 | 4 505 g/ | _ | _ | - | _ | _ | _ | | | | |
| 0.50 | 5 038 g/ | - | • | - | • | - | | | | | |
| 0.64 | 2 020 9/ | - | - | • | • | _ | _ | | | | |
| 0.77 | /ي 33 /و 5 579 | - | | - | • | | _ | | | | |
| 0.85 | 5 5/7 <u>s/</u> 6 600 <u>s/</u> | • | - | • | • | • | • | | | | |
| | | 270 | م ماره | د. ۵/۲۵ | • | - | - | | | | |
| 1.00 | 100 | 372 | 3 242 | 970 | • | - | • | | | | |
| 1.05 | • | - | 4 | ** | - | • | • | | | | |
| 1.13 | 100 | 508 | 3 202 | 990 | - | - | - | | | | |
| 1.25 | 93 | - | • | • | • | - | - | | | | |
| 1.35 | 330 | • | | • • | - | - | - | | | | |
| 1.40 | 100 | 202 | 1 194 | 380 | ~ | • | - | | | | |
| 1.50 | 40 | 256 | | - | - | • | - | 1. | | | |
| 1.60 | 135 | 95 | 552 | 175 | ~ | - | • | 4 | | | |
| 1.70 | 460 | • | - | • | - | • | - | | | | |
| 1.75 | 61 | | • | - | - | - | - | | | | |
| 1.80 | 290 | 148 | 956 | 300 | | - | - | | | | |
| 1.96 | 100 | 81, | 420 | 140 | • | • | - | 13 | | | |
| 2,00 | 95 | - | • | - | - | • | - | | | | |
| 2.12 | 150 | - | • | - | • | - | - | | | | |
| 2.13 | 189 | - | • | - | - | • | - | | | | |
| 2.17 | 218 | - | - | - | • | • | • | | | | |
| 2.26 | 98 | 9. | 84 | 23 | - | - | - | | | | |
| 2.27 | 27 | - | - | • | - | • | • | 24 | | | |
| 2.52 | 58 | - | - . | - | - | • | - | | | | |
| 2.77 | en | - | • | - | • | - | • | 27 | | | |
| 2.80 | 162 | - | - | - | - | - | - | | | | |
| 3.03 | 182 | • | • | - | • | - | - | | | | |
| 3.53 | 14 | - | - | • | - | - | - | | | | |
| 3.55 | - | 10 | - | • | - | • | *** | 5 | | | |
| 4.00 | 9 | - | - | • | • | - | - | | | | |
| 4.50 | 9 | - | - | - | - | - | - | | | | |
| 5.00 | 8 | • | • | • | • | _ | . • | | | | |
| 6,00 | 4 | - | - | - | - | - | - | | | | |
| 7 × 0.85 | 199 | 5 ¹ 4 | 266 | 86 | - | - | - | 6 | | | |
| 7 x 1.05 | 137 | 40 | 171 | 56 | • | - | - | 5 | | | |
| 7 x 1.35 | 58 | 19 | 85 | 28 | • | • | - | | | | |
| 7 x 1.70 | 20 | 6 | 30 | - | - | - | - | | | | |
| 7 x 2.13 | 20 | 6 | 30 | • | • | ~ | - | | | | |
| 19 x 1.53 | 10 | 3 | 15 | • | - | - | - | | | | |
| 19 x 1.83 | 10 | 3 | 15 | - | • | • | - | | | | |
| 19 x 2.17 | 4 | 1 | 5 | • | - | - | - | | | | |
| 19 x 2.52 | 4 | 1 | 5 | • | • | | - | | | | |
| 37 x 2.27 | ų. | 1 | 5 | - | - | • | • | | | | |
| 2-8 x 0.20 | - | - | - | - | 37 | 308 | • | | | | |
| 2-13 x 0.20 | - | - | *** | - | 22 | 139 | - | | | | |
| 2-16 x 0.20 | - | • | • | • | 17 | 120 | • | | | | |
| 2-26 x 0.20 | - | • | • | • | 28 | 182 | - | | | | |
| 2-32 x 0.20 | • | • | • | • | 22 | 180 | - | | | | |

Cuadro 3 (continuación 2)

| Diámetro en mm. | | | | 7 500 tone | ladas | | | |
|--|------|------|--------------|-------------|-------|------|---|-----|
| o tipo de con- | A e/ | В b/ | Ср | D b/ | E b | P b/ | G | 1 |
| ductor | | | 4) | liles de me | tros) | | | |
| 2-30 x 0.25 | - | | • | - | 33 | • | - | - |
| 2-28 x 0.30 | - | - | - | - | 33 | - | - | - |
| 2-36 x 0.30 | - | - | - | - | 33 | - | - | • |
| 3-26 x 0.20 | - | • | - | - | 218 | - | • | - |
| 3-30 x 0.25 | - | - | _ | • | 131 | - | - | - |
| 3-42 x 0.30 | - | - | - | - | 88 | - | - | - |
| $3-7 \times 12 \times 0.30$ | • | - | _ | - | 33 | - | • | - |
| 3-19 x 7 0.40 | ~ | • | - | - | 33 | - | • | - |
| 3 x 2.75 mm | - | - | • | • | - | • | 5 | - |
| 3 × 3.55 mm | - | • | • | - | - | | 5 | - |
| 3 x 4.5 mm | - | - | - | - | - | - | 3 | - |
| 3 x 7 x 2.15 | - | - | - | - | - | - | 5 | - |
| 3 x 7 x 2.50 | - | - | • | - | • | - | 5 | - |
| 3 x 19 x 1.85 | - | - | • | - | - | - | 5 | - |
| 3 x 19 x 2.15 | *** | - | - | - | • | • | 5 | - |
| 3 x 19 x 2.50 | - | _ | - | - | - | - | 5 | - |
| 3 x 37 x 2.05 | - | - | - | - | - | - | 5 | - |
| 3 x 37 x 2.25 | - | - | - | • | • | - | 5 | - |
| 3 x 37 x 2.50 | - | - | - | - | * | - | 3 | - |
| $3 \times 37 \times 2.85$ | - | - | - | • | - | • | 3 | - |
| Cables telefónicos, coaxilo. de alta frequenta y otros especicies | | | | s(| | | | 4 A |

| Diámetro en mm. | A STATE OF S | | | 10 000 ton | el adas | metron, -s friffitherement | Mark Market & depth | *************************************** | |
|-----------------|--|----------|-------|-------------|---------|----------------------------|---------------------|---|-----|
| o tipo de con- | A 8./ | в Б/ | С Б/ | D 6/ | E o/ | The state of | - 6 | H | Ĭ |
| ductor | | | | (Miles de m | etros) | | | | |
| 0.10 | 67 <u>c/</u> | - | - | - | •• | • | - | ** | - |
| 0.20 | 2 380 3/ | - | - | _ | - | - | - | - | - |
| 0.25 | 5 812 0/ | • | - | - | - | - | - | - | • |
| 0.30 | 2 422 0/ | - | - | - | 40 | • | - | - | • |
| 0.40 | 6 757 <u>s</u> / | • | - | - | - | - | • | - | - |
| 0.50 | 7 557 9/ | - | - | - | • | - | - | - | - |
| 0.64 | 50 <u>c</u> / | - | - | • | •• | - | • | - | - |
| 0.77 | 8 369 0/ | - | - | - | _ | - | - | - | - |
| 0.85 | 8 200 6 | • | - | - | - | - | - | - | • |
| 1.00 | 100 | 400 | 3 600 | 1 080 | - | - | - | • | - |
| 1.13 | 150 | 662 | 4 000 | 1 250 | •• | - | • | - | ** |
| | 140 | - | - | - | - | - | - | - | - |
| | 495 | - | - | | - | - | • | - | - |
| | 150 | 220 | 1 455 | 455 | • | - | - | - | - |
| 1.50 | 384 | • | - | - | - | - | - | - | - |
| 1.60 | 100 | 100 | 555 | 175 | - | - | - | - | 50 |
| 1.70 | 500 | + | • | - | - | *** | ~ | - | - |
| 1.75 | 91 | - | - | - | - | - | - | ٠ ـ | - |
| 1.80 | 250 | 180 | 1 180 | 370 | - | • | - | - | 150 |
| 1.96 | 20 | 90 | 485 | 155 | _ | - | - | • | _ |
| 2.00 | 100 | - | - | - | - | | - | _ | |
| 2,12 | 200 | - | - | - | - | • | - | | - |
| 2.13 | 250 | - | - | _ | _ | - | - | - | - |
| 2.17 | 280 | - | - | - | • | - | • | - | - |
| 2.26 | 100 | 15 | 130 | 34 | - | - | • | - | - |
| 2.27 | 25 | - | | - | - | - | - | - | 280 |
| 2.52 | 80 | • | - | - | _ | • | - | • | - |

Cuadro 3 (conclusión)

| Diámetro en mm. | | | 10 | 000 tonelad | 中心(1) 用户(电) 中国的第二次 第 | | | | |
|--|------------------|----------------|--------------|---------------|-----------------------------|--------------|----------|----|-----|
| o tipo de con- | A 8/ | . B <u>b</u> / | с <u>ь</u> / | D. b / | . Е <u>ь</u> / | F b | G | Ħ | I |
| duotor | | | · (M | les de metr | os) | <u></u> | | | |
| 2.77 | - | • | - | - | - | • | _ | | 300 |
| 2.80 | 200 | | • | - | _ | - | - | `- | • |
| 3.03 | 250 | - | • | • | - | - | • | - | - |
| 3.53 | 21 | _ | - | - | - | - | • | - | - |
| 3.55 | 15 | • | - | - | • | - | - | | 70 |
| 4.00 | 14 | - | • | | - | - | - | - | - |
| 4.55 | 24 | | - | - | - | - | - | - | - |
| 5.00 | 12 | - | | - | | - | _ | • | - |
| 6.00 | 6 | _ | _ | | - | - | - | | - |
| 7 x 0.85 | 250 | 68 | 332 | 108 | _ | _ | - | | 85 |
| 7 x 1,05 | 206 | 60 | 259 | 85 | _ | _ | _ | - | 81 |
| 7 x 1.35 | 8 ¹ 4 | 29 | 128 | 42 | _ | _ | _ | _ | |
| 7 x 1.70 | 30 | 8 | 45 | T2 | _ | _ | _ | - | _ |
| | | 8 | 45 | - | - | • | - | | |
| 7 x 2.13 | 30 | | | • | - | . • | • | - | - |
| 19 x 1.53 | 15 | 5 | 23 | - | • | - | • | ~ | - |
| 19 x 1.83 | 15 | 5 | 15 | • | - | - | - | - | - |
| 19 x 2.17 | 6 | 2 | 8 | • | - | - | - | - | - |
| 19 x 2.52 | 6 | .2 | 8 | - | ~ | - | • | - | • |
| 37 × 2.27 | 5 | 1 | 6 | - | • | | - | • | - |
| 2-8 ≈ 0.20 | • | • | . • | • | 56 | 462 | • | - | - |
| 2-13 × 0.20 | • | • | - | - | 33 | 209 | 40 | | - |
| 2-16 x 0.20 | - ' | - | • | • | - 26 | 180 | • | - | - |
| 2-26 x 0,20 | - | - | - | | 42 | 273 | - | • | |
| 2-32 x 0.20 | - | | . • | - | 3 3 . | 270 | - | • | - |
| 2-30 x 0.25 | - | . • | | - | 50 | - | - | - | • |
| 2-28 x 0.30 | ■. | . • | - , | . • | 50 | , - | . • | ~ | - |
| 2-36 x 0.30 | • | - | - | - | 50 g 327 g | ₽/, - | • | - | - |
| 3-26 x 0.20 | - | - | • | - | 327 | w/, - | - | - | - |
| 3-30 x 0.25 3-42 z 0.30 | - | - | • | • | 1.77 | à⁄. = | - | - | • |
| 3-19 x 7 x 0.40 | - | - | - | - | 132 j 50 | ¥ • | •• | • | • |
| 3-7 x 12 x 0.30 | _ | - | | | 50 g | ./ - | - | - | - |
| 3 x 2.75 mm | - | _ | - | - | 50 § | y - | 8 | - | _ |
| 3 × 3.55 mm | _ | _ | | _ | _ | _ | 5 | _ | _ |
| 3 x 4.5 mm | | _ | _ | _ | _ | _ | 5 | _ | _ |
| 3 x 7 x 2,15 | _ | _ | _ | _ | _ | _ | 8 | _ | _ |
| 3 x 7 x 2,50 | | _ | | _ | _ | _ | 6 | - | _ |
| 3 x 19 x 1, 85 | _ | _ | | _ | = 2: | - | 8 | - | • |
| 3 x 19 x 2.15 | - | - | | - | • | - | 8 | 3 | • |
| • | | - | • | • | | • | | 3 | - |
| 3 x 19 x 2.50 | - | • | • | • | . • | - | 6 6 | 2 | - |
| 3 x 37 x 2.05 | - | • | • | • | • | - | _ | 2 | |
| 3 x 37 x 2.25 | - | - | - | | • | - | 6 | 2 | |
| 3 x 37 x 2.50 | • | • | - | • | | - | 4 | 1 | · • |
| 3 x 37 x 2.85 | - | • | • | • | • | - | 4 | 1 | - |
| Cables telefonicos, conxiles, de alta frecuencia y otros especiales | | · | | Sf | | · | | | |

a/ Alambre o cable desmudo sin esmaltar.

b/ Ver indicaciones del texto sobre el significado de las cifras de cada tipo de conductor.
o/ Cantidades indicadas en kilogramos.

Cuedro 4

ITINERARIO DE UTILIZACION DE MAQUINAS PARA LA TREFILACION DE
3 000 TONELADAS DE PRODUCTOS FINALES DE COBRE

(MATERIAL BLANDO Y DURO)

| Diámetro del alam- | Kilogramos | | Maquinas empleadas en el proceso y diámetro en mm correspondiente a cada operación | | | | | | | |
|---|------------|-------|--|----------------|---------|----------------|--|--|--|--|
| bre en am | pur | mes | · A | В | C | D | | | | |
| 1.00 | 25 | 203 | • | 3.20 | ** | 1.00 | | | | |
| 1.05 | 6 | 555 | - | 2.90 | •• | 1.05 | | | | |
| 1.13 | 33 | 330 | 5.18 | • | 1.13 | | | | | |
| 1.25 | 1 | 804 | 5.18 | • | 1.25 | - | | | | |
| 1.35 | 8 | 821 | 5.81 | - | 1.35 | * | | | | |
| 1.40 | 34 | 661 | 5.81 | • | 1.40 | *** | | | | |
| 1.50 | 3 | 711 | 5.81 | • | 1.50 , | • | | | | |
| 1.53 | 1 | 619 | 5.81 | • | 1,53 | - | | | | |
| 1,60 | 29 | 763 | 5.81 | - | 1.60 | (| | | | |
| 1.70 | 6 | 221 | 5.81 | • | 1.70 | • | | | | |
| 1.75 | 1 | 163 | 5.81 | •• | 1.75 | - | | | | |
| 1.80 | 33 | 567 | 5.81 | • | 1.80 | - | | | | |
| 1.83 | . 1 | 630 | . • | 1.83 | • · | - | | | | |
| 1.96 | 23 | 689 | • | 1.96 | - | - | | | | |
| 2.00 | 1 | 538 | - | 2.00 | • | .vv | | | | |
| 2:12 | 4 | 766 · | • | 2.12 | ₩. | • | | | | |
| 2.13 | 6 | 422 | - | 2.13 | - | • | | | | |
| 2.17 | 3 | 698 | • | 2.17 | - | - | | | | |
| 2.26 | 1 | 318 | • | 2.26 | - | • | | | | |
| Total apro- ximado de ka cor ma- quita y por | | | 154 660 | <i>7</i> 4 819 | 154 660 | 31 7 58 | | | | |

Referencias: A = Prefiladora de desbaste de 6 trefilas. Parte de alambrén de 3/8".

B = Trefiladora de desbaste de 13 trefilas. Parte de alambrón de $3/8^n$.

C = Trefiladora intermedia de 13 trefilas.

D = Trefiladora para alambre mediano de 12 trefilas.

Cuadro 5

ITINERARIO DE UTILIZACION DE LAS FAQUIMAS PARA LA TREFILACION DE 3 000 TONELADAS DE PRODUCTOS TREFILADOS FINALES DE COBRE (MATERIAL SEMIDURO)

| Diámetro final del alambre | Kilogramos | Máqui nas | que | interviene | en la | operación |
|--|------------|-----------|-----|------------|-------|-----------|
| en mm | por mes | A | | В | С | D |
| 1.05 | 3 000 | | | x | | x |
| 1.35 | 4 800 | x | | | x | |
| 1.60 | 650 | * | | | × | |
| 1.70 | 6 000 . | × | | | x | |
| 1.83 | 1 000 | | | × | | |
| 1.96 | 1 051 | | | x | | |
| 2.13 | 4 000 | | | x | | |
| Total aproximado en km por maquina y por mes | | 11 450 | 9 | 051 11 | 45o | 3 000 |

Referencias: x Indies las méquinas que intervienen en el proceso.

Cuadro 6

DET ERMINACION DEL NUMERO DE MAQUINAS DE TREFILACION NECESARIAS PARA
3 000 TONELADAS ANUALES DE TREFILADOS FINALES

| | K11 | ogramos por n | es de trefil | ados | Kilogra- | Koras | Maqui - | - | Porcenta- |
|---|------------------|---------------|------------------------------|----------------------|------------------------------|--------|---------|--------|---|
| Tipo de maquina | Blando y duro | Semi duro | Pérdidas 10 por ciento | Total | mos por hora má- quina | de mé- | nes ro- | seleo- | je de uti lización de la má- quira |
| Trefiladora de desbas- te de 6 trefilas | 154 660 | 11 450 | 16 611 | 182 721 | 1 580 | 116 | 0.33 | ı | 33 |
| Prefiladora de desbas- te de 13 trefilas | 74 819 | 9 051 | 8 387 | 92 257 | 1 020 | 90 | 0,26 | 1 | 26 |
| Prefiladora intermedia de 13 trefilas | 154 660 | 11 450 | 16 611 | 182 721 | 545 | 335 | 0.96 | 1 | 96 |
| Frofiladora mediana de 12 trefilas | 31 758 | 3 000 | 3 476 | 38 23 ¹ 4 | 170 | 225 | o. 64 | 1 | 64 |

Cuadro 7

ITINERARIO DE UTILIZACION DE MACUIMAS PARA LA TREFILACION DE 5 000

TONELADAS DE PRODUCTOS FINALES DE COBRE (MATERIAL BLANDO Y DURO)

| Diámetro final del alambre en | Kilogram | 03 | Maquinas em | pleadas en respondien | el proces te a cada | o y diámet operación | ro en |
|--|----------|---------------|-------------|--------------------------|------------------------|-------------------------|-------|
| www. | por me | s A | В | C | D | E | F |
| 0.10 | 30 | - | 2.60 | | | 0,50 | 0.10 |
| 0.20 | 15 000 | 5.81 | - | 1.28 | - | - | 0.20 |
| 0, 25 | 9 005 | 5.81- | | 1.60 | • | 0.25 | ** |
| 0.30 | 15 002 | 5.81 | • | 1.60 | . · <u>-</u> ` · · · | 0.30 | • |
| 0.40 | 4 096 | 5.81 | • | 1.60 | | 0.40 | - |
| 0.50 | 4 580 | • . | 2.00 | - | 0.50 | - | - |
| 0.64 | 30 | - | 2.60 | ; - | 0.64 | • | - |
| 0.77 | 5 072 | • * * * | 3.20 | - | . 0.77 | • | - |
| 0.85 | 13 668 | - | 3.20 | - | 0.85 | • | ** |
| 1.00 | 30 728 | - , | 3.20 | • | 1.00 | | - |
| 1.05 | 6 000 | - | 2.90 | • | 1.05 | | to- |
| 1.13 | 42 754 | 5.18 | - | 1.13 | - | - | - |
| 1.25 | 690 | 5.18 | _ | 1.25 | - | - | - |
| 1.35 | 10 461 | 5.81 | • | 1.35 | . • | - | - |
| 1,40 | 23 852 | 5.81 | - | 1.40 | - | •• | - |
| 1.50 | 3 000 | 5.81 | - | 1.50 | - | - | • |
| 1.53 | 4 540 | 5.81 | - | 1.53 | • | - | - |
| 1.60 | 19 500 | 5.81 | • | 1.60 | - | *** | |
| 1.70 | 19 614 | 5. 8 <u>1</u> | - | 1.70 | - | - | - |
| 1.75 | 980 | 5.81 | • | 1.75 | *** | • | - |
| 1.80 | 28 463 | 5.81 | - | 1.80 | - | - | - |
| 1.83 | 1 000 | - | 1.83 | • | - | - | - |
| 1.96 | 13 990 | - | 1.96 | - | , | | - |
| 2,00 | 1 965 | - | 2.00 | - | - | - | - |
| 2.12 | 3 530 | • | 2.12 | - | - | qt h | - |
| 2.13 | 11 415 | - | 2.13 | · _ | • | · · 🕳 · · · | ٠_ ، |
| 2.17 | 7 200 | - | 2.17 | - | - | | - |
| 2.26 | 5 744 | - | 2.26 | - | • | •• | 48 |
| 2.27 | 7 238 | - | 2.27 | - | - | - | • |
| 2.52 | 1 919 | - | 2.52 | - | - | - | - |
| 2.77 | 18 782 | - | 2.77 | • | | | - |
| 3.03 | 8 670 | - | 3.03 | - | - | •• | • |
| 3.53 | 765 | • | 3.53 | - | - | ** | 400 |
| 3.55 | 11 254 | - | 3.55 | - | • | - | |
| 4.00 | 783 | - | 4.00 | - | - | - | - |
| 4.50 | 990 | 4.50 | - | - | • | • | _ |
| 5.00 | 1 049 | 5.00 | - | | | - | - |
| 6.00 | 755 | 6.00 | - | • | - | - | • |
| Total aproxi- | | | | | | | |
| mado de kg por maguina y por mes | | 199 751 | 154 763 | 196 957 | 60 078 | 28 133 | 15 03 |

Referencias: A = Trefiladora de desbaste de 6 trefilas. Parte de alambrón de 3/8".

B = Trefiladora de desbaste de 13 trefilas. Parte de alambrón de 3/8".

C = Trefiladora intermedia de 13 trefilas.

D = Trefiladora para alambre mediano de 12 trefilas.

E = Trefiladora para alambre semifino de 16 trefilas.

F = Trefiladora para alambre fino de 16 trefilas.

Cuadro 8

ITINERARIO DE UTILIZACION DE MAQUINAS PARA LA TREFILACION DE 5 000 TONELADAS DE PRODUCTOS FINALES DE COBRE (MATERIAL SEMIDURO)

| Diámetro final del alambre en | Kilogr por | emos mes | e e e e e e e e e e e e e e e e e e e | | que | intervi enen | | opera | - |
|--|------------------------|--------------|---------------------------------------|-----|-----|---------------------------------------|-------|-------|-------|
| mro | | | | A | | B | C | | D |
| 0.85 | 10 | 000 | | x | | · · · · · · · · · · · · · · · · · · · | x | | x |
| 1.05 | 8 | 000 | | x | | | x | | x |
| 1.35 | 6 | 000 | | | | x | x | | |
| 1.60 | | 820 | | | | x | x | | |
| 1.70 | 13 | 034 | | | | x | | | |
| 1.83 | 1 | 000 | | | | x | | | |
| 1.96 | | 930 | | | | x | | | |
| 2,13 | 1 | 000 | | | | x | | | |
| 2.26 | 1 | 000 | | | | x | | | |
| 2.27 | 3 | 675 | | | | x | | | |
| 2.80 | 6 | 5 <i>7</i> 6 | | x | | x | | | |
| 3.55 | 10 | 000 | | x | | x | | | |
| Total apro- ximado dg kg por ma- quina y por mes | AZON ATUR CON A | | 34 | 576 | ħή | 035 24 | ł 820 | 18 | 3 000 |

Referencias:

x Indica las máquinas que intervienen en el proceso.

Cuadro 9

DETERMINACION DEL NUMERO DE MAQUINAS DE TREFILACION NECESARIAS PARA
5 000 TONELADAS DE TREFILADOS FINALES DE COBRE

| | Kilo | gramos por m | es de trefile | ados . | Capaci dad | | nes | Maqui- nas | Porcen- taje de utili- |
|---|------------------|--------------|------------------------------|-----------------------|----------------------------------|-------|------|-------------------------|-----------------------------------|
| Tipo de máquina | Blando y duro | Semiduro | Pérdidas 10 por ciento | Total | kilogramos requ por hora rida | | | selec- ciona- das | zación de las máqui- nas |
| Trefiladora de desbas- te de 6 trefilas | 199 751 | 34 576 | 24 432 | 257 759 | 1 580 | 163 | 0.47 | 1 | 47 |
| Trefiladora de desbas~ te de 13 trefilas | 154 763 | ¥4 035 | 19 880 | 218 678 | 1 020 | 214 | 0.61 | 1 | 61 |
| Trefiladoras interme- dias de 13 trefilas | 196 957 | 24 820 | 22 178 | 2 ¹ 43 955 | 545 | 14148 | 1.28 | 2 | 64 |
| Trefiladoras medianas de 12 trefilas | 60 078 | 18 000 | 7 808 | 85 886 | 170 | 505 | 1.44 | 2 | 72 |
| Trefiladoras para alam- bre semifino de 16 tre- filas | 28 133 | | 2 813 | 30 946 | 36 | 814 | 2.33 | 3 | 78 |
| Trefiladoras para alam- bre fino de 16 trefilas | 15 030 | us | 1 503 | 16 533 | 20 | 827 | 2.36 | 3 | 79 |

1

Cuadro 10

ESTIMACION DE LA CANTIDAD DE MAQUINAS CABLEADORAS REQUERIDAS PARA LA
PRODUCCION MENSUAL INDICADA EN EL PROGRAMA DE PRODUCCION

(CUADRO 3) PLANTA DE 5 000 TONELADAS

DE TREFILADOS POR AÑO

| Tipos | Hora | s de máquinas cab | leadoras tubulares | · · · · · · · · · · · · · · · · · · · | | | |
|-------------------|---------------------|-------------------|--|---------------------------------------|--|--|--|
| de | 7 bobinas-Carr | etes de 16º | 7 bobinas-Carr | s-Carretes de 22" | | | |
| oablés | | • | Producción media por hora(metros) | | | | |
| A | 1 980 | 150 | 2 280 | 75 | | | |
| В | 1 980 | 40 | 2 280 | 6 1/4 | | | |
| С | 1 980 | 253 | 2 280 | 35 | | | |
| D | 1 980 | 10 | 2 280 | 1 3/4 | | | |
| I | 1 980 | 50 1/2 | 2 280 | 8 3/4 | | | |
| lotal de horas | - | 503 1/2 | - | 162 3/4 | | | |
| | Máquinas nec | esarias | , and the first the community of the first the | Cantidad | | | |
| Cableadora | s tubulares de 7 bo | binas, para carre | tes de 16" | 2 | | | |

Cableadoras tubulares de 7 bobinas, para carretes de 22"

Cuadro 11

ESTIMACION DE LA CANTIDAD DE MAQUINAS DE AISLACION CON GOMA Y PLASTICOS, PARA LA PRODUCCION DE CONDUCTORES Y CABLES INDICADA EN EL PROGRAMA (CUADRO 3). PLANTA DE 5 000 TONELADAS DE TREFILLADOS POR AÑO

| Diámetro o cons- trucción del con- ductor | el con- de aisla- mensual | | Tipo de máquina | Producción media es- timada por máquina | Horas de ope- ración reque- ridas | Cantidad de máqui nas re- querida |
|---|---------------------------|---|--------------------|---|---|--|
| | | A. Aisla | ción con goma | | | |
| 1.000 mm | Вур | 1 200 000 | Tubular 3 1/2 | 8 693 | 138.0 | |
| 1.13 " | Вур | 1 350 000 | 11 11 | 8 693 | 153.0 | |
| 1.40 " | ByD | 450 000 | PF TF | 8 693 | 51.7 | |
| 1.60 " | ВуD | 300 000 | ti i n | 8 693 | 34.5 | |
| 1.80 " | . В.у 🕽 | 330 000 | 11 11 | 6 588 · | 50.0 | |
| 1.96 " | Вур | 160 000 | 19 19 17 | 5 490 | 29.1 | |
| 2.26 " | В | 25 000 | 11 11 | 5 490 | 4.5 | |
| 7×0.85 | Вур | 104 000 | 11 11 | 5 490 | 18.9 | |
| 7 x 1.05 | вур | 104 000 | n n | 5 490 | 18.9 | |
| 7 × 1.35 | B. y D | 34 000 | 17 11 | 4 026 | 8.4 | |
| 2-8 x 0-20 | E | 102 000 | 11 11 | 8 784 | 11-6 | |
| 2-13 x 0.20 | E | 60 000 | 11 11 | 8 784 | 6.8 | |
| 2-16 x 0.20 | E | 45 000 | 17 19 | 8 784 | 5.1 | |
| 2-26 x 0.20 | E | 75 000 | 17 27 | 8 784 | 8.5 | |
| 2-32 x 0.20 | E | 60 000 | 11 11 | 8 784 | 6.8 | |
| 2-30 x 0.25 | E | 90 000 | 11 11 | 8 784 | 10.2 | |
| 2-28 × 0.30 | E | 90 000 | 11 11 | 7 320 | 12.3 | |
| 2-36 x 0.30 | E | 90 000 | 11 11 | 6 588 | 13.6 | |
| 3-26 x 0.20 | E | 792 000 | 19 15 | 8 784 | 90.1 | |
| 3-30 x 0.25 | E | 716 000 | 11 11 | 8 784 | 81.5 | |
| 3-42 x 0.30 | E | 240 000 | 11 11 | 8 784 | 27.3 | 2.23 |
| | | B. Aislaci | ón con plástico | | | |
| 1.00 mm | Ç | 3 432 000 | Tubular 3 1/2 | 4 860 | 706.1 | |
| 1.13 " | · · · · · · · · · · · · | 3 835 000 | 11 11 | 4 860 | 789.1 | |
| 1.40 " | C | 1 222 000 | 11 11 | 4 130 | 295.8 | |
| 1.60 " | . CeI | 882 000 | 11 11 | 4 130 | 213.5 | |
| 1.80 " | C | 923 000 | n n | 3 400 | 271.5 | |
| 1.96 | CeI | 509 500 | 11 11 | 2 670 | 190.8 | |
| 2.26 " | C C | 71 500 | | 2 670 | 26.8 | |
| 2.27 " | Ĭ | 180 000 | it if | 2 670 | 67.4 | |
| 2.77 " | Ī | 200 000 | 17 11 | 1 946 | 102.7 | |
| 3.55 " | Ĩ | 200 000 | · 11 | 1 946 | 102.7 | |
| 7 x 0.85 | Cel | 246 000 | 11 11 | 2 928 | 84.0 | |
| 7 x 1.05 | CeI | 244 000 | FF 12 | 2 257 | 108.1 | |
| 7 x 1.35 | CeI | 84 000 | 12 17 | 2 257 | 37.2 | |
| 2-8 x 0.20 | F | 840 000 | H II | 2 297 5 460 | 153.8 | |
| 2-13 x 0-20 | F | 378 000 | 11 11 | 5 460 | 69.2 | |
| | F | - · · · · · · · · · · · · · · · · · · · | 19 19 | 5 460 | | |
| 2-16 x 0.20 | r F | 327 000 | 17 19 | 4 800 | 59 . 8 | |
| 2-26 x 0.20 | F | 495 000 | ** ** | | 103.1 | 10.00 |
| 2-32 × 0.20 | T. | 480 000 | ** " | 4 020 | 119.4 | 10.00 |

Total de máquinas de aislación necesarias y seleccionadas

| • | Cantidad necesaria | Cantidad seleccionada | Porcentaje de utilización de las máquinas |
|--|-----------------------|--------------------------|---|
| Máquinas aisladoras y vulcanizadoras de 3" 1/2 | 2.23 | 3 | 74 |
| Máquinas aisladores de plásticos de 3" 1/2 | 10.00 | 10 | 100 |

Cuadro 12

ESTIMACION DE LA CANTIDAD DE TRENZADORAS DE ALGODON REQUERIDAS PARA LA
PRODUCCION DE CONDUCTORES INDICADA EN EL PROGRAMA (CUADRO 3)/PLANTA DE
5 OCO TONELADAS DE TREFILADOS FINALES POR AÑO

| Diámetro o estructura del conductor (mm) | Tipo de conductor | Producción requerida | Producción per hora de la trenzadora (metros) | Trenza- doras nece- sarias | Carretes |
|---|-------------------|-------------------------|--|----------------------------|----------|
| 1.00 | В | 400 000 | 65 | 17.5 | 16" |
| 1.13 | В | 450 000 | 65 | 19.8 | 16" |
| 1.4 | В | 150 000 | 61 | 7.0 | 16" |
| 1.6 | В | 100 000 | 61 | 4.7 | 16" |
| 1.8 | В | 110 000 | 60 | 5.2 | 167 |
| 1,96 | В | 60 000 | 59 | 2.9 | 16" |
| 2.26 | В | 8 000 | 57 | 0.4 | 16" |
| 7 x 0.85 | В | 40 000 | 60 | 1.9 | 16" |
| 7 x 1.05 | В | 40 000 | 59 | 1.9 | 16" |
| 7 x 1.35 | В | 14 000 | 58 | 0.7 | 16" |
| 2-8 x 0.20 | E | 17 000 | 81 | 0.6 | 16" |
| 2-13 × 0.20 | E | 10 000 | 81 | 0.4 | 16" |
| 2-16 x 0.20 | E | 7 500 | 73 | 0.3 | 16" |
| 2-26 x 0.20 | Ē | 12 500 | 73 | 0.5 | 16" |
| 2-32 x 0.20 | E | 10 000 | 73 | 0.4 | 16" |
| 2-30 x 0.25 | E | 15 000 | 73 | 0.6 | 16" |
| 2-28 × 0.30 | E | 15 000 | 68 | 0.6 | 16" |
| 2-36 x 0.30 | E | 15 000 | 69 | 0.6 | 16" |

| | rotal de trenzadoras | | | | | |
|--------------------------------|----------------------|---------------------|--|--|--|--|
| Trenzadoras de 16 portabobinas | Necesarias 66 | Seleccionadas 66 | | | | |

Cuadro 13

ITINERARIO DE UTILIZACION DE MAQUIMAS PARA LA PRODUCCION DE 7 500

TONELADAS FINALES DE TREFILADOS (MATERIAL DURO Y BLANDO)

| Diá- metro | Kilogr | | | | oleadas en el espondiente | - | liámetro en m ación | TO. |
|---|------------|------------|--------------|------------------|------------------------------|----------------|------------------------|----------|
| en mm | por | mes | A | В | C | D | E | F |
| 0.10 | , . | 45 | | 2.60 | | • | 0.50 | 0.10 |
| 0.20 | 16 | 609 | 5.81 | | 1.28 | _ | · • | 0.20 |
| 0.25 | | 909 | 5.81 | | 1.60 | _ | 0.25 | ** |
| 0.30 | 16 | | | | 1.60 | - | 0.30 | - |
| 0.40 | 16 | | 5.81 | | 1.60 | | 0.40 | _ |
| 0.50 | | 557 | , | 2.00 | - | 0.50 | - | |
| 0.64 | v | 55 | - | 2.60 | | 0.64 | - | |
| 0. <i>7</i> 7 | Q | 368 | - | | | 0.77 | - | - |
| | | | - | 3.20 | - | | | - |
| 0.85 | 30 | | - | 3.20 | • | 0.85 | - | - |
| 1.00 | 32 | | - | 3.20 | - | 1.00 | • | - |
| 1.05 | 19 | | - | 2.90 | 45 | 1.05 | - | - |
| 1.13 | 42 | 050 | 5.18 | | 1.13 | ** | • | - |
| 1.25 | | 022 | 5.18 | | 1.25 | • | • | - |
| 1.35 | 15 | | 5,81 | | 1.35 | | - | *** |
| 1.40 | 29 | | 5.81 | | 1.40 | - | - | • |
| 1.50 | | 213 | 5.81 | | 1.50 | ••• | . •• | - |
| 1.53 1.60 | 15 | 212 | 5.81 5.81 | | 1.53 1.60 | • | - | - |
| 1.70 | | 000 | 5. 81 | | 1.70 | - | | - |
| 1.75 | | 000 | 5.81 | | 1.75 | <u>-</u> | _ | - |
| 1.80 | 3 8 | 420 | 5. 81 | | 1.80 | | - | - |
| 1.83 | | 044 | - | 1.83 | - | - | · • | • |
| 1.85 | | 125 | - | 1.85 | , • | - | - | ** |
| 1.96 2.00 | | 860 921 | - | 1.96 2.00 | - | - | ~ | p |
| 2.05 | 15 | | _ | 2.05 | | - | - | _ |
| 2.12 | | 000 | _ | 2.12 | | _ | - | _ |
| 2.13 | | 290 | - | 2,13 | - | - | ~ , | |
| 2.15 | 12 | | - | 2.15 | - | | - | - |
| 2.17 | 13 | | - | 2.17 | - | - | - | - |
| 2.25 | 19 | | • | 2.25 | - | - | - | - |
| 2.26 2.27 | 3 13: | 511 162 | - | 2.26 2.27 | | - | - | - |
| 2.50 | 27 | | - | 2•27 2•50 | - | - | - | - |
| 2.52 | | 000 | _ | 2.52 | - | _ | - | _ |
| 2.75 | | 000 | - | 2 . 75 | | - | - | - |
| 2.77 | 13 | | - | 2.77 | - | - | - | - |
| 2.80 | | 878 | - | 2.80 | - | - | - | - |
| 2.85 | | 980 705 | - | 2.85 | - | - | | - |
| 3.03 3.53 | 11 | /05 204 | - | 3, 03 3, 53 | _ | | | - |
| 3.55 | 2 | 600 | _ | 3.55 | - | - | · | - |
| 4.00 | ī | 274 | • | 4,00 | | - | - | - |
| 4.50 | 1 | 273 | 4.50 | - | - | - | - | - |
| 5.00 | 1. | 398 007 | 5.00 | | - | - | - | - |
| 6.00 Tatol anno | | 00/ | 6.00 | · , - | ~ | | - | - |
| Total apromado de kg. maquina y massimes | por T | | | | | | | |
| maquina y r | or | | 230 116 | 283 570 | 226 438 | 97 97 9 | 42 455 | 16 654 |

Referencias: A = Trefiladora de desbaste de 6 trefilas. Parte de alambrón de $3/8^{\circ}$.

B = Trefiladora de desbaste de 13 trefilas. Parte de alambrón de $3/8^{\circ}$.

C = Trefiladora intermedia de 13 trefilas.

D = Trefiladora para alambre mediano de 13 trefilas.

E = Trefiladora para alambre semifino de 16 trefilas. F = Trefiladora para alambre fino de 16 trefilas.

Cuadro 14

ITINERARIO DE UTILIZACION DE MAQUINAS PARA LA TREFILACION DE
7 500 TONELADAS ANUALES DE PRODUCTOS FINALES
DE COBRE (MATERIAL SEMIDURO)

| Diámetro final | Kilog | ramo | Máq | uinas | que | inter | vi ene | n en | el | proces |
|---|-------|------|-----|-------|-----|-------|--------|------|----|--------|
| del alambre | por | | | A | | В | | C | | D |
| 0.85 | 4 | 550 | | ж | | | | х | | ж |
| 1.05 | 17 | 000 | | x | | | | x | | × |
| 1.35 | 5 | 100 | | | | x | | x | | |
| 1.60 | 1 | 175 | | | | × | | × | | |
| 1.70 | 12 | 210 | | | | x | | | | |
| 1.83 | 10 | 000 | | | | x | | | | |
| 1.96 | 20 | 000 | | | | x | | | | |
| 2.13 | 7 | 000 | | | | x | | | | |
| 2.26 | 3 | 600 | | | | x | | | | |
| 2.27 | 10 | 000 | | | | x | | | | |
| 2.52 | 5 | 200 | | | | x | | | | |
| 2.80 | 2 | 000 | | x | | x | | | | |
| 3.55 | 4 | 000 | | x | | x | | | | |
| Total apro- ximado por máquina y por mes | - | | 27 | 550 | 80 | 285 | 27 | 825 | | 21 550 |

Referencias: x Indica las méquinas que intervienen en el proceso.

