

UNIVERSIDAD NACIONAL AUTONOMA DE MEXICO

ESCUELA NACIONAL DE ESTUDIOS PROFESIONALES

" A R A G O N "

INSTALACION DE JUEGOS DE CAMBIO EN VIAS DE FERROCARRIL

T E S I S

OUE PARA OBTENER EL TITULO DE:

INGENIERO CIVIL

PRESENTA:

VALENTIN CAMPOS MARTINEZ



FALLA DE ORIGEN





UNAM – Dirección General de Bibliotecas Tesis Digitales Restricciones de uso

DERECHOS RESERVADOS © PROHIBIDA SU REPRODUCCIÓN TOTAL O PARCIAL

Todo el material contenido en esta tesis está protegido por la Ley Federal del Derecho de Autor (LFDA) de los Estados Unidos Mexicanos (México).

El uso de imágenes, fragmentos de videos, y demás material que sea objeto de protección de los derechos de autor, será exclusivamente para fines educativos e informativos y deberá citar la fuente donde la obtuvo mencionando el autor o autores. Cualquier uso distinto como el lucro, reproducción, edición o modificación, será perseguido y sancionado por el respectivo titular de los Derechos de Autor.

AGRADECIMIENTOS

Por este conducto quiero agradecer la ayuda como la confianza y el apoyo recibido por todas las personas que de una o de otra manera son causa de este momento.

A mis padres gracias por su confianza, apoyo, aliento como fortaleza que me fueron inculcados y ahora son la base de mi caracter.

Esther, porque eres lo más bello que me ha sucedido, como esposa y compañera, no existen palabras para agradecerte y expresarte lo que significas para mí.

A mis todos a cada uno de mis familiares y muy en especial a mis hijos: Jorge y Michaele.

A mis profesores por su tiempo y entrega a nuestra enseñanza.

Hacer un reconocimiento especial a mis asesores

Ing. Ricardo Rodriguez Cordero

Ing. Manuel Martinez Ortiz

Ing. Jorge A. Pantoja Dominguez

Ing. J. Manuel Avalos Hernández

Ing. Jorge Jimenez Ramirez

Al ing. Ricardo Rodríguez Cordero le agradezco el haber aceptado y dirigido este trabajo.

INDICE

CAPITULO I

Introducción		2
		- 1
1.1 Estructura de una via férrea		4
1.2 Elementos que forman una vía		5
1.5 Ciemanos dos rotulan aria via	***************************************	•
CAPITULO II		
Juegos de Cambio		8
000803 00 00000000000000000000000000000	***************************************	-
O A Ameteria de un brese de combin		9
2.1 Anatomia de un juego de cambio		
2.2 Agujas y elementos que la componen		10
2.3 Places		13
2.4 Block del talón de agujas		26
2.5 Contra-riel		27
2.6 Sapos		29
2.7 Arboles de cambio		34
2.8 Barra de operación y varillas		35
2.9 Riel		37
2.5 Mel	•••••	3/
CAPITULO III		
Instalación de juegos de cambio		39
3.1 Durmiente de madera para cambio		40
3.2 Colocación de la madera en una via principal		41
3.3 Desplazamiento del riel de apoyo		41
3.4 Distribución de las placas		41
3.5 Armado del riel recto y del riel curyo		42
3.6 Colocación del árbol de cambio		43
	•••••	73

CAPITULO IV

	niento o conservación	
4.1 Defe	tos que no hay que descuidar al estar dando mantenimiento	
4.1.1 Esc	antillón	
	el talón de agujas	
4.1.3 En	el sapo	
4.1.4 Bar	ra de operación	
4.1.5 En	as agujas	
4.1.6 En	os árboles de cambio	
	el contra-riel	
	os sapos	
Recomen	daciones	
5.1 Instal	ación de cambios próximos a alcantarillas	
5.2 Instal	ación de juegos de cambio próximos a cruceros a nivel	
5.3 Instal	ación de juegos de cambio próximos a otro cambio	
5.4 Inspe	sción	
Conclusio	nes	
Bibliograf	ia	

INSTALACION DE JUEGO DE CAMBIOS EN VÍAS DE FERROCARRIL

CAPITULOS

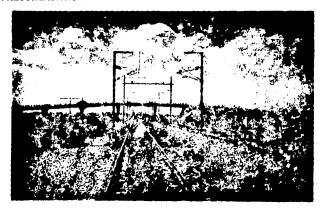
I.-INTRODUCCION

II.-JUEGO DE CAMBIOS

III.-INSTALACION

IV .- MANTENIMIENTO

V.-RECOMENDACIONES



CAPITULO I

INTRODUCCION

Para poder entender el concepto de cambios es necesario hacer una breve historia.

Si hablamos de vias, pensamos obligadamente en las vias férreas y en el tren como un todo inseparable. Sin embargo, la via tiene dos mil años más que la locomotora.

El hombre descubrió muy tempranamente que era más fácil tirar de su carro o trineo si preparaba dos surcos de piedra lisas o de tablas de madera paralelas entre si, o las cavaba en un camino rocoso. Este último tipo de via, con surcos de 12 a 15 centimetros de profundidad, de 5 a 7 centimetros de ancho y separados entre si, de 20 a 150 centimetros, eran utilizados por los griegos para llevar sus carros adornados a los templos durante las fiestas religiosas. Habito construido también un tipo de remolque con vias de madera para transportar naves a través del istmo de Corinto y evitar así la larga navegación alrededor del cabo de Metapán. Los griegos habian descubierto que un hombre o un caballo podían arrastrar una carga 8 veces más pesadas si lo hacian sobre una vía en lugar de hacerlo sobre un camino irregular. También los romanos cavaron surcos en muchos de sus caminos.

Como tantas otras conquistas técnicas de la antiguedad, también ésta se perdió durante la Edad Media. En el siglo XV o XVI volvemos a encontrar las vias: que Resparecen nuevamente en las minas Alemanas, que eran las mejor instaladas en todo Europa. El carbón y los minerales eran transportados en pequeños vagones, tirados por los propios mineros o por caballos, a lo largo de las galerías. Hacia fines del siglo XVI, mineros alemanes fueron ilamados a Ingitarra a fin de modernizar las minas. Los alemanes llevaron consigo el "TRAMWAY", como lo ilamaban en ingitatera. Es de este modo como llegaron las vias al país que liba a ser la cuna del ferocarril.

Estas vias de las minas estaban formadas por dos maderos separados entre si por pocos centimetros, del eje de la vagoneta sobresalia un perno de hierro que entraba en ese espacio y evitaba que las ruedas se destizasen de los maderos.

Alrededor de 1630 se le ocurrió al Sr. Beaumont, dueño de una mina en Northumberland, unir ambos maderos con unas vigas muy robustas que después se llamarian durmientes y aumentar también la distancia que los separaba. Tan pronto como estas vias (riel) de madra quedaron desgestadas por las pesadas vagonetas, colocó sobre ellas hierro plano; entonces fueron las ruedas de madera las que se desgastaban rápidamente. Por estas causas, también las ruedas se fabricaron de hierro. Sin embargo, surgió la dificultad creada por el deslizamiento de las ruedas, ya que se había suprimido el perno de hierro. A fin de evitar este inconveniente, se equipo a un lado de las viás con una pequeña protuberancia. Hacia fines del siglo XVIII se le ocurrió a un ingeniero inglés colocar la protuberancia en las ruedas, en lugar de dejarías en los rieles, lo que demostró ser mucho más práctico y racional. Desde la época de esta innovación todas las ruedas de los vehículos sobre vias fueron erovistas de pestañas.

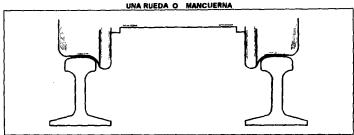


FIG. No. 1

Lo anterior obligó a que se fabricarán los primeros rieles de fierro con longitudes de 31 centimetros, los que por su limitada longitud resultaban poco eficientes. En 1820 Birkinshaw patenta y fabrica rieles de fierro forjado de 5.50 metros de longitud, los que se podian unir entre si mediante planchuelas. Estos rieles apoyados sobre piezas transversales de madera constituyeron la via para el primer ferrocarril que diseño George Stephenson, teniendo mayor capacidad el ferrocarril para transportar cargas más grandes a mayores velocidades, propició la construcción de un número de líneas férreas como la inaugurada entre Liverpool y Manchester en Inglaterra el año de 1831 con una longitud de 50 kilómetros

Fue tal el áxito del nuevo sistema de transporte, que se diseñaron procedimientos especiales para cruzar pantanos, apoyando la vía sobre enramadas como en el ferrocarril Liverpool - Manchester y en los que se construyeron en los países bajos. El auge del ferrocarril requirió también la construcción de túneles como el que perforó bajo el Box Hill el ingeniero Brunel para el Gran Ferrocarril del Oeste con una longitud de 3000 metros y terminado el año de 1841.

No menos importante fue la acción del ferrocarril para el transporte de pasajeros, de las publicaciones y del correo , con lo que la actividad económica y cultural recibieron un gran impulso. El ferrocarri) se difundió por toda Europa y para 1840 existian 336 kilómetros en Bélgica, 846 kilómetros en Alemania y 576 kilómetros en Francia; pero más blen en lineas aisladas y no en un aistema como en Inglaterra.

El ferrocarril, también alcanzó un ràpido desarrollo en los Estados Unidos donde existian 4000 kilómetros de vias en 1841; En 1832 se puso en servicio el ferrocarril entre Pittsburgh y Philadelphia y en 1889 se construyó la primera via que unia la Costa del Atlântico.

En nuestro país la primera concesión para construir el ferrocarril entre Veracruz y México se otorgó en 1937, pero los trabajos se iniciaron varios años después y tras muchas vicialtudes el ferrocarril se puso en servicio en enero de 1973, sólo se explotaba el tramo a la Villa de Guadalupe y los kilómetros de vía de Veracruz a Paso del Río San Juan.

Existe entre los historiadores alguna discrepancia sobre cual fue el último tramo de via colocado para la terminación del ferrocarril, si el de las Cumbres de Maltrata a que se refiere el Ingeniero Civil y Arquilecto Don. Mariano Téllez Pizarro en un folleto impreso el año de 1969 denominado "BREVES APUNTES HISTÓRICOS SOBRE LOS FERROCARRILES DE LA REPUBLICA MEXICANA".

LA ESTRUCTURA DE LAS VIAS FERREAS

tos componentes de su estructura, resulta importante describir tos diferentes elementos que constituyen la sección estructural de una via férna, así como sus funciones, características, ilimitaciones y en general tos diversos aspectos que nos permiten visualizar de una manera mas objetiva el comportamiento mecânico de una via férrea.

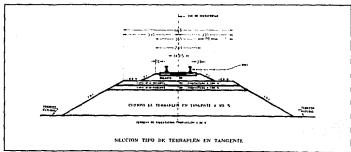


FIG- No. 2

La sección típica de una vía la forman los siguientes elementos

RIEL

DURMIENTE

BALASTO

BUB-BALASTO

SUB-RASANTE

TERRAPLEN

TERRENO DE CIMENTACION.

El RIEL: Como elemento fundamental de la via, tiene la función de recibir las cargas aplicadas por las ruedas de los trenes para transmitirías a su vez a los otros elementos que constituyen la superestructura de la via, que en el caso más general, son los durmientes y en otros casos especiales, losas de concreto.

El riel sirve como superficie de rodamiento y también como quia para las ruedas en su movimiento.

En las vias señalizadas el riel tiene también la función de conductor para la corriente de los circuitos de las y en el caso de lineas electrificadas, se puede usar también para la transmisión de la corriente que retorna a la subestación producto de la tracción.

DURMIENTES: Constituye a través de los elementos de sujeción la unión con el riel, formando el empariillado de la via, restringiendo su movimiento y evitando su desplazamiento en lo referente a nivelación, separación e inclinación. La distribución de las cargas de los rieles hacia el balasto, es otro de sus objetivos, asó como la do mantener la estabilidad de la via en el plano horizontal, en el sentido longitudinal y transversal, mientras que en el plano vertical los esfuerzos estáticos del poso propio y los cambios de temperatura, se incrementan a los esfuerzos dinàmicos del ferrocarril que también debe resistirlos. El material que constituye los durmientes en la actualidad es el concreto armado y la madera tratada, sin embargo en algunas vías aún se tiene tendido durmiente de acero, tipo concluela.

ver anexo 1

DURMIENTES DE CONCRETO.

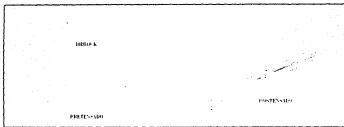


FIG. No. 3

BALASTO: Esta formado por una capa de roca triturada, en la cual se apoyan los disminentes, itene varias funciones entre las que destacan las siguientes: Recibe las cargas que le transmiten los dumientes y las distribuye hacia las capas inferiores, Estabiliza vertical, longitudinal y lateralmente la via, Parmite un amortiguamiento mediante su comportamiento elástico, ante acciones del equipo rodante, Facilita el d'enaje de las aguas de lluvia debido a su alta permeabilidad, chembién permite durante la etapa de renivelación que se recupere la geometria de la via tanto en el sentido horizonta! como vertical.

Analizando las funciones que cumple el balasto, se puede considerar que el material que lo constituye debe laner determinadas características en cuanto a su naturaleza, ya que a diferencia de los elementos procedentes no es una masa homogénea, además de ser mucho menor su rigidez y sus dimensiones.

Entre las PRINCIPALES CARACTERÍSTICAS DEL BALASTO se pueden citar las siguientes:

_Resistencia al desgeste, para evitar la ruptura de sus aristas, ya que esa acción incrementa las deformaciones ante solicitaciones dinámicas del tipo vibratorio o de impactos.

La granulometria es importante por lo que no debemos permitirse dimensiones extremosas, ya que los tamaños grandes no permitien el apoyo uniforme de los durmientes, y muy chicos reducen la resistencia lateral de los mismos.

La forma de las particulas representa otro aspecto por tomar en cuenta, debido la que sus particulas lajosas dificultan el compactado por vibración, además de presentar deformaciones plásticas mayores que las particulas de forma normal o cúbicas.

_Otra de las características cualitativas es la relacionada con la absorción, ya que -entre mayor sea esta, es menor la resistencia de la roce por la porceidad que tiene.

ver anexo 2

_De las diferentes consideraciones relativas al balasto se puede establecer que su funcionamiento es complejo e importante, ya que se ha liegado a demostrar que del hundimiento total de una via bajo las solicitaciones dinàmicas del ferrocarril, el 75% se debe al asentamiento del balasto, en un comportamiento elàstico, en base a lo anterior se prevé la necesidad de incrementar su compactado mediante mayor energia de vibración, de osa manera so incrementa la resistencia al esfuerzo cortante de los materiales granulares que lo constituyen, logrando una mayor estabilidad de la via.