Cuedro 15

DETERMINACION DE LA CANTIDAD DE MAQUINAS REQUERIDAS PARA LA PRODUCCION DE 7 500 TONELADAS ANUALES DE TREFILADOS FINALES

| | Kilo | gramos por m | es de trefil | ados | Kilogra- | Horas | Maqu1- | _ | Porcentaje | |
|--|------------------|--------------|------------------------------|---------|------------------------------|--------------------|--------|------------------------------|-------------------------------------|--|
| Tipo de máquina | Blando y duro | Semiduro | Pérdidas 10 por ciento | Total | mos por hora má- quina | de ma- quina | reque- | nas selec ciona das | de utiliza oión de la máquina | |
| Trefiladora de des- baste de 6 trefilas | 230 116 | 27,550 | 25 767 | 283 433 | 1 580 | 179 | 0.51 | 1 | 51 | |
| Trefiladora do des- baste de 13 trefi- les | 283 570 | 80 285 | 36 386 | 400 241 | 1 020 | 392 | 1.12 | 2 | 56 | |
| Trefiladora inter- media de 13 tre- filas | 226 438 | 27 825 | 25 426 | 279 689 | 545 | 513 | 1.47 | 2 | 74 | |
| Trefiladora mediana de 12 trefilas | 97 979 | 21 550 | 11 953 | 131 482 | 170 | 773 | 2,21 | 3 | 77 | |
| Trefiladora de alam- bre semifino de 16 trefilas | 42 H55 | - | 4 246 | 46 701 | 36 | 1 297 | 3.71 | 4 | 93 | |
| Trefiladora de alam- bre fino de 16 tre- filas | 16 654 | - | 1 665 | 18 319 | 20 | 916 | 2.62 | 3 | 87 | |

Cuedro 16

ITINERARIO DE UTILIZACION DE MAQUINAS PARA LA PRODUCCION DE 10 000 TONELADAS
FINALES DE TREFILADOS (MATERIAL DURO Y BLANDO)

| Diámetro | Kilogramos | | Maquines empl | cades en el prespondiente a | oceso y diámetro ceda operación | en mm | |
|--|-------------------|-----------------|-----------------|-----------------------------|------------------------------------|----------------|--------|
| en mm | por mes | · A | В | C · | D | Ē | F |
| 0,10 | 67 | - | 2,60 | <i>i</i> | •• | 0.50 | 0.10 |
| 0.20 | 19 847 | 5.81 | - · | 1.28 | ** | - | 0.20 |
| 0.25 | 14 892 | 5.81 | _ | 1.60 | _ | 0.25 | • |
| 0.30 | 24 871 | 5.81 | . e = | 1,60 | . | 0.30 | *** |
| 0.40 | 29 101 | 5.81 | - | 1.60 | ** | 0,40 | _ |
| 0.50 | 7 000 | _ | - 2,00 | , 240 | 0.50 | | , · |
| 0.64 | 70 | - | 2.60 | | 0.64 | · <u>-</u> | |
| 0.77 | 10 000 | • | 3.20 | - | 0.77 | _ | - |
| 0.85 | 34 800 | - | 3.20 | _ | 0.85 | _ | · . |
| 1.00 | 40 719 | _ | 3.20 | - | 1.00 | _ | - |
| 1.05 | 20 448 | - | 2.90 | • · | 1.05 | - | |
| 1.13 | 46 361 | 5.18 | - | 1.13 | - | _ | ** |
| 1.25 | 1 533 | 5.18 | - | 1.25 | - | •• | - |
| 1.95 | 22 000 | 5.81 | | 1.35 | - | | |
| 1.40 | 35 236 | 5.81 | - | 1.40 | _ | - | _ |
| 1.50 | 6 040 | 5.81 | - | 1.50 | | _ | _ |
| 1.53 | 12 318 | 5.81 | - | 1.53 | _ | _ | _ |
| 1.60 | 16 532 | 5. 81 | _ | 1.60 | - | - | - |
| | | 5.81 | ~ | | | • | _ |
| 1.70 | 7 000 | | - | 1.70 | - | - | - |
| 1.75 | 5 560 | 5.81 | - | 1.75 | - | - | - |
| 1.80 | 44 907 | 5.81 | - | 1.80 | • | ** | • |
| 1.83 | 5 000 | - | 1.83 | - | • | - | |
| 1.85 | 15 100 | - | 1.85 | - | - | - | - |
| 1.96 | 6 300 | - | 1.96 | - | - | • | - |
| 2.00 | 2 796 | - | 2.00 | - | - | ~ | |
| 2.05 | 25 752 | - | 2.05 | • | • | - | - |
| 2.12 | 7 500 | - | 2.12 | - | - | - | - |
| 2.13 | 15 412 | - | 2.13 | • | - | - | ~ |
| 2.15 | 25 440 | • | 2.15 | - | - | - | == |
| 2.17 | 16 580 | - | 2.17 | - | •• | - | - |
| 2 . 2 5 | 31 080 | n | 2.25 | án, | | ₩ | ~ |
| 2.26 | 4 765 | - | 2.26 | • | - | - | - |
| 2.27 | 16 000 | - ' | 2.27 | - | ~ | - , | - |
| 2.50 | 49 746 | - | 2。50 | - | ** | - | |
| 2.52 | 9 138 | - | 2.52 | • | •• | _ | _ |
| 2.75 | 1 600 | · <u> </u> | 2.75 | | | - . | *** |
| 2.77 | 16 179 | . , | 2.77 | - . | - | | - |
| 2.80 | 7 960 | - | 2.80 | · | <u>.</u> . | _ | - |
| 2.85 | 31 635 | _ | 2.85 | - | - | - | - |
| 3.03 | 16 250 | _ | 3.03 | • | _ | _ | _ |
| 3.53 | 1 806 | _ | 3.53 | | | - | - |
| 3.55 | 4 352 | _ | 9 . 55 | _ | _ | _ | _ |
| 4.00 | 1 566 | _ | 4.00 | - | | _ | _ |
| 4.50 | 2 124 | 4.50 | r.00 | ** | _ | - | _ |
| | 2 097 | | - | - - | - | - | - |
| 5.00 6.00 | 1 510 | 5.00 6.00 | - | - | | ~ | - |
| | | 0,00 | - | • | | - | - |
| Total aproxima- do de kg por má- quina y por mes | | 287 929 | 425 06 1 | 282 198 | 113 037 | 68 931 | 19 914 |

Referencias: A = Trefiladora de desbaste de 6 trefilas. Parte de alambrón de 3/8".

B = Trefiladora de desbaste de 13 trefilas. Parte de alambrón de 3/8".

C = Trefiladora intermedia de 13 trefilas.

D = Trefiladora para alambre mediano de 13 trefilas.

E = Trefiladora para alambre semifino de 16 trefilas.

F = Trefiladora para alambre fino de 16 trefilas.

Cuadro 17

ITINERARIO DE UTILIZACION DE MAQUINAS PARA TREFILACION DE 10 000 TONELADAS
ANUALES DE FRODUCTOS FINALES DE COBRE (MATERIAL SEMIDURO)

| Diametro final | Kilogramos | Maquin | ************ | enen en la oper | |
|---|---------------------------------------|----------|--------------|-----------------|-------|
| del alambre | bot mes | <u> </u> | В | C | D |
| 0.85 | 5 20 0 | × | • | x | × |
| 1.05 | 17 000 | x | | x | x |
| 1.35 | 10 000 | | × | x | |
| 1.60 | 1 000 | | x | x | |
| 1.70 | 14 836 | | x | | |
| 1.83 | 11 000 | | × | | |
| 1.96 | 78 000 | | x | | |
| 2.13 | 10 000 | | x | | |
| 2•26 | 5 000 | | ж | | |
| 2 .27 | 10 890 | | x | | |
| 2•52 | 8 200 | | x | | |
| 2.80 | 3 000 | x | x | | |
| 3•55 | 7 000 | x | ж | | |
| Total aproxi- mado de kg. por máquina y por mes | hanner open state of an all states on | 32 200 | 98 926 | 33 200 | 22 20 |

Referencias: x: Indica las máquinas que intervienen en el proceso.

Cuadro 18

DETERVINACION DEL NUMERO DE MAQUINAS DE TREFILACION NECESARIAS PARA 10 000 TONELADAS ANUALES DE TREFILADOS FINALES DE COBRE

| | **** | Kg | • por mes | de trefile | dos | | Kilogra- | | Máqui- | Maqui | Percen- taje de |
|--|--------------|-----|-----------|-----------------|------|-------|----------|------------------------|------------------------|--------------|---------------------------------------|
| Tipo de magaina | Blar y du | | Semiduro | Pérdidas 10% | To | tal | mos por | Horas de maquina | nes reque- ridas | nas seles | utiliza oión de la má- quina |
| Trefiladora de desbaste de 6 trefilas | 287 9 | | 32 200 | 20.02 | 250 | alı o | 1 580 | 402 | 0.64 | 1 | 64 |
| A 4 | 20/ 5 | 127 | 32 200 | 32 013 | 352 | 142 | 1,580 | 223 | UgOT | * | C** |
| Trefiladoras de desbaste | | | | | | | • | | • | | |
| de 13 trefilas | 425 0 | 61 | 98 926 | 52 3 99 | 576 | .386 | 1 020 | 565 | 1.62 | 2 | 81 |
| Trefiladoras intermedias | | | | • | | | • •, | • | | • | |
| de 13 trefilas | 282 1 | .98 | 33 200 | 31 540 | 346 | 938 | 545 | 637 | 1.82 | 2 | 91 |
| Trefiladoras medianas de | | | | | | | | , | i | | |
| 12 trefiles | 113 (| 37 | 22 200 | 13 524 | 148 | 761 | 170 | 875 | 2.50 | . 9 | 83 |
| Trefiledovas para alambre | | | | • | 1 | | | | | | |
| semifino de 16 trefilas | 68 9 | 31 | - | ,6 89 3 | . 75 | 824 | 36 | 2 106 | 6.01 | 6 | 100 |
| Trefiladoras para alambre | | | | | | | | | | ; | · · . |
| fino de 16 trefilas | 19 9 | 14 | • | 1 991 | 21 | 905 | 20 | 1 098 | 3.14 | 14 | 79 |

Cuadro 19

DETALLE DE LAS INVERSIONES REQUERIDAS PARA UMA PLANTA DE TREFILACION Y FABRICACION DE CONDUCTORES ELECTRICOS (Délares corrientes)

Capacidad: 3 000 toneladas anuales de trefilados finales

| Concepto | Equipos e ins- tala- ciones | Excavacio- nes, funda- ciones, e- dificios y montaje | Proyecto, direction tecnica e imprevis- tos | Total general |
|---|--------------------------------------|--|---|------------------|
| . Taller de trefilación | | , | | |
| 1 Instalación para soldar alambrón y alimentar directamente las máquinas trefiladoras de desbaste | 14 000 | | | |
| 2 Soldadoras al tope, automáticas, de diversos mode- los | 1 500 | | | |
| l Trefiladora de desbaste de 6 trefilas | 49 000 | | | |
| 1 Trefiladora de desbaste de 13 trefilas | 52 500 | | | |
| l Trefiladora intermedia de 13 trefilas | 33 000 | | | |
| 1 Trefiladora mediana de 12 trefilas | 19 000 | | | |
| l Máquina combinada punteadora y ensartadora | 4 000 | | | |
| 3 Dispositivos para recocido eléctrico continuo, incluyendo unidad enrolladora continua, para aplicar a las máquinas trefiladoras | 18 500 | | | |
| 2 Lineas para el estañado de alambres gruesos y medianos | 50 500 | | | |
| Juego de carretes para alambres | 8 000 | | | |
| Total del taller de trefilación y desbaste | 250 000 | 100 000 | 52 000 | 402 000 |
| | 270 000 | 200 000 | | |
| Taller de cablería y aislación 1 Cableadora tubular de 7 bobinas para carretes de 16" con unidad enrolladora de 30" | 35 000 | | | |
| 1 Cableadora tubular de 7 bobinas para carretes de 22" con unidad enrolladora de 36" | 40 000 | | | |
| 3 Soldadoras para las cableadoras y retorcedoras | 1 700 | | | |
| Carretes para las cableadoras y retoroedoras | 14 000 | | | |
| Total del taller de cablería | <u>90 700</u> | <u> 36_300</u> | 19 000 | 146 000 |
| Equipos de preparación del material de aislamiento de de conductores 1 Equipo para la preparación de la goma (mezcladora, molino, coladora y cortadora de goma) | 93 900 | | | |
| l Equipo para la preparación de los plásticos (2 molinos y l máquina granuladora) | 91 300 | | | |
| Total de equipos de preparación | 185 200 | 74 300 | 38 500 | 298 000 |
| Equipos para aislación y vulcanización continua con goma (C.V.) constituido por 2 molinos, 2 máquinas aisladoras continuas de 3 1/2", 2 equipos medidores y localizadores de fallas para utilizarse en las máquinas, 2 equipos automáticos para localizar fallas en carretes defectuosos y 2 unidades parchadoras | 232 300 | | | |
| l Equipo para aislamiento con plásticos, constituido por 7 máquinas aisladoras para plásticos calentados eléctricamente, 7 equipos para pruebas de aislamiento y registro de fallas y 5 unidades parchadoras | 278 500 | | | |
| Total de equipos de aislación | 510 800 | 204 000 | 107 200 | 822 000 |
| Equipos de trenzadoras de algodón | 210 000 | 201_000 | 20, 200 | 322.000 |
| 56 Trenzadoras de algodón de 16 portabobinas equipadas con estantes alimentadores y enrolladores | 37 800 | | | |
| l Embobinadora universal para los hilados de algodón, a usar en las trenzadoras | 1 000 | | | |
| Total de equipos de trenzadoras de algodón | 38 800 | 15 500 | 8 200 | 62 500 |
| . Equipos y máquinas varias | | | - | |
| l Equipo para impregnación y acabado de un solo hilo para | ali one | | | |
| conductores gruesos de baja tensión | 14 000 | | | |
| l Linea para impregnación y acabado de 2 hilos cada una para conductores intermedios de baja tensión | 40 000 | | | |

Cuadre 19 (conclusión)

| Concepto | Equipos e ins- tala- ciones | Excavacio- nes funda- clones, e- dificios y montaje | Proyecto, dirección técnica e imprevis- tos | Total general |
|---|--------------------------------------|---|---|------------------|
| l Maquina automática para medir y enrollar conductores medianos | 8 000 | • | | |
| l Méquina automática para medir y enrollar conductores grandes | 10 000 | | | |
| 1 Maquina empaquetadora de rollos | 16 000 | | | |
| 1 Equipo para pruebas eléctricas | 4 000 | | | |
| 1 Equipo para pruebas mecánicas | 18 000 | | | |
| l Prensa para recubrimiento de cables con vaina de plomo, completa, con sus dispositivos alimentadores y accesorios | 120 000 | • | | • |
| l Maquina para sacar vaina de plomo de conductores | 11 000 | | | |
| l Maquina para cablear 2 conductores aislados | 20 000 | • | | |
| 1 Maquina para cablear 3 conductores aislados | 30 000 | | | |
| l Maquina para recubrir con cinta engomada y asfaltica | 15 000 | , | | |
| 2 Maquinas medidoras auxiliares para cables | 1 050 | | | |
| Compresores de aire, ventiladores y varios | 18 000 | | • | |
| Grúas y equipos varios de manipuleo y transporte | 75 000 | • | | |
| Total de equipos e instalaciones varias | 400 050 | 167 150 | 85 300 | <u>652_500</u> |
| D. Obras e instalaciones generales | | | • | |
| Depósito de materias primas y productos | - | 70 000 | • | 70 000 |
| Edificio de administración y garaje | | 50 000 | ·- • | 50 000 |
| Redes de agua, vapor, aire, energía, incluyendo central de | _ | | | |
| transformación y de distribución completa | 136 000 | 154 000 | - | 290 000 |
| Taller de mantenimiento | 60 000 | 50 000 | • | 110 000 |
| Obras cociales varies | - | 25 000 | | 25 000 |
| Caminos | • | 20 000 | ♣, | 20 000 |
| Laboratorio | 32 000 | 8 000 | • | 40 000 |
| Terrenos | <u></u> | 10,000 | - | 10 000 |
| Total de obras e instalaciones generales | 228 000 | 387 000 | . • | 615 000 |
| Total de la planta completa | 1 703 550 | 984 250 | 310 200 | 2 998 000 |

Cuadro 20

DETALLE DE LAS INVERSIONES REQUERIDAS PARA UNA PLANTA DE TREFILACION Y FABRICACION DE CONDUCTORES ELECTRICOS

(Délares corrientes)

Capacidad: 5 000 toneladas anuales de trefilados finales

| Concepto | Equipos e insta- lacio- nes | Excavacio- nes, funda- ciones, e- dificios y montaje | Proyecto, dirección técnica e imprevis- tos | Total general |
|--|--------------------------------------|--|---|------------------|
| A. Teller de trefilación | | | | |
| Instalación para soldar alambrón y alimentar directamente las máquinas trefiladoras de desbaste | 28 000 | | | |
| 4 Soldadoras al tope automáticas de diversos modelos | 3 000 | | | |
| l Trefiladora de desbaste de 6 trefilas | 49 000 | | | |
| l Trefiladora de desbaste de 13 trefilas | 52 500 | | | |
| 2 Trefiladoras intermedias de 13 trefilas | 66 000 | | | |
| 2 Trefiladoras medianas de 12 trefilas | 38 000 | | | |
| 3 Trefiladoras para alambre semifino de 16 trefilas | 28 500 | | | |
| 3 Trefiladoras para alambre fino de 16 trefilas | 22 500 | | | |
| 3 Maquinas combinadas punteadoras y ensartadoras | 12 000 | | | |
| 12 Dispositivos para recocido eléctrico continuo, incluyendo unidad enrolladora continua, para aplicar a las máquinas | | | | |
| trefiladoras | 73 000 | | | |
| 3 Lineas para el estañado de alambre gruesos, medianos y finos | 70 000 | | | |
| l Juego de carretes para alambres | 41 000 | | | |
| Total del taller de trefilación y desbaste | 483 500 | 174 500 | 100 000 | 758 000 |
| 2 Cobleadoras tubulares de 7 bobinas para carretes de 16" con unidad enrolladora de 30" | 70 000 | | | |
| l Cableadora tubular de 7 bobinas para carretes de 22" con unidad enrolladora de 36" | 40 000 | | | |
| 3 Retorcedoras con freno automático y control de distinto modelo | 7 000 | | | |
| 4 Soldadoras para las cableadoras y retoroedoras | 2 300 | | | |
| Carretes para las cableadoras y retorcedoras | 23 000 | | | |
| Tetal del taller de cablería | 142 300 | 51 200 | 29 500 | 223 000 |
| 7 Máquinas aisladoras universales de algodón para aplicar hilado en forma helicoidal, con juegos de engranajes para cambio de velocidades | 35 000 | 12 600 | 7 400 | 55 000 |
| Equipos de preparación del material de aislamiento de conductores | | | | |
| l Equipo para la preparación de la goma (mezcladora, molino, coladora y cortadora de goma) | 136 000 | | | |
| Equipo para la preparación de los plásticos (2 molinos y l máquina granuladora) | 130 000 | _ | | |
| Total de equipos de preparación | 2 <u>66 000</u> | <u>196 000</u> | 54 000 | 416 000 |
| Equipos para aislación | | | | |
| Equipo para aislación y vulcanización continua con goma (proceso C.V.) constituido por 3 molinos, 3 máquinas aisladoras y vulcanizadoras continuas de 3 1/2", 3 equipos medidores y localizadores de fallas para utilizarse en las máquinas, 3 equipos automáticos para localizar fallas | | | | |
| en carretes defectuosos y 3 unidades parchadoras Equipo para aislamiento con plásticos constituido por 10 máquinas aisladoras para plásticos calentadas eléctrica- mente, 10 equipos para pruebas de aislamiento y registro | 333 000 | | | |
| de fallas y 6 unidades parchadoras | 397 900 | | | |
| Total de equipos de aislación | 730 900 | 263 100 | 149 000 | 1 143 000 |

| Concepto | Equipos e insta- lacio- nes | Excevacio- nes, funda- ciones, e- dificiós y montaje | Proyecto, dirección técnica e imprevis- tos | Total general |
|--|--------------------------------------|--|---|------------------|
| Equipo de trenzadoras de algodón | | | | |
| 66 Trenzadores de algodón de 16 portebobinas equipa- das con estantes alimentadores y enrolladores | 44 500 | | | |
| 3 Embobinadoras universales para los hilados de al- godón, a usar en las trenzadoras | 3 000 | - P | . 500 | # |
| Total de equipo de trenzadoras de algodón | 47 500 | <u>17 000</u> | <u>9 500</u> | 74 000 |
| Equipos y máquinas varias | | | • | |
| 1 Equipo para impregnación y acabado de 1 solo hilo para conductores gruesos de baja tensión | 20 000 | | | |
| 1 Linea para impregnación y acabedo de 4 hilos, para con- ductores intermedios de baja tensión | 47 000 | . * | | |
| 3 Maquinas para cablear tres conductores | , 90 000 | | | |
| 2 Maquinas para cablear dos conductores | 20 000 | | | |
| 2 Máquinas automáticas para medir y enrollar conductores pequeños y medianos | 16 000 | | | |
| 1 Maquina automática para medir y enrollar conductores grandes | 10 000 | | | |
| Maquina automática para medir y enrollar conductores flexibles comunes | 9 000 | | | |
| • | • . | | | |
| 5 Maquinas empaquetadoras de rollos | 31 000 4 000 | | | |
| 2 Equipos para pruebas eléctricas | | | | |
| 2 Equipos para pruebas mecánicas 1 Prensa para recubrimiento de cables con vaina de plomo, | 18 000 | | | |
| complete, con sus dispositivos alimentadores y accesorios | 138 000 | | | |
| 1 Maquina para sacar vaina de plomo de conductores Juego de carretes para enrollar alambre de bobinaje | 4 000 | | | |
| 1 Maquina para recubrir con cinta engomada y asfáltica | 25 000 | . , | | i |
| 3 Maquinas medidoras auxiliares para cables | 1 600 | er. | - | |
| Equipos compresores de aire, ventiladores y varios | 25 000 | • | | |
| Grúas y equipos varios de manipuleo y transporte | 100 000 | 1 | | 0 |
| Total de equipos e instalaciones varias | <u>569 600</u> | 205 400 | 116 000 | 891 000 |
| Obras e instalaciones generales | | • , | | |
| Depósitos de materias primas y productos | - | 110 000 | • | 110 000 |
| Edificio de administración y garaje | , - | 70 000 | - | 70 000 |
| Redes de agua, vapor, aire, energía, incluyendo central de vapor y subestación de transformación y de distribución | | ± * | | • |
| completa | 200 000 | 230 000 | - | 430 000 |
| Taller de mant enimiento | ·84 00 0 | 66 , 000 | • . | 150 000 |
| Obras sociales varias | | 30 000 | - | 30 000 |
| Laboratorio | 40 000 | 10.000 | - | 50 000 |
| Caminos | - | 25 000 | - | 25 000 |
| Terrenos | - | 15 000 | - | 15 000 |
| Total de obras e instalaciones generales | 324 000 | <u>556 000</u> | • | 880 000 |
| Total de la planta completa | 2 598 800 | 1 375 800 | 465 400 | 4 440 000 |

Cuadro 21

DETAILE DE LAS INVERSIONES REQUERIDAS PARA UNA PLANTA DE TREFILACION Y PAERICACION DE CONDUCTORES ELECTRICOS

(Délares corpiontes)

Capacidad: 7 500 toneladas anuales de trefilados finales

| Concepto | Equipos e instala- ciones | excavacio- nes, funda- ciones, e- dificios y montaje | Proyecto, dirección técnica e imprevis- tos | Total general |
|---|---------------------------------|--|--|----------------------------|
| • Taller de trefilación | | | | |
| Instale don para soldar alambron y alimenter | | | | |
| directam∍nte las máquinas trefiladoras de de desbaste | 28 000 | | | |
| 5 Soldadovas al tope automáticas de diversos | 20 000 | | | |
| modelos | 4 100 | | | |
| 1 Trefiladora de desbaste de 6 trefilas | 49 000 | | | |
| 2 Prefiladoras de desbaste de 13 trefilas | 105 000 | | | |
| 2 Trefiladoras intermedias de 13 trefilas | 66 000 | | | |
| 3 Trefiladoras modianas de 12 trefilas | 57 000 | | | |
| 4 Trefiladoras para alambre semifino de 16 trefilas | 38 000 | | | |
| 3 Trefiladoras para alambre fine de 16 trefilas | 22 500 | | | |
| 4 Maquinas combinadas punteadoras y ensartadoras | 16 000 | | | |
| 15 Dispositivos para recocido eléctrico continuo, | | | | |
| incluyendo unidad enrolladora centinua, para aplicar a las máquinas trefiladoras | 91 000 | | | |
| 3 Lineas para el estañado de alambres gruesos, | | | | |
| medianos y finos | 95 000 | | | |
| Juegos de carretes para alambres | 54 000 | nom line | 305 000 | ord o |
| Total del taller de trefilación y desbaste | <u>625 600</u> | 207 400 | 125 000 | 958 00 |
| • Tallores de cablería y aislación | | | | |
| 1 Cableadora tubular de 7 bobinas para carretes de 12" con unidad enrolladora de 24" | 26 000 | | | |
| 2 Cableadoras tubulares dé 7 bebinas para carretes de 16" con unidad enrolladora de 30" | 70 000 | | | |
| 1 Cebleadora tubular de 7 bobinas para carretes de 22" con unidad enrolladora de 36" | 40 000 | | | • |
| 3 Cableadoras planetorias para carretes de 22º con unidad enrolladora de 60º | 390 000 | | | |
| 3 Retoreedoras con freno automático y control de | | | | |
| distinto modelo | 7 000 | | | |
| 6 Soldadoras para las cableadoras y retoreadoras | 3 400 | | | |
| Carretes para las cableadoras y retoroedoras | 25 000 | * Ó# /** | 22.000 | Ora o |
| Total del taller de cablerfa | 561 400 | <u> 185 600</u> | 112 000 | 859 0 |
| Il Maquinas aisladoras universales de algodón para aplicar hilado en forma helicoidal con juegos de engranajes para cambio de velocidades | 55 00 0 | 18 000 | 11 000 | 84 0 |
| Equipos de preparación del material de aislamiento de conductores | 44 | | <u> Principle de la compania del compania del compania de la compania del compania del compania de la compania del compania </u> | ylingantus dija |
| l Equipo para la preparación de la goma (mezoladora, molino, colodora y cortadora de goma) | 155 000 | | | |
| Equipo para la preparación de los plásticos (2 mo- | 180 000 | | | |
| linos y 1 maquina granuladora) <u>Total de equipos de preparación</u> | 335 000 | 111 000 | 67 00 0 | 513 0 |

| Cuadro 21 (conclusión) | | Pag. 207 | | | | |
|--|---------------------------------|--|---|---|--|--|
| Consepto | Equipos e instala- ciones | Excavacio- nes, funda- ciones, edi- ficios y montaje | Proyecto, dirección técnica e imprevis- tos | Total ganeral | | |
| Equipos para aislación | | | | | | |
| Equipo para aislación y vulcanización continua con goma (proceso 0.V.) constituido por 5 molinos, 4 máquinas aisladoras y vulcanizadoras continuas de 3 1/2", 1 máquina aisladora y vulcanizadora continua de 4 1/2", 5 equipos medidores y localizadores de fallas para utilizarse en las máquinas, 5 equipos automáticos para localizar fallas en carretes defectuesos y 5 unidades parahadoras | 00m aaa | | · | | | |
| l Equipo para aislamiento con plásticos constituido por 12 maguinas aisladoras para plásticos calentadas electricamente, 1 maguina aisladora para plásticos do 41/2" calentados electricamente, 13 equipos para pruebas de aislamiento y registro de fallas y 8 unidades parchadoras | 387 000 357 600 | | · | | | |
| Total de equipos de aislación | 924 600 | 305 000 | 184 400 | 1 414 000 | | |
| Equipo de trenzadoras de algodón | | - | | | | |
| 79 Trenzadoras de algodón de 16 portabobinas equipa- das con estantes alimentadores y enrolladores | 53 200 | | | | | |
| 4 Embobinadoras universales para los hilades de algodén, a usar en las trenzadoras | 4 000 | | | | | |
| Total de equipo de trenzadoras de algodón | 57 200 | 18 800 | 11 000 | 87 000 | | |
| C. Equipos y méquinas varias | Classings | | | | | |
| 2 Maquinas fajadoras para cables de media tensión | 42 000 | | | | | |
| 1 Maquina cortedora de papel | 11 000 | • | | | | |
| l Equipo pera impregnasión y acabado de l solo hilo para conductores gruesos de baja tensión | 26 000 | | • | | | |
| 2 Lineas pera impregnación y acabado de 4 hilos cada una para conductores intermedios de baja tensión | 80 000 | | | • | | |
| 3 Maquinas para cablear 3 conductores | 90 000 | | | | | |
| 1 Maquina para cablear 2 conductores | 20 000 | • | | | | |
| 2 Maquinas entométicas para medir y enrollar conduc- tores pequeñas y medianos | 16 000 | | | | | |
| l Maquina para medir y enrollar conductores grandes l Maquina para medir y enrollar conductores flexibles comunes | 10 000 9 000 | | | | | |
| 6 Maquinas empaquetadoras de rollos | 40 000 | | | | | |
| Caulpos para pruebas electricas | 6 000 | • | | | | |
| 3 Equipos para pruebas mecánicas 1 Prensa para recubrimiento de cables de baja tensión con vaina de plomo, de 1 000 toncladas, completa, | 27 000 | • | | | | |
| eon sis dispositivos alimentadores y accesorios, y maquina para sacar vaina de plomo de conductores l Maquina para recubrir conductores de baja tensión | 149 000 | | | | | |
| oon cinta engomada y asfaltica 4 Maquinas medidoros auxiliares para cables | 30 000 3 100 | | | | | |
| puesto de prensa de 1 600 toneladas para aplicación de vaina de plomo, máquinos fajadoras, reunidoras, trafilas, armadoras para aplicación de armadora de contacto de armadora de contacto | · | | • | | | |
| Juego de carretes para enrollar alembras de hobinase | 6 (100 | | | | | |
| Equipos de compresores de aire, ventiladores y varios Total de equipos o instalaciones varias | 160 000 1 445 100 | 476 900 | 288 000 | 2 210 000 | | |
| D. Obras e instalaciones generales | - | | | | | |
| Depositos de materias primas y productos Edificio de administración y garaje Redes de agua, vapor, aire, energía, incluyendo | . • | 150 000 90 000 | . • | 150 000 90 000 | | |
| Taller de mantenimiento | .299 000 83 000 | 338 000 67 000 | | 637 000 150 000 | | |
| Caminos | | 338 000 67 000 37 000 33 000 10 000 | • | 150 000 37 000 33 000 75 000 22 000 | | |
| Laboratorio Terrenos | 65 000 | 10 000 22 000 | | 75 000 22 000 | | |
| Total de obras e instalaciones generales Total de la planta completa | 447 000 4450 900 | 747 000 2 069 700 | 798 400 798 400 | 1 194 000 7 319 000 | | |

Cuadro 22

DETALLE DE LAS INVERSIONES REQUERIDAS PARA UNA PLANTA DE TREFILACION Y FABRICACION DE CONDUCTORES ELECTRICOS

(Délares corrientes)

Capacidad: 10 000 toneladas anuales de trefilados finales

| The state of the s | Concepto | Equipos e insta- lacio- nes | Exoavacio- nes, funda- ciones, e- dificiós y montaje | Proyecto, dirección técnica e imprevis- tos | Total general |
|--|--|--------------------------------------|--|---|------------------|
| . Tal | ler de desbaste y trefilación | , | | | |
| | Horno a combustible tipo empujador para calentar "wire bars de cobre, con equipo de manipuleo automático | 45 000 | | | |
| 1 | Equipo de laminación compuesto por un desbastador trío con cilindro de 420 mm de diámetro, de 2 cajas, y un tren terminador trío de 3 cajas con cilindros de 250/280 mm de diámetro, l Instalación bobinadora, l transportador de bobinas, | - | | | |
| | tijeras, etc. y una linea de decapado Instalaciones para soldar alambron y alimentar directamente | 395 000 | | | · |
| | las maquinas trefiladoras de desbaste | 42 000 | | | |
| 6 | Soldadoras al tope automáticas de diversos modelos | 5 000 | | | |
| 1 | Trefiladora de desbaste de 6 trefilas | 49 000 | | | |
| 2 | Trefiladoras de desbaste de 13 trefilas | 105 000 | | | |
| 2 | Trefiladoras intermedias de 13 trefilas | 66 000 | | | |
| 3 | Trefiladoras mediamas de 12 trefilas | 57 000 | | | |
| 6 | Trefiladoras para alambre semifino de 16 trefilas | 57 000 | | | |
| 4 | Trofiladoras para alambre fino de 16 trefilas | 30 000 | | | |
| 5 | Maquinas combinadas punteadoras y ensartadoras | 20 000 | | | |
| 18 | Dispositivos para recocido eléctrico continuo, incluyendo unidad enrolladora continua, para aplicar a las máquinas | | | | |
| | treffladoras | 109 200 | | | |
| 3 | Líneas para el estañado de alambres gruesos, medianos y finos | 115 000 | | | • |
| | Juego de carretes para alambres | 65 000 | | | |
| | Total del taller de trefilación y desbaste | 1 160 200 | 695 800 | 278 000 | 2 134 000 |
| · Tal | leres de cablería y mislación | | | | |
| 1 | Cableadora tubular de 7 bobinas para carretes de 12" con unidad enrolladora de 24" | 26 000 | | | |
| 3 | Cableadoras tubulares de 7 bobinas para carretes de 16" con unidad enrolladora de 30" | 105 000 | | | |
| 1 | Cableadora tubular de 7 bobinas para carretes de 22" con unidad enrolladora de 36" | 40 000 | | | |
| 3 | Cableadoras planetarias para carretes de 22º con unidad enrolladora de 60º | 390 00 0 | | | |
| 5 | Retorcedoras con freno automático y control de distinto modelo | 10 350 | | | |
| 7 | Soldadoras para las cableadoras y retorcedoras | 4 000 | | | |
| • | Carretes pera las cableadoras y retorcedoras | 35 500 | | | |
| | Total del taller de cablería | 610 850 | 189 150 | 120 000 | 920 000 |
| 16 | Maquinas aisladoras universales de algodón para aplicar | 250 000 | **/ */5 | 220 000 | 754 600 |
| | hilade en forma helicoidal con juegos de engranajes para cambio de velocidades | 8 000 | 25 000 | 16 000 | 121 000 |
| E | quipos de preparación del material de aislamiento de | | | | |
| <u>d</u> | e conductores | | | | |
| 1 | Equipo para la preparación de la goma (mezcladora, molino, | | | | |
| | coladora y cortadora de goma) | 180 000 | | | |
| | Equipo para la preparación de los plásticos (2 molinos y 1 máquina granuladora) | 220 000 | | • | |
| | Total de equipos de preparación | 400 000 | 124 000 | 78 000 | 602,000 |

Cuadro 22 (continuación 1)

| | Concepto | Equipos e insta- lacio- nes | Excavacio- nes,funda- ciones, e- dificiós y montaje | Proyecto, dirección técnica e imprevis- tos | Totel general |
|--------------|---|--|---|---|------------------|
| E | quipos para aislación | | , | | |
| | Equipo para aislación y vulcanización continua con goma (proceso C.V.) constituido por 6 molinos, 5 máquinas aisladoras y vulcanizadoras continuas de 3 1/2", 1 máquina aisladora y vulcanizadora continua de 4 1/2", 6 cquipos medidores y localizadores de fallas para uti- | · . | | | |
| | lizarse en las máquinas, 6 equipos automáticos para lo- calizar fallas en carretes defectucsos y 6 unidades par- chadoras | 465 000 | * | | |
| 1 | Equipo para aislamiento con plásticos constituido por 15 máquinas aisladoras para plásticos calentadas eléctricamente, 2 máquinas aisladoras para plásticos de 4 1/2" calentadas eléctricamente, 17 equipos para pruebas de aislamiento y registro de fallas y 9 unidades parchadoras | 719 100 | · | | |
| | Total de equipos de mislación | 1 184 100 | <u> 367 900</u> | 233 000 | 1 785 000 |
| E | quipo do trenzadoras de algodón | ON THE PARTY OF TH | Carcher (Castam) | **** | |
| 90 | Trenzadoras de algodón de 16 portabobinas equipadas con estantes alimentadores y enrolladores | 60 600 | | | |
| 6 | Embobinadoras universales para los hilados de algodón, a usar en las trenzadoras | 6 000 | | | |
| | Total de equipo de trenzadoras de algodón | <u>66 600</u> | 20 400 | 13 000 | 100 000 |
| . <u>E</u> q | uipos y máguinas varias | | | | |
| 2 | Maquinas fajadoras para cables de media y alta tensión | 42 000 | a | | |
| 1 | Maquina cortadora de papel | 16 000 | | | |
| 1 | Equipo para impregnación y acebado de 1 solo hilo para conductores gruesos de baja tensión | 30 000 | ٠, | | |
| 2 | Líneas para impregnación y acabado de 4 hilos cada una para conductores intermedios de baja tensión | 90 000 | | | |
| 3 | Maquinas para cablear 3 conductores | 90 000 | | | |
| 2 | Maquinas para cablear 2 conductores | 40 000 | | | |
| 3 | Máquinas automáticas para medir y enrollar conductores pequeños y medianos | 24 000 | | | |
| | Máquina automática para medir y enrollar conductores grandes | 10 000 | | | |
| . 1 | Maquina automática para medir y enrollar conductores | 8 000 | | | |
| 4 | flexibles comunes | 53 400 | | | |
| | Máquinas empaquetadoras de rollos | 6 000 | | | |
| | Equipos para pruebas eléctricas Equipos para pruebas mecánicas | 27 000 | | | |
| _ | Prensa para recubrimiento de cables de baja tensión con dispositivos alimentadores y accesorios y máquina para sacar vaina de plomo de conductores | 188 800 | | | |
| 1 | Méquine para recubrir con cinta engomada y asfáltica corductores de baja tensión | 45 000 | | | |
| ų | Miquines modidores auxiliares para cables | 3 100 | | | |
| | Equipo completo para cables aislados con papel impregnado, de media y alta tensión, compuesto de prensa de 2 100 tonelados como aplicación de vaina de plomo, méquinas fajadoves, coundadoras, trofilas, armadoras para aplicación de oxecutara metálica, cortodoras de papel, autoclaves de impregnación, instelaciones auxiliares para masa aislante, impregnación de yute, depósitos, equipos de pruebas, eto. | 1 200 000 | | | |
| | Juego de carretes para enrollar alambres de bobinaje | 8 000 | | | |
| | - 4084 44 hours again have a contract. ortains an ac non-traile | 0 000 | | | |
| | | | | | |

E/CN.12/765 Pág. 210

Cuadro 22 (conclusión)

| Concepto | Equipos e insta- lacio- nes | Excavacio- nes, funda- ciones, e- dificios y montaje | Proyecto, dirección téculca e imprevis- tos | Total general |
|--|--------------------------------------|--|---|------------------|
| Equipos de compresores de aire, ventiladores y varios | 55 000 | | | |
| Grúss y equipos varios de manipuleo y transporte | 180 000 | | | |
| Total de equipos e instalaciones varias | 2 116 300 | <u>677 700</u> | 419 000 | 3 213 000 |
| D. Obras e instalaciones generales | | | | |
| Depósitos de materias primas y productos | • | 180 000 | - | 180 000 |
| Edificios de administración y garaje | | 100 000 | - | 100 000 |
| Redes de agua, vapor, aire, energía, incluyendo subes- tación de transformación y de distribución completas | 360 000 | 440 000 | ↔ | 800 000 |
| Taller de mantenimiento | 100 000 | 80 000 | ,,,, | 180 000 |
| Obras sociales varias | - | 45 000 | - | 45 aru |
| Cami nos | | 40 000 | | 40 000 |
| Laboratorio | 70 000 | 10 000 | - | 80 000 |
| Terrenos | • | 25 000 | • | 25 000 |
| Total de obras e instalaciones generales | 530 000 | 920 000 | • | 1 450 000 |
| Total de la planta completa | 6 148 050 | 3 019 950 | 1 157 000 | 10 325 100 |

Cuadre 23

CUADRO RESUMEN GEMERAL DE LAS INVERSIONES CORRESPONDIENTES A PLANTAS HIPOTETICAS DE DISTINTAS CAPACIDADES ANUALES, DEDICADAS A LA TREFILACION DE COBRE DE ALTA CONDUCTIBILIDAD Y FABRICACION DE CONDUCTORES

ELECTRICOS DE BAJA TENSION

| Dependencias | Capacidad de la planta (toneladas de trefilados finales por año) | | | | | | | |
|--|---|-----------------|-----------------|-----------|--|--|--|--|
| | 3 000 | 5 000 | 7 500 | 10 000 | | | | |
| laller de trefilación | 402 000 | 7 58 000 | 958 000 | 1 150 000 | | | | |
| Talleres de cablería y aislación | 1 328 500 | 1 911 000 | 2 957 000 | 3 528 000 | | | | |
| Equipos y maquinarias varias | 652 500 | 891 000 | 1 109 000 | 1 383 000 | | | | |
| Doras e instalaciones generales | 615 000 | 880 000 | 1 194 000 | 1 450 000 | | | | |
| Total general | 2 998 000 | 4 440 000 | 6 218 000 | 7 511 000 | | | | |
| Inversión por tonelada de cobre brefilado | 999•33 | 588,00 | 82 9. 06 | 751.10 | | | | |

Cuedro 24

DISTRIBUCION GENERAL DE LA FUERZA DEL TRABAJO EN PLANTAS DE TREFILACION Y
FABRICACION DE CONDUCTORES, DE DISTINTA CAPACIDAD ANUAL

| , | | Са | pacidad anu | al de la | planta: 3 (| 000 tonelad | a s | | Total general |
|--|---------------|-----------|---------------|-----------|---------------------|------------------------------|------------|-------------|------------------|
| Dopendencia | | Emple | ados | | | Obrero | 9 | | |
| • | Supe- rior | Med1o | Infe- rior | Total | Especia- lizados | Semies- peciali- zados | Peones | Total | Lareneg |
| l. Dirección | 1 | | 1 | 2 | ••• | - | 1 | 1 | 3 |
| 2. Secretaria y oficina do personal | - | 1 | 2 | 3 | •• | • | - | - | 3 |
| 3. Contaduría, tesorería y costos | 1 | 3 | 8 | 12 | • | - | 1 | 1 | 13 |
| 4. Oficina de compras | 1 | 1 | 1 | 3 | - | •• | • | - | 3 |
| 5. Ventas | 1 | 1 | 2 | Ħ | - | - | - | | Ħ |
| 6. Ingenierfa | 2 | 2 | ~ | ħ | - | - | - | | 4 |
| 7. Seguridad | - | 1 | *** | 1 | - | - | - | - | 1 |
| 8. Almacenes generales | •• | 1 | 3 | 4 | - | - | 4 | 4 | 8 |
| 9. Guardia | - | - | * - | - | - | - | 3 | 3 | 3 |
| 10. Primeros auxilios | 1 | 2 | - | 3 | - | • | 1 | 1 | Ų, |
| ll. Trênsito | - | 1 | 3 | 4 | - | 2 | 1 | 3 | 7 |
| 12. Laboratorio y calidad | 2 | 3 | 1 | 6 | - | ** | 1 | 1 | 7 |
| 13. Mantenimiento | 1 | 1 | 2 | 4 | 9 | 5 | 2 | 16 | 20 |
| l'. Energía | - | 1 | ém | 1 | • | - | - | - | 1 |
| 15. Redes generales | - | 1 | - | 1 | - | 3 | - | 3 | 14 |
| lε. Taller de trefilación | 1 | 2 | 1 | 4 | 18 | 9 | 5 | 32 | 36 |
| Plantas de fabricación de conductores eléctri- cos | | 16 | ų | 24 | 137 | 96 | 65 | 298 | 322 |
| Total de persomal | 15 | <u>37</u> | <u>28</u> | <u>80</u> | 164 | 115 | 84 | <u> 363</u> | 443 |

Cuedro 25

DISTRIBUSION GENERAL DE LA FUERZA DEL TRABAJO EN PLANTAS DE TREFILACION Y
FABRICACION DE CONFUCTORES ELECTRICOS

| | | المراد وينشوه والأوار والمالية | ************************************** | ual de la | planta: 5 | | * | | Total |
|--|---------------|--------------------------------|--|-----------|--------------------|----------------------------|--------|--------------|----------------|
| Dependencia | | Emp1 | endos | | | | eros | | |
| | Supe- rior | Medio | Info- rior | Total | Especia- lizado | Semies- peciali zado | Peones | Potal | gonorel |
| l. Dirección | 1 | - | 1 | 2 | - | ₩ | 1 | 1 | 3 |
| 2. Secretaria y oficina de personal | - | 1 | 2 | 3 | 48 | e | 1 | 2 | ì |
| 3. Contaduría, tesorería y costos | 1 | 4 | 9 | 14 | - | ** | 1 | 1 | . 15 |
| 4. Oficina de compras | 1 | 1 | 1 | 3 | • | • | ** | • | 3 |
| 5. Ventes | 1 | 1 | 2 | ł, | • | • | •• | *** | l _k |
| 6. Ingenierfa | 3 | 2 | 1 | 6 | | • | • | - | 6 |
| 7. Segurided | - | 1 | • | 1 | • | - | - | • | . 1 |
| 8. Almaconos generales | ~ | 1 | 3 | 4 | ** | ** | 6 | 6 | 10 |
| 9. Guard i a | *** | 1 | - | 1 | ** | 6.0 | 4 | Ļ | 5 |
| 30. Primeros auxilios | 1 | 2 | 40 | 3 | - | - | 1 | 1 | <u>1</u> 4 |
| 11. Tránsito | *** | 1 | ħ | 5 | e | 2 | 2 | 4 | ģ |
| 12. Laboratorio y calidad | 2 | Łį | 1 | 7 | ** | ¢D | 2 | 2 | 9 |
| 13. Mantenimiento | 1 | 1 | 3 | 5 | 12 | 6 | 2 | 20 | 25 |
| 14. Energia | - | 1 | - | 1 | • | - | - | - | 1 |
| 15. Redes generales | - | 1 | es es | 1 | ** | 3 | • | 3 | 4 |
| 16. Teller de trefilación | 1 | 2 | 1 | Ų | 26 | 14 | 8 | 48 | 52 |
| 17. Plemtas de fabricación de conductores eléctri- | | _ | | _ | | | | | |
| GOS | 4 | 18 | 6 | 28 | 174 | 133 | 104 | 411 | 439 |
| Total de personal | <u>16</u> | नेप | 34 | 22 | 212 | 158 | 132 | 502 | <u> 594</u> |

Cuedro 26

DISTRIBUCION GENERAL DE LA FUERZA DEL TRABAJO EN PLANTAS DE TREFILACION Y
FABRICAJION DE CONDUCTORES ELECTRICOS

| | Capacidad de la planta 7 500 toneladas | | | | | | | | |
|---|--|-------|---------------|----------------------|---|------------------------------|--------|----------------------|----------------|
| Dependencia | | Emp1 | eados | CAMBO CONTROL STRICT | 100 to | Obre | ros | Torontonio antimonio | Totel |
| edy. 1445. (C) 1860 mills, editional licinopholical (Allindric Agentic America) | Supe- | Medio | Infe- rior | Total | Especia- lizados | Semies- peciali- zades | Peones | Total | genera |
| 1. Dirección | 1 | 1 | 1 | 3 | - | • | 1 | 1 | 1 ₄ |
| 2. Coerebords y oficina do personal | 1 | - | 4 | 5 | • | - | 1 | 1 | ક |
| S. Contaduría, tesorería y costos | 1 | 5 | 11 | 17 | υ 600 | - | 1 | 1 | 18 |
| 4. Oficina de compres | 1 | 1 | 2 | ц | - | - | - | - | 4 |
| 5. Ventas | 1 | 1 | 3 | 5 | #3 - | - | 1 | 1 | 6 |
| 6. Ingomieria | 3 | 2 | 1 | 6 | • | - | • | - | 6 |
| 7. Seguridad | - | 1 | 1 | 2 | - | ~ | •• | • | 2 |
| 8. Almacenes generales | Bich | 2 | 3 | 5 | No. | - | 8 | 8 | 13 |
| 9. Guardia | • | 1 | 5 0 | 1 | •• | • | 4 | ų | 5 |
| 0. Primeros auxilios | 1 | 2 | 600 | 3 | • | •• | 2 | 2 | 5 |
| ll. Transito | - | 1 | Ļ | 5 | 134 | 2 | 3 | 5 | 10 |
| 12. Laboratorio y calidad | 2 | 14 | 3 | 9 | - | •> | 3 | 3 | 22 |
| 3. Mantenimiento | 2 | 2 | 2 | 6 | 14 | 7 | 3 | 24 | 30 |
| 4. Energia | , 1 | 1 | 69 | 2 | - | • | • | ю | 2 |
| 5. Redes generales | - | · 1 | - | 1 | - | 4 | - | 4 | 5 |
| 6. Taller de trefilación | 2 | 2 | 2 | 6 | 28 | 14 | 14 | 56 | 62 |
| 7. Taller de cables y conductores | 6 | 18 | 8 | 32 | 222 | 1 <i>8</i> 4 | 146 | 5 5 2 | 584 |
| Total de personal | 22 | 45 | 45 | 112 | 264 | 211 | 187 | 662 | <u>774</u> |

Cuedro 27

DISTRIBUCION GENERAL DE LA FUERZA DEL TRABAJO EN PLANTAS DE TREFILACION Y
FABRICACION DE CONDUCTORES ELECTRICOS

| | | · C | apacidad d | e la plant | a: 10 000 | toneladas | | | |
|---|---------------|--------|----------------|------------|-------------------------|-----------------------------|--------|-------------|------------------|
| | | Empl | eados | | 0.2 | Obr | eros | | Total general |
| Dop endene1a | Supe- rior | Med1 o | infe- rior | Total | Espo- ciali- zado | Semies- peciali- zado | Peones | Total | |
| 1. Dirección | 1 | 1 | 2 | . ц | • | - | 1 | 1 | 5 |
| 2. Seoretarfa y oficina de personel | 1 | 1 | 4 | 6 | - | • | 1 | 1 | 7 |
| 3. Conteduría, tesorería y costos | 1 | 6 | 12 | 19 | • | - | 2 | 2 | 21 |
| 4. Oficina de compras | 1 | 1 | 2 | 14 | - | ~ | - | - | L |
| 5. Ventas | -1 | . 2 | 3 | 6 | . • | • | 1 | 1 | 7 |
| 6. Ingenierfa | 3 | 3 | 1 | 7 | - | ~ | • | - | 7 |
| 7. Segurided | • | 1 | 1 | 2 | , | - | - | - | 2 |
| 8. Almacenes generales | • | . 2 | 14 | 6 | - | • | 8 | 8 | 14 |
| 9. Guardia | - , | 1 | 4.9 | 1 | - | - | 4 | Ļ | 5 |
| 10. Primeros auxílios | . 1 | 2 | . | 3 | - | - | 2 | 2 | 5 |
| 11. Trinsito | , ** | 1 | 4 | 5 | ~ | 2 | ħ | 6 | 17 |
| 12. Laboratorio y calidad | 2 | 4 | 4 | 10 | - | | 4 | ų | լկ |
| 13. Mantenimiento | 2 | 2. | 2 | 6 | 16 | 8 | 4 | 28 | . 3l4 |
| lų, Energía | 1 | . 1 | - | 2 | • | - | - | - | 2 |
| 15. Redes generales | . 1 | . 1 | 279 | 2 | - | 5 | - | 5 | . 7 |
| 16. Taller de desbaste | 1 | 2 . | 1 | Ų | 14 | 14 | 10 | 38 | 42 |
| 17. Taller de trefilación | 2 | 2 | 1 | 5 | 30 | 16 | 14 | 60 | 65 |
| 18. Taller de cables y con- ductores | 8 | 20 | 10 | 38 | " 23 1 " | 217 | 177 | 625 | 663 |
| Total de personal | <u> 26</u> | 53. | <u>51</u> | 130 | <u> 291</u> | 262 | 232 | <u> 785</u> | <u>915</u> |

Cuadro 28

CUADRO RESUMEN DE LAS REMUNERACIONES ANUALES DE SUELDO Y MANO DE OBRA INDIRECTA EN PLANTAS DE TREFILACION DEL COBRE Y DE FABRICACION DE CABLES Y CONDUCTORES

DE DISTINTAS CAPACIDADES ANUALES

| | Capacidad de la planta (toneladas) | | | | | | | | | |
|-------------------------------------|------------------------------------|---------------------------|----------------------|---------------------|------------------------|----------------------|--|--|--|--|
| | - | 3 000 | | 5 000 | | | | | | |
| Dependencias | | de adminis- n y ventes | Fuerza del | Gastos d tración | e adminis- y ventas | Fuerza da | | | | |
| | Sueldos | Mano de obra | trabajo indirecta | Sueldos | Mano de obra | trabajo indirecta | | | | |
| 1. Dirección | 27 600 | 1 920 | • | 27 600 | 1 920 | G | | | | |
| 2. Secretaría y oficina de personal | 13 200 | - | • | 13 200 | 1 920 | 4 | | | | |
| 3. Contaduría, tesorería y costos | 58 800 | 1 920 | • | 68 400 | 1 920 | 60 | | | | |
| 4. Oficina de compras | 21 600 | - | • | 21 600 | • | *** | | | | |
| 5. Ventas | 25 200 | . • | • | 25 200 | 49 | n | | | | |
| 6. Ingenierfa | 33 600 | • | • | 46 800 | - | | | | | |
| 7. Seguridad | 6 000 | •• | - | 6 000 | 910 | ေ | | | | |
| 8. Almacenes generales | 16 800 | 7 680 | ø | 16 800 | 11 520 | tu: | | | | |
| 9. Guardia | \$11.3 | 5 760 | • | 6 000 | 7 680 | : 638 | | | | |
| 10. Primeros auxilios | 24 000 | 1 920 | - | 24 000 | 1 920 | 40 | | | | |
| ll. Tránsito | rus. | ~ | 2 3 5 20 | • | es. | 29 040 | | | | |
| 12. Laboratorio y calidad | • | | 45 120 | • | to. | 53 OHO | | | | |
| 13. Mantenimiento | • | - | 66 960 | • | c a | 81 600 | | | | |
| lli. Energia | 6 000 | • | - | 6 000 | •• | - | | | | |
| 15. Rodes generales | • | ~ | 13 200 | - | . • | 13 200 | | | | |
| Total general | 2 | 52 000 | 148 800 | 2 | 88 480 | <u>176 880</u> | | | | |

Cuadro 28 (conclusión)

| | | Capa | oidad de la p | lanta (tone | ladau) | |
|--|---------|---------------------------|----------------------|--|---------------------------|------------------------|
| | 4 | 7 500 | | | 10 000 | |
| Dependencias | | de adminis⊷ 1 y vantes | Fuerza del | and the second s | de adminis- n y ventes | Fuerza del |
| | Sueldos | liano de obra | trabajo indirecta | Sueldos | Mano de obra | trabajo indirecta |
| l. Dirección | 33 600 | 1 920 | • | 37 200 | 1 920 | ь |
| Secretaría y oficina de personal | 26 400 | 1 920 | - | 32 400 | 1 920 | • |
| 3. Contaduría, tesorería y costos | 81 600 | 1 920 | • | 91 200 | 3 840 | 28 |
| 4. Oficina de compres | 25 200 | • | • | 25 200 | - | - |
| 5. Ventas | 28 800 | 1 920 | • | 34 800 | 1 920 | 49 |
| 6. Ingenioria | 46 800 | • | • | 52 800 | | |
| 7. Seguridad | 9 600 | - | - | 9 600 | - | • |
| 8. Almacenes generales | 22 800 | 15 360 | - | 26 400 | 15 360 | • |
| 9. Guardia | 6 000 | 7 680 | •• | 6 000 | 7 680 | |
| 10. Primeros exilios | 24 000 | 3 840 | • | 24 000 | 3 840 | 43 |
| ll. Tránsito | e | • | 30 960 | | | 32 8 80 |
| 12. Laboratorio y calidad | - | - | 62 1 60 | • | , #3 | <i>6</i> 7 <i>6</i> 80 |
| 13. Mantenimiento | • | - | 103 680 | • | - | 113 760 |
| 14. Energía | 18 000 | • | • | 18 000 | C9 | • |
| 15. Redes generales | 400 | *9 | 15 600 | • | • | 30 00U |
| Total general | ę a | <u>357_360</u> | 212 400 | . | 194 080 | 2114 320 |

Cuadro 29

MARGENES DE CREDITO BANCARIO CORRESPONDIENTES A HIPOTETICAS EMPRESAS DEDICADAS A LA TREFILACION DEL COBRE Y FABRICACION DE CONDUCTORES ELECTRICOS

| Capacidad anual de producción de tre-filados de co-bre (to-neladas) | 3 000 | 5 000 | 7 500 | 10 000 |
|---|-----------|-----------------|-------------------|-----------|
| l. Capital de la empresa | 2 345 000 | 3 769 000 | 6 000 000 | 8 447 000 |
| 2. Crédito total bancario directo (hasta 40 por ciento del capital) | 938 000 | 1 507 600 | 2 400 000 | 3 378 800 |
| 3. Descuentos de pagarés de clientes (20 por ciento del capital) | 469 000 | 7 53 800 | 1 200 000 | 1 689 400 |
| 4. Total del orédito | 1 407 000 | 2 261 400 | 3 600 00 0 | 5 068 200 |
| 5. Costo del orédito banvario (8 por ciento) | 112 560 | 180 912 | 288 000 | 405 456 |

Cuadro 30

EST MACION DE LAS NECESIDADES DE CAPITAL CIRCULANTE EN PLANTAS DE TREFILACION Y
FABRICACION DE CONDUCTORES ELECTRICOS, DE DISTINTA CAPACIDAD ANUAL

| | Capacidad | enval de product | os trefilados (| toneladas) |
|---|------------|------------------|-----------------|----------------------|
| Rubro | 3 000 | 5 000 | 7 500 | 10 000 |
| 1. Existencia de materias primas, productos en proceso y elaboredos, equivalente a un bi- | 4 471 000 | 7 401 000 | 11 665 000 | 15 929 000 |
| mestre de ventas | 1 970 000 | 3 270 OOC | 5 150 000 | 7 030 000 |
| 2. Deudorcs varios (dos meses de ventas) | 1 970 000 | 3 270 000 | 5 150 000 | 7 030 000 |
| 3. Efectivo (5 por ciento del costo total de producción, aproximadamente) | 535 000 | 861 000 | 1 365 000 | 1 869 000 |
| FG91VA o commens | 3 502 000 | 5 815 100 | 9 385 000 | 12 977 700 |
| Acreedores varios (tres meses de compra de materias primas y servicios) | 2 095 000 | 3 553 700 | 5 785 000 | 7 909 500 |
| 2. Crédito bancario | 1 407 000 | 2 261 400 | 3 600 000 | 5 068 200 |
| Necesidad (+) o sobrante (-) de capital circulante | (+)969 000 | (+)1 585 900 | (+)2 280 000 | (+)2 951 3 00 |

CUADRO RESUMEN DE LOS GASTOS DE AMMINISTRACION Y VENTAS, Y OTROS GASTOS DE EMPRESA, EN PLANTAS DEDICADAS A LA TREFILACION DE COBRE Y FABRICACION DE CONDUCTORES ELECTRICOS, DE DISTINTA CAPACIDAD ANUAL

| | . (| apacidad de la | planta (tonelade | .s) |
|--|---------|---------------------|------------------|-----------|
| Aubro | 3 000 | 5 000 | 7 500 | 10 000 |
| Castos de administración y ventas a/ | 327 000 | 360 000 | 423 000 | 455 000 |
| Gastos financieros de explotación b/ | 190 080 | 307 79 4 | 477 520 | 641 560 |
| Retribuciones a directores y honorarios | 144 000 | 160 000 | 170 000 | 180 000 |
| Gastos varios (de representación, viáticos, papelería, doudores incobrables, seguros, etc.) | 111 000 | 154 500 | 207 000 | 240 000 |
| Total general | 772 080 | 982 294 | 1 277 520 | 1 516 560 |
| Horas directas totales de las plentas de trefilación y de Sabricación de conductores eléctricos | 693 000 | 963 90 0 | 1 276 800 | 1 518 300 |
| Incidencia por hora directa total | 1.12 | 1.01 | 1.000 | 0.,99 |

Incluye, además de los gastos de personal de administración y ventas, gastos de propaganda y varios de venta, entendióndose que la producción se entrega a distribuidores.

b/ Incluye los intereses del capital de trabajo faltante (8 per ciente anual).

Cuadro 32

INCIDENCIA DE LA FUERZA DEL TRABAJO INDIRECTA Y DE LOS GASTOS DE AEMINISTRACION Y VENTAS EN PLANTAS DE TREFILACION Y DE FABRICACION DE CONDUCTORES ELECTRICOS DE DISTINTA CAPACIDAD ANUAL

| Dependencie | Horas | Gastos de adminis- | Costo de la fuerza del | | lencia hora |
|---|--------------------|-------------------------|----------------------------|------|----------------|
| Dep endatoza | directas | tración y ventas (A) | trabaje in- directa (B) | A | В |
| Capao | idad de la planta: | 3 000 toneladas | | | |
| Taller de trefilación | 67 200 | • | - | - | - |
| Planta de fabricación de conductores eléctr | | | - | | |
| Total general | 693 000 a/ | <u>772 080</u> | <u>148 800</u> | 1.11 | 0.214 |
| Cap ao | idad de la planta: | 5 000 toneledes | | | |
| Taller de trefilación | 100 800 | • | | • | • |
| Planta de fabricación de conductores eléctr | icos 863 100 | • | - | - | - |
| Total general | <u>963_900</u> | 982 294 | 176 780 | 1.01 | 0.183 |
| Capao | idad de la planta: | 7 500 toneladas | | | |
| Taller de trefilación | 117 600 | • | - | - | •• |
| Planta de fabricación de conductores eléctric | os 1 159 200 | - | • | - | • |
| Total general | 1 276 800 | 1 277 520 | 212 400 | 1.00 | 0.164 |
| Сарас | idad de la planta: | 10 000 tonelada | s | | |
| Taller de trefilación | 126 000 | • | •• | • | • |
| Planta de fabricación de conductores eléctric | cos 1 392 300 | ,• | •• | * | # |
| Total general | 1 518 300 | 1 516 560 | 244 320 | 0.99 | 0.161 |

a/ Total del año. No incluye personal a sueldo.

Cuedro 33

COSTO DE LAMINACION, DECAPADO Y LAVADO DE UNA TONELADA DE ALAMBRON DE 3/8º DE COBRE DE ALTA
CONDUCTIBILIDAD EN PLANTAS HIPOTETICAS DE DISTINTA CAPACIDAD ANUAL

| • • • • | | | Capaci | dad de la ple | ınta (tonelada | s) · | |
|---|------------|------------|--------|---------------|----------------|--------|-------------------------|
| Detalle | Unidad | | 12 600 | | | 50 000 | |
| - 63 | , | C.E. | Precio | Costo | C.E. | Precio | Costo |
| 1. Wire bars s/ | kg | 1 025.6 | 1.86 | 1 907.62 | 1 025.6 | 1.86 | 1 907.62 |
| • Crédito por chatarra b/ | kg | 14.36 | 1.67 | -23.98 | 15.38 | 1.67 | - 25 . 68 |
| . Combustible de calenta- miento | kg | 26 | 0.0208 | 0.54 | 26 | 0.0208 | 0.54 |
| . Mano de obra directa | h/h | 6.3 | 1.12 | 7.06 | 0.91 | 1.12 | 1.03 |
| • Mano de obra indirecta y sueldos | - , | , . | • | 9.83 | - | - | 1.27 |
| Energia eléctrica, ma- teriales de manteni- miento, combustibles, | | | | | | | |
| lubricantes y varios | - | • | | 8.20 | • | - | 7.60 |
| . Cargas de capital | •• | ` . | - | 7.25 | • | - | 5.76 |
| . Costo total de produc- ción | · , • | | | 1 916.52 | - | - | 1 898.14 |

a/ La merma se estimó en 2.5 por ciento, aproximadamente.

b/ La chatarra recuperable se estimó en 1.5 por ciento aproximadamente, para el tren de 50 000 toneladas y en 1.4 por ciento, para el tren de 12 600 toneladas.

Cuedro 34

COSTO DE PRODUCCION Y DE VENTA DE 1 000 METROS DE ALAMERE RECOCIDO DE COBRE DESNUDO SIN ESTAÑAR DE 1,60 em DE DIAMETRO (2 mm² de seccion) en plantas hipoteticas de Pabricacion de conductores electricos, de distinta capacidad anual

(Dolares corrientes)

| | | | | | Ö | apaolded d | Capacidad de la planta (toneladas) | z (tonela | das) | | | | |
|---|----------|-------|--------|----------|-------|------------|------------------------------------|------------|--------|-------|-------|--------|-------|
| Detalle. | Unidad | | 3 000 | <u> </u> | | 5 000 | | | 2 500 | | | 10 000 | |
| | | C.E. | Precio | Costo | C.E. | Precio | Costo | C.E. | Precto | Costo | °æ•0 | Precio | Costo |
| 1. Alambrón 3/8" a/ | S | 18,25 | 1.89 | 94.49 | 18,25 | 1.89 | 64*46 | 18,25 | 1,89 | 34.49 | 18,25 | 1,89 | 94.49 |
| $2.$ Crédito por chaterra $\underline{b}/$ | Ř | 0.18 | 1,67 | -0.30 | 0.18 | 1.67 | -0-30 | 0.18 | 1,67 | -0.30 | 0.18 | 1,67 | -0.30 |
| 3. Mano de obra directa de trefileción | u/u | 0.18 | 1.19 | 0.21 | 0.11 | 1.18 | 0.13 | 0.10 | 1.16 | 0.12 | 60 00 | 1.16 | 0,10 |
| 4. Mano de obra indirecta y sueldos | ı | t | t | 0.17 | ſ | , | 0.10 | ı | ı | 60°0 | ı | 1 | 60*0 |
| 5. Materiales, combustibles, servicios y varios | • | • | • | 0.05 | t | 8 | 0.05 | ı | ı | 0.05 | t | ı | 0.05 |
| 6. Cargas de capital | t | • | ı | 0°47 | ı | | 0.38 | , | ı | 0.36 | 1 | • | 0.35 |
| 7. Costo total de producoión | ŀ | • | • | 35.09 | ŧ | | 34.85 | • | ŧ | 34.81 | 1 | | 34.78 |
| 8. Gastos de administración y ventas y financieros de explotación | ı | t | ı | 0,20 | • | • | 0.11 | | ı | 0.10 | t | , | 60°0 |
| 9. Impuestos | ı | • | • | 4.62 | • | ı | 4.57 | | • | 4.54 | ı | t | 4.53 |
| 10. Costo total de venta | ı | | ı | 29.91 | ı | , | 39.53 | • | | 39.45 | • | ı | 39.40 |
| 11. Gananola bruta | ı | | 1 | 2,10 | z | | 2.02 | | • | 1.8 | 1 | | 1.78 |
| 12. Precio de venta | , | • | | 42.01 | • | ı | 41.55 | t , | 1 | 41,29 | ŧ | 1 | 41.18 |
| | | | | | | | | | | | | | |

 \mathbf{s}_{f} Le merma se estimé en 2 por elente. \mathbf{b}_{f} La chatarra recuperable se estimé en 1 por ciente.

Cuadro 35

COSTO DE PRODUCCION Y VENTA DE 1 000 METROS DE CABLE DE COBRE DESNUDO RECOCIDO TIPO A, DE 6 mm² (7x1.05 mm DE DIAMETRO) EN PLANTAS HIPOTETICAS DE FABRICACION DE CONDUCTORES ELECTRICOS, DE DISTINTA CAPACIDAD ANUAL

| Detalle | Uni- | · | 3 000 | | - | 5 00 | 0 | | 7 50 | 0 | | 10 000 | |
|--|----------|----------|-------|--------|--------------------|------|----------|-------------|------|--------|------|----------|---------|
| ; | dad | C.E. | | Costo | C.E. | | o Costo: | C.E. | 2 | Costo | | | Costo |
| 1. Alambrón de 3/8º g/ | kg | 56.3 | 1.89 | 106.41 | , 56 . 3 | 1.89 | 106.41 | 56.3 | 1.89 | 106.41 | 56.3 | 1.89 | 106.41 |
| c. Credito por chate- | kg | 1.30 | 1.67 | -2.17 | 1.30 | 1.67 | -2.17 | 1.30 | 1.67 | -2.17 | 1.30 | 1.67 | -2.17 |
| 3. Trefilación y re- cocido: | | | | | | • | ı | | | | • | | |
| a) Mano de obra directa | h/h | 1.10 | i.19 | 1.31 | 0.65 | 1.18 | 0,77 | 0.33 | 1.16 | 0.38 | 0.32 | 1.16 | 0.37 |
| b) Mano de obra in- directa y sueldo | | . | - | 0.76 | - | - | 0.43 | - | • | 0.29 | • | - | 0.28 |
| o) Materiales, com- bustibles, ser- victos y varios | | - | | 0.26 | | • | 0.16 | | • | 0.26 | ₩ | | 0.26 |
| d) Cargas de capi- tal <u>c</u> / | - | · • | - | 1.50 | | • | 1.16 | • | - | 1.12 | | | 1.08 |
| e) Costo total de producción | - | • | ٠ | 108.07 | - | - | 106.76 | - | | 106.29 | : | | 106, 23 |
| . Cableado: | | | | | | | | | | | ì | | |
| a) Mano de obra directa | h/h | 2.51 | 1.14 | 2.86 | 1.97 | 1.17 | 2.31 | 1.82 | 1.19 | 2.17 | 1.73 | 1.21 | 2.09 |
| b) Mano de obra in- directa y sueldo | | - | - | 0.75 | - | ••• | 0.52 | • | •• | 0.42 | - | - | 0.37 |
| o) Materiales, ser- vicios y varios | , . - | - | | 0.57 | • | | 0.57 | | ÷ | 0.57 | | | 0.57 |
| d) Carges de capi- tal g/ | - | | - | 1.82 | - | - | 1.02 | - | | 0.84 | | - | 0.91 |
| e) Costo total de producción | - | - | - | 114.07 | - | - | 111.18 | - | - | 110.29 | - | - | 110.17 |
| Gastos de adminis- tración y ventas y financieros de ex- | | | | | | | | | , | | | | |
| plotación | - | - | - | 4.01 | - | - | 2.65 | • | - | 2.15 | - | - | 2.07 |
| . Impuestos | - | - | - | 15.37 | - | | 14.82 | | - | 14.58 | - | - | 14.53 |
| '. Costo total de venta | . | | - | 133.45 | - | - | 128.65 | - | - | 127.02 | - | - | 126.77 |
| . Ganancia bruta | - | - | _ | 6.34 | - | | 6.11 | | , | 5.57 | _ | _ | 5.39 |
| | | | | 139.79 | | | 134.76 | | - | J• J1 | | | 2027 |

a/ La merma en trefilación es del 2 por ciento y la del cableado, 2 por ciento.

b/ La chatarra recuperable en el ciclo total, se estimó en 2.4 por ciento del alambrón insumido.

e/ Incluye únicamente las cargas de capital correspondientes al taller de cables. Las correspondientes a máquinas e instalaciones varias y a obras e instalaciones generales, están incluidas en el rubro correspondiente del taller de trefilación.

Cuadro 36

COSTO DE PRODUCCION Y DE VENTA DE 1 000 METROS DE CABLE ESTAÑADO AISLADO BAJO GOMA TIPO B DE 4 mm2 (7x0.85 mm) EN PLANTAS HIPOTETICAS DE FABRICACION DE CONDUCTORES ELECTRICOS, DE DISTINTA CAPACIDAD ANUAL

| | | | | | ····· | Cara | | e la pla | nta (to | 2010100 | 1 | | | - |
|-----|---|----------|--------------------|-----------------|----------------|---------|--------|---------------|---------|---------|---------------|-------------------|--------|---------------|
| | Detalle | Uni- | | 3 000 g/ | | Capa | 5 000 | e te bre | nue (to | 7 500 | <i>)</i> | البود بازغ السامي | 10 000 | |
| | De MII e | da.d | C.E. | Precio | Costo | C.E. | Precio | Costo | C.E. | Precio | Costo | C.E. | Precio | |
| 1. | Alambrén de 3/8" b | / kg | 37.7 | 1.89 | 71.25 | 37.7 | 1.89 | 71.25 | 37.7 | 1.89 | 71.25 | 37.7 | 1.89 | 71.25 |
| 2. | Crédito por chata- rra o | kg | 1.24 | | -2.07 | 1.24 | 1.67 | -2.07 | 1.24 | 1.67 | -2.07 | 1.24 | | -2.07 |
| 3. | oido y estañado: | | . 1 | | | - 1.4 | | | . 1.0 | | | - 4.0 | | |
| | a) Estaño b) Mano de obra di- recta de trefi- lación y recoci- | kg - | 0.46 | 3.90 | 1.79 | 0.46 | 3.90 | 1.79 | 0.46 | 3.90 | 1.79 | 0.46 | 3.90 | 1.79 |
| | o) Mano de obra di | n/n | 0.80 | 1.19 | 0.95 | 0.46 | 1.18 | 0.54 | 0.24 | 1.16 | 0.28 | 0.22 | 1.16 | 0.26 |
| | recta de estafía do | h/h | 1.65 | 1.19 | 1.96 | 1.41 | 1.18 | 1.66 | 1.25 | 1.16 | 1.45 | 1.13 | 1.16 | 1.31 |
| | d) Mano de obra in directa y sueldo | × - | - | - | 1.93 | - | - | 0.55 | - | • | 0.40 | - | ~ | 0.37 |
| | e) Materiales.com- bustibles.ser- vicios y varios | - | - | • | 0.36 | - | • | 0.36 | - | - | 0.36 | - | - | 0.36 |
| | f) Cargas de capi- | - | • | - | 0.97 | - | - | 0.78 | - | - | 0.75 | - | • | 0.72 |
| | g) Costo total de producción | - | - | - | 76.14 | - | - | <u>74.86</u> | - | - | 74.21 | • | - | 73.99 |
| 4. | Cableado: | | | | | | | | | | | | | |
| | a) Mano de obra di recta b) directa y sueldo | h/h | 2 . 64 - | 1.14 | 3.01 0.70 | 2.07 | 1.17 | 2.42 0.49 | 1.91 | 1.19 | 2•27 0•39 | 1.82 | 1.21 | 2.20 0.34 |
| | o) Materiales, ser- vicios y vários | - | • | - | 0.60 | - | - | 0.60 | - | - | 0.60 | - | - | 0.60 |
| | d) Cargas de capi- tel | - | - | - | 1.86 | • | | 1.04 | - | - | 0.85 | - | - | 0.92 |
| | e) Costo total de producción | - | • | • | 82.31 | - | - | 79.41 | • | • | 78.32 | - | - | <u> 78.05</u> |
| 5• | Aislación con goma y trenzado de al- godón: | | | | | | | | | | | | | |
| | a) Materiales para la preparación de la goma (1,2 mm de espesor) | kg | 21.90 | 0.16 <u>e</u> / | 3.50 | 21.90 | 0.16 | 3.50 | 21.90 | 0.16 | 3.50 | 21.90 | 0.16 | 3.50 |
| | b) Mano de obra de preparación de la goma | h/h | 2.19 | 1.10 | 2.41 | 1.00 | 1.09 | 1.09 | 0.96 | 1.09 | 1.05 | 0.83 | 1.09 | 0.90 |
| | o) Mano de obra de vulcanización | h/h | 1.45 | | 1.70 | 1.33 | 1.17 | 1.56 | 1.30 | | 1.50 | 1.27 | | 1.44 |
| | d) Material es para trenzar algodón y para impregna | r kg | 5.60 | | 1,40 | 5.60 | | 1.40 | 5.60 | _ | 1.40 | 5.60 | | 1.40 |
| | e) Mano de obra de trenzado, impreg- nación y termi- nado | - h/h | 2.45 | 1.17 | 2.87 | 2.21 | 1.17 | 2•59 | 2.16 | 1.15 | 2.48 | 2.12 | 1.13 | 2.40 |
| | f/ Mano de obra in- directa y suel- dos | | | | 1.95 | _ | | 1.27 | _ | | 1.04 | _ | _ | 0.98 |
| | g) Materiales.ser- vicios y varios | _ | _ | _ | 1.39 | _ | _ | 1.39 | _ | _ | 1.39 | _ | _ | |
| | h) Cargas de capita | al - | - | - | 2.22 | - | - | 1.91 | - | - | 1.68 | - | - | 1.39 1.66 |
| | Costo total de producoión | | - | • | 99,75 | - | • | 94.12 | - | - | 92 .36 | • | - | 91.72 |
| 7. | Gastos de adminis- tración y ventas y financieros de ex- plotación | _ | _ | _ | to ha | _ | _ | 8 =4 | | | 7 80 | | | 7 00 |
| 8. | Impuestos | - | - | - | 12.41 14.40 | - | - | 8.56 13.21 | - | - | 7.82 12.86 | - | - | 7.32 12.70 |
| 9• | Costo total de ven- | | - | - ; | 126.56 | • | | 115.89 | • | - | 113.04 | • | | 111.74 |
| | Gamancia bruta | - | - | • | 4,42 | - | - | 4.26 | - | • | 3.98 | - | - | 3.76 |
| 11. | Precio de Venta | | | | 130.98 | <u></u> | | 120.15 | | | 116.92 | - charr | | 115.50 |

Aun quando este tipo de conductor no figura en el programa de producción de esta planta, puede ser febricado con las trefiladoras previstas para ella.

b/ La merma total del proceso, partiendo del alambrón, se estimó en 6 por ciento (2 por ciento trefilación, 2 por ciento cablería y 2 por ciento vulcanización).

c/ La chatarra recuperable en el ciclo total se estimó en 3,3 por ciento del alambrón insumido.

d/Incluyen las debidas a obras, instalaciones generales y máquinas y equipos varios afectados a trefilación. e/ Precio promedio de la mezola.

Cuadro 37

COSTO DE PRODUCCION Y DE VENTA DE 1 000 METROS DE CONDUCTOR DE 2 mm² (1.60 mm DE DIAMETRO),
AISLADO CON POLICIORURO DE VINILO P.V.C. (TIPO C), EN PLANTAS DE FABRICACION
DE CONDUCTORES ELECTRICOS, DE DISTINTA CAPACIDAD ANUAL

| | | | | | | Cap | ecidad d | e la pla | anta (t | oneladas |) | | | |
|-----|--|---------------------|----------|--------|--------------|-------|------------|--------------|---------|----------|----------------|------------|---------------|-------|
| | Detalle | Un i- dad | | 3 000 | | | 5 000 | | | 7 500 | | | 10 000 | |
| .*. | -; - [*] | uau | C.E. | Precio | Costo | C.E. | Precio | Costo | C.E. | Precio | Costo | C.E. | Precio | Costo |
| 1. | Alambre de cobre desmudo sin esta- fiar, rescoido a/ | ke | 18.25 | 1.96 | 35•77 | 18.25 | 1.95 | 35-59 | 18.25 | 1.94 | 35.41 | 18.25 | 1.94 | 35.41 |
| 2. | Crédite por cha- tarra b | kg | 0.18 | 1.67 | -0.30 | 0.18 | 1.67 | -0.30 | 0.18 | 1.67 | -0.30 | 0.18 | 1.67 | -0.30 |
| | Mano de obra di- recta de alslación | h/h | 1.24 | 1.18 | 1.46 | 1.17 | 1.18 | 1.38 | 1.13 | 1.18 | 1.33 | 1.10 | 1.18 | 1.30 |
| 4. | Mano de obra in- directa y sueldos | | . | - | 0.48 | - | - | 0.35 | - | • | 0.27 | - | • | 0.26 |
| 5. | Material de ais- lación (P.V.C.) (0.7 mm de espesor | ·) kg | 6.60 | 0.79 | 5.21 | 6.60 | 0.79 | 5.21 | 6.60 | 0.79 | 5 . 21` | 6.60 | 0.79 | 5.21 |
| 6. | Materiales, servi- | - | - | - | 0.28 | - | - | 0.29 | - - | | 0.29 | • | • | 0.29 |
| 7. | Cargas de capital | /_ | - | • | 0.34 | - | ••• | 0.32 | • | | 0.32 | • | • | 0.31 |
| 8. | Costo total de producción | - | - | . , | 43.24 | - | • | 42.84 | | - | 42.53 | • | • | 42.48 |
| 9• | Gastos de adminis- tración y ventas y financieros de | • | | ٠ | | | | | | | | | | • |
| | explotación | - | • | - | 1.56 | - | - | 1.29 | • | • | 1.23 | - | - | 1.18 |
| 10. | Impuestos | • | • | • | 5.79 | - | •• | 5.70 | 40 | • | 5.63 | ~ | • , | 5.61 |
| 11. | Costo total de venta | - | . =- | - | 50.59 | - | - , | 49.83 | - | - | 49.39 | , - | • | 49.27 |
| 12. | Garancia bruta | - | - | •• | 2.10 | ••• | - | 2.02 | , - | • | 1.84 | | , | 1.76 |
| 13. | Precio de venta | • | - | | <u>52.69</u> | · - | - | <u>51.85</u> | - | - | 51.23 | • | . • | 51.03 |

a/ La merma se estimó en 2 por ciento.

b/ Se estimó que la chatarra recuperable representa el 1 por ciento del alambre consumido.

of Corresponden exclusivamente al taller de eislación con plásticos y de máquinas varias afectadas a esta línea de producción.

Cuadro 38 COSTO DE PRODUCCION Y DE VENTA DE 1 000 METROS DE CABLE DE COBRE TIPO C, DE 7x1.05 mm DE DIAMETRO AISLADO CON POLICIORURO DE VINILO (P.V.C.), EN PLANTAS HIPOTETICAS DE FABRICACION DE CONDUCTORES ELECTRICOS DE DISTINTA CAPACIDAD ANUAL

| | | | | | | Car | zoidad | de la pl | lanta (t | onelada | ıs) | | | |
|-----|--|-----|-------|--------|--------|------------|--------|----------|----------|---------|--------|-------|--------|--------|
| | Detalle | Uni | | 3 000 | | | 5 000 |) | | 7 500 | | | 10 000 | |
| | | | C.E. | Precio | Costo | C.E. | Precio | Costo | C.E. | Precio | Costo | C.E. | Precio | Costo |
| 1. | Cable desmude de 7x1.05 mm. a/ | kg | 55.15 | 2.11 | 116.37 | 55.15 | 2.06 | 113.61 | 55.15 | 2.04 | 112.51 | 55.15 | 2.03 | 111.9 |
| 2. | Crédito por cha- tarra <u>b</u> / | kg | 0.55 | 1.67 | -0.92 | 0.55 | 1.67 | -0.92 | 0.55 | 1.67 | -0.92 | 0.55 | 1.67 | -0.92 |
| 3. | Mano de obra di- recta de aisla- ción | h/h | 2.01 | 1.18 | 2.37 | 1.90 | 1.18 | 2.24 | 1.83 | 1,18 | 2.16 | 1.78 | 1.18 | 2.10 |
| 4. | Mano de obra indi- recta y sueldos | | • | - | 1.08 | ≈ ¢ | - | 0.76 | | - | 0.54 | - | - | 0.55 |
| 5• | Material de aisla- ción (P.V.C.) de 8 mm de espesor | kg | 12.91 | 0.79 | 10.20 | 12.91 | 0.79 | 10.20 | 12.91 | 0.79 | 10.20 | 12.91 | 0.79 | 10.20 |
| 6. | Materiales, ser- vicios o/ | - | - | - | 0.47 | ~ . | - | 0.47 | - | - | 0.47 | • | - | 0.47 |
| 7. | Cargas de capital | • | - | - | 0.49 | - | - | 0.46 | - | - | 0.46 | - | - | 0.49 |
| 8. | Costo total de producción | - | _ | - | 130.06 | - | - | 1,26.82 | - | - | 125.42 | - | - | 124.78 |
| 9• | Gastos de adminis- tración y ventas y financieros de ex- | r | | | | | | | | | | | | |
| | plotación | • | - | - | 6.24 | - | - | 4.57 | - | - | 3.98 | • | - | 3.79 |
| 10. | Impuestos | - | - | - | 17.62 | - | - | 16.99 | - | ** | 16.68 | - | - | 16.55 |
| 11. | Costo total de venta | - | - | - | 153.92 | • | | 148.38 | • | - | 146.08 | - | - | 145.12 |
| 12. | Ganancia bruta | - | - | • | 6.34 | - | • | 6.11 | - | - | 5•57 | - | - | 5.39 |
| 13. | Precio de venta | - | - | - | 160,26 | - | - | 154.49 | - | - | 151.65 | - | - | 150.51 |

a/ La merma fue estimada en 2 por ciento.
c/ La chatarra recuperable se estimó en 1 por ciento.
c/ Corresponden al taller de aislación con plásticos.