SUB-BALASTO: Es una capa intermedia entre la cara inferior del balasto y la superior de la subresante, esté compuesta por material seleccionado, generalmente arenas y gravas procedentes de aueloe, depósitos naturales o rocas alteradas, en la mayoria de los casos ein tratamiento previo a su utilización. Tiene como funciones: evitar la incrustación del balasto en las terracerias; impedir la ascensión de las particulas finas de las terracerias hacia el balasto, proteger la parte superior de las terracerias de la acción del agua, recibir los esfuerzos del balasto y distributirlos hacia las terracerias. A partir de las funciones que desempeña el sub-balasto se puede indicar las caracterias que debe cumplir el material a emplearse, como son las siguientes: alto valor relativo de soporte, compactablo, aranulometria selectiva, bala plasticidad de sus finos.

SUB-RASANTE.— Es la capa superior de las terracerias, ya soa terrapién o terreno natural le sirve de apoyo al sub-balasto, el material que lo constituye generalmente son suelos. Las principales funciones que debe cumplir son: recibir los esfuerzos que le transmite el sub-balasto y distribuirlas hacia las terracerias, asimismo sirve de transición entre las dos capas, por lo que constituye el accorde del sub-balasto.

Generalmente cuando las terracerias son de buena calidad, la capa subrasante se constituye del mismo material, únicamente se aumenta la compactación, para dar una mejor infraestructura a la via.

TERRAPLEN .- Es la estructura féries que tiene como fin el proporcionar el apoyo a la superestructura de la vis. Dentro de las características que debe tener el material que constituye el cuerpo del terraplén, destacan por su importancia: la resistencia el esfuerzo cortante, la cuál debe ser capaz de abeorber los esfuerzos que le trasmita el equipo rodante, así como el peso propio de las diversas capas que constituye la sección estructural de la vis.

TERRENO DE CIMENTACION: Es el último elemento de la via, el cuál resulta ser de mayor importancia que los enteriores, ya que es trata del terreno natural donde se apoyará todo el conjunto, que también estará sujeto a esfuerzos del equipo rodante y al peto propio de todos los elementos que constituyen la estructura. Por lo que resulta de especial interés conocer la estratigrafía del subsuelo buscando determinar las características de los suelos en dos aspectos principales, su naturaleza constitutiva y el estado en que se encuentran, ya que en base a esta información se podrá predecir su posible comportamiento ante las solicitaciones impuestas por la obra.

Una vez conocido el funcionamiento de la vía férrea en su conjunto se puede analizar la problemática a la que se enfrenta este medio de transporte durante las etapas de construcción y operación, en las cuales la geotócnia tiene una destacada participación.

CAPITULO II

JUEGO DE CAMBIO

CAMBIOS.

de tiema cambio al conjunto del juego de madera y del juego de herraje, que permite a los trenes, paser de una via a otra, ya sea de una troncal o via principal a otra igual; de una via principal a una secundaria, ya sea escape, ladero, espuela etc., o bien de una via secundaria a otra igual, como en el caso de los patios.

DURMIENTE DE MADERA PARA CAMBIO.

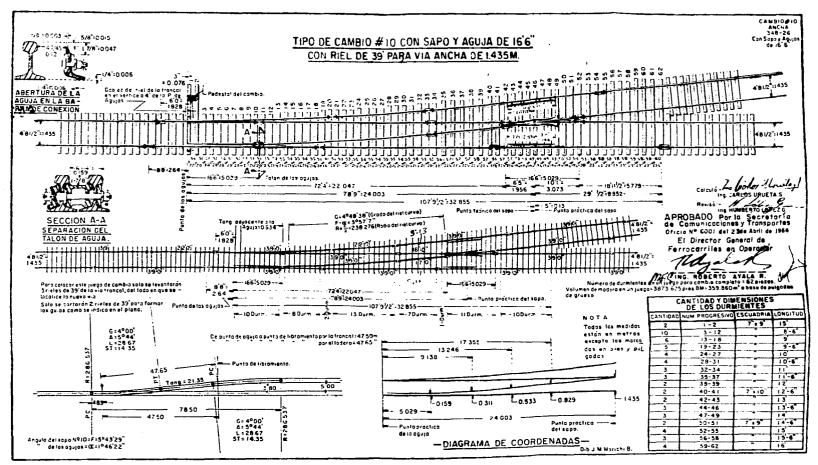
Al heblar de los durmientes de madera, nos hemos referido a los juegos de madera para cambio, por lo que, la escuadria es de 7" x 9" la longitud y al número de durmientes varia de acuerdo con el número de cambio.

HERRAJE DE CAMBIO.

Un herraje del cambio està formado por las agujas, el sapo, tos contra-rieles, placas de escantilión, placas corredera, placas de talón, placas gemelas, silietas de refuerco, bloques de talón, orejas, berra de conexión, varillas de conexión Árbol de cambio, placas para contra-rieles , riel de apoyo, rieles guia, candedo, y protector de aguja, etc.

(VER LA ANATOMIA DE UN JUEGO DE CAMBIO NO. 19 CON SAPO Y AGUJAS DE 18' 6" DE LONGITUD, PARA VÍA ANCHA DE 1.435 MTS).

Vamos a explicar cada una de las partes de que se compone un herraje de cambio pero antes de este, deberá tenerse presente que éste tiene un "lado izquierdo" y un "lado derecho" considerando a une persone parada frente a las aquías.



483-484

FIG. NO 4

AGUJAS.

Les agujes de cambio son dos y es "eguja izquierda y aguja derecha", se obtiene al cortar y desbastar los relaes, rebajándolos en uno de sus extremos y conservando la sección completa del ríol en el otro extremo o talón, el calibre de la aguja dependo del calibre del riel de la via donde se vayan a utilizar y sei tenemos agujas de 56, 80, 70, 80, 90 lbs. 112,115 lbs/yda o más. Para via ancha en los ferrocarriles, se utilizan aguias de 16 ° = 5.02 mfss. 33° = 1.887 mts.

Existen dos tipos de agujas, uno es de elevación uniforme y el otro de elevación gradual. En el primer tipo se tiene una elevación de 1/4" desde la punta de la aguja hasta después del talón acroximadamente a custro durmientes.

El segundo tipo es el mas usual y se caracteriza en que su elevación de 1/4" en la punta tarmina en el talón a nivel (cero con los rieles de apoyo y recto de troncal).

Respecto a las agujas, estas pueden ser de dos formas; recta y curva, la recta se emplea hasta un juego de cambio # 10 y en cambios con sapos mayores se utilizan attermadas, es decir una recta y una curva.

En lo referente a puntas de agujas estas pueden ser de corte recto y de corte en "t" invertida (&AMSON), esta última es la que conduce al ascape y para su correcto apoyo, es necesario utilizar un rel especiel maguinado. La de corte recto es la que da paso a la via principal.

VISTA EN LA PUNTA DE LA AGUJA CURVA APOYADA EN EL RIEL RECTO MAQUINADO: PARA DAR PASO POR EL LADERO.

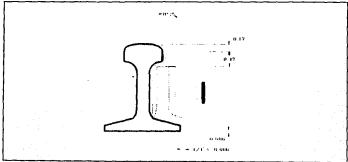
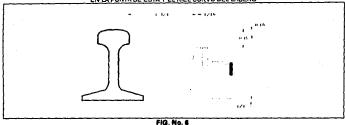


FIG. No. 5

VISTA EN LA ABERTURA DE LA AGUJA RECTA MOSTRANDO LA SEPARACION EN LA PUNTA DE ESTA Y EL RIEL CURVO DEL LADERO



Además del tipo descrito de agujas existen las agujas Inserto, son de fabricación sepecial de scero manganeso y riel. La punta se fundida en scero manganeso y liene este inserto una longitud que varia de acuerdo con la fongitud total de la aguja, por ejemplo, para las agujas de fongitud del 11°0" el manganeso será de 1°10" para las agujas de 16°6", la longitud del manganeso será de 2°8" y para las agujas de 30°1 el inserto de acero manganeso será de 3°6" de longitud. El complemento de las agujas es del perfil del riel que se utiliza en la via y su construcción está especificada en los planos del AR.E.A. (Asociación Americana de Ingenieros Ferrocarrilaros), para usarse en calibres desde 90 (bayly, hesta de mayor calibre Fig No. 6.

El riel cuando es maquinado para adaptarse en la punta del manganeso de la aguja se desbasta aproximadamente a una profundidad de 2 -3 /4" (incluyendo la elevación de la aguja de 1/4"), sobre la superficie del hongo hacia el alma del riel en que se apoyará el inserto, en la parte interna del manganeso queda a modo de solera para el amerre con el alma.

En la figura No, 7. aparecen las partas de que se compone una aguja, o sean. la PUNTA, las SOLERAS DE REFUERZO, las OREJAS, el TOPE, las ZONAS DE DOBLECES para formar el ángulo y la elevación de 1/4" de la aguja cuando ésta es de Elevación Gradual, y el tatón.

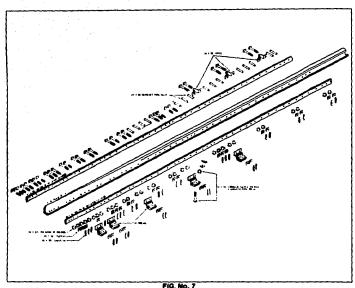


FIG. No. 7 AGUJA RECTA DOBLEMENTE REFORZADA

Al ser debastado o rebajado el riel, la punta de la aguja queda débil por lo que es necesario reforzar el alma con dos solertas (unta de cada lado) las que quedan sujetas por madio de tornillos y remaches, cubriendo casi toda la longitud del alma como se muestra en el plano, en el que tambie se indica la colocación de un tope o separador que tiene por objeto mantener la distancia correcta entre la aguja y los rieles de apoyo y rectos de la vía principal antes del talón de la aguja, esí como las oreisa para las varillas 1, 2, 3, 4 y 5, del cambio.

Para colocar las agujas de cambio se utilizan otros accesorios tales como: placas de escantilión, placas correderas, placas de talón , silletas de refuerzo, bloques o empaques de talón completos, vertilas de cambio , barra de conexión y árbol de cambio.

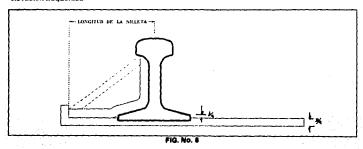
PLACAS CORREDERAS:

Les places correderes o de elevación pueden ser maquinadas o troqueladas, en los dos casos se emplean places de fierro del espesor del tipo de place que se requiera fabricar.

Cuando les placas son mequinades, estas están cortades y retejadas en su grueso o espesor para permitir el apoyo de patín del riel y elevación de la aguja también sirven para apoyar en un extremo la silleta de refuerzo como se muestra en la figura No. 8.

PLACA CORREDERA DE BASE SOLIDA Y SILLETA RIGIDA.

Cuando las placas son troqueladas éstas por efecto del troquel se les forma un cojin que permite el apoyo y destizamiento de la aguja. En la parte extrema existe un doblez que tiene por objeto impedir el desplazamiento de la silleta de refuerzo, La figura No. 8, muestra una placa corradera de elevación troquelada.



PLACA DE ESCANTILLON:

Las placas de escantillón son piezas de acero al carbón de grado "N - 3" forjada

maquinada; esta es colocada en el durmiente 1, 2 y 3 del juego cambio se diferencia de lotras por su tamaño y porque en ella esientan las bases de los patines de los rieles de apoyo y recto de la via principal, esi como les bases de las silletas de refuerzo que irán colocadas en los extremos, ésta placa tiene un doblez u hombro que evita el destizamiento lateral de la silleta y el riel, estos dos elementos se colocan, en un rebaie o ranura con un espesor de 3/4" hasta 1/4" para dar la elevación de los colines y que además sirven para que las agujas conserven su altura específicada.

En les placas egiste una perforación cuadrada para hincar un clavo, cuando no sea necesario condenar les agujes, Véase la figura No. 9. A la placa OG, IG, 2G, se le hace un doblez a la mitad de la longitud: de la placa, mismo que sirve para darle salida al riel de apoyo.

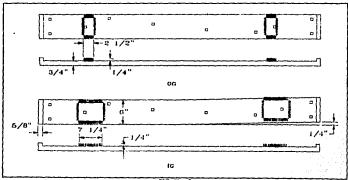


FIG. No. 9

PLACA DE ESCANTILLON AISLADA.

Las piecas de escantilión en vías señalizadas son diferentes a las anteriores (rigidas) estas se nombran como places de escantilión aisladas de base sólida para silletas ajustables. Difieren de las anteriores en que en sus extremos donde se colocan las silletas ajustables, el maquinado es angular y en pendiente con dos taladros para tomillos que fijarán las silletas ajustables. Las places están seccionadas a la mitad y se une por medio de un dobles en cada sección de la placa bedeleses que permitan recibir la tomiliteria de ejusta. En este punto de unión se vence la placa para permitir que la base del patín del riel de apoyo obtenga su ajuste al ánguio de la aguja como se muestra en la Fig. No. 10. Son colocadas en un juego tres piezas, la OG, IG y 2G, en el durmiente anterior a los dos largo que se utilizan para el pedestal del árbol de cambio. Estas placas de escantillón se fabrican en varios tipos según la forma de silleta ajustable.

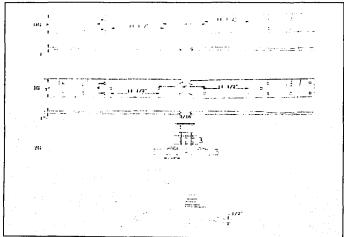
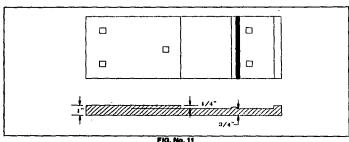


FIG. No. 10

PLACA No. IA.

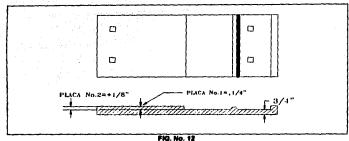
La placa núm. IA, es una placa de base sólida maquinada con material de placa laminada de una pulgada de espasor, de acero al cardón de grado "N. -3" que se coloca a continuación de la placa de escantilión IG, a esta placa se le maquinan dos muescas o rebajes: la primera en el extremo después del tope u hombro para apoyo de la silveta, en seguida hay otro tope angular que separa la primera y segunda muesca, en esta última apoya la base del petin del riel. Estas muescas tenen la profundidad de 1/4" por lo que la elevación en relación con el espesor original de la placa será de 3/4" y el cojin o corredera de la placa será de 1/4". En este cojin existe una perforación que se utiliza pera condenar las agujas como lo muestra la figura No. II.



PLACA Nº 1a (de base solida)

Places No. 1 Y 2.