Cuadro 39

PROGRAMA DE PRODUCCION ANUAL DE BARRAS a/ Y TUBOS DE COBRE Y LATON, EN PLANTAS HIPOTETICAS DE DISTINTA

CAPACIDAD ANUAL, EXPRESADO EN TONBIADAS DE PRODUCTOS FINALES

| Capacidad amual de la | | | | | |
|---|------|----------|-----------------|--------|------------------|
| planta | 3 0 | 00 5 000 | 7 500 | 10 000 | 20 000 |
| Tipo de producto (toneladas | | | | | |
| Barras, perfiles y varillas de cobre | *** | | | | |
| 50.8 a 76.2 mm de diámetro | | | 206 | 268 | •• |
| 25.4 a 50.8 mm de diémetro | | - 204 | . 236 | 315 | - |
| 16 a 25.4 mm de diámetro | 14 | 1 146 | 176 | 233 | - |
| Menos de 16 mm | 21 | 233 | 262 | 350 | • |
| Barras, perfiles y varillas de latón y bronce | | | | | |
| 50.8 a 76.2 mm de diametro | • | | 106 | 233 | 1 080 b/ |
| 25.4 a 50.8 mm de diámetro | • | - 372 | 528 | 700 | 3 200 b/ |
| 16 a 25.4 mm de diámetro | 35 | | 70 ⁴ | 933 | 4 500 b/ |
| Meros de 16 mm | 1 04 | | 2 182 | 2 798 | 2 300 b |
| Tubos de cobre | | | | | • • • • |
| 73.1 a 115 mm de diámetro y 1 a 5 mm. de espesor | | | | - | |
| 38.1 a 73.1 mm de diámetro y 1 a 5 mm de espesor | | | 144 | 275 | - |
| 22.2 a 38.1 mm de diémetro y 1 a 5 mm de espesor | 9 | 5 176 | 88 | 201 | - |
| 6 a 22.2 mm de diámetro y 1 a 5 mm de | | ., . | | • | |
| espesor | 15 | 5 288 | 148 | 358 | - |
| Tubos de latón, bronce y alpaca | | | | | |
| Mås de 73.1 mm de diámetro y 1 a 5 mm de espesor | | | - | • | 910 <u>b</u> / |
| 38.1 a 73.1 mm de diémetro y 0.5 a 5 mm de espesor | | | 1 034 | 1 067 | 2 510 b/ |
| 22.2 a 38.1 mm de diémetro y 0.5 a 5 mm de espesor | 36 | 3 608 | 626 | 869 | 1 830 <u>b</u> / |
| 8 a 22.2 mm de diámetro y 0.5 a 4 mm de espesor | 61 | 8 992 | 1 060 | 1 400 | 3 670 <u>b</u> / |
| Alambre de latón, alpaca y bronce | • | | | | |
| Hasta un didmetro mínimo de 3.3 mm | 2 | 0 32 | - | • | - |
| Total general | 3 00 | 0 5 000 | 7 500 | 10 000 | 20 000 |

a/ Se trata en general de barras redondas, cuadradas, rectangulares, exagonales y perfiles simples (ángulo, L, U, y T).
b/Unicamente latón.

Cuadro 40

DETALLE DE LAS INVERSIONES REQUERIDAS BARA UNA PLANTA DE FUSION DE COBRE Y ALEACIONES Y TREFILACION DE BARRAS Y TUBOS

Capacidad anual: 3 000 toneladas (1 749 toneladas de barras y perfiles de hasta 1" y 1 251 toneladas de tubos de hasta 1" y alambres)

La producción se distribuye así: cobre, bronce y alpaca: 1 020 toneladas latón: 1 980 toneladas

| Concepto | Equipos e instala- ciones | Excavacio- nes, funda- ciones, e- dificios y montaje | Proyecto, direction tecnica e imprevis- tos | Total general |
|---|---------------------------------|--|---|------------------|
| A. Taller de fundición | | | , | |
| 1 Horno de inducción de baja frecuencia, de 80 kw aproximadamente, para fundir 330 kg de cobre, bron- ce y alpaca por hora, completo, con su transformador y equipo eléctrico | 14 000 | | | |
| 2 Hornos de inducción de baja fracuencia, de aproximadamente 80 kw, para fundir en conjunto 720 kg. por hora de latón, completos, con su transformador y equipo eléctrico | 32 000 | | | |
| 1 Juego de lingoteras enfriadas por agua, con sus ca- jones de colada y piezas de repuesto, l sierra para cortar lingotes con equipo de manejo, l equipo cla- sificador y transportador de lingotes, l tijera pa- ra recortes, l prensa hidraulica para recortes, l agujereadora de "billets" para tubos, l torno semi- automático para "billets", grúas, balanzas e insta- lación para recortes y preparación de cargas | 110 000 | • | | |
| Total del taller de fundición | 156 000 | 100 000 | 40 000 | 296 000 |
| B. Planta de trefilación de barras, perfiles, alambres y tubos 1 Horno de petróleo tipo transportador para el calen- tamiento de "billets", con equipo de manipuleo suto- mático, con todos los dispositivos de control, regu- lación y protección | 41 000 | | | |
| l Prensa hidroneumética de extrusión de tipo vertical, de 500 toneladas, completa, con sus equipos elevado- res, transportadores y auxiliares y dispositivos de control, regulación y protección | 120 000 | | | |
| 1 Prensa hidroneumática de extrusión del tipo horizon- tal, de 1 000 toneladas, completa, con su mesa de entrada y salida, equipos auxiliares y dispositivos de control, regulación y protección | 180 000 | | | |
| Equipos completos de enfriamiento y aparcemiento del material extruido | 25 000 | | | |
| 2 Punteadoras rotativas para tubos desde 1/4" hasta 1" de diámetro exterior, completas, con sus equipos eléctricos y dispositivos de control, regulación y protección | 30 000 | | | |
| 1 Punteadora torneadora de barras de cobre o latón, apta para producir puntos cilíndricos de hasta l'' de diémetro, completa, con sus dispositivos de control, regulación y protección | 20 000 | | | |
| 1 Maquina trefiladora, enderezadora y pulidora de va- rillas de latón y cobre hasta 16 mm de diémetro, completa, con sus equipos de control, regulación y protección | 99 000 | | | |
| 1 Banco simple a cadena, de 12 000 libras, para estirar barras hasta 6 metros, completo, con sus dispositivos auxiliares | 12 000 | | | |

Cuadro 40 (conclusión)

| | Concepto | Equipos e instele- ciones | Excavacio- nes, funda- ciones, e- dificios y montaje | Proyecto, dirección técnica e imprevis- tos | Total general |
|----|--|---------------------------------|--|---|------------------|
| 1 | Eance de doble cadena, de 30 000 libras, para estirar tubos hasta 18 metros, diseñedo para manejar uno, dos o tres tubos simultáneamente, completo, con sus dispositivos de carga y retorno del banco automáticos | 100 000 | • | | |
| 1 | Banco tipo cremallera de 7 500 libras, para estirar tubos hasta 18 metros, diseñado para manejar uno, dos o tres tubos simultáneemente, completo, con dis- positivos de carga y retorno del banco automáticos | 38 500 | | | |
| 1 | Horno para el recocido de tubos y barras, calentado eléctricamente, con generador de atmósfera controlada | 50 000 | | | |
| 1 | Enderezadora para tubos de 1/4" hasta 1" de diámetro exterior, completa, con su equipo eléctrico | 10 000 | | • | • |
| 1 | Endorezadora para barras y perfiles de metal no ferroso de hasta l ¹¹ de diémetro exterior, completa, con su equipo eléctrico | 15 000 | | | |
| 1 | Sierra de tipo oscilante para barras y tubos, completa, con sus equipos eléctricos y controles | 10 000 | | | |
| 1 | Trefiladora continua de 4 hileras para elambres de latón | 5-000 | | , | |
| 1 | Maquina escariadora de tubos de hasta 1" de diémetro exterior, completa, con su motor y equipos de comando y control | 10 000 | | | |
| 1 | Banco de pruebas hidrostético para tubos de hasta 8,5 m de largo, completo, con sus equipos eléctrico, bombas, etc. | 12 000 | | | |
| 1 | Enrolladora para tubos de un diámetro méximo de l", completa | 15 000 | | | |
| 1 | Probadora para rollos de tubos | 5 000 | • | | |
| | Equipo eléctrico completo, con subestación de trens- formación, interruptores para los circuitos alimenta- dores de todos los motores de la planta, sistema de ventilación, etc. | 427 000 | · | | |
| | Instalación completa de decapado de depósito abierto, de tipo convencional | 30 000 | | | ٠ |
| | Compresores de aire y equipo de ventilación | 15 000 | | | |
| | Grues, belanza, plateforma y varios | 42 000 | | | |
| | Total de la planta de trefila ción | 1 301 500 | <u>520 500</u> | 273 000 | 2 095 000 |
| C. | Coras e instalaciones generales | • | • | ·• | |
| | Depósito de materias primas y productos | * | 70 000 | - | 70 900 |
| | Edificio de administración y garaje | • | 50 000 | - | 50 000 |
| | Taller de manteminiento | . 55 000 | 45 000 | • | 100 000 |
| | Obras sociales varias | - | 25 000 | · 🚗 | 25 000 |
| | Caminos | | 20 000 | , • , | 20 000 |
| | Laboratorio | <u> 3</u> 0 000 | 8 000 | <u> </u> | 38 000 |
| | Redes de agua, vapor, aire y energía eléctrica | 70 000 | 105 000 | _ | 175 000 |
| | Terrenes | ′₩ | 12. 000 | 5 | 12 000 |
| | Totel de obras e instalaciones generales | 155 000 | <u> 335 000 </u> | | 490 000 |
| | Total de la planta completa | 1 612 500 | <u>955_500</u> | 313 000 | 2 881 000 |
| | • | | | | |

.. Cuadro 41

DETALLE DE LAS INVERSIONES RECUERIDAS PARA UNA PLANTA DE FUSION DE COBRE Y ALEAGIONES Y TREFILACION DE BARRAS Y TUBOS

Capacidad anual: 5 000 toneladas (2 904 toneladas de alambres, barras y perfiles de hasta 2" y 2 096 toneladas de tubos de hasta 1 1/2" y alambre).

La producción se distribuye asf: cobre: 1 000 toneladas; bronce y alpaca: 800 toneladas; latón: 3 200 toneladas.

| Concepto | Equipos e instala. ciones | Executed or ness funds of cioness examples of ficios y montaje | Proyecto, dirección técnica e imprevis- tos | Total general |
|---|---------------------------------|--|---|------------------|
| Teller de fundición | | ; | , | |
| 1 Horno de arco oscilante, con avance de electrodos y balan- | | | • | |
| ceo totalmente automético, para fundir 620 kg de cobre, | | | | |
| bronce y alpaca por hora, completo con su equipo eléctrico | 35 000 | | | |
| 2 Hornes de inducción de baja frecuencia, de 125 kw cada uno, | | | | |
| para fundir en conjunto 1 100 kg de latón por hora, completos, | | | | |
| eon sua transformadores y equipo eléctrico | 37 000 | . ' | | |
| 1 Juego de lingoteras enfriadas por agua con sus cajones de | | | | |
| colada y piezas de repuesto, l sierra pera corter lingotes con | | ** | | |
| equipo de manejo, l equipo clasificador y transportador de | | | | |
| lingotes, i whilers para recortes, I pressa hidroulica para re- | | | | |
| cortes, l'agujernadora de "billeta" para tubre, l'torno semi- | • | | | |
| automático para "billets", gras, balanza e instalación para | | • | | |
| recortes y preparación de cargen | 156 000 | • | | |
| Total del taller de fundición | 228 000 | 133 000 | 57 000 | 418 00 |
| Planta de trefilación de berras, perfiles, alambres y tubos | | | | |
| 1 Horno de perróleo ripo transportador pera el calentamiento | • | | - | |
| de "billeta" com equipo de manipuleo totalmente automático, | | | | |
| y con todos los dispositivos de control, regulación y protec- | | | | |
| ción | 53 000 | | | |
| 1 Prensa hidroneumética de extrusión del tipo vertical de 500 | | | | |
| toneladas, completa, con sus equipos elevadores, transportado- | | | | |
| res y auxiliares y dispositivos de control, regulación y pro- | | | | |
| tecolón | 120 000 | | | |
| 1 Prensa hidraulica de extrusión de tipo horizontal, de 1 000 | | | | |
| toneladas, completa, con sus mesas de entrada y de salida, | | | • | |
| equipos auxiliares y dispositivos de control, regulación y | | | | |
| protection | 180 000 | | | |
| l Equipo de manipulco, enfriamiento y aparcamiento del mate- | | | | |
| rial extruido | 35 000 | | * | |
| 1 Puntadora para tubos de 3/4" a 1 1/2" de diámetro exte- | | | | |
| rior, completa, con su equipo eléctrico y dispositivos de con- | • | | | |
| trol, regulación y protección | 20 000 | | | |
| 2 Punteadoras rotativas para tubos de 1/4" hasta 1" de diámet | ro | | | |
| exterior, complete, con su equipo eléctrico y dispositivos de | | • | | |
| control, regulación y protección | 30 000 | or and the | | |
| 1 Punteadora torneadora de barras de cobre o latón, apta para | , , , , | | | e 1 |

Cuadro 41 (conclusión)

| Concepto | | Excevacio- nes, funde- ciones, e- diffuios y montaje | Proyecto, dirección técnica e imprevis- tos | Total general |
|---|----------------|--|---|---------------------------------------|
| producir puntas cilíndricas de hasta 2" de diémetro, com- pleta, con sus dispositivos de control, regulación y protecció | in 22 000 | | | · · · · · · · · · · · · · · · · · · · |
| 1 Banco simple a cadena, de 50 000 libras, para estirar barre | ıs | | | |
| hasta 6 m, completo, con sus dispositivos auxiliares | 22 000 | | | |
| 1 Maquina trefiladora, enderezadora, cortadora y pulidora de | | | | |
| varillas de cobre y latín hasta ló ma, completa, con sus dis- | 00.000 | | | |
| positives de regulación, control y pretección | 99 000 | | | |
| l Banco de una cedena, de 50 000 libras pera estirar tubos hes 14m, diseñado para manejar uno, dos a tres tubos simultáneamen completo, con sus dispositivos de carga y retorno del banco su máticos | rte, | | | |
| l Banco de doble cadena de 30 000 libras para estirar tubos he 18 m, diseñado para manejar uno, dos o tres tubos simultáneam te, completo, con sus dispositivos de carga y retorno del banc | sta en- | | | |
| automáticos 1 Banco tipo oromaliera de 7 500 libras para estirar tubos has ta 13 m. disolido para manejar uno, dos o tres tubos simultá- | _ | | | |
| neamento, completo, con sus dispositivos de carga y retorno de banco eutométicos | 38 500 | | | |
| l Horno para el recocido de tubos y barras, calentado eléctri- | • | | | |
| camente, con un generador de atmósfera controlada 1 Enderezadora para tubos desde 3/4" hasta 1 1/2" de diémetro | 75 000 | | | |
| exterior, completa, con su equipo eléctrico | 15 000 | | | |
| l Endercadors pará barras y parfiles de metal no ferroso de hasta 2º de almetro enterior, pompleta, con su equipo eléctri | | | | |
| l Enderonadora para tubos de l/4" hesta l" de diâmetro exterio completa, con su equipo eléctrico | 10 000 | | | |
| 2 Sierras de bipo escilante para tubos y barras, completas, ec | | | | |
| sus equipos eléctra ans y convecles | 20 000 | | | |
| l Máquina escariadora de tibes de hasta l 1/2º de diámetro exi rior, completa, con su moto: y equipos de semando y control l Banco de pruebas hidrostático, para tubos de hasta 8.5 m de | 12 000 | | | |
| largo, completo, con su equipo eléctrico, bombas, etc. | 12 000 | | | |
| 1 Probadora para rollos de tubos | 5 000 | | | |
| l Trefiladora continua múltiple de 4 hileres, para alambres de latón | 5 000 | | | |
| 1 Enrolladova para tubos de un diámetro máximo de hasta 1 5/8". | | | | |
| completo | 15 000 | | | |
| Equipo eléctrico completo, con subestación de transformación, interruptores de los circultos alluentadores de todos los motores de las máquinas de la planta, sistema de ventilación, ef | te. 497 000 | | | |
| l Linea completa de decapado de depósito abierto, de tipo com | 7en- | | | |
| cional | 40 000 | | | |
| Comprensoros de aire y equipo de ventilación | 22 000 | | | |
| Grúas, balanza, plavaforma y varios | 50 000 | (00 500 | olio osa | . / |
| Total de la planta de trefilación | 1 655 500 | 603 500 | 342 000 | 2 601 00 |
| Obras e insiglaciones generales | | | | |
| Depósito de materias primas y productos | - | 110 000 | - | 110 00 |
| Edificio de administración y garaje | • | 70 000 | • | 70 00 |
| Taller de mantemimiento | 75 000 | 60 000 | • | 135 00 |
| Obras sociales varias | • | 30 000 | • | 30 00 |
| Ceminos | . • | 25 000 | - | 25 00 |
| Inhoratorio | 40 000 | 10 000 | • | 50 00 |
| Redes de agua, vapor, aire y energía eléctrica | 110 000 | 160 000 | - | 270 00 |
| Terrenos | | 15 000 | • | 15 00 |
| Total de obras e instalaciones generales | <u>225 000</u> | 480 000 | • | <u>705 00</u> |
| Total de la planta completa | 2 108 500 | 1 216 500 | 399 000 | 3 724 00 |

Cuedro 42

DETALLE DE LAS INVERSIONES REQUERIDAS PARA UNA PLANTA DE FUSION DE COBRE Y ALEACIONES Y TREFILACION DE BARRAS Y TUBOS .

Capacidad anual: 7 500 toneladas (4 440 toneladas de barras y perfiles de hasta 4" de diâmetro y 3 100 toneladas de hasta 2 7/8")

La producción se distribuye así: cobre, bronce y alpaca: 2 700 toneladas

laton: 4 800 toneladas

| William St. Confession | | | • | • |
|--|---------------------------------|--|---|-----------------|
| Conc ep to | Equipos e instala- ciones | Excevacio- nes.funda- ciones.e- dificiés y montaje | Proyecto, direction tecnica e imprevis- tos | Totel goprei |
| A. Taller de fundición | | | | |
| l Horno de arco oscilante con avancede electrodos y balanceo totalmente sucomático, para fundir 930 kg de cobre, bronce y alpaca por hora, completo, con su equipo electrico | 55 000 | | | |
| 2 Hornos de indusción de baja frecuencia de 300 kg para fundir en conjunto 1 750 kg de latón por hora, completos, con sus transformadores y equipo electrico | 65 000 | | | |
| l Juego de lingoteras enfriadas por agua, con sus cajones de colada y piezas de repuesto. I sierra para cortar lingotes. I equipo de manejo, I equipo clasificador y transportador de lingotes, I tijera para recortes, I prensa hidroncumitica para recortes, grúas, balanzas e instalación para recortes y pre- paración de cargas | | | | |
| paración de cargas | 198 000 | | _ | |
| Total del teller de fundición | <u>318 000</u> | 165 000 | 72 000 | 555 O(3) |
| B. Planta de trefilación de barras, perfiles y tubos | | | • | |
| l Horno de petróleo tipo transportador, para el calentamiento de "billete" con equipo de manipuleo totalmente automático, con todos los dispositivos de control, regulación y protección | 72 000 | | | |
| l Prensa hidraulica de extrusión del tipo horizontal de tres columnas, con una capacidad de 2 000 toneladas, completa, con sus mesas de entrada y de selida, cizalla hidronumática, com- presor, enralladoras en callente, etc., con todos los comendos electromocanicos y los dispositivos de control, regulación y protección y repuestos | 550 006 | | | |
| 1 Equipo de manipuleo y enfriamiento del material extruido | 64 000 | | | |
| l Punteadora hidréulica de 500 tonaledas, del tipo radial, pera puntear tubos de cobre y de latón de hasta 2 7/0" de diá- metro exterior, completa, con su equipo electrico y dispositi- vos de control, regulación y protección | 45 000 | | | |
| l Punterdore reciprocante para tubos de 3/4" hasta l 1/2" de diámetro exterior, completa, con su equipa electrico y dispo- sitivos de control, regulación y protección | 20 000 - | | | |
| 2 Punteadoras rotativas para puntear tubos desde 1/4" hasta 1" de diametro exterior, completa, con sus dispositivos de control, regulación y protección | 30 000 | | | |
| l Punteadora torneadora de barras de cobre o latón, apta para producir puntas cilindricas de hasta 3" de dismetro, completa, con sus dispositivos de control, regulación y protección | 26 000 | | | |
| l Banco de una cadena de 100 000 libras para estirar tubos de 11 metros, diseñado para manejar uno, dos o tres tubos simul- taneamente completo, con sus dispositivos de carga y retorno del banco automáticos | 173 000 | | | |
| 1 Banco de una cadena de 50 000 libras, pava estirar tubos hasta 14 metros, equipado para manejar uno, dos o tres tubos simulta- neamento, completo, con dispositivos de carga y retorno del banco automáticos | 140 000 | | | |
| l máquina trefiladora, enderezadora, cortadora y pulidora de varillas de cobre y laton de hasta lo mm de diámetro, completa, con su equipo de controi, regulación y protección | 99 000 | | • | |
| 1 Banco de 100 000 libres, de una cadena, para estirar barras de li metros, equipado pera manejar una, dos ó tres barras si- multaneamente, completo, con dispositivos de carga y retorno del banco automático | 140 000 | | | |
| l Banco de doble cadena de 30 000 libras, para estirar tubos hasta 10 metros, diseñado para manejar una, dos o tros tubos si- multanesmente, completo, con dispositivos de carga y retorno del banco automáticos | 100 000 | • | | |
| l Banco tipo cremallera de 7 500 libras para estirar tubos hasta 10 metros, diseñado para menejar uno, dos o tres tubos simulta- neamente, completo, con dispositivos de carga y retorno del banco automáticos | 38 500 | · | • . | ٠. |
| 1 Enderezadora para tubos desde 3/4" hasta 2 7/8" de diémetro exterior, completa, con su equipo eléctrico | 15 000 | | | |
| | | | | |

Cuadre 42 (conclusión)

| l Enderezadora para tubos desde l/4" hasta l" de diámetro exterior, completa, con su equipo eléctrico | | | у по | ntaje | técnica e imprevis- tos | general |
|--|---------------------|------------|-------|------------|-------------------------------|----------------|
| | 10 | 000 | | | | |
| l Enderezadora pare barras y perfiles de metal no ferroso, de hasta 3" de diámetro exterior, completa, con su equipo eléctrico | 20 | 000 | | | | |
| l Horno para el recocido de tubos y barras, calentado eléctricamente, con generador de atmósfera controlada | 110 | 000 | | | | |
| 2 Sierras de tipo escilante para tubos y barras, completas, con su equipo eléctrico y controles | 25 | 000 | | | | |
| 1 Maquina escariadora de tubos, completa, con motor y control | 15 | 000 | | | | |
| 1 Banco de pruebas hidrostático para probar tubos de hasta 8.5 metros de largo, completo, con su equipo eléctrico, bombas, etc. | 15 | 000 | | | | |
| l Enrolladora para tubos de un diámetro máximo de 1 $5/8^n$, completa | 15 | 000 | | | | |
| 1 Probedora para rollos de tubos | 5 | 000 | | | | |
| Equipo eléctrico para la planta, compuesto de: juegos de 2 unida des de materes generadores de voltaje constante; equipo eléctrico completo para corriente alterna y continua y subestaciones de transformación, completas, con interruptores para los circuitos alimentadores de todos los equipos, motores generadores y de todos motores de las máquinas de la planta, sistema de ventilación, etc. | | 000 | | | | |
| 1 Instalación completa de decapado de depósito abierto, tipo | | | | | | |
| convencional | 50 | 000 | | | | |
| Compresores de aire y equipo de ventilación | 30 | 000 | | | | |
| Gráss, balanza, plateforma y varios | 67 | 000 | | | | |
| Total de la planta de trefilación de tubos y barras | 2 43 ¹ 3 | <u>500</u> | 779 | <u>500</u> | 482 000 | 3 696 000 |
| C. Obras e instalaciones generales | | | | | | • |
| Depósito de materias primas y productos | | - | 150 | 000 | | 150 000 |
| Edificio de administración y garaje | | - | 90 | | | 90 000 |
| Redes de agua, vapor, aire, energía eléctrica | 160 | 000 | 240 | | • | 400 000 |
| Taller de mantendemiento | | 000 | 67 | | • | 147 000 |
| Obras sociales varies | | • | 37 | | • | 37 000 |
| Caminos | | ••• | 33 | | • | 33 000 |
| Laboratorio | 60 | 000 | 10 | | - | 70 000 |
| Terrenos | | - | 20 | | • | 20 000 |
| Total de obras generales | 300 | 000 | 647 | | • | <u>947 000</u> |
| | 3 052 | | 1 591 | | 554 000 | 5 198 000 |

Cuedro 43

DETALLE DE LAS INVERSIONES REQUERIDAS PARA UNA PLANTA DE FUSION DE COBRE Y ALEACIONES Y TREFILACION DE BARRAS Y TUBOS

Capacidad enual: 10 000 toneladas (5 830 toneladas de alambres, barras y perfiles de hasta 3" y 4 170 toneladas en didmetros de hasta 4")

La producción se distribuye así: cobre, bronce y alpaca: 3 600 toneladas latón: 6 400 toneladas

| | Equipos e | Excavacio- nes, funda- | Proyecto, dirección | Mada 1 |
|--|---------------------------|---------------------------|------------------------|------------------|
| Concepto | instala. | ciones, co | técnica e | Total general |
| | ciones | dificios y montaje | imprevis- tos | , |
| A. Taller de fundición | | | | |
| 1 Horno de arco oscilante, con avance de electrodos y balanceo totalmente automático, para fundir 1 250 kg por hora de cobre, bronce y alpaca, completo, con su equipo eléctrico | 63 000 | | | |
| 2 Hornos de inducción de baja frecuencia, de 350 kw para fundir en conjunto 2 300 kg de latón por hora, completo, con sus transformadores y equipo eléctrico | 73 000 | | | |
| 1 Juego de lingoteras enfriadas por agua, con sus cajones de colada y piezas de repuesto, 1 sierra para cortar lingo- tes con equipo de manejo, 1 equipo clasificador y transpor- | | | | |
| tador de lingoles, l tijera para recortes, l prensa hidrau- lica para recortes, grias, balanza e instalación para recor- | | | | |
| tes y preparación de cargas | 229 000 | | | |
| Total del teller de fundición | <u>365 000</u> | 187 000 | 83 000 | 635 000 |
| B. Planta de tre llegión de barras, perfiles y tubos | | | | |
| 1 Horno de petróleo tipo transportador pare el calentamiento de "billets", con equipo de manipuleo totalmente automático, con todos los dispositivos de control, regulación y protección | 87 000 | | | |
| 1 Prensa hidraulica de extrusión, del tipo horizontal de tres columnas, con una capacidad de 2 200 toneledas, completa, con sus mesas de entrade y salida, cizalla hodroneumática, compresor, enrolladoras en coliente, etc. con todos los comandos eléctromecánicos y los dispositivos de control, regulación y | | | | |
| protección 1 Fautas de maximules y enfudentente del material entruida | 603 00 0 75 000 | | | |
| l Equipo do manipules y enfriamiento del material extruido 1 Punteadora hidránica de 300 toneladas de tipo radial, para puntear tubos de cobre y latón de hasta 3 1/2", completa, con su equipo eléctrico y dispositivos de control, regulación y protección | | | | |
| 1 Punteadora reciprocante para tubos de 3/4" hasta 1 1/2" de dismetro exterior, completa, con su equipo eléctrico y dispositivos de control, regulación y protección | 20 000 | | | |
| 2 Punteadoras rotativas para tubos desde 1/4m hasta 1m de dismetro extendor, completa, con sus dispositivos de control, regulación y protección | 30 000 | | | |
| 1 Punteadora torneadora de barras de cobre o latón, apta para producir puntas cilíndricas de hasta 3" de diametro, completa con sus dispositivos de control, regulación y protección | | | | |
| 2 Máquinas trefiladoras, emerezadoras, cortadoras y pulidora de varillas de latón y cobre de hasta 16 mm, completas con su equipos de control, regulación y protección | s s 198 00 0 | | | |
| l Banco de 100 000 libras, de una cadena para estirar barras de 14 metros, equipado para manejar una, dos o tres barras simultáneamente, completo, con sus dispositivos de cerga y | 140 000 | | | |
| retorno del banco automáticos | 140 000 | | | |

Cuadro 43 (conclusión)

| | Concepto | Equipos e instala- ciones | Excavacio- nes, funda- ciones, e- dificios y montaje | Proyecto, dirección técnica e imprevis- tos | -000 |
|----|--|---------------------------------|--|---|------------------|
| | 1 Banco de 100 000 libras de una cadena para estirar tubos hasta 14 metros, equipado para manejar uno, dos o tres tubos simultáneamente, completo, con dispositivos de carga y retorno del banco automáticos | 173 000 | | | |
| | 1 Banco de 50 000 libras, de una cadena para estirar tubos hasta 14 metros, equipado para manajar uno, dos o tres tubos simultá- neamente, completo, con sus dispositivos de carga y retorno del banco automáticos | 140 000 | | | |
| ٠. | 1 Banco de cobre cadena de 30 000 libras para estirar tubos has- ta 18 metros, diseñado para manojer umo, dos o tres tubos simultáneamente completo, con dispositivos de carga y retorno | | | | |
| | del banco automáticos 2 Bancos de tipo oremallera, de 7 500 libras, para estirar tubos de hasta 18 metros, diseñados para manejar uno, dos o tres tubos simultáneamente, completos, con dispositivos de | 100 000 | | | , |
| | carga y retorno del banco automáticos 1 Enderezadora para tubos desde 3/4" hasta 2 7/8" de diámetro | 77 000 15 000 | | | • • • |
| | exterior, completa, con su equipo electrico 1 Enderezadora para tubos hasta 1" de difmetro exterior, completa, con su equipo electrico | 10 000 | | | |
| | 1 Enderezadora para barras y perfiles de metal no ferroso de hasta 3" de diametro exterior, completa, con su equipo eléctrico | 25 000 | | | |
| | 1 Horno para el recocido de tubos y barras, calentado eléctricamente, con un generador de atmósfera controlada | 140 000 | • | | |
| | 3 Sierres de tipo oscilante para tubos y barras, completas con sus equipos eléctricos y controles | 37 500 | | | |
| | 1 Maquina escariadora de tubos de hasta 4", completa, con su motor y equipos de comendo y control | 15 000 | | | |
| | 1 Banco do pruebas hidrostático para tubos de hasta 8.5 metros de largo, completo, con su equipo el otrico, controles, etc. | 15 000 | | | |
| | 2 Enrolladoras para tubos de un diámetro máximo de hasta 1 5/8", completas | 30 000 | | | |
| | 1 Probadora para rollos de tubos | 5 000 | | | |
| | Equipo eléctrico para la planta, compuesto de: Juego de 2 unidades de motores generadores de voltaje constante; equipos para corriente alterna y continua y subestaciones de transformación, completos, con interaptores para los circuitos alimentadores de todos los grupos motores generadores y de todos los motores de la máquinas de la planta, sistema de ventilación, etc. | us 61.5 000 | • | | |
| | 1 Instalación completa de decapado, de depósito abierto, de tipo | 4 | | | |
| | convencional, completa Compresores de aire y equipo de ventilación | 60 000 40 000 | | | |
| | Grdas, balanza, plataforma y varios | 75 000 | | | |
| | • | 756 500 | 89H 500 | <u>553_000</u> | 4 244 000 |
| C. | Obras e instalaciones generales | | | | • |
| | Depósito do malerias primas y productos | • | 180 000 | | 180 000 |
| | Edificio de administración y garaje | , • | 100 000 | • | 100 000 |
| | Redes de agua, vapor, aire energia eléctrica | 200 000 | 310 000 | | 510 000 |
| | Taller de mantenimiento | 90 000 | 80 000 | | 170 000 |
| | Obras sociales varias | - | 45 000 | | 45 000 |
| | Caminos | | 40 000 | - | 40 000 75 000 |
| | Laboratorio Terrenos | 65,000 | 10 000 25 000 | _ | 25 000 |
| | Total de obras e instalaciones generales | 355 000 | 790 000 | - | 1 145 000 |
| | Total de la planta completa | 516 500 | 1 871 500 | 636 000 | 6 024 000 |

Cuadro 44

DETALLES DE LAS INVERSIONES REQUERIDAS PARA UNA PLANTA DE FUSION DE COBRE Y ALEACIONES Y TREFILACION DE TUBOS Y BARRAS DE LATON

Capacidad de la planta: 20 000 toneladas (11 080 toneladas de barras y 8 920 toneladas de tubos)

| | Concepto | | Excavacio- nes, funda- ciones, e- | Proyecto, dirección técnica e | Total general |
|----|--|------------------|---|-------------------------------------|------------------|
| | | olones | dizicios y montejė | imprevis- | |
| A. | Taller de fundición | | | | |
| | 6 Hornos de baja frequencia de 370 kw aproximadamente, para fundir 1 500 kg de latón por hora cada uno, completos, con sus transformadores y equipos eléctricos | 225 000 | • • | | |
| | l Instalación de coleda continua Junghans-Rossi, compuesta de l horno para metal caliente, con calentamiento eléctrico, de baja frecuencia, tubo de colada, lingotoras oscilantes refri- geradas por agua, cilindros para regular la valocidad de la colada, sierra móvil a segmentos accionada hidráulicamente y equipos auxiliares | 250 000 | | | |
| | Equipo auxiliar constituido por equipo transportador y ela- sificador de "billets", l tijera para recortes, l prensa hidráu- lica para recortes, grúas, balanza e instalación para recortes y preparación de cargas | 197 000 | | | |
| | Total del taller de fundición | <u>672_000</u> | 309 000 | 147 000 | 1 128 000 |
| В. | Planta de trefilación de barras y tubos de latón | | | • | |
| | 1 Horno de petróleo tipo transportador para calentamiento de "billets", con equipo de manipuleo totalmente automático, con total los dispositivos de control providente la control providente. | 140 000 | | , , | |
| | todos los dispositivos de control, regulación y protección 1 Pronsa hidefulica de extrusión del tipo inefizontal, con capacidad de 3 500 toneladas, completa, con sus mesas de entrada | 140 000 | • | : - | |
| | y selida, cizalla hodroneumítica, compresor, etc., con todos los comandos electromecánicos y dispositivos de control, regulación y protección | 820 000 | | | |
| | 1 Equipo de manipuleo, enfriamiento y aparcamiento del material extruido | 140 000 | , | | |
| | 1 Punteadora hidréulica de 600 toneladas del tipo radial para tubos de hasta 10°, completa | 50 000 | • | | |
| | 1 Punteadora hidráulica de 300 toneladas, del tipo radial, para tubos de hasta 3 1/40, completa | 45 000 | | | |
| | 2 Punteadoras reciprocantes para tubos de 3/4" hasta 1 1/2" de diâmetro exterior, completas, con su equipo eléctrico y dispositivos de control, regulación y protección | 40 000 | | ٠ | |
| | 2 Punteadoras retativas para tubos desde 1/4" hasta 1" de dié- metro exterior, completas, con sus dispositivos de control, re- gulación y protección | 30 000 | | • | • |
| | 2 Punteadora: tormeadoras de barras de latón, aptas para producir puntas calandricas de hasta 3" de diametro, completas, con completas, con completas de control production de control de control production de control de c | E0 000 | | . , | |
| | sus dispositivos de sontrol, regulación y protección 1 Maquina trefiladora, enderezadora y pulidora de varillas de latón y cobre hasta ló mm de diámetro, completa, con sus dis- positivos de control, regulación y protección | 52 000 99 000 | • | | |
| | 1 Banco de 100 000 libras, de una cadena, para estirar barras de 14 metros, equipada para manejar una, dos o tres barras si- multáneamente, completo, con sus dispositivos de carga y retorno del bance completamente automáticos | 140 000 | | | |
| | l Banco de 100 000 libras para estirar tubos de 14 metros, equi- pado para manejar uno, dos o tres tubos simultáneamente, comple- to, con los dispositivos de carga y retorno del banco auto- máticos | 173 000 | | | |
| | 1 Banco de 50 000 Libras, de una cadena, para estirar tubos hasta 14 metros, equipado para manejar uno, dos o tres tubos simultáneamente, completo, con los dispositivos de carga y retorno del banco automáticos | 140 000 | | | |

Cuadro 44 (conclusión)

| Concepto | Equipos e instela- ciones | Excavacio- nes, funda- ciones, e- dificiós y montaje | Proyecto. direction tecnica e imprevis- tos | Total general |
|---|---------------------------------|--|---|--|
| l Banco de 12 000 libras pera estirar barras hesta 18 metros, diseñado para manejar una, dos o tres barras simultaneamente, completo, con los dispositivos de carga y retorno del banco automáticos | 36 000 | | | and the state of t |
| 2 Bancos de cobre cadena de 30 000 libras, para estirar tubos hasta lo metros, diseñados para manejar uno, dos o tres tubos simultaneamente, completos, con sus dispositivos de carga y re- torno del banco automáticos | 200 000 | | · | |
| 3 Bancos del tipo cremallera, de 7 500 libras, para estirar tu bos hasta 16 metros, diseñados para manejar uno, dos o tres tu bos simultaneamente, combletos, son los dispositivos de carga y de retorno del banco automáticos | 115 500 | | | |
| l Instalación enderezadora de tubos de hasta 4 1/2" de diámetro exterior, completa, con su equipo electrico | 25 000 | | | |
| 1 Enderezadora para barras de hasta 4", completa | 30 000 | | | |
| 1 Enderezadora para tubos desde 3/4" hasta 2 1/2" de diámetro exterior, completa, con su equipo electrico | 30 000 | | | |
| ? Enderezadoras para tubos hasta 1º de diúmetro exterior, completa, con su equipo eléctrico | 20 000 | | | |
| 1 Horno para el recocido de tubos y barras, calentado eléctri- camente, con generador de atmosfera controlada | 220 000 | | | |
| 4 Sierras de tipo oscilante para tubos y barras, completas, con sus equipos electricos y controles | 50 000 | | | |
| 2 Maquinas escariadoras de tubos de hasta 4", completas, con su motor y equipos de comando y control | 30 000 | | | ` |
| 2 Bancos de pruebas electrostáticos para tubos de hasta 8.5 metros de largo, completos, con sus equipos eléctricos, bombas etc. | 3 0 000 | | | |
| 3 Enrolladoras para tubos de un diémetro máximo de hasta 1 5/8 completas | 45 000 | | | |
| 2 Probadoras para rollos de tubos | 10 000 | | | |
| Equipo eléctrico para la planta, compuesto de:a) Juego de 2 un dedes de motores generadores de volta e constante; b) equipos para corriente alterna y continua, y subestaciones de transformación, completas, con interruptores para los circuitos alimentadores de los grupos motores generadores y de todos los motores de las maquinas de la planta, sistemas de ventilación, etc. | 1 010 000 | | | |
| l Instalación completa de decapado, de depósito abierto, de ti po convencional, completa | | | | |
| Compresores de aire y equipo de ventilación | 65 000 | | | |
| Grúas, balanzas, plataformas y varios | 130 000 | | | |
| Total de la planta de trefilación de tubos y barres | 1 020 500 | 1 7.25 500 | 772_000 | 5 918 000 |
| C. Obras e instalaciones generales | | | | |
| Depósito de materies primas y productos | - | 2 ¹ / ₂ 0 000 | - | 240 000 |
| Edificio de administración y garaje | 980 | 120 000 | - | 120 000 |
| Redes de agua, vapor, aire y energía eléctrica | 360 000 | 540 000 | - | 900 000 |
| Taller de mantenimiento | 135 000 | 105 000 | • | 240 000 |
| Obras sociales varias | - | 60 000 | *** | 60 000 |
| Caminos | 85 000 | 55 000 | 4 | 55 000 |
| Laboratorio Terrenos | 85 000 | 15 000 40 000 | - | 100 000 40 000 |
| Total de obras e instalaciones generales | 580 000 | 1 175 000 | • | <u>1-755: coo</u> |
| Total de la planta completa | 5 272 500 | 2 609 500 | 919 000 | 8 801 000 |

CUADRO RESUMEN DE LAS INVERSIONES EN PLANTAS HIPOTETICAS DE DISTINTA CAPACIDAD ANUAL, DEDICADAS A LA FUSION DE COBRE Y ALEACIONES Y FABRICACION DE VARILLAS, BARRAS, PERFILES, TUBOS Y ALAMBRE

| Dependencia. | Capacidad anual (toneladas) | | | | | | | |
|--|-----------------------------|-------------------|-----------|-----------|-----------|--|--|--|
| | 3 000 | 3 000 5 000 7 500 | | 10 000 | 20 000 | | | |
| Taller de fundici€n | 296 000 | 418 000 | 555 000 | 635 000 | 1 128 000 | | | |
| Planta de trefilación | 2 095 000 | 2 601 000 | 3 696 000 | 4 244 000 | 5 918 000 | | | |
| Obras e instalaciones generales | 490 000 | 705 000 | 947 000 | 1 145 000 | 1 755 000 | | | |
| Total general | 2 881 000 | 3 724 000 | 5 198 000 | 6 024 000 | 8 801 000 | | | |
| Inversión por tonelada de espacidad instalada | 960.33 | 744.80 | 693.06 | 602.40 | 440.05 | | | |

Cuadro 46

DISTRIBUCION GENERAL DE LA FUERZA DEL TRABAJO EN PLANTAS DE FUSION DE METALES NO FERROSOS

Y DE TREFILACION DE TUROS Y BARRAS

Capacidad anual de la planta Montétique: 3 000 toneladas

| | | | Empleados | | | Obreros | | | | m 4.5 |
|-------|--|-----|-----------|---------------|-----------|-------------------------|-----------------------------------|--------|-------|------------------|
| | Dependencia | | Medio | Infe- rior | Total | Espe- ciali- zado | Semi- espe- ciali- 28.20 | Peones | Total | Total general |
| 1. 1 | Dirección | 1 | • | 1 | 2 | - | - | 1 | 1 | 3 |
| 2. 5 | Secretaría y oficina de personal | - | • 1 | 1 | 2 | - | - | - | - | . 2 |
| 3. (| Contaduria, tesoreria y costos | 1 | 3 | 4 | 8 | - | - | 1 | 1 | 9 |
| 4. 0 | Oficina de compras | 1 | 1 | 1 | 3 | • | • | • | • | 3. |
| 5. V | Ventas | 1 | 1 | 1 | 3 | • | - | • | | 3 |
| 6. 1 | Ingeni ería | 2 | 2. | 44 · | ų | - | •• | • | • | ų |
| 7. S | Seguridad | • | 1 | . • | 1 | - | • | - | • | 1 |
| 8. 4 | Almacenes generales | - | 1 | 2 | 3 | - | • | 2 | 2 | 5 |
| 9. G | luardia | • | - | - | - | • | • | 3 | 3 | 3 |
| 10. F | Primeros auxilios | · 1 | 1 | • | 2 | ** | - | 1 | 1 | 3 |
| 11. T | Pránsi to | • | 1 | 2 | 3 | - | 2 | 1 | 3 | 6 |
| 12. I | Laboratorio y calidad | 2 | 4 | 1 | 7 | - | - | 1 | 1 | 8 |
| 13. M | lant eni mi ento | 1 | 1 | 1 | 3 | 6 | 4 | 1 | 11 | 14 |
| 14. E | Inergia | • | 1 | - | 1 | - | - | - | • | 1 |
| 15. F | Redes generales | - | 1 | • | 1 | • | 3 | - | 3 | 4 |
| 16. T | 'aller de fundición | 1 | 3 | 1 | 5 | 18 | 28 | 12 | 58 | 63 |
| 17. T | faller de extrusión | • | 2 | • | 2 | 4 | 7 | 3 | 14 | 16 |
| | Caller de trefilación de tubos y parras | ` 1 | 3 | 2 | 6 | 12 | 14 | 10 | 36 | 42 |
| | Total general | 12 | <u>27</u> | <u>17</u> | <u>56</u> | 40 | <u>58</u> | 36 | 134 | 190 |