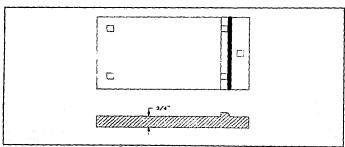
Estas placas también son de base sólida con la misma resistencia (N - 3) de acero al carbón, y son colocadas después de la placa IA, pero difiere en el número de taladros para los clavos. En la placa No. IA hay 8 taladros, dos en cada extremo y uno aproximadamente en el centro donde queda la elevación de más 1/4" para cancelación de la misma. Estas placas diferente en su elevación : la No. 1 es de 1/4" y la NO. 2 DE 1/8".



PLACA Nº 1 y 2 (de base solida)

PLACA No. 3.

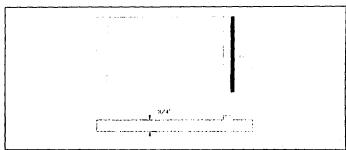
Esta placa No. 3 también es de base sólida, del miemo material de acero al carbón "Ni - 3", y se celoca después de la placa No. 2. Su espesor se de 3/4" y tiene un hombro sera conservar el accamitifico como lo muestra la Pigura No.13 e siste tope está colocado poco antes del extremo de la placa y cuenta con 6 taledros pera clavos, 3 en un axtremo y 2 en el otro qua quedan al interior del lado de las apuise.



PLACA No. 3 (de base sólida). FIG. No. 13

PLACAS Nos. 4 Y 5.

Estas piecas 4 y 5 para talón de agujas también son de la misma calidad de acero el carbón (N - 3), en ambas el especor es de 3/4" y tiene un hombro para ovitar el deslizamiento lateral del riel de la via principal o del riel de apoyo y para conservar el escantillón en los talones de las agujas, como lo muestra la Figura No. 14. También este tipo de places cuenta con 5 taladros para clavos.



PLACA No. 4 Y 6(de base sólida). FIG. No. 14

PLACAS PARA RIELES GUÍA

Cuando las agujas son de elevación "Uniforme" las placas correderas número 2 y 3 son con elevación de 1/4" o sea igual a la elevación de los cojines de las placas de escantillón, placas IA y No. 1 incluyéndoles de talén de aguja requiere de una serie de placas espaciales que se colocan después de las placas para talones de las agujas, las cuales permiten que la elevación de 1/4"descincida esta medida de 1/18" en 1/18" en 1/18" por placa hasta el nivel 0" que es igual al de la via principal cuando las agujas del mismo tipo son mayores de 22" de longitud, el descenso por placa es de 1/32". La Figura No. 15 que a continuación se muestra detalla dos tipos de maquinado por placa.

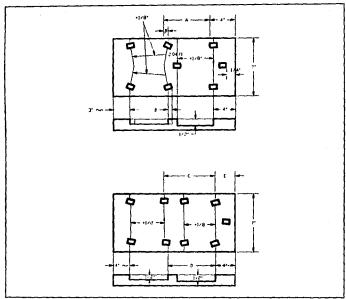
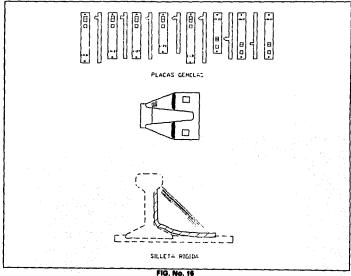


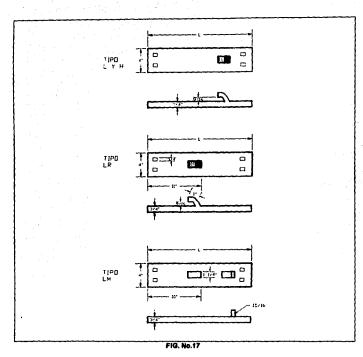
FIG. No. 15

Un rebaje normal al riel recto de la via principal y el otro rebaje en "X" para las bases de los patines de los rieles de apoyo o riel guie curvo, cuenta además con 8 taladros para clavos. El otro tipo de place tiene 16 taladros para clavos y ambos rebajes son similares, apreciandose que los rebajes para las bases de los patines se separan angularmente. Estas placas también son fabricadas con la misma calidad de acero al carbón de grado "N - 3".

PLACAS GEMELAS.

Las placas gemelas se fabrican de solerás taminadas de acero al carbón de grado "N - 3". Son troquetadas para formar et gancho de amarre de los petines de los rieles de la via principal, guia curva y recto, el de apoyo y sapo; cuenta con cuetro taladros cuadrados para clavos, 2 en cada extremo y uno rectangular franta al gancho de amarre de los patines. El taladro, cuadrangular puede cambiarse por circular cuando las placas se fijan con tirafondos. La longitud de estas placas varia entre 23" y 38", se colocan 2 por cada extremo de durmiente y después de los talones, de las agujas graduales y 2 por durmiente en el sapo, el tipo de la placa es de acuerdo con la posición de gancho . la figure No. 14 detalla la postura del gancho apreciándose en la primera placa que el gancho esta formado en el extremo de la placa, la segunda aproximadamente al centro y por último la placa que tiene el gancho vertical.





El levante del gancho se hace para dos alturas: 9/16" y 15/16", le primera para userse en patines de los rieles y la segunda en los faldones de los sapos de acero manganeso. El gancho puede trequelarse vertical cuando estas placas son colocadas en juntas dende hay planchuelas. Se gueden conocer estas placas gemelas por su marca estampada en un extremo con las siglas, "L" Y "H", "LR" Y "LM"

PLACAS PARA CONTRARIEL.

Les pieces para contrariel se obtienen de places laminadas de acero al carbón de grado N - 3. Esta piece puede ser maquinada para formarie el hombro que se localiza poco antes de uno de los extremos o tembién este hombro puede soldares mediante una solera cuadrada para evitar el destizamiento del patin del contrariel como se aprecia en la Figura No. 18.



PLACA PARA CONTRARIEL. FIG. No. 18

Esta place cuenta con 7 taladros; setán colocados en un extremo, tres taladros, uno fija la place al durmiente y tos otros al patin del riel de la via principal o del ladero, el otro taladro se localiza al eje longitudinal de la place con una separación entre los dos taladros anteriores igual al patin del riel en uso, en seguida se localizan otros dos taladros sobre el hombro de la place, que permitirá el elevado del contrariel y por último el taladro extremo, que también se utiliza para fijar la place al durmiente.

SILLETAS RIGIDAS.

Las silletas de refuerzo rigidas son piezas que se obtienen de placas de acero al carbón del grado N -3, son forjedas para daries la forma del filete y ángulo superior del hongo, altura del alma, filete y ángulo pera el ala de patin pendiente que se prolonga hasta queder en contacto su propia base con la placa correspondiente como se muestra la Figura No. 19.

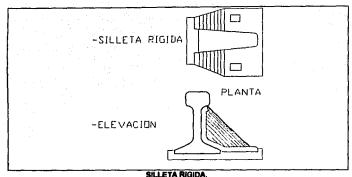


FIG. No. 19

Refuerza su estructura un nervio que principia en el filete superior para apoyo del hongo y desciende en pendiente poco antes del final de la longitud de su base. En esta parte se localizan des taledros cuadrados que coinciden con los dos taledros extremos de las placas corredera de elevación a la cual se filan.

SILLETAS AJUSTABLES.

Este tipo de silletas es integrado por partes, silleta, cuña de ajuste y tornillería (se encuentran fabricadas en varios tipos y en la figura No. 20 se muestra une de ellas). Estas elletas en su mayoría sen piezas de fundición y requieren una aleación de acero y cobre. Su empleo es práctico debido a que se pueden ajustar cuando los rieles de apoyo o recto de la via principal han perdido su separación con respecto a las agujas por empuje lateral. Para ajustar éstas se affojan los pernos de la silleta o la cuña quedando en libertad de correrse para así recuperar el escantillón perdido.

Este tipo de silleta es usualmente empleado en vias troncales señalizadas y estas pueden ser fundidas o troqueladas.

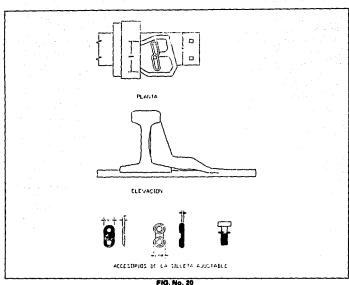


FIG. No. 20 ACCESORIOS DE LA SILLETA AJUSTABLE..

PLACAS DE ASIENTO PARA DURMIENTES.

Las placas de asiento para durmientes son piezas que se obtienen por laminación y condicionadas a un proceso quiento de acero bajo carbón y cobre. Estas placas se colocan entre el patin del riel y el durmiente. Se utilizan dos placas por durmiente y tienen por objeto evitar el hundimiento del patin de del en el durmiente. Estas placas son laminadas para diferentes calibres de rieles y su diseño permite en todas ellas una mejor superficie de apoyo del patin y del riel y por consiguiente en el durmiente. Son de forma rectangular con una longitud que varia de 10" a 12" y el ancho hasta 1 - 3/4", el espesor también es variable de acuerdo a cada tipo de placa con relación al calibre del riel.

En la superficie presentan algunas de estas placas 1 o 2 hombros , los cuales sirven para que el riel no se deslice lateralmente al cabeceo del equipo rodante. Entre estos hombros existe una pendiente de 1:2 ó 1:40 hacia el centro de la via, para proporcionar mejor rodamiento del equipo.

Cuentan estas placas con 4 u 8 taladros cuadrados ó redondos para clavos ó tirafondo, los cuales se localizan algunos de ellos sobre los hombros y el resto en los extremos.

La base es plana, pero algunas de ellas tienen dos salientes angulares y transversales a la placa con el objeto de aumentar la adherencia entre ésta y el durmiente.

En la Figura No. 21, aparece un tipo de estas placas de asiento para durmiente.

FIG. No. 21

PLACA PARA DURMIENTE

Estas placas se usan después de las placas gemeias de las agujas hasta donde principia el juego de placas gemeias del sapo; en el riel recto de la via principal y de apoyo, se seguirán utilizando estas placas para durmiente interrumpiéndose en los durmientes donde se requiera la colocación de placas. Para el contra-riel.

MLOCK PARA TALON DE AGUJA.

El block de talón de agujas es una pleza de fundición y su composición química de grado "H -1", es decir: fundida de acero al carbón.

Esta pieza forma parte importante del mecanismo de las agujas, se localizan en el talón de éstas entre el riel de la via principal y de apoyo.

Está integrada por una planchuela especial, la cual al centro de su longitud tiene un doblez que permite el cierre o abertura de las agujas, así mismo la planchuela está maquinada en la parte exterior de la cabeza para permitir el paso de las cejas de las ruedas y que destas no se defien por el doblado de la planchuela. También lo compone una placa tipo "D" que se coloca en el riel recto de la via principal y el riel de apoyo, por el lado exterior en la superficie del alma, como puede apreclaree en la Figura No. 22 un juego de cuatro tomillos de los cuales uno de ellos es especial. La placa tipo "D" es una pleza de acero al carbón , taladrada y maquinada para formarle la superficie que queda en contacto con el alma de riel, en el lado contrario o plano y sobre los taladros tiene una solera soldada en tal forma que evita que la cabeza de los tomillos se aflojen. Los tomillos del block del talden están térmicamente tratados. Por lo que respecta el perno especial (de hombor) éste está fabricado de dos clámetros , siendo el menor el que tiene las cuerdas para la fijación de las tuercas ranuradas. y el diametro mayor es el que sirve de separador entre el block y la planchuela especial como se observa en el corte y ensamble de la Fio. No. 22 del block para talón de aquía.

Para garantizar la fijación de estos pernos, estos deben estar enchavetados.

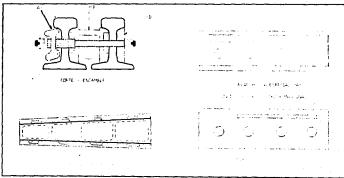


Fig. No. 22

CONTRA RIELES

Son tramos de rieles de punta azul, que se utilizan en juegos de dos piezas por cada cambio y que consta de tornilleria y de 3 o 4 empaques que sirven para mantener la separación o canal de las cejas sue forman riel y contra-riel, para la protección de la punta del sapo.

Estos contra-rieles son rectos y maquinados en sus extremos, con una distancia de maquinado que varis de 4° a 3° en cada extremo, (de acuerdo con la tongitud del contra-riel) éste desbaste se hace cambiando la inclinación igual a la del cachete del hongo del riel que maquinará de cero a \$6° para en seguida hacer la segunda inclinación a 25° hasta el extremo del contra-riel, estos extremos requieren de un corte en la esquina superior del hongo a 45° y con una distancia sobre la superficie del patin de 3 -1 1/2°. También está maquinado en el ala del patin para evitar que éste tope con el settin del riel mecto de la via principal o de aprovo del lamdo.

Los contra-rieles son de tres longitudes: 9' 5" para usarse en los juegos de cambio # 6 al 14, los de longitud 12' 6" se utilizarán en los # 15 al 20 y los de 15' de longitud es opcional su colocación pues godrán colocarse del # 15 al 20. los contra-rieles se colocan del mismo calibre que el riel a usarse en el juego de cambio respectivo.

Complementan al contra-riel, empaques de fierro fundido al bajo cartém que se colocan uno en cada extremo y uno o dos al centro según su longitud y que sirven para formar la separación 1 - 78" = 5.56 cm minimo entre riel y contra-riel en su parte recta, necesaria para la canal de cejas de las rueses, terminando en el extremo con una separación de 3 - 1/2" entre el riel y el contra-riel, así como lo ternitorie que muestra la Figura No. 23 que corresponde al tipo de un contrariel recta.

En la actuelidad también se usan contrarieles doblados en los extremos, pero éstos están totalmente anulados deade hace años por el A.R.E.A., así como las longitudes en contrarieles rectos maguinados.

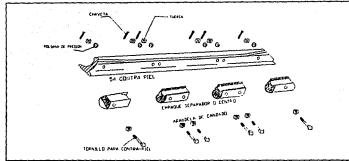


FIG. No. 23

CONTRA-RIELES DE ACERO MANGANESO.

Este tipo de contra-riel es de fundición y su composición química es el resultado de acero al manganeso, la característica de estas piezas es que no emplean empaques ni tornilleria, simplemente en cada extremo cuenta con un tope o nervio de determinade longitud, ancho y espesor, el cual apoya en el alma del riel de la via principal, para dar la separación de 1 - 7/8" para la canal de celas, (entre riel y riel).

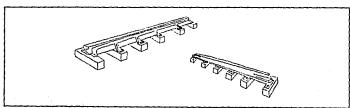


FIG. No. 24

No utiliza plaças de asiento para contra-rieles, debido a que éstas piezas están integradas al contrariel. Esta pieza puede apreciarse en la Figura No. 24 y en ella se observa en planta la guarda o encarriladera que quia a la celas de las ruedas de equipo rodante : las placas integradas a la base de la guarda se extienden a cada lado, siendo de menor tamaño del fado det escantillón, redondeados sus extremos y con un ancho aproximado a un durmiente, con dos taladros cuadrados para el clavado, por el lado exterior de la via, se prolongan dichas placas siendo de mayor longitud, suficiente para que el patin del riel de la via, principal asiente directamente sobre este tipo de placas y se fijen directamente sobre los durmientes, así mismo cuentan con sus extremos redondeados y un taladro cuadrado para el clavado y otros tres taladros, unidos a modo de escalinata (para ajuste de la separación de canales de cejas), contando un taladro de cada especie por saliente o placa. Estos contra-rieles de acero manganeso son fundidos en dos longitudes 8'4 - 1/2" y 10' 0". la altura de la quarda es de más de 1/4" min, sobre la banda de rodamiento del riel en uso de la vía principal y el más, de 1" y el espesor de esta guarda de 1 -1/2". Esta guarda tiene un alineamiento para formar la canal de cejas, la longitud central es recta y variable y conserva la separación de 1-7/8" entre riel y contra-riel necesaria para que las cejas de las ruedas no toquen la punta del sapo y los extremos con una separación máxima de 3-3/4" para gular gradualmente las ruedas del equipo a la canal de ceiss. .

El número de salientes o placas integradas al contra-riel es de 4 o 5 centrales y una media placa a cada extremo, espaciadas a 19-1/2" de centro a centror. Estos contra-rieles de acero manganeso se usan comúnmente en sapos insertos o sólidos de acero de manganeso, No. 7 a 10. 10 donde se colocan contrarieles de 8/4 -1/2" de longitud y de 10" 0" de longitud para los sapos de números mayores.

SAPOS.

Los sapos pueden clasificarse en dos grandes grupos; estos son: TORNILLADOS y de ACERO MANGANESO.

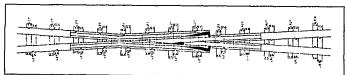


FIG. No. 25

UN SAPO RIGIDO ATORNILLADO

Este sapo se encuentra colocado comúnmente en patlos y vias secundarias, es fabricado desde el No. 4. hasta el No. 12. Básicamente están armados con riel de primera (alto carbón) empaques de fierro fundido y tornillería con tratamiento térmico, los empaques tienen como finalidad formar la canal de cejas para dar la separación de 1 "7/8" entre la punta y alas del espo . También requiere de un empaque de garganta y un elevador de ruedas que se localiza entre las patas, el cual se obtiene de un pequeño tramo de riel maquinado de éste, cuchetes y patín en ángulto.

Actualmente se estudia la colocación de estos sapos en vias principales, tomando en cuenta la intensidad del tráfico.

SAPO INSERTO

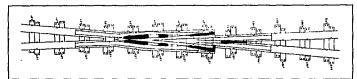


FIG. No.26

SAPO DE INSERTO

El sapo inserto se recomienda para usarse en vias principales porque relativamente no requiere de mantenimiento. Se usa en línese de alta velocidad puesto que su corazón de acero manganeso parte desde la garganta hasta el tatón o elevador de ruedes, formando una sola pieza.

El corazón de este sapo está envuelto con rieles de alto carbón (punta azul), y requiere también de un empaque de garganta y otros dos en los extremos de las alas donde el riel de ésta está rebajado. El elevador de ruedas está integrado al corazón y se nombra como extensión de lacta y lo remata una cuña entre sus patas que también es de fundición. Al igual que los rigidos utilizan tornillería de tratamiento térmico y son fabricados desde el No. 4, hasta el No. 20, este último ya en servicio por estos Ferrocarriles N. de M.

SAPO DE RESORTE.

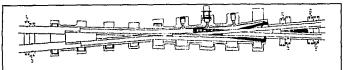


FIG. No. 27

SAPO DE RESORTE

El sapo de resorte aurique requiere de mayor cuidado y conservación es preferido por los Ferrocarriles para colocar en vías troncales, porque forma una continuidad en la banda de rodamiento de la vía principal en el cruce del desvio; esa continuidad le permite el ala móvil de sapo. Esta als se separa de la punta del sapo cuando las cejas de las ruedas del equipo rodamie son guisdas por el contra-riel, accionando los resortes colocados en una caja que se localiza a 23 1/2º o 43º de la punta práctica para que los trenes entren o salgan de los laderos y permita que el ala móvil ceresea a su posición original.

Las características de este tipo de sapo son las siguientes: emplea rieles de alto carbón (punta azul) para las alas y patas, cala con resortes para el ala móvil, dos calas pequeñas que se nombran como soportes-quias. Estas pequeñas caias y la del resorte reciben en su interior un macho quia de solera, dobtada esta en su eje longitudinal a determinada distancia y ángulo de inclinación. Jos cuales irán colocados sobre otra solera que servirá de refuerzo al alma del riel del ala móvil de sapo. Esta solera esta maquinada para el ajuste con el alma del riel y colocada exteriormente, la jongitud de ella permite recibir la tornifieria individual que fijarà al alma, solera y machos guia. En la superficie del hongo, ésta ala móvil tiene un rebale angular situado aproximadamente frente a la caja de resortes. También utiliza entre las patas un empaque de cuña, un elevador de ruedas y un empaque de talón. Entre la punta teórica y el extremo del ala rígida, utiliza un empaque: los tres empaques son de acero fundido del grado H-1 y el elevador de ruedas de un tramo de riel maquinado. Para fijar estas partes se requiere de 5 placas grapas, tornilleria de tratamiento térmico. Complementan a la fijación del cuerpo del sapo, una gran placa de asiento que irá apoyada sobre cuatro o cinco durmientes (de acuerdo con el número del sapo). Otra de menor tamaño (para dos durmientes) en la boca y tres individuales en los durmientes intermedios y extremo de las alas. Sobre estas tres placas se sueldan tres solerás de 2" X 6" que sirven de topes al patin del ala rigida y dos más para los patines de los rieles quia. En la placa de asiento grande también se coloca otra placa tope para el ala móvil y está localizada antes de las calas de resortes. Todas las placas tienen taladros cuadrados para clavos de via (2 o 3 por extremo de placa).

Por último, en la boca del sapo de resorte se emplea un block separador que fija los rieles guía y el ala.

SAPO SOLIDO

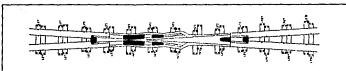


FIG. No. 28

SAPO SOLIDO

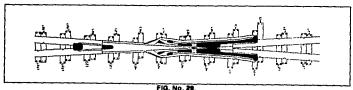
Este sapo es ideal para el tráfico pesado y su resistencia al desgaste y al impacto, hacen que su fabricación see de alto costo. Es de una pieza y no utiliza fornilleria en su cuerpo, solamente en los extremos, o sea, en la boca y en el talón, donde tiene una extensión en ambos extremos que sirven para atomilitar los rieles guía y de salida del sapo, por madio de planchuelas.

En la superficie de rodamiento de las alas tiene una rampa de elevación colocada aproximadamente frente a la punta del sapo al eje de su longitud con un nivel de más de 1/8".

La longitud de esta rampa varia de acuerdo al número del sapo.

Se construye para cambios del No. 4 al No. 12 y en calibres de rieles desde 90 libs/yd, hasta 140 libs/yd, en acero al manganeso.

SAPO DE CONTRA-RIEL PROPIO O AUTORESGUARDO



J. 100. EU,

SAPO AUTO RESGUARDADO

Este sapo elimina el uso de contra-rieles, estos quedan a modo de nervios en los cantos exteriores de las bandas de rodamiento de cada ala del sapo, dejando justo el espacio de esa superficie de rodamiento, para que las ruedas del equipo no toquen la punta real del sapo.

Al igual que el sólido y el inserto, cuenta con una rampa con elevación de 18" y la extensión de la rampa varia para cada número de sapo. Esta rampa se encuentra localizada frente a la punta real del sapo máis o menos a la mitad de la longitud de esa elevación y en cada ala. Se utilizan para su fijeción placas gemelas y en la conexión de los rieles guía dos medias placas tipo "D", que substituyen a las planchuelas, y el amarre en la extensión de la cola con los reles se hace por medio de un par de planchuelas y tornillería. Este sapo também es fundido en acero al manganeso acera cambios del 80.4 a 10 y en calibres de rieles deade 80 libel/via. hasta 140 libel/via

Su colocación es preferente en patios, donde la velocidad de los trenes es moderada, rigida mediante una planchuela y al lado opuesto de la otra ala (móvil), que por medio de una planchuela especial doblada en su parte media longitudinal, permite el movimiento o ajuste con la punta del sago para la continuidad de la troncal en el cruce del desvio-

Toda su tornillería requiere de tratamiento térmico, incluvendo los resortes.

También este tipo de sapo emplea pera su colocación placas gemelas; en los rieles guía y patas del sapo.

El A.R.E.A. (Asociación Americana de Ingenieros Ferrocarrileros) limita su construcción únicamente para juegos de cambio 8 9, 10, 11 y 12, y con fabricados para salidas izquierda o derecha a la vía secundaria:

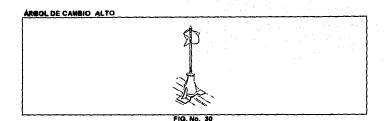
Su colocación no es recomendable para vias principales.

ÁRBOL DE CAMBIO ALTO:

El árbol de cambio elto está constituido por un conjunto de partes diferentes especiales de materiales, en los que se cuentan de fundición forjadas y tratadas térmicamente como son las rodajas del soporte del resorte.

Este árbol es de operación vertical; accionado por un manubrio. La base se sujeta a los durmientes con clavos de via o pernos.

Tiene una altura aproximada de 7º 9 1/4º - 2.36 mts. El poste cuenta con una bandera o disco y un remate para linterna..



ÁRBOL DE CAMBIO BAJO.

Este árbol está diseñado para ocupar un mínimo de espacio donde sea necesario. Es una pieza de fundición en dos secciones, que son base y tapa. En el interior se encuentra localizada el mecanismo del árbol, el cuál es accionado por una palanca que tiene en el extremo un contra peso.

Se cuenta con diferentes tipos de árboles bajos y todo ellos tiene un promedio de altura de 1.0 mts. desde la base hasta el remate o porta lampara.

También se puede encontrar entre estos el árbol semiautomático que permite el movimiento de las aguias cuando estas están cerradas y las ruedas pasan por el cambio produciendo en forma automática el movimiento en el mecanismo de resortes del arbol sin que este sufra daño alguno.



BARRA DE CONEXION.

La barra de conezión es una pieza forjada de acero al carbón de grado "H-1" con tratamiento térmico. Esta barra sirve para unir la varilla No. 1 y el perno de ojo del árbol de cambio, por medio de una horquilla que está atorniltada a la por su extremo, en el árbol alto, o espiga de la biela o cigueñal en el árbol bajo.

El otro extremo es forjado en la barra y tiene forma de quijada estas tienen una abertura igual al espesor de la varilla No. 1, (más 1/16") en ambos extremos requieren de taladros y tornilleria.

Sus dimensiones aproximadas son Diam.-1 3/8" x 5'6" ó 3'3" de longitud para arboles bajos. Esta longitud es suficiente para conservar el gálibo.

BARRA DE CONEXION.



FIG No. 32

VARILLA DE CONEXION NO. 1

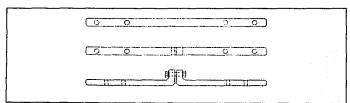


FIG. No. 33

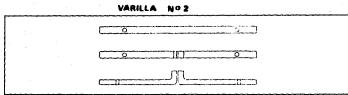


FIG. No. 34

VARILLAS DE CONEXION.

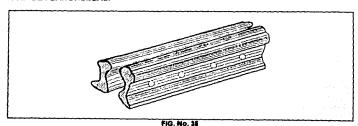
Las varillas de conexión son piezas laminadas de acero al carbón del grado "N-3", que sirven para mantener en posición correcta las dos agujas conservando la separación de 4 3/4" que debe haber entre la punta de la eguja y el riel recto de la via principal ó blen cuando el cambio está dando paso sobre la via secundaria.

La varilla No. 1, cuenta con dos taladros en cada extremo y otros dos taladros interiores que se localizan para atomilitarse a tas orajas y que fijan la separación correcta de las agujas. Los taladros extremos sirven para recibir y fijar la quijada de la barra de comexión por medio de tomillo.

La varilla No. 2, solo tienen un taladro en cada extremo y también reciben los pernos de las orejas.

Les planchueles son plezes laminades de acero al carbón de grado H-1 también varian en su tipo les hay de faidón o angulares. Les de mayor uso son éstes últimas y cuentan con cuetro taladros ovales por planchuela, su longitud común es de 24" son usades también en los juegos de cambio para unir los extremos de los rieles, sapos y talones de agujas.

PAR DE PLANCHUELAS.



.

RIEL

Los rieles de acero son fabricados en las fundiciones "ALTOS HORNOS", estos se obtienen de mezclar los siguientes minerales básicos: Hierro, Carbón, Manganeso y Silicio.

Junto con estos se encuentran minerales no deseados e impurezas como el Fósforo, Azulte, Gases y Escoria.

De los anteriores minerales el "carbón" es el más importante para la fabricación de rieles. (A mayor cantidad de carbón, éste será más duro y quebradiza) Actualmente el carbón es controlado y los reles alcanza la durez requerida.

Fundido el metal es vaciado en una serie de moldes, en donde el acero líquido se enfría y se hace sólido formándose los lingotes.

Enfriado el lingote se retira de los moldes y se llevan a los hornos donde se les calienta hasta tener la temperatura requerida para laminarios.

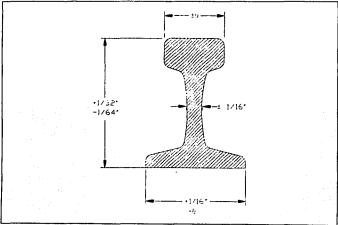


FIG. No. 36

El laminado consiste en hacer pasar el lingote por una serie de rodillos que lo desbastan y otros que le dan forma de riel.

Los lingotes son cortados en dos partes y de cada parte se obtiene de dos a cuatro rieles.
Una vez que los rieles pasan por último rodillo de laminado ha quedado marcado con una serie de número s y letras que representan :

 CALIBRE
 100

 TIPO DE RIEL
 RE

 ENFRIAMIENTO CONT.
 CC

 MARCA DE LA LAMINADORA
 COL. O MONTY

 AÑO DE LAMINACION
 1974

 Y LAS RAYAS EL MES
 11111

También al otro lado y en el alma del mismo riel tienen otras marcas:

PUNTAS ENDURECIDAS "CH"
NUMERO DEL CALOR 62346
NUMERO 4to. DEL LINGOTE LETRA "D"
NUMERO DEL LINGOTE 17

Los rieles son pintados en sus extremos para indicar su calidad:

Extremo sin pintar

Extremo pintado de azul

Extremos pintados de amarillo

Extremos pintados de verde.

Extremos pintados de blanco.

Extremos pintados de café.

Rieles especiales o "X", Long, de 24' a 39'.