Cuadro 47

DISTRIBUCION GENERAL DE LA FUERZA DEL TRABAJO EN PLANTAS DE FUSION DE METALES NO FERROSOS

Y TREFILACION DE TUBOS Y BARRAS

Capacidad anual de la planta hipotética: 5 000 toneladas

| | | Emp1 | eados | | | 0bre | ros | | Total |
|---|---------------|-----------|---------------|-----------|-------------------------|----------------------------|--------|------------|-------|
| Dependencias | Supe- rior | Medio | Infe- rior | Total | Espe- ciali- zado | Semi- especia lizado | Peones | Total | |
| l. Dirección | 1 | - | 1 | 2 | • | - | 1 | 1 | 3 |
| 2. Secretaría y oficina de personal | - | 1 | 2 | 3 | • | • | - | - | 3 |
| 3. Contaduría, tesorería y costos | 1 | 3 | 5 | 9 | • | • | 1 | 1 | 10 |
| 4. Oficina de compras | 1 | 1 | 1 | 3 | - | • | - | - | 3 |
| 5. Ventas | 1 | 1 | 2 | ¥ | - | - | - | - | 4 |
| 6. Ingenterfa | 2 | 2 | - | 4 | - | - | - | ~ | 4 |
| 7. Seguridad | - | 1 | • | 1 | - | ~ | - | - | 1 |
| 8. Almacenes generales | - | 1. | 2 | 3 | • | - | 3 | 3 | 6 |
| 9. Guardia | - | - | - | - | - | • | 3 | 3 | 3 |
| 10. Primeros auxilios | 1 | 1 | - | 2 | - | • | 1 | 1 | 3 |
| 11. Tránsito | • | 1 | 2 | 3 | • | 2 | 2 | 4 | 7 |
| 12. Laboratorio y calidad | 2 | 4 | 1 | 7 | - | • | 1 | 1 | 8 |
| 13. Mantenimiento | 1 | 1 | 1 | 3 | 8 | 6 | 2 | 16 | 19 |
| 14. Energia | • | 1 | • | 1 | - | - | • | - | 1 |
| 15. Redes generales | - | 1 | - | 1 | ~ | 3 | - | 3 | ų |
| 16. Taller de fundición | 1 | 3 | 2 | 6 | 18 | 32 | 16 | 66 | 72 |
| 17. Taller de extrusión | - | 2 | - | 2 | 4 | 9 | 6 | 19 | 21 |
| 18. Taller de trefilación de tubos y barras | 1 | 3 | 2 | 6 | 18 | 28 | 14 | 60 | 66 |
| Total general | 12 | <u>27</u> | 21 | <u>60</u> | 48 | <u>80</u> | 50 | <u>178</u> | 238 |

Cuadro 48

DISTRIBUCION GENERAL DE LA FUERZA DEL TRABAJO EN PLANTAS DE FUSION DE METALES NO FERROSOS

Y TREFILACION DE TUBOS Y BARRAS

Capacidad anual de la planta hipotética: 7 500 toneladas

| | | Empl | eados | : | | Obrer | 8 | | |
|--|-----------|-----------|---------------|------------|-------------------------|-----------------------------|------------|--------|-----------------|
| Dependencias | Supe- | Medio | Infe- rior | Total | Espe- ciali- zado | Semi- especie- lizado | Peones | Total. | Total genera |
| 1. Dirección | 1 | •. | 1 | 2 | 4 | . • . | 1 | 1 | 3 |
| 2. Secretaria y oficina de personal | - | 1 | 3 | 4 | • | - | - | - | 4 |
| 3. Contaduría, teserería y costes | 1 | 3 | 7 | 11 | - | • | 1 | 1 | 12 |
| 4. Oficina de compras | j | 1 | 1 | 3 | - | • | • | • | 3 |
| 5. Ventas | 1 | 1 | 3 | 5 | - | - | 1 | 1 | 6 |
| 6. Ingenterfa | 3 | 2 | 1 | 6 | - | • | - | - | 6 |
| 7. Seguridad | - | 1 | - | 1 | - | • | - | | 1 |
| 8. Almacenes generales | - | 2 | 2 | 4 | - | • | 4 | 4 | 8 |
| 9. Guardia | - | • | - | • | - | • | 3 | 3 | 3 |
| 10. Primeros auxilios | 1 | 2 | • | 3 | - | • | 1 | 1 | 4 |
| ll. Tránsito | • | 1 | 2 | 3 | • | 3 . | 3 | 6 | 9 |
| 12. Laboratorio y calidad | 2 | ¥ | 3 | 9 | - | - | 2 | 2 . | 11 |
| 13. Mantenimiento | 1 | 1 | 2 | 4 | 9 | 7 | 3 | 19 | 23 |
| 14. Energia | - | 1 | - | 1 | - | • | - , | • | 1 |
| 15. Redes generales | • | 1 | • | 1 | - | 3 | - | 3 | 4 |
| 16. Taller de fundición | 1 | 4 | 2 | 7 | 13 | 20 | 12 | 45 | 52 |
| 17. Taller de extrusión | - | 2 | - | 2 | 4, | 8 | .8 | 20 | 22 |
| 18. Taller de trefilación de tubos y barras | 2 | 3 | 3 | 8 | 26 | 34 | 16 | 76 | 84 |
| Total general | <u>14</u> | <u>30</u> | <u>30</u> | <u> 24</u> | <u>52</u> | <u>75</u> | <u>55</u> | 182 | <u> 256</u> |

Cuadro 49

DISTRIBUCION GENERAL DE LA FUERZA DEL TRABAJO EN PLANTAS DE FUSION DE METALES NO FERROSOS

Y DE TREFILACION DE TUBOS Y BARRAS

Gapacidad anual de la planta hipotética: 10 000 toneladas

| | | Empl | eados | | | Obrer | os | | M - 4 - 9 |
|---|---------------|------------|---------------|-------|-------------------------|----------------------------------|-----------|-------|-----------------------|
| Dependenci as | Supe- rior | Medio | Infe- rior | Total | Espe- ciali- zado | Semi- espe- ciali- zado | Peones | Total | Total gene- ral |
| 1. Dirección | 1 | 1 | 2 | 4 | - | • | 1 | 1 | 5 |
| 2. Secretaría y oficina de personal | 1 | 1 | 3 | 5 | • | - | - | - | 5 |
| 3. Contaduría, tesorería y costos | 1 | 4 | 8 | 13 | - | - | 1 | 1 | 14 |
| 4. Oficina de compras | 1 | 1 | 2 | 4 | - | - | | - | 4 |
| 5. Ventas | 1 | 2 | 3 | 6 | - | - | 1 | 1 | 7 |
| 6. Ingeni eria | 3 | 3 | 1 | 7 | • | - | - | - | 7 |
| 7. Seguridad | - | 1 | 1 | 2 | • | - | - | •• | 2. |
| 8. Almacenes generales | - | 2 | 2 | 4 | - | • | 6 | 6 | 10 |
| 9. Guardia | - | 1 | - | 1 | - | - | 4 | 4 | 5 |
| 10. Primeros auxilios | 1 | 2 | - | 3 | - | • | 2 | 2 | 5 |
| 11. Transito | | 1 | 3 | 4 | • | 3 | 4 | 7 | 11 |
| 12. Laboratorio y calidad | 2 | ų, | 4 | 10 | - | - | 3 | 3 | 13 |
| 13. Mantenimiento | 1 | 2 | 2 | 5 | 10 | 8 | 4 | 22 | 27 |
| 14. Energía | 1 | - | - | 1 | - | - | - | - | 1 |
| 15. Redes generales | - | 1 | - | 1 | - | 3 | - | 3 | ų |
| 16. Taller de fundición | 1 | 4 | 3 | 8 | 13 | 20 | 17 | 50 | 58 |
| 17. Taller de extrusión | - | 2 | - | 2 | ų | 8 | 10 | 22 | 24 |
| 18. Taller de trefilación de tubos y barras | 2 | 3 | 3 | 8 | 32 | 40 | 18 | 90 | 98 |
| Total general | 16 | <u> 35</u> | <u> 37</u> | 88 | 59 | <u>82</u> | <u>71</u> | 212 | 300 |

Cuedro 50

DISTRIBUCION GENERAL DE LA FUERZA DEL TRABAJO EN PLANTAS DE FUSION DE METALES NO FERROSOS

Y DE TREFILACION DE TUBOS Y BARRAS

Capacidad anual de la planta hipotética: 20 000 toneladas

| | | | | Emp? | Leados | •.• | | · · · · Obr | eros - | | |
|-----|---|---|-----------|-------------|----------|----------|-------------------------|----------------------------------|--------|-------|------------------|
| | Dep endencias | | Supe- | Medio | Infe- | Total | Espe- ciali- zado | Semi- espe- ciali- zado | Peones | Total | Total general |
| 1. | Dirección | | 2 | 1 | 3 | 6 | | •• ; | 2 | 2 | 8 |
| 2. | Secretaria y oficina de personal | | 1 | 1 | 3 . | 5 . | - | . • | - | • | 5 |
| 3. | Contaduría, teserería y costos | | 1 | 5 | 10 | 16 | • | • | 1 | 1 | 17 |
| 4. | Oficina de compras | | 1 | 1 | 3 | 5 . | - | - | - | • | 5 |
| 5. | Ventas | | 1 | 2 | 4 | 7 | • | • | 1 | 1 | 8 |
| 6. | Ingenieria | | 3 | 3 | 1 | 7 | - | - | - | • | 7 |
| 7. | Seguridad | | 1 | - | 1 . | 2 . | - | - | - | - | . 2 |
| 8. | Almacenes generales | | 1 | 2 | 3 | 6 | •• | • | 8 | 8 | 34 |
| 9. | Guardia | | • | 1 | - | 1 | • | • | 4 | 4 | 5 |
| 10. | Primeros auxilios | | 1 | 2 | - | 3 | *** | - | 2 | 2 | 5 |
| 11. | Transito | | • | 1 | 3 . | 4 | - | 4 | ¥ | 8 | 12 |
| 12. | Laboratorio y calidad | | 2 | 4 | L | 10 | •• | - | 4 | 4 | 14 |
| 13. | Mantenimiento | | 2 | 2 | 3 | 7 | 14 | 10 | 6 | 30 | 37 |
| 14. | Energia | | 1 | 1 | • | 2 | • | - | - | • | 2 |
| 15. | Redes generales | - | 1 | 1 | - | 2 . | 2 | 3 | - | 5 | 7 |
| 16. | Taller de fundición | : | 1 | 6 | ĵ† | 11 | 21 | 30 | 28 | 79 | 90 |
| 17. | Taller de extrusión | | - | 2 | ~ | 2 | 5 | 11 | 16 | 32 | 34 |
| 18, | Taller de trefilación de tubos y barras | , | 2 | 4 . | 4 | 10 | 48 | 54 | 22 | 124 | 134 |
| | Total general | | <u>21</u> | 32 . | 46 | 106 | <u>90</u> | 112 | 98 | 300 | 406 |

CUADRO RESUMEN DE LAS REMUNERACIONES ANUALES DE SUELDOS Y MANO DE CERA INDIRECTA EN PLANTAS DE FUSION
DE METALES NO FERROSOS Y DE TREFILACION DE TUBOS Y BARRAS, DE DISTINTA CAPACIDAD ANUAL

(Dólares corrientes)

| | | Ce | apacidad de la p | lanta (tonela | las) | |
|---|------------------------|--------------------|----------------------|---------------|----------------------|----------------------|
| | | 3 000 | | | 5 000 | |
| Dependencias | Gastos de tración y | adminis- ventas | Fuerza del | | edminis- y ventes | Fuerza del |
| | Sueldes | Mano de obre | trabajo indirecta | Sueldos | Mane de obre | trabajo indirecta |
| l. Dirección | 27 600 | 1 920 | • | 27 600 | 1 920 | • |
| 2. Secretaría general y oficina de personal | 9 600 | • | - | 13 200 | • | •• |
| 3. Contaduría, tesorería y costos | rif f100 | 1 920 | | 48 000 | 1 920 | - |
| 4. Oficina de compras | 21 600 | • | - | 21 600 | • | - |
| 5. Ventas | 21 600 | - | • | 25 200 | • | - |
| 6. Ingenier i a | 33 600 | - | • | 33 600 | • | - |
| 7. Segurided | 6 000 | - | - | 6 000 | - | - |
| 8. Almacenes generales | 13 200 | 3 840 | • | 13 200 | 5 760 | • |
| 9. Guardia | • | 5 760 | - | • | 5 760 | - |
| 10. Primeros auxilios | 18 000 | 1 920 | • | 18 000 | 1 920 | • |
| ll. Transito | - | - | 19 920 | - | • | 21 840 |
| 12. Laboratorio y calidad | - | - | 51 120 | • | | · 51 120 |
| 13. Mantenimiento | - | • | 50 400 | • | • | 62 880 |
| 14. Energia | 6 000 | - | • | 6 000 | - | |
| 15. Redes generales | - | • | 13 200 | • | - | 13 200 |
| Total general | | 5 960 —— | 134 640 | 22 | 9 680 | 149 040 |

Cuadro 51 (continuación 1)

| A Maria Maria da da Aria paga ara an Aria Mala ara da da ara para da Aria da Aria da Aria da Aria da ara para d | | Cap | acidad de la pla | nta (tonelada | s) | ang da kunja n ang a m akanjara sa |
|---|---|--------------------------|--|----------------------|------------------------|--|
| | giver af Philips and an elegan surface of company | 7 500 | odkidi privstva i doma i PPV dejeraca i dobe proposi | | 10 000 | That the company constitute is a Mark the charge constitute in page 2 to a |
| Dependencias | | le adminis- ly ventas | Fuerza del trabajo | | e adminis- y ventas | Fuerza del trabajo |
| | Sueldos | Mano de obre | indirecta | Sueldos Mano de cbra | | indirecta |
| 1. Dirección | 27 600 | 1 920 | · • | 37 200 | 1 920 | * |
| 2. Secretaría general y oficina de personal | 16 800 | • | . • | 28 80 0 | 67 | |
| 3. Contaduría, tesorería y costos | 55 200 | 1 920 | • | 6½ 800 | 1 920 | - |
| 4. Oricina de compras | 21 600 | - | | 25 200 | ento | ** |
| 5. Ventas | 28 800 | 1 920 | • | 34 800 | 1 920 | |
| 6. Ingenierfa | 46 800 | d h | • | 52 800 | • | |
| 7. Seguridad | 6 000 | €0 | • | 9 600 | - | ••• |
| 8. Almacenes generales | 19 200 | 7 680 | • | 19 200 | 11 520 | |
| 9. Guardia | * | 5 760 | - | 6 000 | 7 680 | *** |
| 10. Primeros auxilios | 24 000 | 1 920 | - | 24 000 | 3 840 | : |
| ll. Trénsito | •• | - | 26 160 | | • | 31 680 |
| 12. Laboratorio y calidad | • | | 60 240 | - | • | 65 760 |
| 13. Montenimiento | · . | • | 73 680 | - | * | 86 8€o |
| 14. Energía | 6 000 | | •• | 12 000 | ~ | ģ:s |
| 15. Redes generales | • | · 🙀 | 13 200 | - | _ | 19 200 |
| Total general | 27 | 3 120 matrices | 173 280 | 3 ¹ ķ | 3 200 | 197 520 |

(Cuadro 51 (conclusión)

| | Capacidad | de la planta: 20 00 | 0 toneladas |
|-------------------------------------|----------------|-------------------------|----------------------|
| Detalle | | administra- y ventas | Fuerza de trabajo |
| | Sueldos | Nano de obra | indirecta |
| l. Dirección | 60 000 | 3 840 | |
| 2. Secretaría y oficina do personal | 28 800 | - | - |
| 3. Contaduría, teserería y cestes | 78 000 | 1 920 | • |
| • Oficina de compras | 28 800 | - | - |
| 6. Ventas | 38 400 | 1 920 | |
| ó. Ingeniería | 52 800 | - | • |
| 7. Seguridad | 1 5 600 | | •• |
| Almacenes generales | 34 800 | 1 5 3 60 | - |
| • Guardia | 6 000 | 7 680 | |
| O. Primeros auxilios | 24 000 | 3 840 | • |
| l. Tránsito | ** | - | 3 ¹ 4 080 |
| 2. Laboratorio y calidad | - | - | 67 680 |
| . Mantenimiento | - | | 120 240 |
| . Energía | 18 000 | - | - |
| 5. Redes generales | - | - | 30 960 |
| <u>Total</u> | <u> </u> | .9 760 ——— | 252 260 |

Cuadro 52

MARGENES DE CREDITO BANCARIO CORRESPONDIENTES A HIPOTETICAS EMPRESAS DEDICADAS A LA FUSION
DE METALES NO FERROSOS Y FABRICACION POR EXTRUSION Y TREFILACION DE TUBOS, BARRAS Y ALAMBRE

(Délepes corrientes)

| Capacidad anual de productos finales (toneladas) | 3 000 | 5 000 | 7 500 | 10 000 | 20 000 | 30 000 <u>a</u> / |
|---|-------------------------|----------------|-----------|-----------|-----------|-------------------|
| 1. Capital de la empresa | 1 5 ¹ 40 000 | 2 213 000 | 3 167 000 | 4 120 000 | 6 342 000 | 12 025 000 |
| 2. Crédito total bancario directo (hasta 40 por ciento del capital) | 616 000 | 885 200 | 1 266 800 | 1 648 000 | 2 536 800 | 4 810 000 |
| 3. Descuento de pagarés a clientes (20 por ciento del capital) | 308 000 | 坤 2 600 | 633 400 | 824 000 | 1 268 400 | 2 405 000 |
| 4. Total del orédito | 924 000 | 1 327 800 | 1 900 200 | 2 472 000 | 3 805 200 | 7 215 000 |
| 5. Interés del orédito bancario (8 por ciento) | 73•920 | 106 224 | 152 016 | 197 760 | 304 416 | 577 200 |

a/ Produce también planchas, chapas, cintas y flejes, en las cantidades indicedes en el programa de producción correspondiente.

Cuadro 53

ESTIMACION DE LAS NECESIDADES DE CAPITAL CIRCULANTE EN PLANTAS HIPOTETICAS DE FUSION DE METALES
NO FERROSOS Y FABRICACION DE TUEOS, BARRAS Y ALAMBRE, DE DISTINTA CAPACIDAD ANUAL

(D61ares corrientes)

| Capacidad amual de productos finales (toneledas) | 3 000 | 5 00 0 | 7 500 | 10 000 | 20 000 | 30 000 |
|---|-----------|---------------|-----------|------------|------------|-------------------|
| <u>Activo</u> | 2 410 000 | 4 017 000 | 5 918 000 | 7 999 000 | 14 898 000 | 23 879 000 |
| 1. Existencias de materias primas, productos en proceso y elabora- dos (equivalente a un bimestre de ventas) | 1 062 000 | 1 770 000 | 2 611 000 | 3 530 000 | 6 569 000 | 10 526 000 |
| 2. Deudores varios (dos meses de ventas) | 1 062 000 | 1 770 000 | 2 611 000 | 3 530 000 | 6 569 000 | 10 526 000 |
| 3. Efective (5 per elente aproxima- damente del costo total de ope- ración) | 286 000 | 477 000 | 696 000 | 939 000 | 1 760 000 | 2 827 000 |
| Pasivo 1. Acreedores varios (tres meses | 2 230 000 | 3 471 800 | 5 116 200 | 6 752 000 | 11 680 200 | 19 922 000 |
| de compras de materias primas y servicios) | 1 306 000 | 2 144 000 | 3 216 000 | 4 280 000 | 7 875 000 | 12 707 000 |
| 2. Crédito bancario | 924 000 | 1 327 800 | 1 900 200 | 2 472 000 | 3 805 200 | 7 215 000 |
| Necesidad (+) o sobrante (-) de capital circulante | +180 000 | +545 200 | +801 800 | +1 247 000 | +3 217 800 | +3 957 000 |

a/ Froduce también chapas, flejes y cintas de cobre y latón en las cantidades indicadas en el programa de producción correspondiente.

Cuadro 54

CUADRO RESUMEN DE LOS GASTOS DE ADMINISTRACION Y VENTAS Y OTROS GASTOS DE EMPRESA EN PLANTAS DE DISTINTA CAPACIDAD ANUAL, DEDICADAS A LA FUSION DE METALES NO FERROSOS Y FABRICACION DE BARRAS, PERFILES, TUBOS Y ALAMBRES

(D61ares corrientes)

| Capacidad de la planta (toneladas) | 3 000 | 5 000 | 7 500 | 10 000 | 20 000 | 30 000 <u>a</u> / |
|---|---------|---------|---------|-----------|-------------|-------------------|
| Concepto | | | | 20 000 | | _ |
| 1. Gastos de administración y ventas b/ | 300 000 | 331 000 | 361 000 | 381 000 | 462 000 | 519 000 |
| 2. Gastos financieres de explotacion o | 88 320 | 149 840 | 216 160 | 297 520 | 561 840 | 893 760 |
| 3. Retribuciones a directores y honorarios | 144 000 | 160 000 | 170 000 | 180 000 | 180 000 | 180 000 |
| 4. Gastos varios de representación, viáticos, papelería, deudores incobrables, seguros, etc. | 84 000 | 125 000 | 150 000 | 160 000 | 200 000 | 239 000 |
| 5. Total general | 616 320 | 765 8+0 | 897 160 | 1 018 520 | . 1 403 840 | 1 831 760 |
| 6. Horas directas totales de la planta de fusión de metales no ferrosos y fabrica- ción de barras, perfiles, tubos y planehas | 214 000 | 286 500 | 282 600 | 322 500 | 454 400 | 670 000 |
| 7. Incidencia por hora directa total | | 2,67 | 3.17 | 3.15 | 3.08 | 2.73 |

a/ Produce también planchas, chapas, flejes y cintes en las cantidades indicadas en el programa de producción correspondiente.

b/ Incluye, además de los gastos de personal de administración y ventas, gastos de propaganda y varios de venta, entendiéndose que las ventas se realizan por medio de distribuidores.

o/ Incluye los intereses del capital circulante faltante (8 por ciento anual).

Cuadro 55

INCIDENCIA DE LA FUERZA DEL TRABAJO INDIRECTA Y DE LOS CASTOS DE ADMINISTRACION Y VENTAS EN PLANTAS HIPOTETICAS DE DISTINTA CAPACIDAD ANUAL, DEDICADAS A LA FUSION DE METALES NO FERROSOS Y FABRICACION DE BARRAS, PERFILES, TUBOS Y ALAMBRES

(Dilares corrientes)

| | | (| Délares eo | rriente | 8) | | | | | |
|--|---------------------|---------------------------------|---|---------|-------|---------------------|-------------------------|--------------------------------|--------------|------|
| | | | Capaci | dad de | la pl | ante (tone | | | | |
| | | 3 | 000 | | | | 5 (| 200 | | |
| De talle | Memo do obre 11- | Gastos de Romitois- | Costo de la fuer- za del | Inoi de | | Mano de obra di- | edminis- | Costo de Sa luer- go del | Incide por h | |
| | recia (hovas) | traci <i>či</i> y ventas (A) | la fuer- za del trabalo indirec- ta (B) | A | В | resta (horas) | tración y ventes (A) | rebajo indirec- ta (B) | A | В |
| Taller de fundición | 111 300 | • | ** | | - | 126 000 | • | | | - |
| Taller de extrusión | 27 300 | • | • | * | - | 35 700 | - | - | - | - |
| Taller de trefilación de barras y tubos | 75 400 | - | • | | ** | 124 800 | | - | - | • |
| Total general | 2114 000 | <u>616 326</u> | 134 670 | 2.88 | 0.63 | 286 500 | 765 840 | 149 040 | 2.67 | 0.52 |
| | | 7 | 500 | | | | 10 (| 000 | | |
| Taller de fundición | 86 000 | • | - | ** | • | 94 500 | 40 | • | *** | * |
| Taller de extrusión | 37 000 | - | - | - | • | 39 900 | • | • | • | • • |
| Taller de trefilación de tubos y barras | 158 700 | • | - | • | - | 188 100 | *** | • | - | •• |
| Total general | 282 600 | 897 160 | 173 280 | 3.17 | 0.61 | 328 500 | 1 018 520 | 197 520 | 3.15 | 0.60 |
| | | 20 | 000 | | | | 30 (| 000 <u>e</u> / | | |
| Taller de fundición | 134 400 | 44 | ** | • | • | 151 200 | • | *** | • | - |
| Taller de extrusión | 60 900 | • | - | - | - | 60 900 | - | • | • | - |
| Taller de trefilación de barras y tubos | 259 100 | | • | - | - | 260 400 | - | • | - | • |
| Taller de laminación en caliente y en frío | • | • | - | - | - | 197 500 | • | - | • | - |
| Total general | 454 400 | 1 403 840 | 250 320 | 3.08 | 0.55 | 670 000 | 1 831 760 | 299 040 | 2.73 | 0.44 |

a/ Produce también planches, chapas, flejes y cintes de latón, en las centidades indicadas en el programa de produc ción correspondiente (Cuadro 85).

CCSTO DE FUSION Y CORTE DE UNA TONELADA DE BILLETS DE LATON 58/40/2 (Cu,Zn,Pb) EN PLANTAS HIPOTETICAS DE DISTINTA CAPACIDAD ANUAL (Dôlares corrientes) Cuedro 56

| | TOTOT | COLLACI | 700 | | | | | , | | |
|---|----------------|-------------|-------------|--------------------------------|-----------|-------------|--|--------|-------------|--|
| | | | | Capaci | lad de la | e plan | Capacidad de la planta (toneladas) | [डह] | | |
| Detalle | Unidad | | 3 000 | | | 5 000 | | | 7 500 | |
| | | •a• ນ | Pre- cio | Costo | C.E. | Pre- ofo | Costo | C.E. | Pre- cio | Costo |
| 1. Lingote de cobre | 3 | 65.838 | 1.82 | 1 199.16 | 658.88 | 1.82 | 1 199.16 | 640.32 | 1.82 | 1 165.38 |
| 2. Lingote de Zn | . Ke | 452,40 | 0,61 | 282.05 | 462°40 | 0.61 | 282.06 | 149.60 | 0.61 | 274.26 |
| 3. Lingote de Pd | kg | 23,12 | 69°0 | 15.95 | 23,12 | 69.0 | 15.95 | 22.48 | 69.0 | 15.51 |
| 4. Crédito por chatarra | Kg | 10001 | 1.18 | -118.84 | 100.71 | 1.18 | -113,84 | 69-93 | 1.18 | -82.52 |
| 5. Eno de obra directa | h/h | 14.0 | 1.16 | 16.24 | 1.6 | 1.14 | 10.37 | 7.8 | 1.14 | 8.89 |
| 6. Fano de obra indirecta y sueldos | | | t | 16.56 | ı | ŧ | 10.28 | ŧ | , | 8.81 |
| 7. Energia eléctrica | kah | 332 | 0.020 | 19.9 | 302 | 0.020 | 10°9 | 290 | 0.020 | 5-80 |
| 8. Fateriales varios, incluidos refractarios | ŧ | ŧ | 1 | 2.95 | 1 | | 2.92 | | r | 2.90 |
| 9. Combustibles y lubricantes | ı | ŧ | | 1.52 | ŧ | į | 1,45 | • | | 1.40 |
| 10. Castos varios y servicios de agua, vapor y aire | | 1 | • | 09.0 | 1 | | 0.55 | 1. | : * | 0.53 |
| 11. Cargas de capital | • | | | 6003 | | • | 5.61 | | | 4.68 |
| 12. Costo total de producción | • | ŧ | ŧ | 1 428.87 | • | | 1 415.55 | • | • | 1 405.64 |
| 13. Madidas del'billets' cortado (mm) | | 15 | 1502720 | and the second second | 150 | 150x720 | - who deptine to provide an analysis and | 200 | 200x700 | - Africa Constant Constant |
| 14. Medidas del lingote fundido (mm) | | 15 | 150x1 500 | AND THE PERSON NAMED IN COLUMN | 150 | 150x1 5 20 | A SHARE THE SHARE STATE OF THE SHARE STATE STATE OF THE SHARE STATE STA | 200 | 200x2 250 | · Carrier Services |
| 15. Peso aproximado de los billets" cortados (kg) | 44 | | 106 | | | 106 | | | 185 | |
| | | | | | | | | | | |
| | | | 10 000 | | | 20 000 | | | 30 000 | |
| 1. Lingote de cobre | S _S | 635.68 | 1.82 | 1 156.94 | 635.68 | 1.82 | 1 156.94 | 635.68 | 1.82 | 1 156.94 |
| 2. Lingote de Zn | R _B | 047.544 | o.01 | 272.30 | 45.40 | 0.61 | 272.30 | 146.40 | 19.0 | 272,30 |
| 3. Lingote de Pb | P. Ire | 22,32 | 0.69 | 15.40 | 22,32 | 69.0 | 15.40 | 22,32 | 69.0 | 15.40 |
| 4. Crédito por chatarra | kg | 62,22 | 1.18 | -73.42 | 62,22 | 1.18 | -73.42 | 62,22 | 1.18 | -73.42 |
| 5. Pano de obra directa | ч/ч | † °9 | 1,12 | 7.17 | 4.66 | 1.12 | 5.22 | 3.31 | 1.12 | 3.71 |
| 6. Esno de obra indirecta y sueldos | • | ı | 1 | 7.19 | 1 | ŧ | 4.52 | • | • | 4.66 |
| 7. Energia eléctrica | kwh | 268 | 0.020 | 5.36 | 268 | 0.020 | 5.36 | 268 | 0.020 | 5.36 |
| 8. Fateriales varios, incluidos refractarios | ŧ | ŧ | | 2.90 | : • | 1 | 2.90 | • | ·t | 2-90 |
| 9. Combustibles y lubricantes | ı | • | | , 1.32 | | | 1.30 | • | 1 | 1.28 |
| 10. Gartos vartos y servictos de agua, vapor y atre | • | t | • | 0.52 | ŧ | • | 0.52 | 1 | • | .0.52 |
| 11. Cargas de capital | | | ı | 4.02 | | | 3.57 | ŧ | 1, | 3.61 |
| 12. Costo total de producatón | , | • | • | 1 399.70 | | | 1 394.61 | ı | ı | 1 393.26 |
| 13. Medidas del "billets" cortado (mm) | 1 | 20 | 200x600 | conductive process of a | 20 | 200x800 | - Constitution of | 2(| 200x800 | Automobile control of the second of the |
| 14. Hedidas del lingote fundido (mm) | • | 20 | 200x2 550 | Caracter months. | 30 | 2002 550 | CIR. Telesperate comme | 2(| 200x2 550 | one control of the co |
| 15. Peso aproximado de los "billets" cortados (kg) | • | : | 211 | .: . | | 211 | | | 211 | |
| | | | | , | | | | | • | |

COSTO DE FUSION, CORTADO, AGUJEREADO Y TORNEADO (SEGUN EL CASO) DE UNA TONELADA DE BILIETS DE LATON 63/97
PARA LA PRODUCCION DE TUBOS DE 25.4 ma DE DIAMETRO EXTERIOR Y 1.6 mm DE ESPESOR DE PARED,
EN PLANTAS HIPOTETICAS DE DISTINTA CAPACIDAD ANUAL

(Délares corrisates)

| | | : | 1 | | lad de le | Capacidad de la planta (toneladas) | neladas) | | | |
|---|------------|------------|-------------------|--|--|------------------------------------|--|--|-------------|--|
| Detalle | Unided | | 3 000 | | | 5 000 | | | 2 500 | |
| | | C.E. | Precio | Coeto | នៅ ប | Fracto | Costo | C.E. | Precio | Costo |
| 1. Lingote de cobre | 3 | 835,33 | 1.82 | 1 520.39 | 835.38 | 1.82 | 1 520.39 | 692.37 | 1.82 | 1 260.11 |
| 2. Lingote de cino | , ži | 1,98,02 | 19.0 | 303.79 | 1,98°,02 | 0.61 | 303.79 | 414.03 | 19.0 | |
| 3. Crédito por chatarra | ķg | 283.8 | 1.23 | -349°01 | 283.8 | 1.23 | -349.07 | 65.5 | 1.23 | -80, 20 |
| 4. Mano de obra directa | h∕h | 36.0 | 1.16 | 142.76 | 31.1 | 1.14 | 35.45 | 7.8 | 1.14 | 8.89 |
| 5. Mano de obra indirecta y sueldos | ŧ | ı | • | 36.42 | • | • | 21.72 | ı | 1 | යි. මා |
| 6. Energia electrica | kvh | 389 | 0.020 | 7.78 | 363 | 0.020 | 7.26 | 291 | 0.020 | 5.82 |
| 7. Nateriales varios, incluido refractarios | ı | • | t, | 3.05 | 1 | | 3.02 | ŧ | • | 3.00 |
| 8. Combustibles y lubricantes | | • | 1 | 1.54 | t | • | 1.48 | • | • | 1.43 |
| 9. Gastos varios y servicios de agua, | | | | | | | | | | |
| vapor y afre. | | • | • | 0°62 | is. | 1. | 0.57 | • | | 0.55 |
| 10. Cargas de oapital | | •1 | • | 6.03 | • | • | 5.61 | • | 1 | 4. 68 |
| 11. Costo total de producción | • | ı | · | 1 565.31 | • | | 1 550.22 | | 1 | 1 465-65 |
| 12. Fedida del lingote fundido (mm) | ı | 10 | 100x1 500 | and the state of t | 01 | . 1002 12001 . | and the second second second | 2(| 200 x 2 550 | |
| 13. Wedida del'billets" cortado (mm) | | 36 | 95x33x220 | | 36 | 95x30x220 | American Control of the Control of t | - 4 man contract come | 200x350 | The state of the s |
| 14. Peso del lingote fundido (kg) | ı | A 49-14 | 901 | and the same of th | ************************************** | 100 | | Marie of all and another services | 593 | to a cat a care for a ca and an and an and an |
| 15. Peso del"billets" cortado (kg) | ŧ | | 12 a/ | | | 12 a/ | و) در بوود شده در جوشه برجشسط مدر برزد | | - 92 | |
| | | | 10 000 | | | 20 000 | | | 30 000 | |
| 1. Lingote de cobre | 7. 29 | 692,37 | 1.82 | 1 260.11 | 692.37 | 1,82 | 1 260.11 | 692.37 | 1,82 | 1 260,11 |
| 2. Lingote de cino | 3 | 414,03 | 0.61 | 252.56 | 414.03 | 0.61 | 252.56 | 414.03 | 0.61 | 252.56 |
| 3. Crédito por chatarra | ž | 65.2 | 1.23 | -8c.20 | 65.2 | 1,23 | -80,20 | 65.2 | 1.23 | -80,20 |
| 4. Mano de obra directa | h/h | †*9 | 1.12 | 7.17 | 99°† | 1-12 | 5.22 | 3.31 | 1.12 | 3.71 |
| 5. Mano de obra indirecta y sueldos | • | ı | ı | 7.19 | | | 4.52 | • | 1 | 11.66 |
| 6. Energía eléctrica | kah | 569 | 0,020 | 5.33 | 258 | 0.020 | 5.16 | 258 | 0,020 | 5.16 |
| 7. Materiales varios, incluido refractarios | ŧ | ı | : • | 3,00 | | • | 3.00 | ŧ | • | 2.90 |
| 8. Combustibles y lubricantes | • | • | : 1 | 1.35 | ŧ | | 式 | ŧ | | 1,28 |
| 9. Gastos varios y servicios de agua, | | | | | | | | | | |
| vapor y aire | 1 | ı | | 0,55 | ı | ŧ | 45.0 | ŧ | t | 0.52 |
| 10. Cargas de capital | • | • | | 4,62 | ŧ | | 3.57 | • | t | 3.61 |
| 11. Costo total de producción | 4 | • | | 1 461-13 | • | | 1 455.82 | • | ð | 1 454.31 |
| Fedidas del lingote fundido (n | 1. | 5(| 200x2 550 | COSTA COMPENSA PROGRAMMAN | 2 | 200x2 550 | Color China Company of the Color Color | 2 | 200x2 550 | FLIGHT TRANSPORTERS INCOMES TO DESCRIPTION OF THE PROPERTY OF |
| 1) Poss del Tingote Andido (va) | s (| | 200 34 002 | | | 200x+00 | | The same of the sa | 200x400 | |
| 15. Pess del "billets" cortado (kg) | | , | 105 | | A CONTRACTOR OF THE CONTRACTOR | 105 | The side of the second second | arde a sale come . | 105 | CHO PROCESSA CRACE SHOWS CO. ACCORDING |
| a/ Torneado y agujercado. | | | | | | | | | | |

Cuadro 58

COSTO DE TREFILACION, RECCCIDO, DECAPADO, LAVADO Y SECADO DE UNA TONELADA DE BARRAS REDONDAS DE LATON 58/40/2 (Cu, Zn, Pb) DE 16 mm DE DIAMETRO, EN PLANTAS HIPOTETICAS DE DISTINTA CAPACIDAD ANUAL (Délares corrientes)

| | | | | | Cape sidad do la plenta (toneladas | la plenta (| toneladas) | | ļ. ļ. | |
|---|--------------|----------|----------|-----------------------|------------------------------------|-------------|------------|------------------|-----------|--|
| Dodn 11. | Fr. 6 020 A | | 000 | | | 5 000 | | | 7 500 | |
| | | •ã• Ω | Frois | Costo | ଖୁ | Precio | Costo | 。 日 ・ 日 | Precio | Costo |
| 1. Barra de 16.9 mm \$ | 2 <u>1</u> | 1 124.0 | 1 558.96 | 1 767.86 | 1 13400 | 1 529.30 | 1 734.23 | 1 134.0 | 1 512.29 | 1 714.94 |
| | Š | 123.0 | 1.18 | -145.14 | 123.0 | 1.18 | -145,14 | 123.0 | 1.18 | -145,34 |
| 3. Nano de obra directa | h/h | 6.89 | 1.15 | 7.92 | 5.04 | 1.15 | 6.72 | 5.23 | 1.16 | 6.07 |
| 4. Mano de obra indirecta y sueldos | | • | ı | 16.74 | t | • | 10.50 | 1 | | 9.91 |
| 5. Materiales verios, incluidos | i | ı | ı | | , | ı | | , | , | |
| ferfrancervos 6. Energía eléctrica, combus- | | i . | • | 77.4 | • | l . | /o•1 | • | • | Co • 1 |
| | | | • | 9.85 | | | 9.46 | • | | 9.72 |
| 7. Gastos vertos y servicios de | | • | | į | | | | | | .c |
| | • | • | , | 0.35 | • | t | 0.30 | • | ٠. | 0.28 |
| 8. Cargas de capital | | • | | 32°32 | • | • | 25.27 | 1 | • | 20.97 |
| 9. Costo total do produceión | ı | | | 1 650,03 | : | • | 1 642.71 | t | • | 1 617.80 |
| 10. Gastos de administración y mentes y financianos de ex- | | | | | | | . • | | | |
| ploteoion | , | • | ٠ | 92.27 | | 1 | 61.44 | • | ŧ | 58.42 |
| 11. Impuestos indirectos | | • | ı | 229.79 | t | 1 | 218.83 | • | 1 | 215.45 |
| 12. Costo total de venta | • | • | • | 2 012.07 | • | į | 1 922,98 | ŧ | | 1 891.67 |
| 13. Utilidad bruta | | • | • | | • | ŧ | 66-39 | • | | 63-33 |
| 14. Precio de venta | | 1 | | 2 089.07 | • | ı | 1 989.37 | 1 | • | 1 955.00 |
| 1. Barra de 16.9 mm \$ | 9.75 9.31 | 1 134.0 | 1 500°62 | 1 701.70 | 1 134.0 | 1 489.52 | 1 689.11 | 1 134.0 | 1 487 -41 | 1 686.72 |
| 2. Crédito por chatarra | 8 | 123.0 | 1.18 | 145°3'4 | 123.0 | 1.18 | 41.541 | 123.0 | 27. | 145.14 |
| 3. Mano de obra directa | ų∕ų | 4.87 | 1.17 | 5.70 | 19° ₩ | 1.19 | 5.56 | 19.4 | 1.19 | ************************************** |
| 4. Mano de obra indirecta y sueldos | t | ı. | ı | 8,01 | ŧ | | 5.57 | • | • | 5.05 |
| 5. Materiales varios, incluidos | | | | | | | , | | | , |
| refractarios | • | 1 | • | 1.03 | • | ŧ. | 1.03 | • | • | 1.03 |
| 6. Energía eléctrica, combus- tibles y lubricantes | ŧ | | ı | 9.70 | • | •4 | 9.68 | 1 | 1 | 9.68 |
| 7. Castos varios y servicios de agua, vapor y aire | | • | • | <i>LZ</i> *0 | | • | 0.26 | • | • | 0.26 |
| 8. Cargas de capital | ı | 1 | • | 22,38 | ı | • | 16.60 | • | ı. | 15.90 |
| 9. Costo total de producoión | 4 | • | ı | 1 603.65 | • | • | 1 582.67 | | | 1 579.06 |
| 10. Gestos de administración y ven- tas y financieros de explotación | | • | ı | 53.39 | • | • | 42.29 | . • | • | 37.48 |
| 11. Impuestos indirectos | | | | 212 . 24 | • | ı | 206.72 | ı | • | 205-35 |
| 12. Costo total de wenta | | ı | • | 3 869 ₃ 48 | i | ı | 1 831.68 | • | ı | 1 821.89 |
| 13. Utilided bruta | • | • | t | 61.80 | 1 | • | 147.65 | • | ı | 145.00 |
| 14. Precio de venta | | • | ŧ | 1 931.28 | t | • | 1 879.33 | • | | 1 866.89 |
| | | | | | | | | | | |

costo de trefilacion, recocido, decapado y lavado de una tonelada de tubos de laton 63/37 de 25.4 mm de diametro exterior y 1.6 de espesor de Pared, en plantas de distinta capacidad anual (Dolleres corrientes) Cuedro 61

| | | | | | | Capacided | Capacidad anual (toneladas | elades) | | | |
|-------------|--|------------|---|----------|---|--|----------------------------|--|--|-----------|-----------------------------|
| | Detalle | Undasa | | .co | Я | | 5 000 | | | 7 530 | |
| | | , | C.B. | Proofo | :10.5° | C.E. | Presto | Costo | C.E. | Presto | Costo |
| -: | Tochos de tubos de latón | 22 | 1 204.8 | 1 645.75 | 1 952,50 | 1 204.8 | 1 618.03 | 1 92%40 | 1 204.8 | 1 555.83 | 1 874.46 |
| cı • | Crédite por chatarra | 59 | 192.75 | 1,23 | -237,08 | 192,75 | 1.23 | -237.08 | 192.75 | 1.23 | -237.08 |
| ~ | Mano de obra directa | ri/ri | 22.40 | 1.15 | 25.76 | 14.4 | 1.15 | 16.56 | 12.7 | 1.16 | 14.73 |
| # | Mano de obra indirecta y sueldos | ı | 1 | ı | 26.51 | | 1 | 14.95 | 1 | • | 14.20 |
| 'n | Materiales verios, inluidos refrastarios | . 1 | ı | ı | 1.20 | • | • | 1.15 | , | • | 3.13 |
| \$. | Energia eléctrica, combustibles y lu- | | | | , | | | | | | • |
| | bricantes | t | f | ı | 12,23 | | • | 12.14 | • | • | 14.42 |
| 2 | Gastos varios y servicios de agua, vapor v eira | . (| , | ۱, ۰ | 0.35 | • | 1 | 0.30 | ٠ | | 80.0 |
| œ | | | | | Car en | | : (| 26.69 | | ۱ (| 70.72 |
| | | | • | | 1 855.17 | | | 1 74-11 | ı ş | . 1 | 1 776.18 |
| | | | | | | | | 1 | | | |
| | | • | • | • | 229,48 | ŧ | ſ | 172.43 | 1 | ı | 95.10 |
| 11. | Impuestos indirectos | • | • | ı | 267.17 | · | • | 251.26 | 1 | • | 231.69 |
| | | 1 | 4 | t | 2 351.82 | • | 1 | 2 217-80 | ı | • | 2 dt2.97 |
| 13. | Utilidad bruta | 4 | , | • | 77.00 | • | | | • | ı | 63.33 |
| Ŧ. | 14. Precio de venta | • | ŧ | ı | 2 428.82 | 1 | , | 2 284.19 | • | 1 | 2 106.30 |
| 15. | 15. Medides del tubo (mm) | | C. of City (b) we construct the Construction of | 25x4 500 | Company Company and Assessment Company | | - 25x4 500 | | Section of the sectio | 25x4 500 | Minking and a second second |
| | | | | 10 000 | | | 20 000 | | | 30 000 | |
| 1; | Techos de tubos de latén | 3 | 1 204.8 | 1 545.10 | 1 861.54 | 1 204.8 | 1 532,47 | 1 846.32 | 1 204.8 | 1 530.36 | 1 843,78 |
| 2 | Crédito por chatarra | 3 9 | 192.75 | 1.23 | -237.08 | 192.75 | 1.23 | -237.08 | 192.75 | 1.23 | -237.08 |
| ๙ | Mano de obra directa | ч/ч | 12.00 | 1.17 | 14.05 | 9.1 | 1.19 | 10.83 | 9.1 | 1.19 | 10.83 |
| .⇒* | Mano de obra indirecta y sueldos | 1 | ı | 1 | 12,36 | 1 | • | 8,00 | 1 | ı | 7.00 |
| ις, | | | , | | 1.11 | • | ı | 1.11 | • | í | 1.11 |
| å | Energia eléctrica, combustibles y lu- bricantes | ŧ | • | • | 14.40 | • | • | 14,38 | , | 1 | 14,38 |
| % | Gastos varios y servicios de agua, vapor | | | | • | | | · | | | , |
| | | | t | ı | 0.27 | • | 1 | 0.26 | • | • | 0.26 |
| ¢ | Cargas de capital | • | | i | 27.80 | 1 | ŧ | 22.15 | 1 | • | 22.15 |
| « | Costo total de producatón | • | • | ı | 1 6年。中 | 1 | • | 1 665.97 | | ı | 1 652.43 |
| 10 | Gasto de administración y ventas y finan- | | | | | | | | | | |
| | ateros de explotación | • | • | 1 | 61,05 | • | 1 | 60,40 | , 1 | , | 53.18 |
| 11. | Impuestos indirectos | • | • | • | 227.07 | • | • | 219.26 | ŧ | • | 217.60 |
| 12. | Costo total de venta | £ | | • | 2 002,53 | | | 1 945.63 | | t | 1 933.21 |
| 13. | 13. Utilidad bruta | . • | 1 | 1 | 61.30 | * | | 47.65 | • | • | 45.00 |
| Ŧ. | 14. Precio de venta | • | 1 | • | 2 064 35 | ŧ | • | 1 993.28 | ŧ | | 1 978.21 |
| 15. | Medidas del tubo (mm) | • | - | 25x4 500 | Mary State of the | Control of the Contro | -25x4 500 | The state of the s | AMARIAN STATEMENT | ~25xt 500 | |