El uso del tipo de los rieles y los extremos pintados se deben consultar al Ingeniero Residente para su colocación.

CAPITULO No. III

INSTALACION DE JUEGO DE CAMBIO

En este capítulo hay que tener presente ciertos aspectos a considerar a fin de no incurrir en errores futuros. Ocasionando costos mayores de mantenimiento habiendo definido la necesidad de instalar un juego de cambio, debe de tenerse en cuenta lo siguiente. Localización de la P.A., (punta de aguias) teniendo cuidado en no ubicario en curva, sobre alcantarillas, en cruces a nivel y en curvas verticales.

La colocación de los cambios de vía siempre quedará sujeto a las medidas y especificaciones de los planos tipo, esto quiere decir que bajo ningún motivo al asentar un cambio de vía podrán modificarse las medidas que están indicadas y al por ejemplo, si va a colocarse un cambio No. 10 d 20 en vía ancha, se deberá ejecutar el trabajo de acuerdo con las medidas que fija el plano tipo en estos cambios se utilistran rieles de 93 de longitud. Sea cual fuere el cambio de vía pro colocar es conveniente recordar que en terreno se deberá marcar en el alma del riel, antes que otra cosa, la posición de las agujas y el sapo una vez logrado esto se podrán colocar los elementos o partes del cambio en la Figura No. 37 se muestra con linea punteada el trazo de un cambio No. 10 y por otra parte se ha fijado la posición de la punta de agujas (P.A.), el talón de la agujas y la posición del aseo.

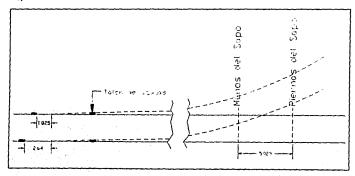
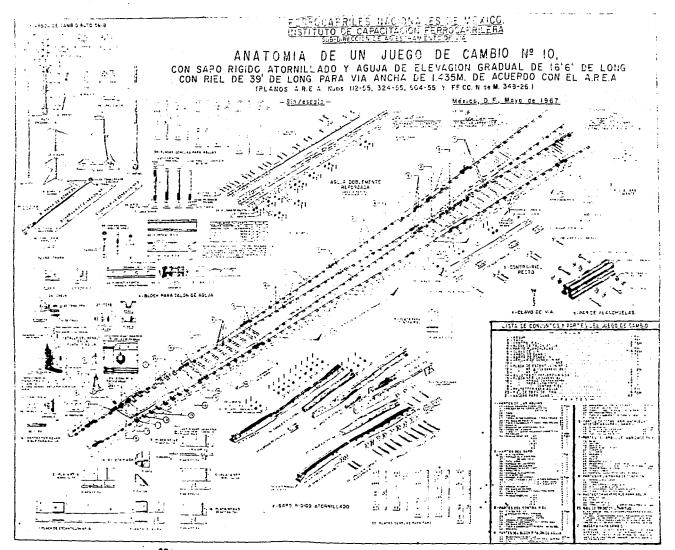


FIG. No 37

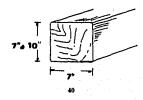


Al marcarse la posición de la agujas en el terreno, puede suceder que el P.A. coincida ó quede próxima (cerca) de las planchuelas; en este caso se tendría que correr la localización del P.A ya sea hacia adelante ó hacia atrás de las planchuelas, con el objeto de que las dos agujas queden a la distancia reglamentaria, y que para nuestro ejemplo son de 1.828 mts. (6' 00") y 2.64 mts. (6' 0").

El objeto de tener las agujas retiradas de las planchuelas es el de evitar que por corrimiento de los rieles exista un espacio que evite que la punta de las agujas toque las planchuelas, en cuyo caso, el cambio no funcionará correctamente, o bien las agujas tieguen a despuntarse en cualquiera de los dos casos existe el peligro de un accidente de manera que siempre se deberá de tener presente esto en el almacén se clasificará el juego de madera y el herraje según tabla:

JUEGO DE MADERA PARA CAMBIO

CANTIDAD	No. PROGRESIVO.	ESCUADRIA	LONGITUD.
2	1 - 2	7" X 9"	15'
10	3 - 12		8' - 6"
6	13 - 18	••	9'
5	19 - 23	41	9' - 6"
4	24 - 27	••	10'
į.	28 - 31		10' - 6"
3	32 - 34		11'
3	35 - 37		11' - 6"
2	38 - 39	**	12'
2	40 - 41	7" X 10"	12' - 6"
2	42' - 43	,	13'
3	44' - 46	•	13' - 6"
3	47' - 49		14'
2	50' - 51	7" X 9"	14" - 6"
Ā	52' - 55	7 7 7	15'
3	56' - 58		15' - 6"
Ă	59' - 62		15 - 6"



Marcada la posición de les agujas y del sapo se preparará el resto del material del cambio cordandose con cegueta o disco los rieles guías. La madera de cambio se colocará siguiendo el orden de las piezas numeradas y su longitud, terciado a fin de evitar que la vía se chicotee aunado a esto se le tira balasto, con una góndola de descarga lateral con él cuel se hace una cama en donde se asentaran los durmientes largos, todos y cada uno deberán quedar perfectamente calzados, ninguna pieza del juego de madera de cambio deberá quedar con el balasto embodegado en el centro, porque puede originar gojese que lleguen a quebrar dicha pieza. En la FIG.No. 38 se muesta esquemáticamente como debe efectuarse el calzados.

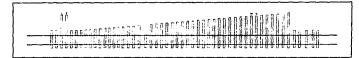


FIG. No. 38

Tomando como referencia la P.A., (punta de agujas), se mide la distancia de la P.A., hasta la pierna de sapo 27.066 mis. (83° 10") contando y realizando taladros para el contrariel, el sapo y el talón de agujas, se retira (abre), el riel que se corto desde de la P.A. hasta el sapo, se tira hacia el escapo y se la fabrica un vértica que se ubicará a 4" adejante de la P.A. y con un ángulo de 3 minutos.

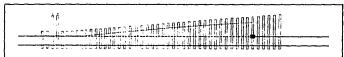


FIG. No. 39

Se colocará el sapo y se asentara sobre placas gemelas , L 23, LR 23 , L 27, LR 27, L 3, LR 3 y LR 31, fijándolo con tirafondo desde el durmiente No. 43 al No. 47 de esta.

Hasta el durmiente No. 62 se colocará el riel guía recto de 5.13 mts. (16' 10") se colocaran sobre placas de acero para curva y se fijaran con grapilla para curva y tirafondo de 200. milimetros paralelo a estos trabajos se colocarán las placas de contra-riel CR y el contra riel de 3.35 mts (11' 06").

Realizado el vértice se colocarán las placas de escantilión 0G Y IG sobre los durmientes del 0 y 1 la placa 1A en el 2, la placa 1 en el 3 y 5, la placa IP en el 4, 6 y 7, la placa 2 en el 8 la No.3 en el 9 la No. 4 en el 10 y la No. 5 en el 11 las placas LR 23 y L 23 en los 12, 13 y 14, las placas LR 27 y L 27 en los 15, 16, 17, 16, y LR 31, L 3 en el 19. Sobre estas placas se asentará la aguja de 16° 6" y el riel de 39° todas las placas se fijan al durmiente con tirafondo de 200 mm.

Al armar cada elemento se tiene que ir colocando el escantillón a fin de dejar la via principal alineada y no interrumpir el trafico de trenes en ambos sentidos (coordenadas).

Procediendo de inmediato a armar el riel curvo, siguiendo la misma secuencia de el riel recto, a excepción de que la curvatura, se le da en función a las coordenadas tipo para cada cambio.



FIG. No. 40

Paratelamente se colocaran la varilla No. 1 y 2 aisladas que une y separa la les agujas .

El árbol se conectará con la barra de conexión.

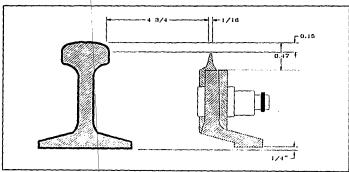


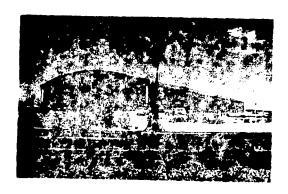
FIG. No. 41

La colocación correcta del árbol de cambio se ejecutará, colando las 2 agujas separadas de sus respectivos rieles de apoyo a una distancia igual a 2º 3/8 = 6.0 cm. criterio que debe seguirse siempre al colocar el árbol de cambio con la finalidad de que al realizar el ajuste de la barra de conexión y la palanca manual no tengan problema.

Se esta considerando que el cambio se encuentra en una zona con C.T.C. (Controt de Tráfico Centralizado) tendrá que colocarse planchuelas aislantes quienes separa un circuito de otro.

Para si tipo de via señalizada se utilizarán máquinas de cambio automáticas que se controlan a control remoto desde una oficina de despacho en lugar de un árbol manual, tema que se tocará mas a fondo en otro capitulo.

Para llevar a cabo la inspección y conservación de las máquinas automáticas de cambio independientemente de las normas que se han mencionado se deberá revisar la operación automática del árbol (automática) es decir, que se deberá de comprobarse el tiempo que tarde en realizar la operación de abrir y certar las agujas y ver si están dentro del rango permisible que es de 10 a 13 segundos como regia genera:



CAPITULO No. IV

MANTENIMIENTO (CONSERVACION)

Es importante tener presente que todas aquellas piezas de los cambios de via que están sujatas a un movimiento, deberán mantanerse limpias y engrasadas, evitándose que se junte basura, tierra, piedras, etc., que impidan el libre movimiento ya sea de las agujas o de las piernas móviles de los sapos de resorte y en el caso de las placas correderas, estas se mantendrán limpias y engrasadas en la superficie sobre la que se mueven las agujas; lo anterior, es en cumplimiento a lo establecido en las Nomas Vicentes.

Los cambios de via con gran número de piezas que deben estar perfectamente bien ajustadas y en condiciones que garanticen el paso y seguridad de los trenes.

El personal encargado efectuará inspecciones por lo menos una vez a la semana en los cambios que están colocados en la vía principal y una vez al mes a todos los cambios que están dentro de su jurisdicción, ya sean colocados en la vía principal, en patios, laderos, etc.

Al efectuarse la inspección se deberá prestar especial atención a otros aspectos fundamentales que son; 1º El alineamiento de los cambios. 2º su escantilión y 3º el desgaste; además, se deberá observar con todo cuidado si las agujas y los sapos no tienen grietas o roturas en la banda de rodamiento que pueden ser causadas por el propio tráfico o bien por defectos del riel, se observará si los taladros no están abocardados ya sea en las orejas de las agujas, en la barra de conexión o en las luntas del talón de las aguias y del sapo.

Por lo que se refiere al alinsamiento del cambio, de toda presencia se observara tanto las agujas como el sapo se encuentran perfectamente bien alinsados con respecto a la vía principal, si las agujas no están vencidas o existen codos en el talón de las mismas y si las juntas del sapo están o no alineadas. Para comprobar lo anterior, mediante el empleo de un hilo a reventón podrá comprobar si el cambio está o no correcto, ordenando que so corrijan los codos o bien procediendo a cambiar las agujas o el sapo si están vencidos.

En la Fig. No. 43 se muestra esquemáticamente un cambio de via fuera de linea y otro con su alineamiento correcto con respecto a la via principal, señalándose la posición del hito a reventón con las letras MN que nos indica que el talón de las agujas A, existe un codo y que por otra parte el sapo en sus extremos B y C también está fuera de linea.

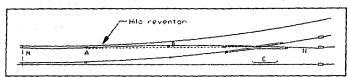


FIG. No. 43

Por lo que se refiere al escantilión, éste debe comprobarse en toda la tongitud del cambio y además también deberá comprobarse y contervarse el escantillón o separación reglamentaria de las aguas del sapo y de los contrarietes con respecto a los rieles de la via principal y de la via secundaria o tadero, es decir, que en el caso de las agujas se deberá verificar y conservia separación de la punta de las agujas con respecto al riel de la via principal que es de 0.121 metros (4-3/4") y la separación del talón con respecto al riel de la principal es de 0.146 metros (6-3/4") correspondiendo sembas medidas al caso de via anche.

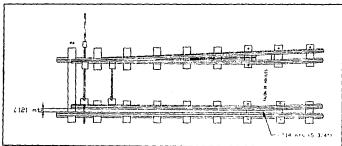


FIG. No. 44

Por lo que se refiere al sapo y los contrarioles también existen medidas que deberán consorvarse y son: la distancia del lado de escantilión del sapo a la cara del contrariel donde pasa la ceja do la rueda, esta distancia deberá ser de 1.387 metros (4'-6-5/8') para la via ancha, por lo que se refiere a la separación del contrariel y del riel de la via principal o secundaria, será de 0.0476 metros (1-7/8''), respecto a esta última medida es conveniente aclarar que cuando el escantilión de la via se ensancha en las curvas, la separación entre el contrariel y el riel de apoyo también deberá ensancharse en la misma cantidad; así por ejemplo, si el escantilión de la via principal se ensancha en 2.5 mm., la separación del contrariel y el riel se aumentarse no la mismo sontidad; así por ejemplo, si el escantilión de la via principal se ensancha en 2.5 mm., la separación del contrariel y el riel se aumentarse no la mismo 2.5 mm.

En la Fig. No. 45 se muestra esquemáticamente la separación de los contrarieles y del sapo para el caso de via ancha.

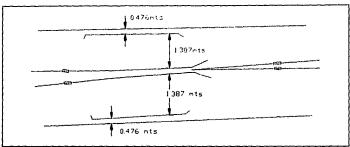


FIG. No. 48

De acuerdo con las medidas anteriores y al efectuarse la inspección de los cambios se deberá observar los siguiente:

- 1º Que las agujas tengan la separación reglamentaria en el talón, sobre todo cuando en este lugar no existe empaque o block de talón que conserve la separación correcta, en el caso de que exista empaque se tendrá cuidado de comprobar si éste no está flojo o roto y en tal caso, se procederá a su ajuste o cambio.
- 2º Las dos puntas de las agujas deberán ajustar perfectamente contre los rieles de la via principal, es decir, que al moverse la palanca del cambio y tiraría al contrario, la aguja deberá pegar completamente al riel sin dejar ningún espacio libre y si étate existe se comprobará si los taladros están abocardados tanto en las orejas de las agujas como en las varillas de cambio No. 1 y No. 2 o en la barra de conexión, o bien, si los pernos que atraviesan dichos agujeros son de la medida reglamentaria, en tal caso, se procederá a reponer la pieza o piezas defectuosas y de no ser esta la causa bastará con ajustar las agujas mediante la barra de conexión y los taladros de las orejas cuando éstas tienen más de un agujero.

- 3º Se inspeccionarán todas los pernos y tornillos para ver si se encuentran en su lugar y para comprobar si no están rotos o vencidos si las chavetas que los aseguran están correctamente colocadas y ablertas sus país.
- 4º Se comprobará si los árboles de cambio y sus palancas (libas) están perfectamente bien asegurados sobre todo aquellos que se localizan en la via principal.
- 5º Se comprobará si los contrarieles están bien asegurados ya sea por medio de los tornillos o abrazaderas y si tienen sus bloques o empaques en buenas condiciones, verificándose la separación del contrariel al riel de apoyo.
- 6º En los sapos de resorte se comprobara si los resortes tienen la tensión correcta y funcionan sin golpear demastado sobre el sapo y si las agujas se mueven dentro del tiempo reglamentario cuando son accionadas por árboles automáticos; para comprobar lo anterior, el personal de via podrá utilizar una barra de línea para mover la pata móvil del sapo o las agujas y observar su regreso a la posición original; de notarse alguna falla se comprobará si los resortes están rotos o les falta fubricación, nocediendo en este caso a cambiatios y lubricación.
- 7º Se comprobará que todos los tornillos, pernos y tuercas se encuentren bien apretados, que no sengan roturas o estén vencidos, en cuyo caso deberán reponerse de inmediato para evitar que el sapo se afícia y lleque a perder su alineamiento.
- 8º Por lo que se refiere a las placas de asiento de los sapos y de las agujas se comprobará que estén completas, bien alineadas y que no estén vencidas o rotas.
- 9º Durante la inspección de los árboles de cambio colocados sobre la 'via principal, de toda preferencia se deberá mover la palanca o liba para comprobar si su movimiento es correcto y se procurará dejar los cambios perfectamente bien cerrados con candado y alineados o "tirados" a la via principal.

Al efectuarse la inspección de los cambios en la vía principal, ésta se iniciará a partir de la punta de agujas en dirección al sapo; se quitarán y revisarán con fodo cuidado las varillas de cambio No.1 y No. 2, lo barra de conexión y los pernos que la unen con la varilla No.1, è atos últimos se limpiarán perfectamente y se observará si quedan ajustados en los agujeros y si éstos no están abocardados; se comprobará también si las varillas No.1 y No.2 no están recidas por efecto de algún descarrilamiento pues en este caso se pone en petigro el movimiento correcto del cambio recomendándose que se proceda de inmediato a relevar la pieza o piezas defectuosas que lo nacesiten; es importante recordar que al llevarse a cabo este tipo de inspecciones se deberá clavar el cambio antes de desconectar las varillas de cambio y la barra de conexión o bien se protegerá el tramo con abanderados hasta en tanto no se coloquen las piezas en su lugar; en la Fig. No. 48 se muestran las varillas No.1, No.2 y la barra de conexión con los agujeros abocardados y agrietados, encontrándose vencita la varilla No.

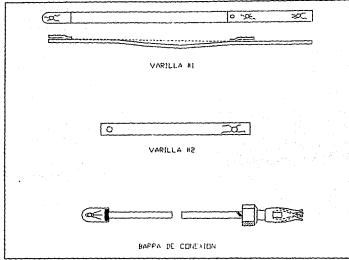


FIG. No. 46

Al inspeccionarse las placas corredera y las silletas de refuerzo se comprobará que por cada lado de la via exista la cantidad reglamentaria, se comprobará que tanto las placas como las silletas estén blen ajustadas, que no estén rotas o vencidas y que en el caso particular de las placas de cojin alse no esté gastado, las placas se debarán mantener limplas de tierra, basura, arens, etc., y perfectamente blen engrasadas pare permitir el libre movimiento de las agujas.

En la Fig. No. 47 se muestra el caso de placas corredera vencidas o rotas y con al cojin gastado y por lo que respeto alsa silletas se puede observar que no ajustan perfectamente al riel por encontrarse vencidas obligândose al ciavo a quedar zancón.

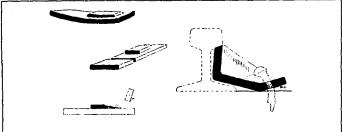


FIG. No. 47

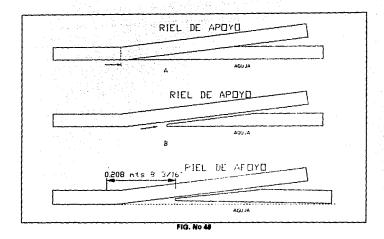
En el caso de encontrarse las placas y silletas como aparecen en la Fig. No. deberán ser relevadas ya que cuando las placas corraderas están vencidas o rotas, puede dar lugar a que las agujas queden bajas con respecto al riel de la via principal, o secundaria, con peligro de originar un accidente, y en el caso de la silletas podrá abrirse la via con posibilidad de que los rieles se viren a consecuencia del empuje de las ruedas.

La parte de las agujas que está más expuesta a desgaste o fractura es la punta, ya que recibe directamente el impacto o golpeteo de las ruedas sobre todo cuando no están protegidas en protectores para agujas.

El dasgaste en la punta de la agujas como ya hemos dicho se origina por el rozamiento constante de las cejas de la ruedas de los carros y la punta de la aguja y para evitario o reducirio se emplean los protectores de agujas.

A pesar de la protección que llega a darse a las agujas al desgaste puede ser a veces muy rápido y su origen obedece a diferentes causas: en primer lugar puede suceder que la aguja no esté bien protegida por el doblez del riel de apoyo, ya sea porque el doblez no está efectuado correctamente, o bien porque la aguja no se colocó en suposición de acuerdo con los planos tipo.

En la Fig. No. 48 y en el caso "A" la aguja está colocada exactamente frente al doblez del riel y por lo tanto no tiene ninguna protección ya que el escantillón de la via ha quedado disminuido o reducido por el espesor de la punta de la aguja, esistendo el peligro no sólo de que se desgaste si no de que alguna ceja llegue a montar sobre la punta de la aguja y se origine un accidente; en el esquema "B" aún cuando la aguja está colocada atrás del doblez, no está perfectamente bien alineada y por lo tanto la punta está expuesta a un desgaste rápido; finalmente en el esquema "C" la punta de la aguja está e 0.200 metros (8" 3/16) del doblez de manera que está perfectamente bien protegida y por lo tanto no sufrirá ningún desgaste por este motivo.



Cuando las agujas se encuentran colocadas en los corta vías o bien en una curva, sobre el lado de cierre del cambio, tembién se producen desgastes bastante rápidos debido a que las cejas de los caros rozan constantemente con la punta de la aguja y además se recargan sobre ella, en estos casos es recomendable que el personal de via inspeccione mas a menudo estos cambios ya que la aguja gastada deberá relevarse lo más rápidamente posible.

En la Fig. No. 49 se muestran esquemàticamente los dos casos anteriores; para el cortavía, las agujas que permanecen en contacto con el riel de la vía principal sufren un mayor desgaste originado por el rozamiento constante de las cejas de las ruedas al cambiar éstas de dirección y ejercer presión sobre las agujas indicadas con las letras "A" y "B"; si el cambio se localiza en una curva, las cejas de las ruedas se recargarán sobre el riel exterior y por consiguiente sobre la aguja "C", dando lugar a que ésta se desgaste ràpidamente.

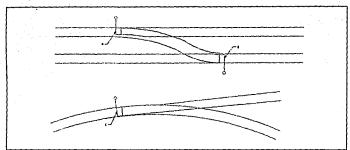
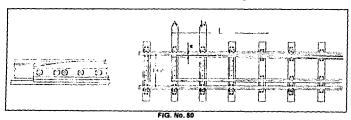


FIG. No. 49

Independientemente de las causa que originan el desgaste excesivo en las agujas, es importante determinar hasta qué limite debe aceptarse una aguja gastada, tomando en consideración su forma y reforzamiento por medio de solerás, así como la altura de las cejas de las ruedas que son las que provocan el desgaste. Al desgastarse la punta de la aguja puede tomar la forma que se indica en la Fig. No. 49 de manera que al rebajarse la punta de la aguja por efecto del desgaste, disminuye su espasor o grueso y por consecuencia se altera el escantilión de la via en este lugar ensanchándose en una medida igual a la disminución que haya surirdo la aguja en su grueso.



En la misma Fig. No. 50 el desgaste tiene una longitud "L"; esta longitud puede ser variable de acuerdo con las condiciones bajo las que este trabajando la aguja y lo mismo podemos decir de la reducción en el espesor o grueso "E", la cual mientras más pequeña sea, mayor será la abertura del escantillón.

Tomando en cuenta lo anterior, una aguja gastada podrá continuar en servicio siempre que:

- 1.-) El desgaste no sea suficiente como para permitir que las cejas de las ruedas de los carros monten sobre la aguja.
- 2.-) Que el espesor "E" de la punta de la aguja resista o sea suficiente para resistir el golpeteo de las ruedas sin que se rompa la aguja o se agriete.
- 3.-) Que el escantilión de la via al ensancharse por efecto del desgaste de la aguja no represente un peligro para el tráfico de los trenes.

Estas recomendaciones son de carácter general, de tal manera que solo la inspección constante de los cambios por parte del, ingeniero Residente o del Jefe de Via podrá determinar en cada caso el limite de aceptación de una aguja gastada para continuar en servicio o bien para ser relevada de inmediato.

En el caso de las agujas rotas ó despuntadas, podemos decir que de hecho no existe ninguna tolerancia ya que una aguja en estas condiciones debe ser retirada del servicio lo más rapidamente posible, o bien, proteger el cambio con orden de precaución mientras se retira como lo previsto por las Normas Vigentes, por su condición de aguja despuntada representa un peligro para el tráfico y puede ser motivo de accidente.

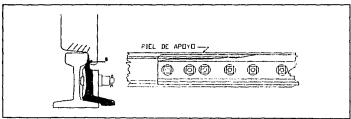


FIG. No. 81

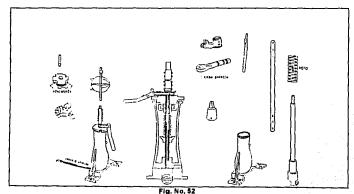
En la Fig. No. 51 se muestra esquemáticamente una aguja despuntada y apoyada al riel de la via principal, con esta aguja y precisamente en el punto "A" la ceja de una rueda podrá montarse sobre ella hasta llegar a la banda de rodamiento del riel de apoyo, es decir, que la propia aguja servirà de descarrilador y por consiguiente se provocará un accidente. Las agujas se despuntan a consecuencia del desgaste no resisten el impacto al riel de apoyo recibiendo el golpe directo de las ruedas y produciéndose la ruptura; en este difilmo caso para evitar que la punta de agujas está o no vencida y en segundo lugar si se encuentra bien nivelada y especialmente si los durmientos del talón de la aguja está n bien calzados y no existe golpe pues en caso contrario debrá procederse a quitarlo y nivelar la aguja hasta lograr que asiente perfectamente blen en toda su longitud.

Para proteger la punta de las agujas del golpeteo de las ruedas y darle mayor seguridad al tráfico, se utilizan los protectores de agujas como se ha explicado .

Durante la inspección de las agujas se comprobará si los remaches, pernos y chavetas se encuentran en buenas condiciones y si las agujas no están vencidas, agrietadas o rotas y sus correspondientes taladros no están abucardados o agrietados en cuyo caso se deberán cambiar así como los tornillos, pernos o chavetas defectuosos, pues de lo contrario al moverse el cambio, las agujas podrán quedar cuatrapaedas con gran peligro para el paso de los trenes.

Por lo que se refiere a los árboles de cambio, por lo menos dos veces al año se deberá efectuar una inspección minuciosa de ellos, ya sea de tipo alto, bajo, semiautomáticos, automáticos, etc.

Para que la inspección de tos árboles de cambio automático se lleve a cabo con mayor precisión y se puedan corregir fos defectos de su funcionamiento, se recomienda que los Jetes de Via o los ingenieros Residentes tengan los catálogos de operación y mantenimiento d este tipo de árbol e instruir al personal en donde se tengan instalados.



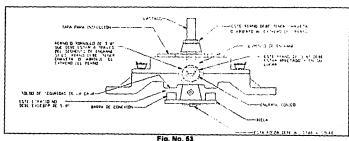
.

Independientemente de las inspecciones a que nos hemos referido a todas y cada una de las partes de los árboles de cambio, se recomienda que distramente y durante et recomido se compruebe si las palancas de los árboles de cambio se encuentran bien asequiradas, ya ses por medio de ganchos en el caso de vias secundarias o por candados de cambio cuando los árboles usián colocados en la via principal. Durante estos recorridos también se deberá observar la posición de las banderas de cambio, es decir, si están correctamente colocadas respecto a la posición de las agujas, es decir si las agujas están elimadas a la via principal o sea cuando el cambio esta cerrado, se deberá ver perfectamente el disco bianco y negro de la bandera estando una persona parada ferente a las agujas o mirando el sapo de las agujas, y cuando las agujas están tiradas al cambio o via secundaria, entonces se deberá ver la fleche de la bandera roja como se muestra en la Fis. No. 82.

Durante la inspección se deberán de observar cuidadosamente las condiciones de los engranes, piñones, pemos y de todas las piezas sujetas a desgaste o rotura, para lo cual se deberán limpiar todas y cada una de las partes del mecanismo y golpearse con un martillo pequeño para comprobar si están o no en buenas condiciones, además con la syuda de un espejo se podrán observar las piezas interiores de los árboles y conocer si están o no en buenas condiciones.

En el caso de los árboles de cambio alto se examinarà la cubierta y se comprobarà si ésta o no bien ajustada, si las ranursa o muescas del plato no están gastadas y pemiten el ajusta o no bien agujas; se inspeccionarà el resorte para comprobar si está o no roto y lo mismo se hará con si soporte del resorte; se comprobarà el ajuste entire la base del vàstago y la barra de conexión para saber si no hay juego que permita el movimiento de las agujas, se comprobarà si el collarin está en buenas condicionas y si cuando está colocado el candado de cambio no se mueve la planca o libe; también se comprobará si el tornillo con ojo o birlo está en buenas condiciones y su cuerda no está berrida ve que éste nos elivre para ajustar las seulas del cambio.

En la Fig. No. 63 se muestra esquemáticamente todas y cada una de las partes antes citadas, señalándose con una fischa squélias que tienen ajoun defecto de los mencionados en este parrafo.



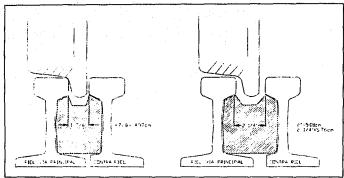


Fig. No. 54

Por lo que respeto a los contrariéles, éstos por efecto del paso de las ruedas de los carros sufren un desgaste al rozar la parte interior de la rueda con la cara interior del hongo del riel del contrarié! y por lo tanto la distancia reglamentaria entre rie! y contrarié! que es de 1-778" se va perdiendo por efecto de desgaste y se ensancha la separación hasta llegar a tener 2" o mas En estas condiciones también es necesario determinar este limite se puede aceptar el desgaste del contrarié! y este limite será aquel que corresponda al monto en que se observe que las cejas de las ruedas empiezan a rozar o gastar el diamante del sapo con peligro de romperio y dar lugar a que alguna ceja defectuosa se monte v provoque un accidente.