Cuedro 60

costo de calentamiento, extrusion, decapado, lavado y secado de una tonelada de tochos para tubos de laton 63/37 de 25.4 um de diamento de color de distinta capacidad anual (délates cortientes)

| Detaile 1. Billets cortade de latén 2. Crédite per chatarra 3. Mano de obra directa 4. Mano de obra indirecta y sueldes | P G | 3 000 | | | G00 5 | | | 7 E00 | Î · |
|---|--------------------------------|---------------------|-------------------------|---------------------------------------|---------------|----------------------------------|--|-----------------|--|
| Billets cortado de latón Grédito por chatarra Mano de obra directa Mano de obra indirecta y sueldos | <u>د</u> | | | | | | | 220 | |
| Billots cortado de latón Crédito por chatarra Mano de obra directa Mano de obra indirecta y sueldos | • | Precha | Cesto | C.E. | Precio | Costo | C.E. | Precto | Coste |
| Crédito por chaterra Mano de obra directa Mano de obra indirecta y sueldos | 1 030.92 | 2 1 566.32 | 1 614.74 | 1 030.92 | 1 550.22 | 1 598.15 | 1 162,77 | 1.465,65 | 1 704.21 |
| | 20.6 | 1.23 | -25.34 | 20.6 | 1,23 | -25.34 | 151.1 | 1.23 | -185.85 |
| 4. Mana de obra indirecta v sueldos | | 3 1.14 | 11.89 | 9.59 | 1.12 | 10.74 | 5.30 | 1.10 | 5,33 |
| | • | ı | 8.26 | | • | 6.07 | | | 3.80 |
| 5. Materiales varios, incluidos refractarios - | 1 | • | 3.01 | 1 | • | 2.96 | 3 | • , | 2.8 |
| 6. Energia eléctrica, combustibles y lubrican- | 1 | • | 9.95 | 1 | • | 9.92 | | . • | 9.90 |
| 7. Gastos varios y servicio de agua, vapor y aire | | • | 1.33 | | • | 1.30 | • | 1 | 1.28 |
| 8. Cargas de capital | 1 | 1 | 21.91 | • | | 14,23 | • | • | 13.62 |
| 9. Costo total de produceión | • | • | 1 645.75 | • | • | 1 618.03 | • | • | 1 555.83 |
| 10. Medidas del tocho pera tubos producido (mm) | + edizibal balizzia | 30x34x6 900 | | | 30x34x6 | 0 | 7 | 77x61.2x5 630 - | 30 |
| 11. Peso del tocho pera tubos extruido (kg) - | option printers and the second | 12 | COLUMN CHARLES AND LAND | · · · · · · · · · · · · · · · · · · · | 12 | e acceptatoricano mas economisto | A THE PARTY OF THE | 8 | Property Post After 1 |
| | | 10 000 | | | 20 000 | ; | | 30 000 | |
| 1. Billets cortado de latón kg | 1 162.77 | 1 461.13 | 1 698,95 | 1 162.77 | 1 455.82 | 1 692.78 | 1 162.77 | 1 454.31 | 1 691.02 |
| 2. Crédito por chatarra | 151.1 | 1.23 | 185,85 | 151.1 | 1.23 | -185.85 | 151.1 | 1.23 | -185.85 |
| 3. Mano de obra directa h/h | h 3.96 | 5 1 _e 08 | 4.28 | 3.20 | 1.06 | 3.39 | 3.20 | 1.06 | 3.39 |
| 4. Mano de obra indirecta y sueldos | | ı | 2.92 | | • | 2.01 | • | | 1,66 |
| 5. Materiales varios, incluidos refractarios | | ı | 2.92 | • | • | 2.90 | • | | 2.90 |
| 6. Energía eléctrica, combustibles y lubri- | | | | | , | | | | |
| osuțes | • | 1 | 9.88 | • | • | 8,96 | 1 | 1 | 96°8 |
| 7. Gastos varios y servicio de agua, vapor | | | | | | | | | |
| y aire | • | ı | 1,24 | • | | 0.87 | • | • | 0.87 |
| 8. Cargas de omital | • | | 10.78 | • | 1 | 7.41 | • | • | 7.41 |
| 9. Costo total de producción | • | 1 | 1 545,10 | ٠ | • | 1 532.47 | 1 | | 1 530,36 |
| 10. Wedida del tocho para tubes product- dos (mm) | William Charles | -77x61.2x6 275 | 75 | The second second | 77x61.2x6 275 | 75 cartemania. | La destro promo. | 77x61.2x6 275 | 75 |
| 11. Peso del tacho nere tubes extruidos (kg) | A constant | 06 | | editorine educações : + | 06 | and deposit and a second | go est i en des per pero | 06 | The second secon |

COSTO DE CALENTAMIENTO, EXTRUCION, DECAPADO Y LAVADO DE UNA TOMELADA DE TOCHOS PARA TUBOS DE COBRE DE 15.9 mm DE DIANTARO EXTERIOR Y 0.9 mm DE ESPESOR DE PARED, EN PLANTAS HIPOTETICAS DE DISTINTA CAPACIDAD ANUAL

(Délares corrientes)

| | | | Capaci | ded de la pl | anta (tonela | das) | |
|--|--------|---|----------------------|--------------------------|--|---|--|
| Detalle | | | 3 000 | | | 5 000 | |
| Detaile | Unided | C.E. | Precio | Costo | C. E. | Precio | Costo |
| 1. "Billets" cortado de cobre | kg | 1 030.96 | 2 104.46 | 2 169,53 | 1 030.96 | 2 087.55 | 2 152.1 |
| 2. Crédito por chatarra | kg | 20.6 | 1.67 | -34.40 | 20.6 | 1.67 | -34.40 |
| 3. Mano de obra directa | h/h | 16.8 | 1.14 | 19.15 | 1549 | 1.12 | 17.8 |
| 4. Mano de obra indirecta y sueldos | • | - | • | 12.24 | • | , | 9•3 |
| 5. Materiales, servicios, inclui dos refractavios | | - | - | 3.01 | | - | 2.9 |
| 6. Energia electrica, combusti- bles y lubricantes | • | - | - | 9•95 | - | • | 9•9 |
| 7. Gastos varios, servicios de ague, vapor y aire | - | - | - | 1.33 | - | - | 1.3 |
| 8. Carges de capital | ` • | • | - | 21.91 | - | - | 14.2 |
| 9. Costo total de producción | - | . 🕳 | | 2 202.72 | - | • | 2 173.2 |
| 0. Medida del ve los para tubes producible (mm/ | - | git water (commence of the | | 30 x 3 | 3 x 4 500 - | ak (gerilli i ngalara i rokus, umuu Angalaska | |
| 1. Peso del tocho para tubos extruido (kg) | ew | about St. Pater excellent installation | | CONTRACTOR OF CONTRACTOR | 6 AMPRICATION STREET | | thy at the State Control of the State of Control of Con |
| | | | 7 500 | | | 10 000 | |
| 1. "Billets" cortado de cobre | kg | 1 176.47 | 1 946.55 | 2 289.98 | 1 176.47 | 1 942.97 | 2 285.8 |
| 2. Crédito por chatarra | kg | 164.7 | 1.67 | -275.05 | 164.7 | 1.67 | -275.0 |
| 3. Mano de obra directa | h/h | 6.05 | 1.10 | 6.66 | 5.03 | 1.08 | 5.4 |
| 4. Mano de obra indirenta y sueldos | - | - | - | 4.36 | •• | *** | 3.5 |
| Materiales, servisios, inclui dos refractarios | | • | - | 2.94 | - | - | 2.9 |
| 6. Energia eléctrica, combusti- bles y lubricantes | • | • | _ | 9.90 | - , | _ | 9.8 |
| 7. Gastos varios, servicios de agua, vapor y elre | - | - | - | 1.28 | | - | 1.2 |
| 8. Cargas de capital | • | - | - | 13,62 | • | - | 10.7 |
| 9. Costo total de producción | - | • | - | 2 053 69 | • | • | 2 044.5 |
| 0. Medida del tocho para tubos producido (mm) | • | ः ६८५०० स्टार्जनम्बर्गास्य सम्प्राप्त सम्प्राप्त सम्प्र | | -57.2x 73 | x 4 660 | ano començativo esta esta esta esta esta esta esta esta | THE RESERVE OF THE PROPERTY OF |
| 1. Pese del tocho para tubos extruido (kg) | _ | *PROCESSES AND ADMINISTRATION OF THE PROCESSES AND ADMINISTRATION | HELY STATES STRATEGY | 66. | SCC thannel by JANGTON ROCKING was propagate | | _ 1007.0007.000 |

Cuadro 62

COSTO DE FUSION, CORTADO, AGUJEREADO Y TORNEADO (SEGIUN EL CASO) DE UNA TONELADA DE BILLETS DE COBRE PARA LA PRODUCCION DE TUBOS DE 15.9 mm DE DIAMETRO EXTERIOR Y 0.9 mm DE ESPESOR DE PARED, EN PLANTAS HIPOTETICAS DE DISTINTA CAPACITAD ANUAL

(Dolares corr. eates)

| | | | | | | | Cabenta. | Capeatas de la planta (tonellades) | urta (tone | ladas) | ļ | | | |
|----------|---|--------|---------------|-------------|----------------------------|---------------|-------------|--|------------|-----------|--|------------|-----------|---|
| • | | | | 3 000 | | | 5 000 | | | 7 500 | | | 10 000 | |
| | Detalle | Unidad | G.B. | Pre oto | Casto | C.E. | Pre- cio | Costo | C.B. | Pre- | Costo | C.E. | Pre- | Costo |
| i. | I. Lingote de cobre | 2 | 1 594.90 1.82 | 1.82 | 2 902.72 | 1 594.90 1.82 | 1.82 | 2 902.72 | 1 207.72 | 1.82 | 2 902.72 1 207.72 1.82 2 198.05 1 207.72 1.82 | 1 207.72 | 1.82 | 2 198.05 |
| 2. | 2. Crédito por chatarra | 39 | 547.0 1.67 | 19.1 | -931.42 | 547.0 | 1,67 | -913.42 | 171.0 1.67 | 19.1 | -285.57 | 1/1.0 | 1.67 | -285.57 |
| | 3. Mano de obra directa | ч/ч | 48.2 | 1,16 | 55.91 | 43.3 | 1.14 | 49.36 | 7.8 | 1.14 | 8.89 | ₹.9 | 1.12 | 7.87 |
| = | 4. Mano de obra indirecta y | | • | . , | 37.84 | | 1 | 28.07 | • | , 1 | £ 6 | • | | 7.19 |
| 'n | 5. Energía eléctrica | É | 4.62 | 4.62 0.020 | なる | 4.62 | 0.020 | 9.24 | 3.19 | 0.020 | 6.38 | 3.07 | 0.020 | 6.14 |
| .9 | 6. Materiales varios, incluido refractarios | ŧ | • | • | 3.70 | • | | ₹ | , 1 | | 9-30 | | | - 30 - 30 |
| % | 7. Combustibles y lubricantes | • | • | • | 1.74 | • • | • | 1.68 | • • | | | | | 1,42 |
| 80 | 8. Gestos varios y servicios | ; | | , | | | | | : | | S | | | |
| | de agua, vapor y afre | • | . 1 | • | 0.70 | . 1 | | 0.65 | • | ÷ | 0.56 | • | • | 0.55 |
| 9. | 9. Cargas de capital | , | • | • | 6.3 | • | | 5.61 | • | 1 | 4.68 | • | | 4.02 |
| 10. | 10. Costo total de producción | ı | | | 2 104,46 | | • | 2 087.55 | • | | 1 946-55 | • | • | 1 942.97 |
| 11. 1 | 11. Medida del 11ngote fundido | | | | | | | | | | | | , , | - |
| • | (mm) | • | T 45,000 | - 100x850 - | | 16 | 100x850 | | 82 | 180x2 250 | | 180 | 180x2 250 | Appendix of the second |
| 12. 1 | 12. Medida del"billets"cortado (mm) | | 95x30x11 | 30x115 | (Pages) made major (Pages) | -95x30x115 | | of the Colombia and the state of the state o | 16 | 180x350 | | 18 | 180x35e | CT-) CN LIV T (FORESTEEL STREET) |
| 13. | 19. Peso del lingote fundido (kg) - | - (× | | 59 | | 2 | 65 | | | 504 | | | 504 | otay, macamagamay, which |
| 14. | 14. Peso del milletencortado (kg) - | - (2 | 9 | -63 4- | | •9 | 6.3 2/ | | | 78 | The second secon | | 7.8 | |
| | | | | | | | •• | | | | | | , | |

a/ Torneado y agujereado.

Cuadro 65

PROGRAMA DE PRODUCCION ANUAL DE CHAPAS, FLEVES, CINTAS DE COBRE, EN PLANTAS
HIPOTETICAS DE DISTINTA CAPACIDAD ANUAL, EXPRESADO EN
TONELADAS DE PRODUCTOS PINALES

| Cepacidad annal de la planta (tone- lades) Tipo de producto | 3 000 | 5 000 | 7 500 | 10 000 | 20 000 |
|--|-------|-------|---------------|--------|--------|
| Thapes de cobre de 0.5 y més mm de espe- | 147 | 247 | 371 | 495 | 990 |
| Flejes de cebre de 20 mm y más de encho 7 de 1 mm y más de espesor | 32 | 52 | 78 | 105 | 210 |
| Cinta de cobre de 10 mm y más de ancho 7 0.5 a 1.5 mm de espesor | 260 | 436 | 653 | 870 | 1 740 |
| Planchuelas de cobre desde 5 x 40 mm | 9 | 15 | 23 | 30 | 60 |
| Chapas de latón, bronce y alpaca de 0.5 un y més de capesor | 1 097 | 1 827 | 2 741 | 3 655 | 7 310 |
| Plejes de latón, alpaca y bronce de 20 mm v más de ancho y de 0.5 mm y más de espe- | 383 | 637 | 956 | 1 275 | 2 550 |
| lantas de latón, alpaca y bronce de 10 mm le anche y de 0.5 a 1.5 mm de espesor | 1 021 | 1 700 | 2 550 | 3 400 | 6 800 |
| Planchuelas de latón desde 5 x 40 mm | 51 | 86 | 128 | 170 | 340 |
| Total general | 3 000 | 5 000 | <u> 7 500</u> | 10 000 | 20 000 |

Custor Of

COSTO DE TREFILACION, NECOCIDO, DECARADO Y LAVADO DE UNA TOMELEDA DE EUBOS DE COSRP DE 15,9 mm EL DIAMETRO EXERROR Y 0,9 mm COSTO DE ERPESOR DE PARED, EN PRANTAS HIPOTEFICAS DE DISTINTA CAPACIDAD ANUAL

| | | | | | 3 | (Dellares ocarementes) | .entes) | | | | | | |
|--|----------|------------|-------------------|----------|---------|------------------------------|------------------------|------------|----------------|----------|---------|----------------|----------|
| | ¥ | | | | | Capeotda | Capeolded de la plenta | The (tono. | (tonolades.) | | | | |
| | Unite | | 3 000 | | | 5 000 | | | 7 509 | | | 10 000 | |
| | cad | C.E. | Precio | Costo | •ີສ•ີວ | Precio | Costo | e, E | Frecto | Costo | G.⊞, | Presto | Costo |
| 1. Tochos de tubos de | | | | | | | | | | | | | |
| sabre | <u> </u> | kg 1 250.0 | 2 202.72 | | 1 250.0 | 2 173.29 | 2 716.61 | 1 250.0 | 2 053.69 | 2 567,11 | 1 250.0 | 2 OH4.59 | 2 555,74 |
| 2. Crédito por chatarra | ñ | 243.7 | 1.67 | 406.98 | 243.7 | 1.67 | | 243.7 | 13.67 | 406.98 | 243.7 | 1.67 | 406.98 |
| 3. Mano de obra directa | p/u | 45.4 | 1.35 | | | 1.15 | | ¥.5 | 1,16 | 40,62 | 32.4 | 1.17 | 37.91 |
| 4, Mano de obra indi- | | | | | | | | | | | | | |
| rects y sueldos | ŧ | • | • | 39.11 | • | | 27.32 | • | • | 27.00 | • | • | 22.80 |
| 5. Materiales verios, | | | | • | | | | | | | | | |
| incluido refractarios | | • | 1 | 1.30 | • | • | 1.27 | • | • | 1.25 | | • | 1.22 |
| 6. Energía eléctrios, combustibles y lubri- | _ | | | | | | | | | * | | | |
| centes | | ŧ | • | 10.00 | 1 | , | 9.90 | • | • | 9.85 | • | 1 | 9.73 |
| 7. Gastos varios y ser- | | | | | | | | | | | | | |
| vicios de agua, vapor | | | | | | | • | | | | | | |
| y afre | • | • | | 0,40 | • | • | 0.35 | | • | 0.32 | • | , | 0.30 |
| 8. Cargas de espitel | 1 | • | • | 52.09 | • | • | 47.93 | | * | 45.26 | • | • | 42,12 |
| 9. Costo total de produc | | | | | | | | | | | | | |
| otón | ı | • | • | 2 498.08 | | 1 | 2 440.33 | • | | 2 283,83 | ı | 1 | 2 262.84 |
| 10. Gastos de administra- | _ | | | | | | | | | | | | |
| oton y ventes y fil- | | | | | | | | | | | | | |
| nancieros de explota- | _ | | | | | | | | | | | | |
| otón | • | • | ı | 442.89 | • | • | 303.58 | 1 | 1 | 169.69 | | 1 | 151.52 |
| 11. Impuestos indirectos | • | ì | • | 373.00 | | • | まったが | • | ı | 311.07 | • | | 306.04 |
| 12. Costa total de venta | | • | • | 3 313.97 | • | 1 | 3 09: 25 | • | 3. | 2 764.59 | • | 1 | 2 720.40 |
| 13. Utilided brute | | 1 | • | 77.00 | 1 | • | 66°33 | • | 1 | 63,33 | • | ı | 61.80 |
| 14. Precio de venta | 1 | ı | | 3 322.57 | t | 1 | 3 2.57,64 | • | • | 2 827.52 | 1 | • | 2 782.20 |
| 15. Dimensiones del tubo (mm) | | 15.5 | - 15.9×0.9×4 500- | | 15 | 15.9x0x0.9x4 50 9 | £ 509 | 15 | 15,9×0,9×4 500 | 00, | | 15.9×0.9×4 500 | 005 ti |
| | | | | | | | | | | | | | |

Cuadro 57

COSTO DE CALENTAMENTO, PRENSADO, ENROLLADO, DECAPADO, LAVADO Y SECADO DE UNA BARRA DE LATON 58/40/2 (Cu., Zn., PD.) DE 16.9 mm DE DIAMETRO, EN PLANTAS HIPOTETICAS DE DISTINTA CAPACIDAD ANUAL

(Dollares corrientes)

| Detaille 1. Billets contodes de latén | Unidad | | 3 000 | | | | | | 7 500 | |
|--|----------------|--------------------------|---------------|--|-----------------------------------|------------------|--|---------|------------------|---------------|
| 1. Pillots contodes de latén | | | 1 1 1 | | | ν 883 | | | 3 | |
| 1. Billots contodos de letón | | C.B. | Preuso | Costo | C.E. | Precio | Costo | C.E. | Preoio | Costo |
| The state of the s | 89 | 1 265.8 | 1 428.87 | 1 808.66 | 1 265.8 | 1 415.55 | 1 791.80 | 1 265.8 | 1 405.64 | 1 779.26 |
| 2. Crédito por chatarra | gy. | 253.1 | 1.13 | -298.66 | 253.1 | 1.18 | -298.66 | 253.1 | 1.18 | -298.66 |
| 3. Pano de obra directa | ų∕ų | 94.4 | 1.14 | 5.08 | 3.62 | 1.12 | \$0•¥ | 3.17 | 1.10 | 3.49 |
| 4. Mano de obra indirecta y sueldos | | • | • | 4.47 | 4 | ŧ | 2.96 | • | ı | 2.60 |
| 5. Materiales varios, incluidos refractarios | • | ı | 1 | 2.15 | ٠, | • | 2.10 | ŧ | • | 2.08 |
| 6. Energía eléctrica, combus- tibles y lubricantes | • | • | • | 9.05 | ı | ŧ | 9.03 | • | 1 | 9 . 00 |
| 7. Gastos varios y servicios de agua, vapor y aire | | • | • | 0.95 | • | ı | 0.92 | t | • | 0.90 |
| 8. Cargas de capital | • | 1 | • | 27.26 | 1 | ı | 17.10 | • | ı | 13.62 |
| 9. Costo total de producción | | ı | • | 1 558.96 | ŧ | • | 1 529.30 | ı | i | 1 512.29 |
| 10. Wedidas de la barra (mm) | | 16.9 | .9 ¥ x 39 000 | | 91 — | 16,9 \$ × 39 000 | 0 | 16 | 16,9 \$ × 77 500 | 0 |
| 11. Peso de la barra (kg) | | and comments the same of | - 75 | A company of the comp | | — 75 — | The company of the co | | 149 | |
| | | | 30 000 | | | 20 000 | | | 30 000 | |
| 1. Billets cortados de latén | 74. 7 60. 1 | 1 265.8 | 1 399.70 | 1 771.74 | 1 255.8 | 1 394.61 | 1 765.30 | 1 265.8 | 1 393.26 | 1 763.64 |
| 4. Mano de obra directa | 2 - | 75.6 | 97.1 1.03 | 25.76 | 2.08 | 30-1 | 2.20 | 233.4 | 90-1 | 2,20 |
| 4. Fano de obra indirecta y sueldos | | | | 2,06 | | | 1.39 | | 1 | 1.17 |
| 5. Materiales varios, incluidos refractarios | | | t | 2.07 | | • | 2,05 | ı | 1 | 2.05 |
| 6. Energía eléctrica, combusti- bles y lubricantes | • | • | ı | 8.98 | ı | ŧ | 8.96 | • | ı | 8.96 |
| 7. Gastos varios y servicios de agua, vapor y aire | | ı | 1 | 0.89 | ŧ | • | 0.87 | • | • | 0.87 |
| 8. Cargas de capital | 1 | t | 1 | 10.78 | ı | • | 7.41 | i | 1 | 7.41 |
| 9. Costo total de producción | • | , | 1 | 1 500.62 | | ı | 1 489.52 | • | ٠ | 1 487.64 |
| 10. Wedides de la barra (mm) | ı | 16.9 | 9 \$ x 77.500 | (Odjectoria) | Contract Contract | 16.9 ¢ × 77 500 | 0(| | 16.9 \$ × 77 5 | 500 |
| 11. Peso de la barra (kg) | • | | 149 | CHECKLO de Compación paro est monte place | BC 187 (Ph. of) Commode St. (Co.) | 149 | CONTRACTOR OF THE PROPERTY. | | 149 | |

DETALLE DE LAS INVERSIONES REQUERIDAS PARA UNA PLANTA DE FUSION DEL COBRE Y ALEACIONES Y DE LAMINACION DE PLANGRES, CHAPAS, FLEJES, CINTAS Y PRONCHUELAS

(Déleres corrientes)

Conacidad anual: 3 000 toneladas de productos laminados finales, discriminados según le indica el programa de producción correspondiente (Cuadro 65)

| Concepto | Equipes a instale- | Encapedio- nes, lundas sionau, es dificios y montejs | Proyecto, direction tenica e imprevis- tos | Total general |
|---|--------------------|--|--|------------------|
| A. Taller de fundición | | | | |
| 1 Horno do inducción de baja frecuencia, de 90 kw | | | | |
| aproximedamente, para fundir 360 kg de cobre, | | | | |
| bronse y alpase por hora, complete, con su trans- | | | | |
| formador y equipo eléctrico | 16 000 | | | |
| 2 Hornos de inducción de baja frecuencia de aproxi- madamento 100 kw para fundir en conjunto 800 kg de latón por hora, completos, con sus transformadores | | | | |
| y equipo eléctrico | 34 000 | | | |
| l Juego de lingoteras enfriedas por agua, para | | | | |
| "cakes", completes, con sus piezas de repuesto, l sierra nama cortar topes de "cakes", l prensa hi- draulica para recortes, l fresadora para "cakes", | 121 000 | | | |
| y grus Total del taller de fundición | 171 000 | 105 000 | 41 000 | 317 000 |
| | ماستىرىرىدانى: ئېت | Comment Ass. Come (Ass. | | |
| B. Taller de lawineción | | | | |
| l Laminador dúo reversible, de tipe universal, con rodilloa de 600 mm de diémetro, combinado, para | | | | |
| laminar en frío y en caliente, completo, con todos sus equipos accesorios, mesa de entreda, de salida, de entrada a les embobinadoras, apiladora con em- | | | | |
| pujador leteral para descarga de planchones en la | | | | |
| mesa de laminado en frío, embobinadoras, transpor- | - | | | |
| tador por gravedad de les rolles, etc. | 270 000 | | | |
| Equipo eléctrico para el laminador dúo reversible | 238.000 | | | |
| l Horno de petróleo tipo empujador hidráulico, para calentar cakes de cebre y aleaciones, completo, con | | | • | |
| sus dispositivos de manejo, control y protección | 70 000 | | | |
| l Horno de petróleo, tipo continuo, a rodillos, para el recocido de planchones de cobre y aleaciones, complete, con su mesa de salida y dispositivos de ma- | • | | | |
| nejo, control y protección | 60 000 | | | |
| 1 Linea de cepillado de planchones, compuesta de en- | | | | |
| derezadoras, maquinas cepilladoras y equipos auxi- | | | | |
| liares para el movimiento y apilado de planchones | 90 000 | | | |
| 1 Laminador cuádruple reversible de reducción en | | | | , |
| frío, con cilindros de trabajo de 180 mm, soporta- | | | | |
| dos por rodillos de 300 mm, completo, con embebinado- | - | | | |
| ras, volteadores de rollos, mesa de descarga, trans- | | | | |
| portador y piezas de repuesto | 210 000 | | | |

Cuadro 66 (conclusión)

| Concepto | Equipos e instala- ciones | Excevacio- nes, funda- ciones, e- dificios y montaje | Proyecto, direction tecnica e imprevis- tos | Total general |
|--|---------------------------------|--|---|------------------|
| Equipo eléctrico para el laminador dúo de termi- | | | , | |
| nación en frío, completo, con sus motores y equi- | | • | | |
| pos auxiliares | 185 000 | • • | | |
| Equipo de hornos calentados a petróleo de tipo in- | | | | |
| termedio, diseñados especialmente para recocido de | | | | |
| aleaciones de cobre, completos, con grúa para la | | • | • | |
| carga de los hornos, pileta de enfriamiento, apila- | • | | | |
| dores, mesa, etc. | 221 000 | | | |
| 1 Horno eléctrico tipo transportador con atmósfera | 222 000 | | | |
| controlada, diseñado para el recocido brillante del | • | | | |
| cobre, complete con transportador y equipo de regu- | | | | |
| lación, control y protección | ## 0g0 | | | |
| 1 Equipo auxiliar de la línea de recocido | 43 000 | | •. | |
| | 4) 000 | , | | |
| l Linea de decapado completa, compuesta de porta- | | | | |
| rollos, máquinas punzadoras, enderezadoras, lime | 72 000 | | | |
| pladoras, tanques, etc. | /2 000 | | | |
| 1 Cortadora de planchas completa, con portarrollos | | | | |
| con rodillos alimentadores y tijera volente con en- | مدد قبا | | | |
| derezadora | 47 000 | | | |
| 1 Linea cortadora de laminas de 1 a 5 mm. de espesos | - | | | |
| completa, con portarrollos, rodillos alimentadores, | | | | |
| tadora y embobinadora | 35 000 | | | |
| 1 Mnea cortadora de 16minas de hasta 1 mm de espes | - | | | |
| completa, con portarrollos, cortadora y embobinador | a 25 000 | | | |
| Grass del taller de laminación y equipos auxiliares | 0 | | | |
| varios | 80 000 | | lulus ann | 3 387 000 |
| Total del taller de laminación | 1 693 000 | 1 252 000 | 442 000 | 3 307 000 |
| C. Obras e instalaciones generales | | | | • |
| Depósito de materias primas y producción | - | 70 000 | | 70 000 |
| Edificio de administración y garaje | • | 50 000 | | 50 000 |
| Taller de mantenimiento | 60 000 | 45 000 | | 105 000 |
| Obras sociales varias | - | 25 000 | • | 25 COO |
| Caminos | - | 20 000 | - | 20 000 |
| Terrenos | - . | 12 000 | - | 12 000 |
| Laboratorio | 30 000 | 8 000 | - | 38 000 |
| Redes de agua, vapor, aire, energía, etc. | 120 000 | 180 000 | • | 300 000 |
| Total de obras e instalaciones generales | 210 000 | 410 000 | - | 620 000 |
| | | | 1.0 | h out one |
| Total de la planta completa | 2 074 000 | 1 767 000 | 483 000 | 4 324 000 |
| | • | | | |

Cuedro 67

DETALLE DE LAS INVERSIONES REQUERIDAS POR UNA PLANTA DE FUSION DEL COBRE Y ALEACIONES Y DE MARINACION DE PLANCHAS, CHAPAS, FLEJES, CINMAS Y PLANCHUELAS

(Dolares corrientes)

Capacidad anual: 5 000 toneladas de productos laminados finales discriminados según se indica en el programa de producción correspondiente, (cuadro 65)

| Concepto | Equipo e instala- ciones | Exographo- clines o- dines o- montes | royecto, creçaión recalus e impresis- | Totel general |
|--|--------------------------------|---|--|------------------|
| 1. Teller de fundición | | 211 - 2 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 | | |
| l Horno eléctrico de arco con avance de electrodos y balanceo totalmente automático para fundir 480 kg | | | | |
| por hora de cobre, bronce y alpaca, completo, con su equipo eléctrico 2 Hornos eléctricos de baja frecuencia, de 200 kw cada uno, apromimadamente, para fundir en conjunto | 32.000 | | · | : |
| 1 500 kg de laton per hora, completes, con sus trans- | | | | |
| formadores y equipos eléctricos | 45 000 | | | |
| 1 Juego de lingoteras refrigeradas por agua para "cakes", completas, con sus piezas de repuesto, 1 sie- | | | | |
| rra para corter topes de "cakes", 1 prensa hidráulica | 170 000 | | | |
| pera recortes, 1 fresadora para "cakes", y grúas | 172 000 | ממס מער | 58 000 | 447 000 |
| Total del taller de fundición | 249 000 | 140 000 | 90 000 | |
| B. Taller de lamineción l Horno a petróleo tipo empujador hidráulico para | | | | |
| calenter "cakes" de cobre y aleactones, completo, | | | | |
| con sus dispositivos de manejo, control y protección l Laminador duo reversible del tipo universal, con cilindros de 600 mm de diámetro, combinado para laminar en frío y en caliente, completo, con todos sus equipos accesorios, mosa de entrada, de salida, de entrada a las embobinadoras, apiladora con empujador lateral para descargar los plunchones en la mesa de laminado en frío, mesa para transferir planchones con apiladora, l bobinadora de tres rodillos, l transportador por gravedad para las láminas enrolladas, | 78 000 | | | |
| rodillos de repuesto, etc. | 433 000 | | | |
| Equipo el sutrico para el laminador dúo compuesto de motor generador principal y auxiliar y motores de | | | | |
| accionamiento 1 Horno electrico continuo tipo transportador para el recocido de planchones de cobre y aleaciones, comple- | 381 000 | | | |
| to con transportadores, mesa de entrada y salida 1 Línea de cepillado de planchones, compuesta de enderezadora, 2 máquinas cepilladoras, mesa vol- teadora, mesa de salida volteador y equipos de accio- | 88 000 | | | |
| namiento eléctrico, hidráulicos y neumáticos 1 Laminador cuádruple reversible, de reducción en frío, con cilindros de trabajo de 210 mm de diámetro, soportados por rodillos de 680 mm, completo con em- bobinadoras, volteadoras de rollos, mesa de descarga, | 132 000 | | | |
| | | | | |

320 000

transportador por gravedad, piezas de repuesto, etc.