En la práctica este fimite puede variar 2" y 2 1/4", sin embargo, la inspección a los contrarieles y sapos determinará el criterio en el sentido de relevar ó no el contrariél o contrariéles gastados.

En la Fig. No. 54 se muestra un contrariel con la separación reglamentaria y otro gastado y con separación de 2 1/4" por haberse gastado la cara interior del contrariel señalándose con lineas punteadas su perfil original.

Uno de los objetos de colocar los contrarieles como lo indican los planos tipo es el de gular las ruedas cuando éstas pasan sobre el sapo y evitar que lleguen, a rozar o golpear el diamante; pero cuando se produce el desgaste del contrariel y aumenta la separación como lo hernos indicado en la Fig. No. 54. Las ruedas emplezan a rozar y golpear el diamante del sapo gastándolo por uno o ambos lados con peligro para el tráfico de los trenes. En la Fig. No. 55a se muestra el caso del contrariel de la vía principal cuya separación es de 2 1/4" y el contrariel de la vía secundaria tiene una separación de 2", en los dos casos las ruedas rozarán el diamante del sapo pero éste sufrirá un mayor desgate en el lado correspondiente a la vía principal, indicado con la letra "A" y en cambio, por el lado de la vía secundaria el desgaste se efectuará en el punto indicado con la letra "B".

A consecuencia de estos desgastes la punta práctica del sapo marcada con la letra "C" se irá estando en dirección del punto "D".

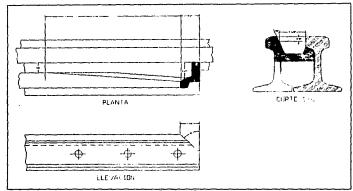


Fig. No. 85

Por lo que se refiere ai sapo y los contrarieles también existen medidas que deberán conservarse y son: la distancia del lado del escantilión del sapo ala cara del contrariel donde pasa la ceja de la rueda, esta distancia deberá ser de 1,337 metros (4'-6-58") para la via ancha, por lo que respeto a la separación del contrariel y del riel de la via principal o secundaria, será de (1'-78"), respecto a esta utilima medida es conveniente aclarar que cuando el escantillón de via se ensancha en las curvas, la separación entre el contrariel y el riel de apoyo también deberá ensancharse en la misma cantidad; así por ejemplo, si el escantillón de la via principal se ensancha en 2.5 mm, la separación del contrariel y el riel se aumentará en los mismos 2.5 mm.

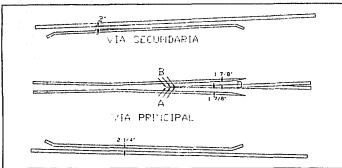


FIG. No. 66a

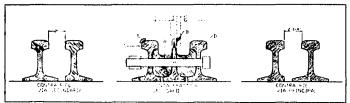


FIG. No.56

En la Fig. No. 56 se muestra esquemàticamente una sección transversal de la punta práctica de un sapo, así como de los contrarieles de la via principal y de la via secundaria; con la letra "A" se muestra el perfil original del diamante del sapo y con la letra "B" el perfil del diamante del sapo y con la letra "B" el perfil del diamante del sapo y con la letra "B" el perfil del diamante gastado por efecto de las cejas de las ruedas; con las letras "C" y "D" se han marcado los contrarieles del propio sapo, entre éstos y el diamante se tienen los empaques "E" y "F", quedando unidas todas estas piezas por el perno "H". Al desgastarse los contrarieles de la via principal y la secundaria y tener una separación de 2" Y 2 1/4" como se muestra en la misma Fig. No. 55 el diamante del sapo se gastará quedando el perfil marcado con fa letra "B" y por consiguiente tendrá menor espesor y quedará más bajo con respecto a los rieles.

"C" y "D", de tal manera que la rueda que pasa sobre este sapo le pegarà al diamante y muchas veces podrá tocar el empaque "F" o el ampaque "E" con peligro para la seguridad de los trenes.

Otras veces el diamante del sapo no sólo experimenta el desgaste en la punta sino que también sufre un aplastamiento sobre la banda de rodamiento; esto puede observarse sobre movimiento para la formación y despacho de los trenes.

En la Fig.No. 57 se muestra esquemáticamente la zona de un sapo cuyo diamante tiene un aplastamiento comprendido entre el punto "A" o sea la punta práctica y la linea "B-C" próxima a la pieza de elevación de ruedas. Este hundimiento o aplastamiento puede ser originado por el tráfico como ya se indicó antes o bien se puede debor a que el nel que forma el diamante tenga algún defecto interior como lo hemos señalado al hablar de la manufactura de rieles.

Si el aplastamiento tiene como origen algún defecto interno del riel, el sapo deberá ser cambiado de inmediato para evilar que llegue a romperse y provoque algún accidente; en el caso de que aplastamiento sea debido al tráfico, entonces so deberá proceder a rellenar con soldadura de alta resistencia parte gastada con la intervención de personal especializado en esta clase de trabajos. Quienes durante sus inspecciones determinen, de acuerdo con la profundidad del disspaste y su origen el sapo deberá ser relevado del servicio o reconstruido por medio de la soldadura.

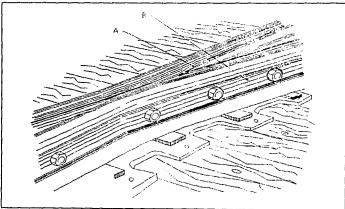
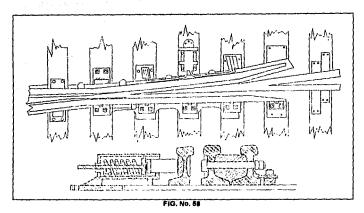


FIG. No. 57



En el caso de los sapos de resorte como ya lo indicamos antes es muy importante conservar en buenas condiciones el movimiento de la pata móvil para lo cual los resortes deberán mantenerse perfectamente bien fubricados, sin que tengan tierra o basura y se comprobará que no estén rotos o vencidos pues de lo contrario al moverse la pata al paso de una rueda se puede dar el caso de que ya no regrese a su posición original, lo que hará que las ruedas que sigan a la primera golpeen el diamante del sapo y lo rompan.

En la caja de resortes se deberán tener invariablemente dos resortes concéntricos, es decir, de diferente diámetro y uno dentro del otro. Si uno de ellos se rompe, el otro no tiene la suficiente fuerza para obligar a la peta móvit a regresar a su posición original, quedando un espacio entre ella y el diamante del sapo.

En la Fig. No. 68 se muestra el caso de un sapo de resorte cuya pata móvil está abierta por tener uno de los resortes rotos y por lo tanto su separación con respecto al diamante del sapo mayor , además al patar las ruedas de los carros ya no existirá una continuidad en la banda de rodamiento como se muestra con la letra "A" y en este caso el diamante quedará expuesto a ser golpeado por las ruedas y sufrir un mayor desgaste y en consecuencia nos obligará a cambiatio más rápidamente.

En general, en todos los sapos ya sean rigidos o de resorte, deberán inspeccionarse con todo cuidado todas y cada una de las piezas que lo forman y ordenar el relevo o cambio de aquellas que se encuentran vencidas o rotas y además las partes móviles se deberán mantener libres de tierra y basura que impidan su libre movimiento. También se comprobará la nivelación de los sapos pues en el caso de los de resorte, una nivelación de/ectuosa o la existencia de golpes fente a las manos ó pierna del sapo puede dar lugar a que se fevante la pata móvil con peligro para la seguridad de los tenes.

El Regiamento de Conservación de Via y Estructuras de la Regia 607 hasta la Regia 620 y tas 345 y 346 establecen las normas para la colocación y conservación de los cambios. Inspección de las agujas, de los árbotes de cambio, la colocación de estos, la colocación de los contrarielos, etc. sin desculdar lo indicado. De tal manera se deberán repasar y tener presentes las regias senaladas sobre todo para conocer tas medidas y distancias que en ellas se mencionan.

Para levar a cabo la conservación de las máquinas de cambio ac ha de realizar la operación automática del árbol, es decir, debera comprobarse el listado de los engranes, pernos, tornillos y además lo más importante será verificar el tiempo de operación, el cierro de las aquias deberá de efectuarse de 10 a 13 segundos de no ser asi se inspeccionará la caja que contene la mezcla de aceite de resino y alcohol de madera en proporción de 80 y 50 para cada uno de los elementos citados y se verificará el nival de dicha mezcla; si este no es el correcto se adicionará la cantidad necesaria hasta alcanzar el nivel que marca la caja. También se deberá comprobar si el paso de la mezcla a través de los orificios que separan lo dos compartimientos de la caja es lento ô rápido y en su caso se podrá graduar dicho paso mediante el movimiento de los tornillos de ajuste hasta lograr el cierre de las aquias se haga dentro del tiempo antes mencionado.



ver anexo 5

CAPITULO No. V.

RECOMENDACIONES

En la instalación de Juegos de Cambio debemos de tener presente, la localización como uno de los puntos mas importantes, ya que hay que tener cuidado próximo a una curva vertical, horizontal, crucero vehícular o una alcantarilla.

En la actualidad el concepto de cambio o la teoria del cambio, sea aplicado a otros accesorios de via, como cruceros a nivel entre vias (sapos) y a descarriladores (juego de agujas y árbol).

En los capítulos anteriores se hizo hincapié a las recomendaciones anteriores, en especial al hecho de colocar el juego de cambio en curve, la razón es diseño del sapo, contiene una superficie de rodamiento recto, ocasionando un golpe en el sapo aunado a la sobre-elovación de la curva.

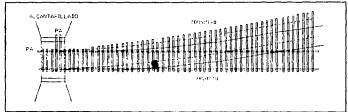


FIG. No. 59

Para el caso de tener una alcantarilla abajo de la P.A, se debe de tener cuidado, dado que los durmientas 1 y 2 (cabezales) son más largos ($7" \times 9" \times 15"$), en estos durmientes se coloca el árbot de cambio do la máquina de cambio que a estar próximo o sobre la alcantarilla estos quedarian en banda, presentando inseguridad al personal de transporte, que opera manualmente los cambios.

En el caso de los cruceros vehículares a nivel, son cubiertos ó rellenados hasta el nivel del hongo de riel, con balasto, Screenq, concreto astaltado ó hidráulico, esto ocasionaria que las agujas del cambio no tengan movimiento alguno, esto quiere decir que el cambio no operaria adecuadamente.

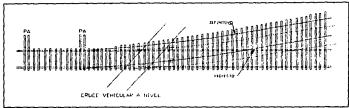


FIG. No. 60

El exceso de tráfico de trenes a lo largo de tramos de via, induce a que se instalen juegos de cambio para unir vias principales, formando así lo que se llama cortavías. Su instalación se regirá de acuerdo a la tabla de conarias, se debe de tener cuidado en no colocarios en curva y próximo a un puente, sobre alcantarillas, y en cruces vehículares a nivel y conservar una distancia mínima de 18,0 mts. entre la punta de aculas más próximos.

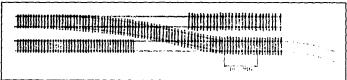


FIG. No. 61

Cumplir con los lineamientos observados en los planos tipo, donde se hace hincapié a la distancia mínima que se debe de respetar, de las planchuelas mas próximas de la P.A., así como mantener

una abertura de 4 3/4" entre el riel de apoyo y las agujas, aunado a la acción de abrir y cerrar el cambio (movimiento de las agujas) lo más suavemente posible.



Fig. No. 62

INSPECCION

Cada semana se verificará el funcionamiento del cambio.

Cada mes se inspeccionará el herraje del cambio.

Ceda 6 meses se inspeccionará el mecanismo del árbol de cambio, si tiene máquina de cambio, coordinados con el personal de sañales, se ajustaran las agujas y barras, de operación, control y detectora.

Cada semana se lubricarán los juegos de cambio, el personal encargado de este trabajo limpiará las impurezas de las placas correderas de las agujas y posteriormente, colocará o rociara una mezcia de Grafito y Kerocena accionando el árbol de cambio para abrir o cerrar las agujas, impregnándose así toda la placa

El mantenimiento correctivo es aquel en el cual hay que reemplazar lo elementos dañados o defectuosos, que pueden llegar a ocasionar un accidente, cuando pasen los trenes teniendo consecuencias mayores. Básicamente este mantenimiento consiste en: Cambier las agujas defectuosas, las barras de conexión, las varillas de la 1 a la 5, los sapos, árboles de cambio, talones de agujas, contra-rieles, rieles de apoyo y accesorios de via.

Por otro lado cuando se tengan juegos de cambio en zonas extremosas, donde existan arena y nieve, en cada caso se le dará un tratamiento diferente a l ya expuesto con anterioridad. Para los lugares donde hay bastante arena los juegos de cambio no se lubrican, por que al estar el aceite en contacto con la arena forman un abrasivo, que puede llegar a dañar grandemente a las placas correderas e impedir el movimiento de las agujas.

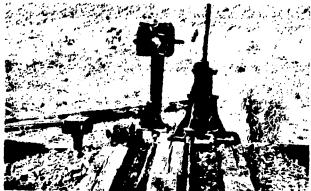
Por otro lado donde se presentan nevadas el problema se agrava, por que al caer la nieve sobre el juego cambio, está se empieza a endurecer, ocasionando que las agujas no operen (abran ó cierren), en estos casos so recomienda tener calentadores de gas butano o diesel y al personal de este al pendiente do prenderlo y apagarlo.

En la actualidad en los Estados Unidos, se tienen calentadores que se prenden y apagan de control remoto desde la oficina de despacho y para suministrar el gas, se entierra un tanque de gas lo más próximpo al cambio con el fin de no tener problemas con el sun inistro.

Para la inspección de los árboles de cambio automáticos se tieve a cabo con mayor precisión y se pueda corregir los defectos de su funcionamiento, se recomienda que los jetes de via o los ingenieros residentes tengan los catálogos de operación y mantenimiento de este tipo de máquinas e instruir al personal a su cargo.

En términos generales, podemos decir que siempre que sea posible, los árboles de cambio que se coloquen en la via principal irán del lado donde queda la aguja apoyada en el riel de la via principal, o sea del lado del cierre y la palanca del árbol de cambio quedará del lado del sapo.

Independientemente de las inspecciones a que nos hemos referido en los árboles de cambio se recomienda que diariamente y durante el recorrido se compruebe si las palancas de los árboles de cambio se encuentran bien aseguradas, ya se por medio de ganchos en el caso de vias secundarias o por candados de cambio cuando los árboles están colocados en la via principal durante ástos recorridos se deberá observer la posición de las banderas, es decir, si están alineadas a la via principal o sea, cuando el cambio está cerrado se deberá ver perfectamente el disco bianco y negro de la bandera estando una persona parada frente a las agujas o mirando al sol cuando las agujas están tiradas al cambio o vía secundaría, entonces se deberá ver la flecha de la bandera en color rollo.