Cuadro 67 (conclusión)

| Concepto | Equipos o 1nstelecto- nes | Excevacio- nes, funda- ciones, e- dificios y montoje | Proyecto, direction teonica e imprevis- tos | Total general |
|--|---------------------------------|--|---|------------------|
| Equipo eléctrico para el laminador en frío reversi- | | The second secon | | |
| ble, complete, con motor generador principal y suzilis | 9.P | | | |
| y motores de accionamiento del laminador y equipos | | | | |
| auxiliares | 282 000 | | | |
| Equipo de hornos celentados e petróleo, de tipo in- | | | | |
| termitente, para recocer bobinas de liminas de cobre, | • | | | |
| latón y alpaca, completos, con grúa especialmente | | | | |
| diseñada para la carga do los hornos, torces para | | | • | |
| desulfuración del gas y piletas de enfriemiento | 306 000 | | | |
| l Horno eléctrico tipo transportador son atmésfera | | | | |
| controlada, para el recocido brillante del cobre, | | | | |
| completo, con su transformador, apiladora, mesa de | | | | • |
| entrada y de salida, y equipos de regulación, con- | | | | |
| trol y protección | 65 000 | | | |
| 1 Equipo anxilhar de la linea de recocido | 64 000 | | | |
| l Linea do decepado continua compuesta de portarro- | | | | |
| llos, maquina punzedora, enderezadora, limpia- | | | | |
| dora, tanques, embobinadora, etc. | 105 000 | | | |
| l Cortadora de planches, completa, con portarrollos, | | | | |
| rodillos alimentadores y tijera volante con endere- | | | | |
| zadora | 53 000 | | | |
| 1 Mnea cortadora de laminas de 1 a 5 mm de espesor, | | | | |
| con portarrolles, cortadora y embeblinadora | 62 000 | | | |
| 1 Linea cortadora de láminas de 28º hasta 1 mm de | | | | |
| espesor, completa con portarrollos, cortadora y embo- | | | | |
| binadora | 32 000 | | | |
| Gras para el taller de laminación y equipos auxi- | | | • | |
| liares | 122 000 | | (m), | E 010 000 |
| Total del taller de laminación | 2 523 000 | <u>1 835 000</u> | 654 020 | 5 012 000 |
| C. Obras e instelnciones generales | Ą | | | |
| Depósito de materies primes y productos | | 13.0 000 | - | 120 000 |
| Edificio de administración y garage | - | 70 000 | - | 70 550 |
| Taller de mantenimiento | 80 000 | 60 000 | • | 1½) 000 |
| Obras sociales y varios | | 30 000 | • | 30 000 |
| Terrenos | - | 15 000 | - | 15 000 |
| Laboratorio | - | 25 000 | - | 25 000 |
| Redes de agua, vapor, aire y energia eléctrica | 150 000 | 225 000 | - | 375 000 |
| Total de obras e instalaciones generales | 230 000 | 535 00 0 | • | <u>765_000</u> |
| Total de la planta completa | 3 002 000 | 2 510 000 | 712 000 | 6 224 000 |

DETALLE DE LAS INVERSIONES REQUIRIDAS PARA UNA PLANTA DE FUSION DEL COBRE Y ALEACIONES Y DE LAMINACIÓN DE FLANCHAS, CHAPAS, FLEJES, CINTAS / PLANCHUELAS

(Déleves corrientes)

Capacidad anual: 7 500 tonclodes de producción correspondiente (cuadro 65).

| programa de producción correspon | diente (cuada | o 65). | | |
|---|---------------------------------|---|--|------------------|
| Concepto | Equipos e instala- ciones | Erosvenion nes fundam ciosos, em dificios y moscaje | Provecto, direction thaticalese imprevisates | Total general |
| A. Taller de fundición | | | | |
| 1 Horno electrico de arco de 400 kw, con avance de electrodes y balancee totalmente automático para fundir 785 kg por hora de cobre, bronce y alpaca, completo, con su equipo eléctrico 2 Hornos eléctricos do baja frecuencia de 320 kw cada uno, para fundir en conjunto 2 200 kg de latón por hora, completos, con sus transformadores y qui- | 40 000 | | | |
| po eléctrico | 68 000 | • | | |
| l Juego de lingoteras enfriadas por agua, para "cakes" completas, con sus plezas de repuesto, l sierra para cortar topes de "cakes", l prensa hidráulica para re- | , | | | |
| cortes, 1 fresadora para "cakes" y grúas | 216 000 | 150 000 | 74 000 | 568 00 0 |
| Toval del taller de fundición | 321 000 | 170 000 | 74 OUU | 750 000 |
| B. Taller de lemanción 1 Horno a petróleo tipo empujador hidráulico para calentar "cakes" de cobre y aleaciones, complete, con sus dispositivos de manejo, control y protección 1 Laminador dúo reversible del tipo universal, con cilindres de 650 mm de diémetro, para laminar en frío y en caliente, completo, con todos sus equipos accesorios, mesa de entrada, de salida, de entrada a las embobinadoras, apiladora con empujador lateral para descargar planchones en la mesa de laminado en frío, mesa para transferir los planchones con apiladora, l bobinadora, l transportador por gravedad para las le minas enrolladas, rodillos de repuesto, etc. Equipo eléctrico para el laminador dúo compuesto de motor generador principal y auxiliar, y motores de | 100 000 474 000 | | | |
| accionamiento | 417 000 | | | |
| l Horno eléctrico continue tipo transportador para el recocido de plenchones de cobre y aleaciones, completo, con transformadores, mesa de entrada y de salida, etc. | | • | | |
| l Línea de cepillado do planchones, compuesta de en- derezadoras, máquinas cepilladoras, mesa volteadora, mesa de salida, apilador y equipos de accionamiento | | | | |
| eléctrico, hidráulico y neumático l Laminador cuádruple reversible de reducción en frío con cilindros de trabajo de 310 mm, seportados por re llos de 780 mm, completo, con 2 embobinadores, voltes | d1- | | | |
| dores de rollos, mesa de descarga, transportador por gravedad, plezas de repuesto, etc. | 356 000 | | | |

Cuadre 68 (conclusión)

| Conepte | Equipos o insta- laciones | Excertilo- nes, funda- ciones, e- dificios y monte de | Proyecto, direction tecnica e imprevis- tos | Total general |
|--|---------------------------|---|---|------------------------|
| Equipo eléctrico pera el laminador en frío reversible completo, con motor generador principal y auxiliar y motores de accionamiento del laminador y equipo auxiliares | | | | |
| Equipo de hornos calentados a petróleo tipo inter- mitente, para recocer bebinas de cobre, latón y alpac completos, grúa especialmente diseñada para la carga de los hornos, torres do lavado para desulfucación de | 1 | | | |
| gas y pileta de enfriamiento, etc. 1 Horno eléctrico tipo transportador con atmésfera controlada, deschado para el recocido brillante del cobre, completo con su transformador y equipos de | 341 000 | • | | |
| regulación, control y protección Equipo cumiliar para la línea de recocido, compuesto | 84 000 | | | |
| por epilladoras y mesas de entrada y salida l Linea de decapado continuo, compuesta de portarroll máquina pulzadora, enderezadora, máquinas liseiadoras | | | | |
| tanques embobinador, etc. 1 Cortadora de planchas completa, con portaracilos c | 137 000 on | | | |
| rodillos alimentadores y tijera volante con enderezad | | | | |
| ra | 76 000 | | | |
| 1 Linea cortadora de láminas desde 1 mm hasta 5 mm de | 90 000 | | | |
| espesor 1 Línea cortadora de lémines hasta 1 mm de espesor | 42 000 | | | |
| Grass del taller de laminación y equipos auxiliares | 42 000 | | | |
| Varios | 159 000 | | | |
| Total del tallor de leminación | 2 959 000 | 2 100 000 | <u>758 000</u> | 5 817 000 |
| C. Obras e instalacionos generales | | | | |
| Depósito de materias primes y productos | - | 150 000 | - | 150 000 |
| Edificios de administración y garaje | • | 90 000 | • | 90 000 |
| Taller de mantonimiento | 85 000 | 67 000 | - | 152 000 |
| Obras sociales varias | | 37 000 | - | 37 ⊕30 |
| Caminos y terrenos | • | 53 000 | • | 53 000 |
| Laboratorio | 60 000 | 10 000 | • | 70 000 510 000 |
| Redes de egua, vapor, aire y energia eléctrica | 200 000 | 310 000 | - | 510 000 |
| Total de obras e instalaciones generales <u>Total de la planta completa</u> | 345 000 3 628 000 | <u>717 000</u> 2 987 000 | 832 000 | 1 062 000 7 ½47 000 |
| | | | | |

DETALLE DE LAS INVERSIONES RUQUERIDAS PARA UNA PLANTA DE FUSION DEL COBRE Y ALEACIONES Y DE LAMINACION DE PLANCHAS, CHAPAS, FLEJES, CINTAS Y PLANCHUELAS

(Dolares corrientes)

Capacidad anual: 10 000 toneladas de productos laminados finales, discriminados según se indica en el programa de producción correspondiente (cuadro 65).

| Concepto | Equipos e instala- ciones | nes, function nes, function ciences, e- difficies y montaje | Proyecto, dirección técnica e imprevisa- tos | Total general |
|--|---------------------------------|---|--|------------------|
| A. Teller de fundición | • | | | |
| 1 Horno eléctrico de arco de 450 kw, con avance de electrodos y balanceo totalmente automático, para fundir 1 000 kg por hora de cobre, bronce y alpaca, completo, con su equipo eléctrico 2 Hornos eléctricos de baja frecuencia, de 370 kw cada uno, para fundir en conjunto 3 000 kg de latón | 50 000 | | | |
| por hora, completos, con sus transformadores y equipo | | | | |
| eléctrico 1 Juego de lingeteras refrigeradas por agua, para "cakes", completas, con sus piezas de repuesto, 1 sierra para cortar topes de "cakes", 1 prensa hidrát lica para recortes, 1 tijera para recortes, 1 fresador | | | | |
| para "cekes" y grdas | 275 000 | | | |
| Total del taller de fundición | 405 000 | 192 000 | 89 000 | 686 000 |
| B. Taller de laminación de chapas, cintas y flejos 1 Horno de petróleo tipo empujador hidráulico para calentar "cakes" de cobre y aleaciones, completo, con sus dispositivos de manejo, control y protección 1 Laminador dúo reversible de 710 mm de diámetro, de tipo universal combinado para laminar en frío y en caliento, completo, con todos sus equipos accesorios, mesa de entrada, de salida, de entrada a las embobi- nadoras, apiladora con empujador lateral para des- cargar los planchones en la mesa de laminado en frío, mesa para transferir los planchones con apiladora, 1 bobimadora de tres rodillos y un transportador por gravedad para las láminas enrolladas, rodillos de re- | | | | |
| puesto, etc. | 536 000 | | | |
| Equipo eléctrico para el laminador dúo compuesto de motor generador principal y auxiliar, y motores de accionamiento 1 Morno eléctrico continuo tipo transportador para el recocido de los planchones de cobre y aleaciones, completo, con transformadores, mesas de entrada y salida, etc. 1 Línea de cepillado de planchones, compuesta de | 476 000 129 000 | | | |
| enderezadoras, dos máquinas cepilladoras, mesa volteadora, mesa de salida, apilador y equipos de accionamiento eléctrico, hidráulico y neumático | 195 000 | | | |

Cuadro 69 (conclusión)

| Concepto | Equipos e instala- | Excavecio- nes, funda- ciones, e- dificios y montaje | Proyecto, dirección técnica e imprevis- tos | Total general |
|---|---|--|---|------------------|
| 1 Laminador cuádruple reversible de reducción en | reasoning of the Michigan and Street Section 2017 | · · · · · · · · · · · · · · · · · · · | n de la describita de la companya de | |
| frío, con cilindros de trabajo de 355 mm soportados | | | , , | |
| por oilindres de 890 mm, complete, con 2 embebina- | | | | |
| doras de tensión, 1 embobl madora de presión, voltea- | | | | ٠ |
| dores de rollos, mesa de descarga, transportador por | | • | | . , |
| gravedad, plezas de repuesto, etc. | 402 000 | | | |
| Equipo eléctrico pera el laminador en frío reversible, | | | | |
| complete, con motor generador principal y auxiliar y | | | | |
| motores de accionamiento del laminador y equipos auxi- | | | | |
| liares | 389 000 | | | |
| Equipo de hornos a petróleo, tipo intermitente, para | | | | |
| recocer bobinas de láminas de cobre, latón y alpaca, | | | | |
| completos, grúa especialmente diseñada para la carga | | | | |
| de los hornos, torres de lavado para desulfuración | 40m 444 | | | |
| del gas y niletas de enfriamiento | 385 000 | | | ٠., |
| 1 Horno eléctrico tipo transportador con atmósfera | | | | |
| controlada, diseñado para el recocido brillante del | | | | |
| cobre, completo con su transformador y equipo de re- | 95 400 | | | |
| gulación, control y protocción | 95 000 | | | |
| Equipo auxiliar de la linea de recoido, compuesto | . nCooo | | , | |
| de apiladoras y mesas de entrada y salida | 96 000 | | | |
| l Linea de decapado continuo, compueste de portarro- | | | | |
| llos, maquina punzadora, enderezadora, maquinas | 155 000 | | | |
| terminadores, tanques, embobinador, etc. | 199 000 | | | |
| 1 Cortadora de planches, completa, con portarrollos, | | | | |
| rodillos alimentadores y tijera volante con endere- zadora | 86 000 | | | |
| 1 Linea cortadora de láminas en flejes de 48" de | 35 000 | | | |
| ancho, con portarrollos, enderezadora, cortadora y | | | | |
| embobi nador | 112 000 | | | |
| l Linea cortadora de liminas de 28º de ancho, con | | | | |
| portarrollos cortadora de léminas y embobinador | 47 000 | | | |
| Grúas del taller de laminación y equipos auxiliares | | | | |
| varios | 180 000 | | | |
| Total del tallor de laminación | 3 398 000 | 2 272 000 | 850 000 | 6 520 000 |
| Obras e instalaciones generales | | | | |
| Depósito de matorias primas y productos | - | 180 000 | . 400 | 180 000 |
| Edificio de administración y garaje | ** | 100 000 | - | 1.00 000 |
| Taller de mantenimiento | 100 000 | 80 000 | - | 180 000 |
| Obras sociales varias | - | 45 000 | - | 45 000 |
| Caminos | ** | 35 000 as 000 | - | 35 000 25 000 |
| Terrenos Laboratorio | 65 000 | 25 000 10 000 | - | 75 000 |
| Redes de agua, vapor, aire y energía eléctrica | 250 000 | 375 000 | | 625 000 |
| Total de obras e instalaciones generales | 415 000 | <u>850 000</u> | - | 1 265 000 |
| Total de la planta completa | 4 218 000 | 3 314 000 | <u>939 000</u> | 8 471 000 |

Cuedro 70

RESUMEN GENERAL DE LAS INVERSIONES EN PLANTAS DE FUSION DEL COBRE Y ALEACIONES Y DE LAMINACION
DE CHAPAS, FLEJES Y CINTAS, DE DISTINTA CAPACIDAD ANUAL

(Déleves corrientes)

| Capacidad instalada (toneladas) Dependencia | 3 000 | 5 coo | 7 500 | 10 0 00 | 20 000 |
|--|------------|----------------|--------------------|----------------|------------|
| Taller de fundición | 317 000 | 447 000 | 568 000 | 686 000 | 1 206 000 |
| Planta de laminación de chapas, cintas y flejes | 3 387 000 | 5 012 000 | 5 817 000 | 6 520 000 . | 10 074 000 |
| Obras e instalaciones generales | 620 000 | 765 000 | 1 062 000 | 1 265 000 | 1 850 000 |
| Total general | 4 324 000 | 6 221 000 | 7 447 000 | 8 471 000 | 13 130 000 |
| Inversión por toneleda | 1 441.33 、 | 1 244,80 | 99 2•93 | 847-10 | 656.50 |
| | | | | | |

Cuadro 71

DISTRIBUCION GENERAL DE LA FUERZA DEL TRABAJO EN PLANTAS DE FUSION DE METALES NO FERROSOS Y DE LAMINACION DE PLANCHAS, CHAPAS, CINTAS Y FLEJES, DE DISTINTA CAPACIDAD ANUAL

| | | Caps | oidad an | ual de l | a planta | : 3 000 | tonelada | 8 | Total general |
|--|---------------|------------|---------------|-----------|-------------------------|-----------------------------|-----------|------------|------------------|
| Dependencias | | Emp1 | eados | | | | ercs | | |
| National appropriate and a standard and a standard through the standard through the standard and a standard through the standard thro | Supe- rior | Me- dio | Infe- rior | Total | Espe- ciali- zado | Semies- pecia- lizado | Peones | Total | |
| 1. Dirección | 1 | ** | 1 | 2 | - | ~ | 1 | 1 | 3 |
| 2. Secretaria y oficina de personal | - | 1 | 1 | 2 | - | • | - | - | 2 |
| 3. Contaduría, teserería y costos | 1 | 3 | 4 | 8 | • | - | 1 | 1 | 9 |
| 4. Oficina de compras | 1 | 1 | 1 | 3 | - | - | - | - | 3 |
| 5. Ventas | 1 | 1 | 1 | 3 | ••• | ••• | - | - | 3 |
| 6. Ingenieria | 2 | 2 | - | 4 | - | - | - | - | 4 |
| 7. Seguridad | - | 1 | - | 1 | | - | - | - | 1 |
| 8. Almacenes generales | - | 1 | 2 | 3 | - | * | 2 | 2 | 5 |
| 9. Guardia | - | - | - | - | - | - | 3 | 3 | 3 |
| 10. Primeres auxilios | 1 | 1 | - | 2 | - | - | 1 | 1 | 3 |
| ll. Tránsito | - | 1 | 2 | 3 | - | 2 | 1 | 3 | 6 |
| 12. Laboratorio y calidad | 2 | ц | 1 | 7 | - | - | 1 | 1 | 8 |
| 13. Mantenimiento | 1 | 1 | 1 | 3 | 8 | 6 | 1 | 15 | 18 |
| 14. Energía | •• | 1 | - | 1 | ** | • | - | - | 1 |
| 15. Redes generales | - | 1 | • | 1 | - | 3 | - | 3 | ħ |
| 16. Teller de fundición | 1 | 3 | 1 | 5 | 14 | 17 | 8 | 39 | tiți |
| 17. Taller de laminación en caliente y en frío | 1 | 4 | 2 | 7 | 22 | 22 | 31 | <i>7</i> 5 | 82 |
| Total general | 12 | 26 | <u>17</u> | <u>55</u> | <u>44</u> | <u>50</u> | <u>50</u> | 144 | 199 |

Cuadro 72

DISTRIBUCION GENERAL DE LA FUERZA DE TRABAJO EN PLANTAS DE FUSION DE METALES NO FERROSOS Y DE LAMINACION DE PLANCHAS, CHAPAS, CINTAS Y FLEJES, DE DISTINTA CAPACIDAD ANUAL

| | · | | 7 75 | | planta: 5 | | | | |
|--|-------|------------|-------|-------------|-----------|-----------------------------|-----------|-------|----------|
| The second secon | | Emple | ados | | Obreros | | | | Teta1 |
| Dependencia | Supe- | Me- dio | Infe- | Total | * | Semies- peciali- zado | Peones | Total | general. |
| l. Dirección | 1 | • | 1 | 2 | •• | - | 1 | 1 | 3 |
| 2. Secretaría y oficina de personal | - | 1 | 2 | 3 | - | - | - | - | 3 |
| 3. Contaduría, tesorería y costos | 1 | 3 | 5 | 9 | • | - | 1 | 1 | 10 |
| 4. Oficina de compras | 1 | 1 | 1 | 3 | | - | • | - | 3 |
| 5. Ventas | 1 | 1 | 2 | 4 | - | - | - | - | 4 |
| 6. Ingeniería | 2 | 2 | - | 4 | - | - | ~ | - | 4 |
| 7. Seguri dad | - | 1 | - | 1 | ~ | - | - | - | 1 |
| 8. Almacenes generales | • | 1 | 2 | 3 | - | •• | 3 | 3 | 6 |
| 9. Guardia | - | - | - | - | - | *** | 3 | 3 | 3 |
| O. Primeros auxilios | 1 | 1 | - | 2 | - | - | 1 | 1 | 3 |
| l. Tránsito | - | 1 | 2 | 3 | - | 2 | 2 | ų | 7 |
| 2. Laboratorio y calidad | 2 | 4 | 1 | 7 | - | *** | 1 | 1 | 8 |
| 3. Mantenimiento | 1 | 1 | 1 | 3 | 10 | 8 | 2 | 20 | 23 |
| 4. Energia | - | 1 | - | 1 | - | - | - | •• | 1 |
| 5. Redes generales | - | .1 | | .1 | •• | 3 | - | 3 | 4 |
| 6. Taller de fundición | 1 | 3 | 2 | 6 | 15 | 21 | 9 | 45 | 51 |
| 7. Taller de laminación en caliente y en frío | , 1 | . 4 | 2 | 7 | 22 | 22 | 37 | 81 | 88 |
| Total general | 12 | <u>26</u> | 21 | 59 | <u>47</u> | <u>56</u> | <u>60</u> | 163 | 222 |

Cuadro 73

DISTRIBUCION GENERAL DE LA FUERZA DEL TRABAJO EN PLANTAS DE FUSION DE METALES NO FERROSOS Y DE LAMINACION DE PLANCHAS, CHAPAS, CINTAS Y FLEJES, DE DISTINYA CAPACIDAD ANUAL

| | | Ca | pacidad | anual de | la plan | ta: 7 500 | tonelac | las | |
|---|---------------|--------|---------|-----------|-----------|-----------------------------|-----------|-------|---------|
| | | Emple | ados | | | Total | | | |
| Dependencias | Supe- rior | Med1 o | Infe- | Total | | Semies- peciali- zado | Peones | Total | general |
| 1. Dirección | 1 | - | 1 | 2 | - | - | 1 | 1 | 3 |
| 2. Secretaría y oficina de personal | - | 1 | 3 | 4 | - | ~ | • | - | ij |
| 3. Contaduría, tesorería y costos | 1 | 3 | 7 | 11 | - | ** | 1 | 1 | 12 |
| ψ_{\bullet} Oficina de compras | 1 | 1 | 1 | 3 | - | •• | - | - | 3 |
| 5. Ventas | 1 | 1 | 3 | 5 | - | - | 1 | 1 | 6 |
| 6. Ingeniería | 3 | 2 | 1 | 6 | - | - | - | - | 6 |
| 7. Segurided | - | 1 | - | 1 | - | • | - | • | 1 |
| 8. Almacenes generales | - | 2 | 2 | 4 | - | - | 4 | 4 | 8 |
| 9. Guardia | - | - | - | - | • | - | 3 | 3 | 3 |
| 10. Primeros auxilios | 1 | 2 | - | 3 | - | - | 1 | 1 | Ų |
| ll. Tránsito | *** | 1 | 2 | 3 | - | 3 | 3 | 6 | 9 |
| l2. Laboratorio y calidad | 2 | 4 | 3 | 9 | | - | 2 | 2 | 11 |
| 13. Martenimiento | 1 | 1 | 2 | 4 | 11 | 9 | 3 | 23 | 27 |
| 14. Energía | - | 1 | - | 1 | - | - | • | - | 1 |
| 15. Redes generales | - | 1 | ~ | 1 | | 3 | - | 3 | ¥ |
| l6. Tellor de fundición | 1 | 4 | 2 | 7 | 14 | 21 | 13 | 48 | 55 |
| 17. Taller de laminación en caliente y frío | 2 | 4 | 2 | 8 | 26 | 22 | 39 | 87 | 95 |
| Total general | 14 | 22 | 29 | <u>72</u> | <u>51</u> | <u>58</u> | <u>71</u> | 180 | 252 |

Cuadro 74

DISTRIBUCION GENERAL DE LA FUERZA DEL TRABAJO EN PLANTAS DE FUSION DE METALES NO FERROSOS Y DE
LAMINACION DE PLANCHAS, CHAPAS, CINTAS Y FLEJES, DE DISTINTA CAPACIDAD ANUAL

| | ********* | Cap | acidad d | e la pla | nta: 10 | 000 tone | ladas | No. of Street, or other | Total |
|--|---------------|-------|---------------|-----------|-----------|----------------------------|-----------|-------------------------|-------------|
| • | | Exp1 | esdos | | | 0br | eros | | |
| Dependencias | Supe- rior | Medio | Infe- rior | Total | | Semies- peciali zado | - Peones | Total | general |
| 1. Dirección | 1 | 1 | 2 | 4 | - | - | 1 | 1 | 5 |
| 2, Secretaría y oficina de personal | 1. | 1 | 3 | 5 | - | • | • | | 5 |
| 3. Contaduría, terorería y costos | 1. | ц | 8 | 13 | - | - | ı | 1 | 14, |
| 4. Oficina de compras | 1 | 1 | 2 | 4 | • | ••• | - | - | ų |
| 5. Ventas | 1 | 2 | 3 | 6 | - | - | 1 | 1 | 7 |
| 6. Ingenierfa | 3 | 3 | 1 | 7 | - | - | - | - | 7 |
| 7. Seguridad | ,= | 1 | , 1 | . 2 | - | •• | •• | - | 2 |
| 8. Almacenes generales | | 2 | 2 | 4 | - | - | 6 | 6 | 10 |
| 9. Guardia | | 1 | ** | 1 | - | - | ų | fŧ | 5 |
| 10. Primeros auxilios | 1 | 2 | ~• | 3 | • | ** | 2 | 2 | 5 |
| ll. Tránsito | - | 1 | 2 | 3 | - | 3 | 3 | 6 | 9 |
| 12. Laboratorio y calidad | 2 | ¥ | ŢŤ. | 10 | •• | | 3 | 3 | 13 |
| 13. Mantenimi ento | 1 | 2 | 2 | 5 | 12 | 10 | 3 | 25 | 30 |
| 14. Energía | 1 | - | ~ | 1 | | - | - | • | 1 |
| 15. Redes generales | - | 1 | - | 1 | - | 3 | - | 3 | 4 |
| 16. Taller de fundición | 1 | ħ | 3 | 8 | 15 | 24 | 16 | 55 | 63 |
| 17. Taller de laminación en caliente y en frío | 2 | 4 | 3 | 9 | 26 | 26 | 40 | 92 | 101 |
| Total general | 16 | 34 | <u> 36</u> | <u>86</u> | <u>53</u> | 66 | <u>80</u> | 199 | <u> 285</u> |

Cuedro 75

DISTRIBUCION GENERAL DE LA FUERZA DEL TRABAJO EN PLANTAS DE MUSION DE METALES NO FERROSOS Y DE LAMINACION DE PLANCHAS, CHAPAS, CINTAS Y FLEJES, DE DISTINTA CAPACIDAD ANUAL

| <u> </u> | | Сар | ecidad d | e la pla | nta: 20 (| 000 tonel | ades | | - |
|--|---------------|-----------|---------------|------------|------------|-----------------------------|--------|-------|-------------|
| | | Emple | ados | | | Total | | | |
| Dependencias . | Supe- rior | Medio | Infe- rior | Total | | Semies- peciali- zado | Peones | Total | genca: |
| 1. Dirección | 2 | 1 | 3 | 6 | - | | 2 | 2 | 8 |
| 2. Secretaría y oficina de personal | · ı | 1 | 1 4 | 6 | - | · - | - | - | 6 |
| 3. Contaduría, tesorería y costos | 1 | 5 | 10 | 16 | - | ** | 1 | 1 | 17 |
| 4. Oficina de compras | 1 | 1 | 3 | 5 | - | | - | - | 5 |
| 5. Ventas | 1 | 2 | 4 | 7 | - | - | 1 | .1 | 8 |
| 6. Ingenierfa | 3 | 3 | 1 | 7 | ~ ~ | *** | *** | - | . 7 |
| 7. Seguridad | 1 | | 1 | 2 | - | * | - | • | . 2 |
| 8. Almacenes generales | 1 | 2 | 3 | 6 | ** | æ | 8 | 8 | J {} |
| 9. Guordia | - | 1 | - | 1 | - | | 4 . | Ą | 5 |
| D. Primeros auxilios | 1 | 2 | - | 3 | ~ | ` es | 2 | 2 | 5 |
| ll. Tránsito | · · : | 1 | 3 | 4 | - | 4 | 4. | 8 | 12 |
| 12. Laboratorio y calidad | 2 | ¥ | ţţ | 10 | - | œ | 4 | 4 | 14 |
| 13. Mantemimiento | 2 | 2 | 3 | 7 · | 14 | 10 | 6 | 30 | 37 |
| lł. Enorgia | 1 | 1 | - | 2 | ~ | - | - | - | 2 |
| 15. Redes generales | 1 | 1 | - | ' 2 | · 2 | 3 | • • | 5 | 7 |
| l6. Tellor de fundición | 1 | 6 | ţţ | 11 | 19 | 29 | 25 | 73 | 84 |
| 17. Taller de laminación en caliente y en frío | . 3 , | 4 | 3 | 10 | 26 | 30 | 47 | 103 | 113 |
| Total general | 22 | <u>37</u> | 46 | 105 | 61 | <u>76</u> | 104 | 241 | 346 |

Cuadro 76

Cuadro resumen de los gastos de administración y ventas y otros gastos de empresa en plantas de fusion de metales no ferrosos y laminación de chapas, cintas y flejes, de distinta capacidad anual

| Capacidad anual de la planta (toneladas) | 3 000 | 5 000 | 7 500 | 10 000 | 20 000 | 30 000 a/ |
|--|--------------------|-----------------------|--|-------------|-----------|-------------|
| Concepto | | , 000 | , ,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,, | | | J0 000 ay |
| Gastos de administración y ventas b/ | 303 000 | 3 ¹ 40 000 | 365 000 | 385 000 | 474 000 | 519 000 |
| Gastos financieros de explotación o/ | 99 472 | 176 604 | 248 320 | 330 416 | 662 240 | 893 760 |
| Retribuciones a directores y hono- rerios | 154 000 | 160 000 | 170 000 | 180 000 | 180 000 | 180 000 |
| Gastos varios de representación, viáticos, papelería, deudores incobrables, seguros, etc. | 86 000 | 137 000 | 155 000 | 165 000 | 210 000 | 239 000 |
| Total general | 642 472 | 813 604 | 936 320 | 1 060 416 | 1 526 240 | 1 831 760 |
| Horas directas botales de la planta de fusión de metales no ferrosos y laminación de planchas, chapas, | | | | | | |
| flejes y cintas | 218 400 | 239 400 | 258 300 | 281 400 | 336 000 | 659 400 |
| Incidencia por hora directa de mano de obra | 2.9 ¹ 4 | 3.40 | 3.62 | <u>3.76</u> | 4.54 | <u>2.77</u> |

a/ Produce también barras y tubos de latón, en las cantidades indicadas en el programa de producción.

b/ Incluye además de los gastos en personal de administración y ventas, gastos de propeganda y varios de venta, entendiéndose que las ventas se realizan por medio de distribuidores.

o/ Incluye también los intereses del capital circulante faltante (8 por ciento anual).

Cuadro 77

MARGENES DE CREDITO BANCARIO CORRESPONDIENTE A HIPOTEMICAS EMPRESAS DEDICADAS A LA FUSION DE
METALES NO FERROSOS Y LAMINACION DE PLANCHAS, CHAPAS, FLEJES Y CINTAS

(Délares corrientes)

| Capacidad anual de productos fi- nales (tone- ladas |) 3 000 | 5 000 | 7 500 | 10 000 | 20 000 | 30 000 a/ |
|---|--------------|-----------|-----------|------------------|-----------|------------|
| 1. Capital de la empresa | 1 881 000 | 2 795 000 | 4 450 000 | <u>5 252 000</u> | 9 030 000 | 12 690 000 |
| 2. Crádito total barrario directo (hasta 40 per ciento del capital) | 752 400 | 1 118 000 | 1 780 000 | 2 100 800 | 3 612 000 | 5 076 000 |
| 3. Descuentes de pagarés de elientes (20 por ciento del capital) | e 376 200 | 559 000 | 890 000 | 1 050 400 | 1 806 000 | 2 538 000 |
| 4. Total del crédito | 1 128 600 | 1 677 000 | 2 670 000 | 3 151 200 | 5 418 000 | 7 614 000 |
| 5. Interés del crédito bancario (8 por ciento) | 90 288 | 134 160 | 213 600 | 252 096 | 433 440 | 609 120 |

p/ Produce también tubos y barras de latón en las cantidades indicades en el correspondiente programa de produceción (Cuadro 85).

Cuadro 78

ESTIMACION DE LAS NECESIDADES DE CAPITAL CIRCULANTE EN PLANTAS HIPOTETICAS DE FUSION DE METALES NO FERROSOS Y LAMINACION DE CHAPAS, FLEJES Y CINTAS

(Délares corrientes)

| Capacidad anual de productos final, es final, es ladas) | 3 000 | 5 000 | 7 500 | 10 000 | 20 000 | 30 000 <u>a</u> / |
|---|-----------|-----------|-----------|-----------|------------|-------------------|
| Activo 1. Existencia de materias primas, productos en proceso y elaborados (equivalente a un bimes | | 4 486 000 | 6 728 000 | 8 963 000 | 17 外2 000 | 23 879 000 |
| tre de ventas) | 1 186 700 | 1 978 000 | 2 967 000 | 3 956 000 | 7 912 000 | 10 526 000 |
| 2. Deudores varios (dos meses de ventas) | 1 186 700 | 1 978 000 | 2 967 000 | 3 956 000 | 7 912 000 | 10 526 000 |
| Efectivo mínimo (5 por ciento del costo total de operación aproxima- demente) | 320 000 | 530 000 | 794 000 | 1 051 000 | 2 118 coo | 2 827 000 |
| Pasivo | 2 578 600 | 4 093 000 | 6 294 000 | 7 984 200 | 15 082 000 | 20 321 000 |
| 1. Acreedores varios (tres meses de com- pras de materias pri- mas y sorvicios) | 1 450 000 | 2 416 000 | 3 624 000 | 4 832 000 | 9 664 000 | 12 707 000 |
| 2. Crédito bangario | 1 128 600 | 1 677 000 | 2 670 000 | 3 151 200 | 5 418 000 | 7 614 000 |
| Necesidades (+) o sobrante (+) de capi- tal circulante | +114 800 | +393 000 | +434 000 | +979 800 | +2 860 000 | +3 558 000 |
| | | | | | | |

a/Produce también barras y tubos de latón, en las cantidades indicadas en el correspondiente programa de producción.

Cuadro 79

INCIDENCIA DE LA FUERZA DEL TRABAJO INDIRECTA Y DE LOS GASTOS DE ALMINISTRACION Y VENTAS EN PLANTAS HIPOTETICAS DE DISTINTA CAPACIDAD ANVAL, DEDICADAS A LA RUSION DE METALES NO FERROSOS Y LAMINACION

De Planchuelas, chapas, cinnas y Flejes (Dólores corrientes)

| | | | Car | Capacidad de la | e la planta | ta (toneladas) | a,s) | | 1 | |
|--|--------------------|-------------------------|-------------------------------|------------------------|----------------|--------------------|------------------------|-------------------------------|------------------------|-------------|
| | | 3 | cio | | | | | 5 000 | | |
| Detalle | Mano de obra | Gastos de adminis- | Corto de la fuer- | Incidencia por hora | ino 1a lora | Mano de obra | Gastos de admints- | Costo de Le fuere ze de | Incidencia por hora | noie ore |
| | áireota (horas) | tración y ventas (A) | frankjo indires- ta (B) | A | д | directa (horas) | tración y ventas (A | | A | м. |
| Taller de fundición | 73 500 | | 1 | ı | ı | 86 100 | 1 | • | • | 1 |
| faller de laminación en callerte y frío <u>Fotal general</u> | 144 900 218 400 | 642 472 | 145 200 | 2.94 | 0.67 | 153 300 239 400 | 813 604 | 159 600 | 3.40 | 0.66 |
| ; | ' | 7 500 | . 00 | | | | 10 000 | 000 | | |
| Taller de fundición | 92 400 | | • | | r | 105 000 | ŀ | 1 | | ı |
| Taller de laminación en callente y en frío | 165 900 | • • | • | ı | ı | 176 400 | 1 | • | | ţ |
| Total general | 258 300 | 936 320 | 183 840 | 3.62 | 6.77 | 281 400 | 1 060 416 | 210 480 | 3.76 | 4.0 |
| | | 20 000 | . 00 | | | | 30 | ∕ <u>8</u> 000 0€ | ٠ | |
| Taller de fundición | 138 600 | , | | , | , | 151 200 | -1 | | | ı |
| Taller de extrusión Taller de traditodón de tubos m | • | ľ | , | • | 1 | 006 09 | • | 1 | • | ı |
| barras | , | t | 1 | , | | 260 400 | B | ı | t | g |
| Taller de laminación de chapas en caliente y frio | 197 400 | | | , | | 197 500 | • | 1 | | • |
| Total general | 336 000 | 1.526.240 | 250 320 | ₹.° 4 | 7.0 | 670 000 | 1 831 760 | 299 040 | 2.73 | ₹. 0 |
| | | | | | | | | | | |

a/ Produce también barras y tubos de latón, en las cantidades indicadas en el programa de producción correspondiente (Cuadro 85).

Cuadro 60

CUADRO RESUMEN DE LAS REMUNERACIONES ANUALES DE SUELDOS Y MANO DE OBRA INDIRECTA EN PLANTAS DE FUSION DE METALES NO FERROSOS Y DE LAMINACION DE PLANCHAS, CINTAS Y FLEJES, DE DISTINTA CAPACIDAD ANUAL

| | entration of the contract of t | Capacio 3 000 | dad de la pl | enta (tonela | das) 5 000 | |
|---|--|------------------|----------------------|-----------------------|-----------------|---|
| Detalle | Gastos nistració | de adm i- | Fuerza del | Gastos nistració | de admi- | Fuerza del |
| | Sueldos | Mano de obra | trabajo indirecta | Sueldes | Mano de obra | trabajo indirecta |
| 1. Dirección | 27 600 | 1 920 | ** | 27 600 | 1 920 | |
| 2. Secretaría general y oficina de personal | 9 600 | - | - | 13 200 | - | - |
| 3. Contaduría, tesorería y costos | 44 400 | 1 920 | • | 48 000 | 1 920 | ₩a |
| 4. Oficina de compras | 21 600 | - | - | 21 600 | - | •• |
| 5. Ventas | 21 600 | •• | - | 25 200 | - | *** |
| 6. Ingeniería | 33 600 | • | - | 33 600 | - | - |
| 7. Seguridad | 6 000 | •• | - | 6 000 | - | - |
| 8. Almacenes generales | 13 200 | 3 840 | | 13 200 | 5 760 | - |
| 9. Guardia | - | 5 760 | - | •• | 5 760 | - |
| 10. Primeros auxilies | 18 000 | 1 920 | - | 18 000 | 1 920 | |
| 11, Tránsito | - | - | 19 920 | | | 21 840 |
| 12. Laboratorio y calidad | - | - | 51 120 | • | • ' | 51 120 |
| 13. Mantenimi ento | - | - | 60 960 | - | - | 73 440 |
| 14. Energía | 6 000 | - | - | 6 000 | - | - |
| 15. Redes generales | - | - | 13 200 | - | - | 13 200 |
| Total es general es | 216 | 960 | 145 200 | .com ====== <u>22</u> | 9 680 | 159 600 |
| | | 7 500 | | | 10 000 | |
| 1. Dirección | 27 600 | 1 920 | - | 37 200 | 1 920 | 7. T. |
| 2, Secretaría general y oficina de personal | 16 800 | 49 | - | 28 800 | | - |
| 3. Contaduría, teserería y costos | 55 200 | 1 920 | - | 64 800 | 1 920 | _ |
| 4. Oficina de compras | 21 600 | - | •• | 25 200 | - | _ |
| 5. Ventas | 28 800 | 1 920 | • | 34 800 | 1 920 | |
| 6. Ingeniería | 46 800 | - | - | 52 800 | _ | _ |
| 7. Seguridad | 6 000 | - | _ | 9 600 | _ | |
| 8. Almacenes generales | 19 200 | 7 680 | - | 19 200 | 11 520 | - |
| 9. Guardia | · • | 5 760 | - | 6 000 | 7 680 | *** |
| 10. Primeros auxilios | 24 000 | 1 920 | *** | 24 000 | 3 840 | - |
| ll. Tránsito | - | | 26 16 0 | - | _ | 26 160 |
| 12. Laboratorio y calidad | - | •• | 60 240 | - | • | 65 760 |
| 13. Mantenimiento | | • | 84 240 | - | - | 95 520 |
| 14. Energía | 6 000 | - | - | 6 000 | | |
| 15. Redes generales | - | - | 13 200 | - | - | 13 200 |
| Totales general es | 27 | 3 120 | 183 840 | 24 | 37 200 | |

| | | | lad de la pl | anta (tonel | | · - |
|-------------------------------------|-------------|-----------------------|----------------------|--|------------------------|----------------------|
| | | 20 000 | | | 0 000 <u>e</u> / | |
| De talle | | ie admi- ny ventas | Fuerza del | Gastos (nistració) | ie admi- n y ventas | Fuerza del |
| | Sueldes | Mano da obra | trabajo indirecta | Sueldos | Mano de obra | trabajo indirecta |
| 1. Dirección | 70 800 | 3 840 | ** | 70 800 | 3 840 | ~ |
| 2. Secretaría y oficina de personal | 32 400 | * | - | 32 400 | · • | - |
| 3. Contaduría, tesorería y costos | 78 000 | 1 920 | • | 85 200 | 1 920 | - |
| 4. Oficina de compras | 28 800 | - | • | 28 800 | • | te- |
| 5. Ventas | 38 400 | 1 920 | - | 42 000 | 1 920 | - |
| 6. Ingenieria | 52 800 | • | - | 68 400 | • | ** |
| 7. Seguridad | 15 600 | - | - | 21 600 | | - |
| 8. Almacenes generales | 34 800 | 15 360 | - | 34 800 | 19 200 | - |
| 9. Guardia | 6 000 | 7 680 | - | 6 000 | 7 680 | • |
| 10. Primeros auxilios | 24 000 | 3 840 | - | 24 000 | 3 840 | - |
| ll. Tránsito | | - | 34 o8 0 | • | - | 37 920 |
| 12. Laboratorio y calidad | • | •• | 67 680 | • | - | 79 680 |
| 13. Manteni mi ento | - | • | 120 240 | - | * | 145 200 |
| 14. Energía | 18 000 | - | • | 18 000 | - | - |
| 15. Redes generales | - | - | 30 960 | • | - | 36 240 |
| Totales generales | <u> 42</u> | 3 360 | 252 960 | · ************************************ | 74 000 | 299 040 |

a/ Produce chapas, cimtas, flejes, tubos y barras.

Cuadro 81

COSTO DE PRODUCCION DE UNA TONELADA DE "CAKES" DE LATON 70/30 Y DE CORTADO Y FRESADO DE LOS MISMOS EN PLANTAS HIPOTETICAS DE DISTINTA CAPACIDAD ANUAL

(D6lares corrientes)

| m • • • • | Uni- | , | | Capacid | ad de la | | (toneladas |) | 9 | |
|--|-----------------|--|---|---|------------------------------------|---|---|-------------------------------|------------------------------|---|
| Detalle | dad | | 3 000 | | | 5 000 | | | 7 500 | |
| | uau | C.E. | Precio | Costo | C.E. | Precio | Costo | C.E. | Precio | Costo |
| 1. Lingote de cobre | kg | 87.1.90 | 1.82 | 1 483.12 | 804.59 | 1,82 | 1 464.19 | 790.06 | 1.82 | 1 437.9 |
| 2. Lingote de Zn | kg | 35%.56 | | 218.11 | 352.94 | 0.61 | 215.29 | 317,22 | | 211.80 |
| 3. Crédito por chatarra | kg | 130.1 | 1.30 | -169.13 | 115.7 | 1.30 | -150.41 | 96,2 | 1.30 | -125.0 |
| 4. Mano de obra directa | h/h | 16.3 | 1.16 | 18.91 | 11.2 | 1.14 | 12.77 | - | 1.14 | 9.1 |
| 5. Mano de obra indirecta | -7 | | | /- | | | | | | , |
| y sueldos | • | - | ~ | 18,24 | <u></u> ' | - | 12.25 | ** | • | 9.4 |
| 6. Energía eléctrica | kwh | 342 | 0.020 | 6,84 | 312 | 0.020 | 6.24 | 295 | 0.020 | 5.9 |
| 7. Materiales varios, in- | | | | | , | | | -,,, | | |
| cluides refractaries | - | _ | - | 2.95 | • | • | 2.92 | - | _ | 2.9 |
| 8. Combustibles y lubri- | | | | ,, | | | | | | |
| cantes | - | • | • | 1.52 | | - N. | 1.45 | • | _ | 1.4 |
| 9. Gastos varios y servi- | | | | | | | | | | |
| cios de agua, vapor y | | | | | | | | | | |
| aire | - | - | | 0.60 | | - | 0.55 | • | - | 0.5 |
| lO. Cargas de capital | - | - | - | 6.21 | *** | • | 5.25 | - | - | 4.4 |
| ll. Costo total de produc- | | | | | | | , | | | |
| oión | _ | _ | | 1 587.37 | - | | 1 570,50 | | _ | 1 558.4 |
| 12. Dimensiones del "ceke" | | | | | | | THE PERSON NAMED IN | | | |
| cortedo y fresade (em) | - | | -95::50x7 | 00 | 12 | 5x600x1 | 100 | | .25x500x1 | 350 |
| 13. Peso del "cake" cortado | | | | | | | | | | - |
| fresado (kg) | | | • | | | | | | | |
| | | | *************************************** | *** | · | *************************************** | | | - | |
| | | | | | | | | | | • |
| | | | 10 000 | | | 20 00 |) | | 30 000 | |
| 1. Lingote | kg | 788.28 | | 1 434.67 | 788.28 | 20 000 | 1 434.67 | 788,28 | 30 000 1.82 | 1 434.67 |
| 1. Lingote 2. Lingote de Zn | kg kg | 788.28 3 ¹ 15.62 | | - | 788.28 345.62 | S | - | 788,28 345.62 | | 1 434.67 |
| | ~ | | 1.82 | - | | 1.82 | 1 434.67 | | 1.82 | 1 434.69 |
| 2. Lingote de 7n | kg | 345.62 | 1.82 0.61 | 210.83 | 345.62 | 1.82 0,61 | 1 434.67 210.83 | 315.52 | 1.82 0.61 1.30 | 1 434.69 210.89 -120.99 |
| Lingote de Zn Crédito por chatarra | kg kg | 3 ¹ 45.62 93.0 | 1.82 0.61 1.30 | 210.83 -120.90 | 345.62 93.0 | 1.82 0.61 1.30 | 1 434,67 210,83 -120,90 | 345.62 93.0 | 1.82 0.61 1.30 | |
| 2. Lingote de Zn 3. Crédito por chabarra 4. Mano de obra directa | kg kg | 3 ¹ 45.62 93.0 | 1.82 0.61 1.30 | 210.83 -120.90 | 345.62 93.0 | 1.82 0.61 1.30 | 1 434,67 210,83 -120,90 | 345.62 93.0 | 1.82 0.61 1.30 | 1 434.69 210.89 -120.99 3.69 |
| Lingote de Zn Crédito por chavarra Mano de obra directa Mano de obra indirecta | kg kg | 3 ¹ 45.62 93.0 | 1.82 0.61 1.30 | 210.83 -120.90 7.68 | 345.62 93.0 | 1.82 0.61 1.30 | 1 434.67 210.83 -120.90 5.07 | 345.62 93.0 | 1.82 0.61 1.30 | 1 434.69 210.89 -120.99 |
| Lingote de Zn Crédito por chatarra Mano de obra directa Mano de obra indirecta y sueldos | kg kg h/n | 3 ¹ 45.62 93.0 6.86 | 1.82 0.61 1.30 1.12 | 210.83 -120.90 7.68 8.13 | 345.62 93.0 4.53 | 1.82 0.61 1.30 1.12 | 1 434.67 210.83 -120.90 5.07 | 315.62 93.0 3.29 | 1.82 0.61 1.30 1.12 | 1 434.65 210.85 -120.96 3.66 |
| Lingote de Zn Crédito por chabarra Mano de obra directa Mano de obra indirecta y sueldos Energía eléctrica | kg kg h/n | 3 ¹ 45.62 93.0 6.86 | 1.82 0.61 1.30 1.12 | 210.83 -120.90 7.68 8.13 | 345.62 93.0 4.53 | 1.82 0.61 1.30 1.12 | 1 434.67 210.83 -120.90 5.07 | 315.62 93.0 3.29 | 1.82 0.61 1.30 1.12 | 1 434.6% 210.89 -120.96 3.66 4.69 |
| Lingote de Zn Crédite per chavarra Mano de obra directa Mano de obra indirecta y sueldos Energia eléctrica Materiales varios, in- | kg kg h/n | 3 ¹ 45.62 93.0 6.86 | 1.82 0.61 1.30 1.12 | 210.83 -120.90 7.68 8.13 5.50 | 345.62 93.0 4.53 | 1.82 0.61 1.30 1.12 | 1 434.67 210.83 -120.90 5.07 5.39 5.30 | 315.62 93.0 3.29 | 1.82 0.61 1.30 1.12 | 1 434.6/ 210.8/ -120.9/ 3.66/ 4.6/ 5.3/ |
| Lingote de Zn Crédite per chatarra Mano de obra directa Mano de obra indirecta y sueldos Energía eléctrica Materiales varios, incluidos reprotarios | kg kg h/n | 3 ¹ 45.62 93.0 6.86 | 1.82 0.61 1.30 1.12 | 210.83 -120.90 7.68 8.13 5.50 | 345.62 93.0 4.53 | 1.82 0.61 1.30 1.12 | 1 434.67 210.83 -120.90 5.07 5.39 5.30 | 315.62 93.0 3.29 | 1.82 0.61 1.30 1.12 | 1 434.6/ 210.8/ -120.9/ 3.66 4.6/ 5.30 |
| Lingote de Zn Crédito por chavarra Mano de obra directa Mano de obra indirecta y sueldos Energía eléctrica Materiales varios, incluidos refrantarios Combustibles y lubri- | kg kg h/n | 3 ¹ 45.62 93.0 6.86 | 1.82 0.61 1.30 1.12 | 210.83 -120.90 7.68 8.13 5.50 2.90 | 345.62 93.0 4.53 | 1.82 0.61 1.30 1.12 | 1 434.67 210.83 -120.90 5.07 5.39 5.30 | 315.62 93.0 3.29 | 1.82 0.61 1.30 1.12 | 1 434.65 210.85 -120.96 3.66 |
| Lingote de Zn Crédito por chatara Mano de obra directa Mano de obra indirecta y sueldos Energía eléctrica Materiales varios, incluidos reprotarios Combustibles y lubricantes Gastos varios y servicios de agua, vapor y aire | kg kg h/n | 3 ¹ 45.62 93.0 6.86 | 1.82 0.61 1.30 1.12 | 210.83 -120.90 7.68 8.13 5.50 2.90 1.32 | 345.62 93.0 4.53 | 1.82 0.61 1.30 1.12 | 1 434.67 210.83 -120.90 5.07 5.39 5.30 2.90 1.30 | 315.62 93.0 3.29 | 1.82 0.61 1.30 1.12 | 1 434.6% 210.89 -120.96 3.66 4.66 5.30 2.96 |
| Lingote de Zn Crédito por chatara Mano de obra directa Mano de obra indirecta y sueldos Energía eléctrica Materiales varios, incluidos reprotarios Combustibles y lubricantes Gastos varios y servicios de agua, vapor y aire | kg kg h/n | 3 ¹ 45.62 93.0 6.86 | 1.82 0.61 1.30 1.12 | 210.83 -120.90 7.68 8.13 5.50 2.90 | 345.62 93.0 4.53 | 1.82 0.61 1.30 1.12 | 1 434.67 210.83 -120.90 5.07 5.39 5.30 2.90 | 315.62 93.0 3.29 | 1.82 0.61 1.30 1.12 | 1 434.66 210.8 -120.9 3.6 4.6 5.3 2.9 |
| 2. Lingote de Zn 3. Crédito por chatarra 4. Mano de obra directa 5. Mano de obra indirecta y sueldos 6. Energía eléctrica 7. Materiales varios, incluidos refractarios 8. Combustibles y lubricantes 9. Gastos varios y servicios de agua, vapor y aire 10. Cargas de capital 11. Costo total de produc- | kg kg h/n | 3 ¹ 45.62 93.0 6.86 | 1.82 0.61 1.30 1.12 | 210.83 -120.90 7.68 8.13 5.50 2.90 1.32 0.52 4.03 | 345.62 93.0 4.53 | 1.82 0.61 1.30 1.12 | 1 434.67 210.83 -120.90 5.07 5.39 5.30 2.90 1.30 0.52 3.80 | 315.62 93.0 3.29 | 1.82 0.61 1.30 1.12 | 1 434.66 210.8 -120.9 3.6 4.6 5.3 2.9 1.2 |
| 2. Lingote de Zn 3. Crédito por chavarra 4. Mano de obra directa 5. Mano de obra indirecta y sueldos 6. Energía eléctrica 7. Materiales varios, incluidos refrantarios 8. Combustibles y lubricantes 9. Gastos varios y servicios de agua, vapor y aire 10. Cargas de capital 11. Costo total de producción | kg kg h/n | 3 ¹ 45.62 93.0 6.86 | 1.82 0.61 1.30 1.12 | 210.83 -120.90 7.68 8.13 5.50 2.90 1.32 | 345.62 93.0 4.53 | 1.82 0.61 1.30 1.12 | 1 434.67 210.83 -120.90 5.07 5.39 5.30 2.90 1.30 | 315.62 93.0 3.29 | 1.82 0.61 1.30 1.12 | 1 434.66 210.8 -120.9 3.6 4.6 5.3 2.9 1.2 |
| 2. Lingote de Zn 3. Crédito por chatara 4. Mano de obra directa 5. Mano de obra indirecta y sueldos 6. Energía eléctrica 7. Materiales varios, incluidos refractarios 8. Combustibles y lubricantes 9. Gastos varios y servicios de agua, vapor y aire 10. Cargas de capital 11. Costo total de producción 12. Dimensiones del "cake" | kg kg h/n | 3 ¹ +5.62 93.0 6.86 - 275 | 1.82 0.61 1.30 1.12 | 210.83 -120.90 7.68 8.13 5.50 2.90 1.32 0.52 4.03 | 345.62 93.0 4.53 - 265 | 1.82 0.61 1.30 1.12 | 1 434.67 210.83 -120.90 5.07 5.39 5.30 2.90 1.30 0.52 3.80 | 345.62 93.0 3.29 265 | 1.82 0.61 1.30 1.12 | 1 434.67 210.87 -120.97 3.66 4.69 5.30 2.97 1.20 0.55 3.66 |
| 2. Lingote de Zn 3. Crédito por chatara 4. Mano de obra directa 5. Mano de obra indirecta y sueldos 6. Energia eléctrica 7. Materiales vautos, incluidos refractarios 8. Combustibles y lubricantes 9. Gastos varios y servicios de agua, vapor y aire 10. Cargas de capital 11. Costo total de producción 12. Dimensiones del "cake" cortado y fresado (mm) | kg kg h/n | 3 ¹ +5.62 93.0 6.86 - 275 | 1.82 0.61 1.30 1.12 | 210.83 -120.90 7.68 8.13 5.50 2.90 1.32 0.52 4.03 | 345.62 93.0 4.53 - 265 | 1.82 0.61 1.30 1.12 | 1 434.67 210.83 -120.90 5.07 5.39 5.30 2.90 1.30 0.52 3.80 | 345.62 93.0 3.29 265 | 1.82 0.61 1.30 1.12 | 1 434.67 210.87 -120.97 3.66 4.69 5.30 2.97 1.20 0.55 3.66 |
| 2. Lingote de Zn 3. Crédito por chatarra 4. Mano de obra directa 5. Mano de obra indirecta y sueldos 6. Energia eléctrica 7. Materiales varios, incluidos refractarios 8. Combustibles y lubricantes 9. Gastos varios y servicios de agua, vapor y aire 10. Cargas de capital 11. Costo total de producción 12. Dimensiones del "cake" | kg kg h/n | 3 ¹ +5.62 93.0 6.86 - 275 | 1.82 0.61 1.30 1.12 | 210.83 -120.90 7.68 8.13 5.50 2.90 1.32 0.52 4.03 | 345.62 93.0 4.53 - 265 | 1.82 0.61 1.30 1.12 | 1 434.67 210.83 -120.90 5.07 5.39 5.30 2.90 1.30 0.52 3.80 | 345.62 93.0 3.29 265 | 1.82 0.61 1.30 1.12 | 1 434.67 210.87 -120.97 3.66 4.69 5.30 2.97 1.20 0.55 3.66 |

Cuadro 8

COSTO DE PRODUCCION Y DE VENTA DE UNA TONELADA DE CHAPA DE LATON RECOCIDO, DE 0.5 mm. DE ESFESOR EN PLANTAS HIPOTETICAS DE DISTINTA CLAMCIDAD ANUAL

Oflares corrientes

| | | | | S | Canadidad de la planta | \vdash | teneladas) | | | , |
|--|----------|------------|----------|-----------|------------------------|----------|------------------------|----------|----------|----------|
| Detalle | Uni. | | 3 000 | time can | | 1 1 | Agin Campagine con the | | 7 500 | |
| | ded | G.E. | P.c.do | Costo | G. 50 | Precio | Costo | G.E. | Precio | Costo |
| 1.''Cakes' de latón | 39 | 1 507.30 | 1 587,37 | 2 519.63 | 1 567 .30 | 1 570.50 | 2 492.85 | 1 587.30 | 1-558.49 | 2 473.81 |
| 2. Crédito por chatarra | <u>ж</u> | 555.50 | 1.30 | -722.15 | 555-50 | 1.30 | -722.15 | 555 50 | 1.30 | -722.15 |
| 3. Mano de obra directa del des- bastador en callente y en frío y de recocido, lavado, cepi- | ĮĮ. | 16.40 | 151 | 18.20 | 11.15 | 1.11 | 12.38 | 7.42 | 1.11 | 16°8 |
| 4. Mano de obre directa del tren intermedio y de recocido, de- capado. etc. | Ħ | ı | | | ı | | | | | • |
| 5. Meno de obra directa del tren terminador, de recccido, deca- rado, colado, etc. | 됚 | 33.9 | 1,11 | 37.63 | 18,40 | 1,11 | 20 <mark>0</mark> 75 | 15.00 | 1.11 | 16.65 |
| 6. Mano de obra indirecta y sueldos | ŧ | 1 | • | 148.10 | t | | 28.14 | i t | • | 22.94 |
| 7. Materiales varios, incluido refractarios | 1 | , 1 | | 14.60 | ı | t | 01° 11 | | t | 14.30 |
| 8. Energía eléctrica, combus- tibles y lubricantes | | ı | • | 1,1.80 | ı | • | 37.60 | ı | ı | 33.90 |
| 9. Gastos Varios y servicios de | , • | 1 | • | , 55 | 1 | | 5.50 | ı | | 5.40 |
| 10. Cargas de capital | | : | ı | 120.21 | t | ı | 103.98 | ı | | -82.53 |
| 11. Costo total de producción | | 1 | 1 | 2 083,57 | | • | 1 993 012 | ı | | 1 935.62 |
| 12. Gastos de administración y ventas y financieros de ex- | | | | - II | | | | | | |
| plotasión | | ı | ŧ | 223.94 | 1 | , | 161°60 | ı | ı | 127.35 |
| 13. Impuestos indirectos | | ı | • | 296.82 | 5 | | 276.67 | 1 | • | 265.97 |
| 14. Costo total de venta | 1 | ı | 1 | 2 604,33 | 1 | ť | 2 437 ,39 | : | 1 | 2 328.94 |
| 15. Utilidad bruta | 1 | 1 | ı | 94°C5 | 1 | | 83.85 | 1 | • | 89.02 |
| 16. Precio de venta | ŧ | ı | t, | 2 698 3 3 | | t | 2 515 -24 | 1 | ı | 2 417.96 |
| 17. Dimensiones de la chapa (mm) | • | | | | 2.009 x 5.00 x | 2 000 | į | | | |

| uadro 82 (con | olusión) |
|---------------|----------|
| o 82 (c | S |
| o 82 (| × |
| 9 | చ |
| 9 | , |
| 9 | O |
| uadro | ထ |
| | uadro |

| | | | | | Capa e1 de | Capacidad de la planta (toneladas) | ta (tonelada | (8 | | |
|---|------|-------------|----------|------------------|-------------------|------------------------------------|--------------|----------|-----------|----------|
| Detalle | Und- | | 10 000 | 1 | | 20 000 | | | ∕a 000 o€ | |
| | dad | ٠ و و | Pre o 10 | Casto | و بي و | Presio | Costo | ٠ س | Presto | Costo |
| 1. Cakes de latón | kg | 1 587.30 | 1 554,48 | 2 467 43 | 1 507.30 | 1 548.88 | 2 458 •54 | 1 587.30 | 1 546.54 | 2 454.82 |
| 2. Crédito por chatarra | ğ | 555.50 | 1,30 | J22.15 | 555.50 | 1.30 | -722.15 | 555.50 | 1.30 | -722.15 |
| 3. Mano de obre directa del desbastedor en enliente y en frío, y de recocido; lavado y cepillado | मूब | 5.86 | 1,10 | 51 •9 | 1,35 | 1.10 | 1,49 | 5.86 | 1.10 | ¥.9 |
| 4. Mano de obre directa del tren intermedio y de reco- cido, decapado, etc. | 묲 | t | • | | 4.20 | 1.10 | 4.62 | 1 | ŧ | ı |
| 5. Mano de obra directa del tren terminador, de reco-cido, decapado, colado, etc. | ų | 11.42 | 1,10 | 12.56 | #h * 9 | 1.10 | 7.08 | 11.42 | 1.10 | 12,56 |
| 6. Mano de obra indirecta y sueldos | • | ŧ | • | 18.43 | ı | | 12.17 | ŧ | • | 13.42 |
| 7. Materiales verios, incluido refractarios | t | ſ | • | 14.25 | | | 14.20 | ı | • | 14.25 |
| 8. Energía eléctrica, combus- tibles y lubricentes | 4 | ī | • | 33.50 | t | 1 | 33•00 | t | • | 33.50 |
| 9. Castos varios y servicio de agua, vapor y aire | 1 | 1 | | 5.42 | | 1 | 5.40 | 1 | 8 | 5.42 |
| 10. Cargas de capital | 3 | 1 | ŧ | 10.07 | ı | , | 59.62 | ı | ı | 65.88 |
| 11. Costo total de producción | 1 | | | 1 905.96 | z | • | 1 873.97 | ŧ | • | 1 884.15 |
| 12. Gastos de administración y ventas y financieros de exploteción | • | t | ı | 105.92 | ı | | 97.46 | t | E | 79.03 |
| 13. Impuestos indirectos | | ı | | 258 •39 | 1 | 18 | 250-73 | ı | ı | 250.48 |
| 14. Costo total de venta | 1 | ı | ı | 2 270.27 | t | 1 | 2 212 °16 | t | • | 2 213.66 |
| 15. Utilidad bruta | ı | 1 | t | 78.78 | ı | , | 67,25 | ı | • | 63.45 |
| 16. Precio de venta | : | 1 | t | 2 349.05 | 1 | 1 | 2 279.41 | ŧ | • | 2 277.11 |
| 17. Dimensiones de la chapa (mm) | 1 | | | 0 | 0-5 x 600 x 2 000 | 000 | | | | |

g/ Se trata de una planta que produce 10 000 toneladas anuales de chapas, cintas y flejes, y 20 000 toneladas anuales de barras y tubos.

Cuadro 83

COSTO DE PRODUCCION DE UNA TONELADA DE "CAKES" DE COBRE Y DE CORTADO Y FRESADO DE LOS KISMOS EN PLANTAS HIPOTETICAS DE DISTINTA CAPACIDAD ANUAL

(Délares corriertes)

| | | | | 3 | capacidad de la planta (toneladas) | : A | 1401100 50 | des / | | |
|--|------|----------|-------------------|-----------|------------------------------------|-------------------|--------------|----------|---------|--------------------|
| Detalle | Unt- | | 3 000 | | | \$ 000 | | | 7 500 | |
| | | C.E. | Precio | Costo | G.B. | Precio | Costo | C.E. | Presto | Costo |
| I. Lingote de sotre | kg | 1 183,43 | 1.82 | 2 153.84 | 1 162.79 | 1.82 | 2 116.28 | 1 154.73 | 1.82 | 2 101,61 |
| 2. Crédito por chaterra | ž, | 147.9 | 1.67 | -246.99 | 127 •90 | 1,67 | -213.59 | 120,10 | 1.67 | -200.57 |
| 3. Mano de obra directa | 短 | 16.3 | 1.16 | 18.91 | 11.20 | 1.14 | 12.77 | 8.05 | 101 | 9.18 |
| 4. Mane de chre indirecta y suel des | • | • | 1 | 18.24 | t | • | 12.25 | • | t | 9,48 |
| 5. Energía eléctrica | kwh | 348 | 0.020 | 96*9 | 345 | 0.020 | 18.9 | 306 | 0.020 | 6.12 |
| 6. Materiales wardes, incluides refractaries | • | 1 | t | 3,00 | ι | t | 2.97 | t | • | 2.95 |
| 7. Combustibles y lubicamtes | • | t | ŧ | 1.52 | t | ı | 1.45 | • | 1 | 01.1 |
| 8. Costos varies y sarvicios de agua, vapor y aire | , | ŧ | ı | 09*0 | e | | 0.55 | 1 | 1 | 0.53 |
| 9. Cargas de capital | ı | t | • | 6.21 | | | 5.25 | : | : | 4.45 |
| 16. Costo total de produceión | : | ŧ | 6 | 1 962,29 | ŧ | | 1 944.77 | ı | 1 | 1 935.15 |
| 11. Medidas del "oaka" cortado y fresado (mm) | ŧ | | -780 x 110 x 500- | 1 x 500 — | 865 | -865 x 110 x 600- | 009 | 1 07 | 6 × 125 | -1 016 x 125 x 600 |
| 12. Poso del "caka" cortado y fresede (kg) | ı | | 360 | | | 08ti | | | 720- | |

1.38 0.50 3.68 4.65 5.86 2.95 3.61 2 091.94 -191.88 1 922.69 Costo 1 016 x 127 x 914-000 0.020 Presto 1.12 1.82 1.67 8 2 091.94 1 149.42 3.29 114.9 E Capacidad de la planta (toneladas) -191.88 5.39 5.86 1,38 3∙80 2.95 0.50 2.07 1 925.01 Costo -416 x 121 x 916-000 0,020 Presto 20 000 1.82 1.67 1.12 1 149,42 4.53 114.9 G.B. 293 2 091.94 -191.88 7.68 6.13 5.86 2.95 1,40 φ. 2 0.52 1 930.63 Costo -1 016 x 127 x 914 -0.020 Precio 1.82 1.12 10 000 1.0 1 149.42 114.9 G.B Unit-Kah dad 30 H 8. Gastos varios y servicios de agua, vapor y aire 6. Materiales varios, incluidos refractarios 11. Medidas del "cake" cortado y fresado (mm) 12. Peso del "oake" cortado y fresado (kg) 4. Mano de obra indirecta y sueldos 7. Combustibles y lubricantes 10. Costo total de producaión 2. Crédito por chaterra 3. Mano de obra directa 5. Energía eléctrica 9. Cerges de capital 1. Lingote de cobre Detalle

Cuadro 83 (conclusión)

COSTO DE PRODUCCION Y DE VENTA DE UNA TONELADA DE CHAPA DE COBRE RECOCIDO DE 0.9 mm. DE ESPESCR EN PLANTAS HIPOTETICAS DE DISTINTA CAPACIDAD ANUAL

(Dolores conglantes)

| | | | | | יה היים היים תו | Je nlente | Consolded do le niente (tomolodes) | | | |
|--|------------|----------|----------|----------------|-----------------|-----------------|------------------------------------|----------|----------|-----------|
| | | | | 5 | חמבובפת ח | a te breake | anerama' | 6 | | |
| Detalle | Un1- | | 3 000 | | | 5 000 | | í | 7 500 | |
| | 7 7 | C.E. | Precio | Costo | C .E. | Precio | Costo | C.E. | Presio | Costo |
| 1. "Cakes" de cobre | 3 9 | 1 538.46 | 1 962,29 | 3 018.90 | 1 538,46 | 1 944.77 | 2 991.95 | 1 538.46 | 1 935.15 | 2 977.15 |
| 2. Crédito por chatarra | ħ | 204.1 | 1.67 | -847.86 | 204.1 | 1.67 | -847.86 | 204.7 | 1.67 | 98* 478- |
| 3. Mano de obra directa dol laminador en calien- te, y de recouldo, decapado y lavado | 셮 | 17.4 | 1.11 | 19.31 | 12.15 | 1.11 | 13.49 | 7.8 | 11.1 | 8,66 |
| 4. Mano de obra directa del tren intermedio, recocido, decepado, etc. | 됦 | • | ŧ | ı | | t | • | • | * | t |
| 5. Mano de obra directa del tren terminodor, reccoido, decapado, etc. | 묲 | 25.8 | 1.11 | 23 . 64 | 13.6 | 11.1 | 15.10 | 11.52 | 1,11 | 12.79 |
| 6. Mano de obra indirecta y sueldos | t | 1 | , | 43.34 | ı | • | 25.64 | . 1 | E | 20.74 |
| 7. Materiales varios, incluidos refractorios | ı | | 1 | 13.15 | ŧ | 1 | 13,00 | ı | • | 12.90 |
| 8. Energic eléctrice, combustibles y lubricantes | | • | ı | 37.80 | 1 | • | 34.22 | 1 | t | 30.85 |
| 9. Gastos verios y servicios de agua, vapor y aire | ŧ | ŧ | , | 5.11 | ŧ | 1 | 5.06 | ŧ | t | 96•4 |
| 10. Cargas de capítal | 1 | ı | ; , | 120.21 | ł | | 103.98 | 1 | 1 | 82.53 |
| 11. Costo total de producción | | 1 | ı | 2 438.60 | ı | • | 2 354.58 | | 1 | 2 302.72 |
| 12. Gastos de edefnistreoión y ventas y finen- cieros de emplituación | 1 | • | 1 | 200.74 | | * | 146.99 | • | 1 | 114.68 |
| 13. Impuestos indirectos | t | 1 | t | 337.83 | • | • | 319.54 | , | t | 309.78 |
| 14. Costo total de venta | 4 | ŧ | 1 | 2 977.17 | ŧ | 1 | 2 821.11 | t | 1 | 2 727 -18 |
| 15. Utilidad bruta | 1 | 1 | 1 | \$4.05 | , | ŧ | 83.85 | t | 1 | 89.02 |
| 16. Precio de venta | ŧ | 1 | t | 3 071.22 | ŧ | ı | 2 904.96 | • | ŧ | 2 816,20 |
| 17. Dimensiones de la chapa (mm) | | | | | × 6•0 | 0.9 x 1 000 x 2 | 000 | | | |

| headro 84 (| conclusión |
|-------------|------------|
| dro | _ |
| | ਲੋ |
| | |

| | , | | 33 | Cap | acidad de | la planta | Capacidad de la plenta (toneladas) | | | |
|--|-------------|----------|----------|----------|---------------|---------------------|------------------------------------|----------|----------|------------------|
| Detalle | Uni- | | 10 000 | | | 20 000 | | | 30 000 a | |
| | dad | G.ES | Precio | Costo | G.B. | Precto | Costo | C.B. | Precto | Costo |
| 1. Takes de cobre | ä | 1 538,46 | 1 930.63 | 2 970.20 | 1 538,46 | 1 925.01 | 2 961.55 | 1 538,46 | 1 922.69 | 2 957.98 |
| 2. Crédito por chatarra | kg | 507.7 | 1.67 | 98.413- | 507.7 | 1.67 | -847.86 | 201.1 | 1.67 | -847 . 86 |
| 3. Meno de obra directa del laminador en callen- te, y de reccaido, decepado y lavado | 4 | 00*9 | 1.10 | 09*9 | ग् ॰ र | 1,10 | 1.54 | 9°9 | 1.10 | 09*9 |
| 4. Mano de obra directa del tren intermedio, recogido, decapado, etc. | Ħ | • | 1 | t | 4.15 | 1.10 | ± 57 | | • | |
| 5. Mano de obra directa del tren terninador, recooldo, decepado, etc. | 쎂 | 8.9 | 1.10 | 9.79 | 5.09 | 1,10 | 2.60 | 8.0 | 1,10 | 9.79 |
| 6. Mano de obra indirecta y sueldos | ı | ı | • | 16.66 | 1 | | 11.17 | ŧ | ŧ | 12.38 |
| 7. Materiales varios, incluidos refractarios | ı | , | , | 12.85 | 1 | ŧ | 12.80 | • | | 12.85 |
| 8. Energia eléctrica, combustibles y lubrican- tes. | • | | | 30.45 | 1 | \$ | 30.05 | | • | 30.45 |
| 9. Gastos varios y servicios de agua, vapor y aire | ! 0 1 | • | i | 4°98 | • | 1 | у 6- 4 | ı | ı | 14.88 |
| 10. Cargas de capital | • | ŧ | 1 | 70.07 | • | 8 | 59.62 | 1 | , | 65.88 |
| 11. Costo total de producción | | | t | 2 273.64 | t | 1 | 2 244.00 | • | 1 | 2 252-95 |
| 12. Gastos de edministración y ventas y finen- cieros de explotación | • | • | | 95.65 | | | 80-30 | 1 | 1 | 72.05 |
| 13. Impuestos indirectos | , | 1 | | 302.57 | | • | 295.98 | | В | 295,19 |
| 14. Costo total de venta | 1 | t | • | 2 671.86 | ŧ | 1 | 2 619.88 | , | ŧ | 2 620.19 |
| 15. Utilided brute | • | • | 1 | 78.78 | ŧ. | ŧ | 67.25 | 1 | • | 63 40 |
| 16. Precio de venta | 1 | 1 | t | 2 750.64 | ŧ | • | 2 687.13 | ŧ | 1 | 2 683.59 |
| 17. Dimensiones de la chapa (um) | • | | | | × 6.0 | 0.9 x 1 000 x 2 000 | 000 | | | Ì |

3/ Se trata de una planta que produce 10 000 toneladas anuales de chapas, cintas y flejes, y 20 000 toneladas de barras y tubos.

Cuadro 85

FROGRAMA DE FRODUCCION ANUAL DE CHAPAS, FLEJES, CINTAS, TUBOS Y BARRAS EN UNA
PLANTA HIPOTETICA DE 30 000 TONELADAS DE CAPACIDAD ANUAL (TONELADAS
METRICAS DE PRODUCTOS FINALES)

| Producto | Caralded a.aal |
|---|-------------------|
| Theres de compo de 0.5 y més ma de espesor | 495 |
| Tajon de cobre de 20 mm y más de encho y 1 mm y más de espasor | 1.05 |
| fintes de cobre de 10 mm y más de encho y 0.5 a 1.5 mm de espesor | 870 |
| Planchuelas de cobre desde 5 x 40 mm | 30 |
| hapas de latén, bronse y alpesa de 0.5 mm y más de espesor | 3 655 |
| Plejes de latón, alpada y bronce de 20 mm y más de ancho y le 0,5 mm y más de esposor | 1 275 |
| lintes de latér, alpaca y bronce de 10 mm de ancho y de 0.5 a 1.5 mm de esposor | 3 400 |
| Planchueles de letón desde 5 x 40 mm | 170 |
| Berros y varillas de latón | |
| 50.8 a 76.2 mm | 1 080 |
| 25.4 a 50.8 mm. | 3 200 |
| 16 a 25.4 mm | 4 500 |
| menos de 16 mm | 2 300 |
| lubos de latón | |
| Nayores de 73.1 mm de diametro y de 1 a 5 mm de espesor | 910 |
| 38.1 a 73.1 mm de difmetro y de 0.5 a 5 mm de espesor | 2 510 |
| 22.2 a 38.1 mm de diámetro y de 0.5 a 5 mm de espesor | 1 830 |
| 6 a 22.2 mm de diámetro y de 0.5 a 4 mm de espesor | 3 <i>6</i> 70 |
| Total general | 30 000 |

Cuadro 86

DETALLE DE LAS INVERSIONES REQUERIDAS PARA UNA HIPOTETICA PLANTA DE FUSION DE COBRE Y ALEACIONES Y DE LAMINACION DE CHAPAS, CINTAS, FLEJES Y PLANCHUELAS Y TREPILACION DE BARRAS Y TUBOS

(D6lares corrientes)

Capacidad anual: 30 000 toneladas de productos finales, discriminados según lo indica el programa de producción correspondiente (Cuadro 85)

| Concepto | Equipos e instala- ciones | Excavacio- nes, funda- ciones, e- dificios y montaje | Proyecto, dirección teonica e imprevis- tos | Total general |
|---|---------------------------------|--|---|------------------|
| A. Teller de fundición | | | | |
| l Horno electrico de arco de 450 kw aproximadamente, con avance de electrodos y balanceo totalmente au- tomático, para fundir 1 000 kg por hora de cobre, bronce y alpaca, completo, con su equipo eléctrico | 55 000 | | | |
| 2 Hornos electricos de inducción, de baja frecuencia, de aproximadamente 1 000 kw, pera fundir, cada uno, 4 500 kg por hora de latón, completos, con sus trans- formadores y equipo electrico | 180 000 | | | |
| Juego de lingoteras refrigeradas por agua para "cakes" do cobre, completas, con sus piozas de repuesto, equipos auxiliares constituidos por sierra para cortar topes de "cakos", fresadora para "cakes", equipo clasificador y transportador de "billets", tijera para recertes, prensa hidráulica para recortes y grúas | 720 000 | | | |
| Total del taller de fundición | 955 000 | 382 000 | 201 000 | 1 538 000 |
| B. Plantas de laminación de chapas, cintas y flejes | | | | |
| l Horno do petróleo tipo empujador hidráulico para calenter "cakes" de cobre y aleaciones, completo, con sus dispositivos de manejo, control y protec- ción | 115 000 | | | |
| l Laminador dúo reversible de 710 mm de diémetro, de tipo universal, combinado para laminar en frío y en caliente, completo, con todos sus equipos accesorios, mesa de entrada, de salida, de entrada a las embobinadoras, apiladora con empujador lateral para descorgar los planchones en la mesa de laminado en frío, mesa para transferir los planchones con apiladora, l bobinadora de tres rodillos y un transportador por gravedad para las léwinas enrolladas, rodillos de repuesto, etc. | 536 000 | | | |
| Equipo eléctrico para el laminador dúo compuesto de motor generador principal y auxiliar, y motores de accionamiento | 476 000 | | | |
| l Horno eléctrico continuo tipo transportador para el recocido de los planchones de cobre y aleaciones, completo, con transformadores, mesa de entreda y salida, etc. | 129 000 | | | |
| l Línea de cepillado de planchones, compuesta de endorezadora, 2 máquinas cepilladoras, mesa volteadora, mosa de salida, apilador y equipos de aocionamiento eléctrico, hidráulico y neumático | 195 000 | | | |
| l Laminador cuádruple revorsible de reducción en frío, con cilindros de trabajo de 355 mm soportados por cilindros de 890 mm, completo, con 2 embobinadoras de tensión, l embobinadora de presión, volteadoras de rollos, mesa de descar- | | | | |
| ga, transportador pur gravedad, plezas de re- puesto, etc. | 402 000 | | | |

| Concepto | Equipos e instala- oiones | Excavacio- nes, funda- ciones, e- dificios y montaje | Proyecto, dirección técnica e imprevis- tos | Total general |
|--|---------------------------------|--|---|------------------|
| Equipo eléctrico para el laminador en frío reversible, completo, con metor generador principal y auxiliar y motores de accionemiento del laminador y equipos auxiliares | 38 9 000 | | | |
| Equipo de hornos a petróleo, tipo intermitente, para recocer bobinas de léminas de cobre, latón y alpaca, completos, grúa especialmente diseñada para la carga de los hornos, torres de lavado para desulfuración del gas y piletas de enfriamiento | 385 000 | | | |
| 1 Horno eléctrico tipo transportador con atmósfera controlada, diseñado para el recocido brillante del cobre, completo, con su transformador y equipor de regulación, control y protección | 95 000 | | | |
| Equipo auxiliar de la línea de recocido, compues- to de apiladoras y mesas de entrada y salida | 96 000 | | | |
| l Linea de decapado continuo, compuesta de portarro- llos, maquina punzadora, enderezadora, maquinas terminadoras, tanques, embobinador, etc. | 155 000 | | | |
| 1 Cortadora de planchas, completa, con portarrollos, rodillos alimentadores y tijera volante con enderezadora | 86 000 | | | |
| 1 Linea cortadora de láminas en flejes de 48" de ancho, con portarrollos, enderezadora, cortadora y embabinador | 112 000 | | | |
| 1 Línea cortadora de láminas de 28" de ancho, con portarrollos, cortadora de láminas y embobinador | 47 000 | | | |
| Gréas del taller de laminación y equipos auxilia- res varios | 180 000 | | | |
| Total del taller de laminación de chapas, flejes y cintas | 3 398 000 | 2 107 000 | 825 000 | 6 330 000 |
| C. Taller de trefilación de barras y tubos de latón | | | | |
| l Horno de petróleo tipo transportador para calen- tamiento de "billets", con equipo de manipuleo totalmente automático, con todos los dispositi- vos de control, regulación y protección | 140 000 | | | |
| 1 Prensa hidraulica de extrusión del tipo horizon- tal, con capacidad de 3 500 toneladas, completa, con sus mesas de entrada y salida, cizalla hi- droneumática, compresor, etc., con todos los comendos electromecánicos y dispositivos de con- | | | | |
| trol, regulación y protección l Equipo de manipuleo, enfriamiento y aparcamiento | 820 000 | | | |
| del material extruido 1 Punteadora hidráulica de 600 toneladas del tipo | 140 000 | | | |
| radial para tubos de hasta 10", completa 1 Punteadora hidráulica de 300 toneladas, del tipe | 50 000 | | | |
| radial, para tubos de hasta 3 1/4", completa 2 Punteadora reciprocantes para tubos de 3/4" hasta | 45 000 | | | |
| 1 1/2" de diametro exterior, completas, con su equipo eléctrico y dispositivos de control, regulación y protección | 40 000 | | | |
| 2 Punteadoras rotativas para tubos desde 1/4" hasta 1" de diâmetro exterior, completas, con sus dis- positivos de control, regulación y protección | 30 000 | | | |
| 2 Punteadoras torneadoras de barras de latón, aptas para producir puntas cilíndricas de hasta 3" de diámetro completas, con sus dispositivos de control, regulación y protección | 52 000 | | | |

Cuadro 86 (conclusión)

| | Concepto | Equipos e instala- ciones | Excavacio- nes, funda- ciones, e- dificios y montaje | Proyecto, dirección técnica e imprevis- tos | Total general |
|----|--|---------------------------------|--|---|-----------------------------|
| 1 | Méquina trefiladora, enderezadora y pulidora de va- rillas de latón y cobre hasta 16 mm de diametro, completa, con sus dispositivos de control, regula- ción y protección | 99 000 | | | |
| 1 | Banco de 100 000 libras, de una cadena, para estirar barras de 14 metros, equipado para manejar una, dos o tres barras simultáneamente, completo, con sus dispositivos de carga y retorno del banco completamente automáticos | | | | |
| 1 | Banco de 100 000 libras para estirar tubos de 14 metros, equipado para manejar uno, dos o tres tubos simultáneamente, completo, con los dispositivos de carga y retorno del banco cutomáticos | 140 000 | | | |
| 1 | Banco de 50 000 libras, de una cadena, para estirar tubos hasta 14 metros equipado para manejar uno, dos o tres tubos simultáneamente, completo, con los dispositivos de carga y retorno del banco automáticos | 140 000 | • | • | |
| | Banco de 12 000 libras para estirar barras hasta 18 metros, diseñado para manejar, una, dos o tres barras simultaneamente, completo, con los dispositivos de carga y retorno del banco automáticos | 36 000 | | | |
| | Bancos de doble cadena de 30 000 libras, para esti- rar tubos hasta 18 metros, dischados para manejar uno, dos o tres tubos simultineamente, completos, con sus dispositivos de carga y retorno del banco automáticos | 200 000 | | • | |
| 3 | Bancos del tipo cremallera, de 7 500 libras, pera estirar tubos hasta 18 metros, diseñados para manejar uno, dos o tres turos simulténeamente, completos, con los dispositivos de carga y de retorno del banco automáticos | | | | |
| 1 | Instalación enderezadora de tubos de hasta 4 1/2" de diémetro exterior, completa, con su equipo electrico | 25 000 | | | |
| | Enderezadora para tubos desde 3/4" hasta 2 1/2" de diémetro exterior, completa, con su equipo electrico | 30 000 | | | |
| 2 | Enderezadora para barras de hasta 4", completa Enderezadoras para tubos hasta 1" de diametro ex- | 30 000 | | | |
| | Horno para el recocido de tubos y barras, calentado | 20 000 | •• | | |
| 4 | eléctricamente, con generador de atmósfera controlada Sierras de tipo oscilante para tubos y barras, com- pletas, con sus equipos eléctricos y controles | 220 000 | · | | |
| 2 | Maquines escariadoras de tubos de hasta 4", completas, con su motor y equipos de comando y control | 50 000 30 000 | | | • |
| 2 | Bancos de pruebas electrostáticos pera tubos de has- ta 0.5 metros de largo, completos, con sus equipos electricos, bombas, etc. | | • | | • |
| 3 | Enrolladoras para tubos de un diámetro máximo de hasta 1 5/8", completas | 30 000 45 000 | | | |
| 2 | Equipo eléctrico para la plenta, compuesto de: a) Juego de 2 unidades de motores generadores de voltaje constante; b) equipos para corriente alter- na y continua, y subestaciones de transformación, completas, con interruptores de los grupos motores | 10 000 | | 4 | · |
| | de la planta, sistemas de vertilación, etc. | 1 010 000 | | | |
| | Instalación completa de decapado, de depósito abierto, de tipo convencional, completa Compresores de aire y equipo de ventilación Grúas, balanzas, plataformas y varios | 105 000 65 000 130 000 | | | |
| | Total de la planta de trefilación de barras y tubos de latón | 4 020 500 | 1 125 500 | 77 2 000 | 5 918 000 |
| D. | Obras e instalaciones generales Depósito de materias primas y productos | , | 350 000 | - | 350 000 |
| | Edificio de administración y garaje Redes de agua, vapor, aire y energía eléctrica | 51 6 000 | 145 000 774 000 | - | 145 000 1 290 000 |
| | Taller de mantenimiento Obras auxiliares varias | 180 000 | 115 000 80 000 | - | 295 000 80 000 |
| | Caminos Laboratorio Terrenos | 100 000 | 70 000 20 000 50 000 | ₩ . | 70 000 120 000 50 000 |
| | Total de obras e instalaciones generales Total de la planta completa | 796 000 9 169 500 | 1 604 000 5 218 500 | 1 798 000 | 2 400 000 16 186 000 |

Cuadro 87

DISTRIBUCION GENERAL DE LA FUERZA DEL TRABAJO EN UNA FLANTA HIPOTETICA DE FUSION DE METALES NO FERROSOS
Y DE LAMINACION DE PLANCHAS, CHAPAS, CINTAS Y FLEJES, DE 30 000 TONELADAS DE CAPACIDAD ANUAL

| | | Ca | pecidad o | enual de | la plan | જેલ ઃ 30 00 | 0 tone?a | des | |
|--|---------------|----------------|---------------|--|-------------------------|-----------------------------|----------|-------|------------|
| Dependencia: | | Emp! | edos | Mary Mary I Statement of the Statement o | | Obyeros | | | Total |
| polyotta cut/7580. | Su- partor | Med i o | In- ferior | Total | Espo- ciali- zedo | Semies- pecia- lizado | Poones | Total | general |
| 1. Direcoión | 2 | 1 | 3 | 6 | ** | - | 2 | 2 | 8 |
| 2. Secretaria y oficina de personal | 1 | 1 | 4 | 6 | - | • | • | - | 6 |
| 3. Contaduría, tesorería y custos | 1 | 5 | 12 | 18 | - | - | 1 | 1 | 19 |
| 4. Oficina de compras | 1 | 1 | 3 | 5 | •• | • | - | | 5 |
| 5. Ventas | 1 | 2 | 5 | 8 | - | ** | 1 | 1 | 9 |
| 6. Ingeniería | 14 | ij | 1 | 9 | - | • | • | • | 9 |
| 7. Seguridad | 1 | 1 | . 1 | 3 | - | • | - | | 3 |
| 8. Almacenes generales | ı | 2 | ų | 7 | - | • | 10 | 10 | 17 |
| 9. Guerdie. | • | 1 | • | 1 | - | . | 14 | ĵŧ | 5 |
| 10. Primeros auxilios | 1 | 2 | - | 3 | - | - | 2 | 2 | 5 |
| 11. Trinsite | - | 1 | 3 | 4 | - | 4 | 6 | 10 | 14 |
| 12. Laboratorio y calidad | 2 | 6 | 4 | 12 | - | • | 4 | 14 | 16 |
| 13. Matenimiento | 2 | 2 | 3 | 7 | 18 | 14 | 8 | 40 | 19 |
| 14. Enorgia | 1 | 1 | •• | 2 | - | - | • | - | 2 |
| 15. Rades generales | 1 | 1 | • | 2 | 3 | ц | - | 7 | 9 |
| 16. Taller de furdición | 1 | 6 | 4 | 11 | 22 | 30 | 27 | 79 | 90 |
| 17. Taller de extrusión | | 2 | • | 2 | 5 | 11 | 16 | 32 | 34 |
| 18. Taller le trefilación de barras y tubra | 2 | 4 | 1 | 10 | 48 | 54 | 22 | 124 | 134 |
| 19. Taller de laminación en caliente | | | | | | | | | |
| y en frio de planchan, chapas, etc. | . 2 | Ц. | 3 | 9 | 26 | 26 | 40 | 92 | 101 |
| Total general | 24 | 47 | <u>54</u> | 125 | 122 | 143 | 143 | 408 | <u>533</u> |

U\$S/Ton.