CONCLUSIONES.

Al egresar de la Universidad la posibilidad de trabajo son grandes y como es de suponerse desconocemos el ramo de las vias férreas casi en su totalidad por ende este trabajo tratará de orientar a futuros ingenieros en lo concerniente a la instalación de un juego de cambio en unavia de ferrocarril.

En general un juego de cambio como su nombre to dice es el elemento que nos permite cambiar o salir de una vía principal a otra de menor o Igual característica con la finalidad de no obstruir el flujo de tránsito en la actualidad en Europa y el Japón se encuentran instalados juegos de cambio del número 38 permitiendo a los trenes pasar de una vía a otra a una velocidad tres veces el número de cambio (100 Km/h).

Como se explicó en los capítulos anteriores es importante conocer los elementos que forman parte integral de los juegos de cambio.

El como localizar la punta de agujas, de un nuevo cambio y colocarse con una via de ferrocarril, ocasionado por las necesidades de Servicio u Operación.

Realizar el mantenimiento periódico acorde con las inspecciones efectuadas y los elementos que lo constituyen.

Tener una coordinación con las áreas de Telecontrol y Catenaria para el caso de vias electrificadas, donde se tengan que realizar trabajo que los involucre.

BIBLIOGRAFIA

- 1 Ferrocarriles
 Francisco Togno M.
- 2 Historia del ferrocarril mexicano

Gustavo Baz y Eduardo L. Gallo

- 3 Novena Reunión Nacional de Ingeniería de Vías terrestres bajo el tema las vías terrestres en el desarrollo de México efectuada en el puerto de Veracruz.
- 4 Manual de capacitación de trabajadores de vía.

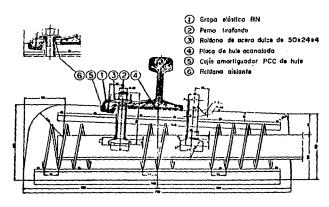
Ferrocarriles Nacionales de México

8 instalación de Juegos de Cambio

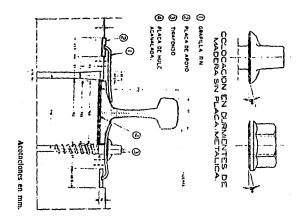
Ferrocarriles Nacionales de México

6 Regiamento de conservación de vía y estrouturas

Ferrocarriles Nacionales de México



ESQUEMA DE CONJUNTO



T A B I A ... 11

RECHERTMENTOS DE CALIDAD PARA BALASTO

CARACTERISTICAS CALIDAD RECOMENDAS

ranningerria. Según cuedro /

Equivalente de Arena.

(Para particulas menores

de 4.76 mm.)

Desgate los Angeles - 402 mixino

Intesperizac ecelerado. 102 mázino.

Peno Volumétrico Seco Miximo.

(Pera escoria de alto horno). I, IDO kg/m³ minimo.

	POR CIENTO EN PESO QUE PASA LA MALLA DE									
1170	200	64.0 == 2 1/2"			2.50	J-145 35	12.7 mm	100	4.76 mm Malla Num. 4	
1 2	100	100	95 - 100	35 - 70			www.com	0 - 5		
4 5				100	1	40 - 75	15 - 35	A	0 - S 0 - 10	 0 - 5

CUADRO A: GRANULOMETRIA DEL BALASTO.

4

TARLA -111

REQUERIMIENTOS DE CALIDAD PARA SUB-BALASTO

100% P.V.S.H.	Compectación
JOE minimo	Equivalente de arena.
302 minimo	Valor relativo de soporte estândar.
61 mániso.	Contracción lineal
201 miximo.	Indice de plasticided.
40% māximo.	Limite liquido
Según figura -	Granulometria
CALIDAD RECOMENDABLE	CARACTERISTICAS
CALIDAD RECOHEND	CARACTERISTICAS

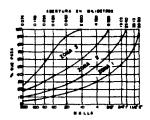


Fig. 4 Curves granulometricas para Sub-balanto.

Aq

TABLA IN

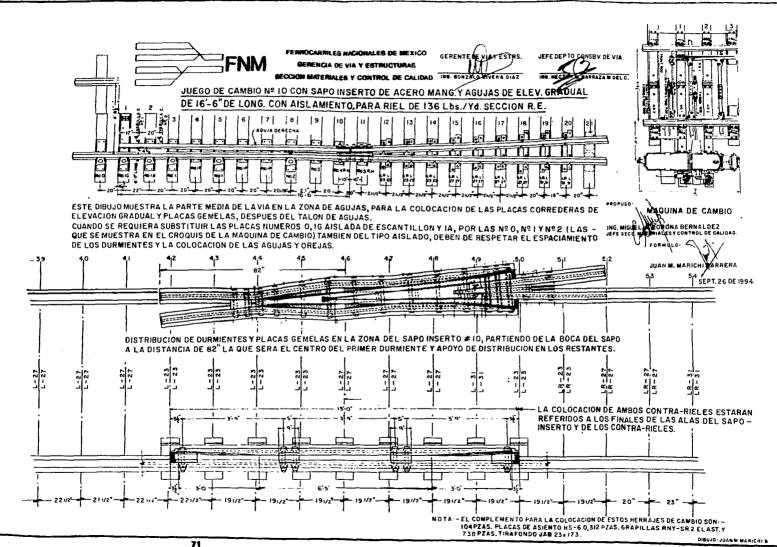
REQUERIMIENTOS DE CALIDAD PARA SUB-RASANTE.

	CARAC	TERIS	TICAS	tuan na na na	CALIDA	D RECURENDABL
		X, i				
Tanano s	iximo.				76	ac.
12/11/20	114.14			and the first in		t miximo.
Linite 1	lquido	441.7	4.00	3545 OF 5	30	I maximo.
Indice de	P15	ticid	åd.	0.000	30	l miximo.
	1 77		- i			773.M
Valor re	lativo	de s	oporte	eständar.	. 15	I minimo.
CORDACIA		1,000			100	1 P.V.S.M.

TABLAV

REQUERIHIENTOS DE CALIDAD PARA TERRACERIAS

Compactación.	95% P.V.S.M o Bandeado.
Valor relativo de soporte.	102 minimo.
Indice de plasticidad.	30% māzimo.
그들은 사람은 사람에 가득하셨다. 얼마 그렇게 하는 사람이	601 mfrino.
Linite liquido.	一位, 1944年 经收益额 经收益额 化二烷酸
된 어느는 그래는 생활되다면 아니었다	del espesor del terrapión
Tapaño máximo.	2,000 mm. 8 0.5
그는 집에 가고 있는 것들은 사람이 지를 잃었다.	너가 그는 학교 이 있는 것은 사이가 함



LINEA MEXICO - QUERETARO DOBLE VIA ELECTRIFICADA AQ y BQ

Escantillón de 1.435 m

B - NORMAS FRANCESAS

1 - CONSERVACIÓN DE SOBRE ELEVACIÓN

Discrepancia de 1 10 mm. en troncales o sias principales.

Discrepancia de ± 20 mm, en laderos o vias de circulación y vías secundarias. 2. O 🖘

2 - ALABEO (base 3 m)

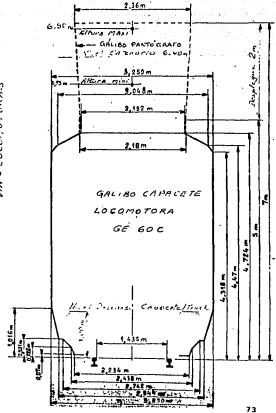
V ≤ 60 Km/h : 18 mm, = 1.6 cm V ≤ 80 Km/h : 15 mm, = 1.5 C V ≤ 100 Km/h : 12 mm, = 1.2 cm

C - NORMAS PROPUESTAS PARA LA DVE MQ

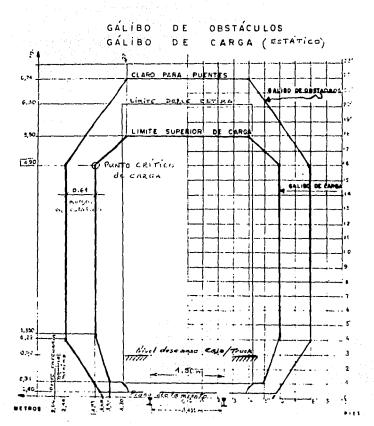
- 1. -Concepto de tendido o rehabilitación
- 2.- Concepto de conservación o mantenimiento en vías troncales

TOLERESCIA en mm		1	2
1 - ALINEAMIENTO (cuerda 10 m)	 	1 2	± 5
2 - NIVELACIÓN (cuerda 10 m)	 	1 2	1.5
J. ALAREO CORTO (base 3,5 m)	 	5	15
4-SOBRELEVACION	 	3 5	1 10
5 - ESCANTILLON	 	1 2	+ 4/-2

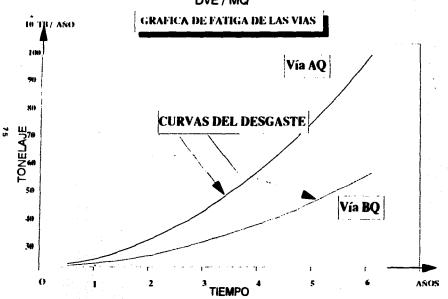
CARRETTER'S TICHS ESTATIONS



VIM - LOCOMOTORA-S



MEXICO - QUERETARO DVE / MQ



PRESUPUESTO

MEXICO - QUERETARO

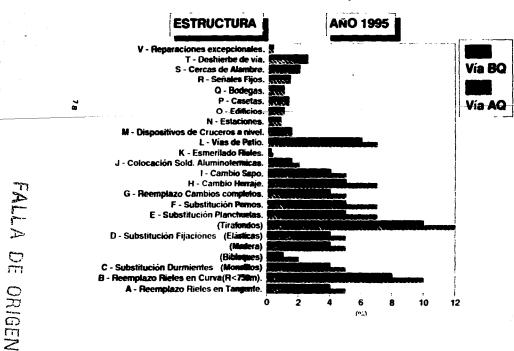
ANO 1995 MANTENIMIENTO DE VIA DEL SISTEMA ELECTRIFICADO

ITEM	TIPO	VIDA UTIL	REEMPLAZO	1995 (%)		
		(AÑOS)	(%)/Total	AQ	BQ	
INSPECCION				(h)	(h)	
- Vigilancia	1	1	1	6280	5520	
- Supervisión.		}		17000	13000	
ESTRUCTURA						
A - Reemplazo Rieles en Tangente.	115 lb/m	20	5.0	5.0	4.0	
B - Reemplazo Rieles en Curva(R<750m).	115 lb/m	10	10.0	10.0	8.0	
C - Substitución Durmientes	Monoidos	35	2.9	5.0	40	
	Bibloques	50	2.0	2.0	1.0	
	de Madera	20	5.0	5.0	4.0	
D - Substitución Fijaciónes	Electicas	25	4.0	5.0	4.0	
•	Tiralondos	10	10.0	12.0	10.0	
E - Substitución de Planchuelas.	Planchuelas	15	6.7	7.0	5.0	
F - Substitución Pernos	Rielero	15	6.7	7.0	5.0	
- Colocación Balasto (25x60mm)	Vkm		Toneladas	Tone	ladas	
. Curva (R<750m) (11%)	500		27500	15500	12400	
. Curva (R>750m) (35%)	300	1	52500	29500	23600	
. Tangente: (54%)	200		54000	30000	24000	
	-1		(%)	(%)		
G - Reemplazo Cambios completos.	1/8 8 1/20	30	3.3	5.0	4.0	
H - Cambio Herraje.	-1.	15	6.7	7.0	5.0	
I - Cambio Sapo.	1	25	4.0	5.0	4.0	
J - Colocación Sold. Aluminotermicas.			1.5	2.0	1.5	

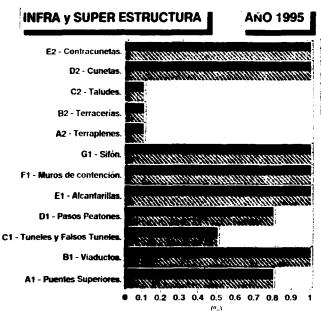
^(*) Por Mal Estado, Fisuras

PRESUPUESTO	MEXICO -	QUERETA	ARO				
AÑO 1995	MANTENIMIENTO DE VIA DEL SISTEMA ELECTRIFICADO						
пем	TIPO	VIDA UTIL	REEMPLAZO	199	95		
	-		ANUAL	(%)			
	1	(ANOS)	(%)/Total	, AQ	BO		
ESTRUCTURA	1			(km)			
Calzado y Alineación de via	į	l	i 1		Į.		
y cambios.	1		1		1		
Tangentes	Ì	İ	i	198 0	1650		
, Curvas	į.	i	}	162.0	1350		
. Cortavias	.	i	1	1.7	1.7		
. Underes	- }	i	1 1	4.7	47		
Patters			1 1	10.6	106		
*			(%)	(9	%)		
K. Esmeritado Rieles.			0.3	0.3	02		
L. Vias de Patio			8.1	7.0	60		
M. Dispositivos de Cruceros a nivel.			2.9	1.5	1.5		
N Estaciones		60	1.7	0.8	0.8		
O Eddicios		50	2.0	1.0	1.0		
P. Cametan		40	2.5	1.3	1.3		
Q Bodequs		50	2.0	1.0	1.0		
R Senales Fijos		35	2.9	1.4	1.4		
S - Cercas de Alambre.		25	4.0	2.0	20		
T. Deshierbe de via	1]	2.5	2.5	2.5		
V. Reparticiones excepcionales			0.2	03	03		
SUPERESTRUCTURA							
A1 Puentes Superiores	(60	1.7	0.8	0.8		
81 Vaductos	- (50	20	1.0	1.0		
C1 Tuneles y Falsos Tuneles		100	1.0	0.5	0.5		
D1 Pasos Peatones.		60	1.7	0.8	0.8		

MEXICO - QUERETARO PREVISION DE MANTENIMIENTO



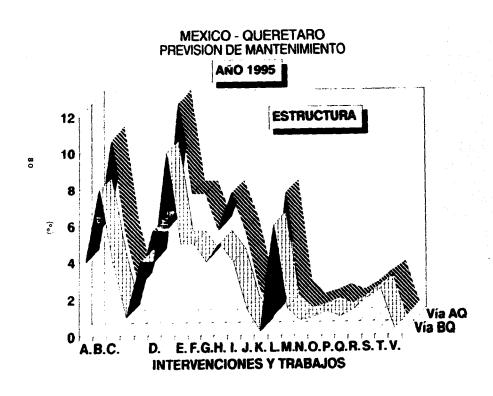
MEXICO - QUERETARO PREVISION DE MANTENIMIENTO



Vía BQ Vía AQ

SALIR BE LA BIBLIOTECA

FALLA DE ORIGEN



MEXICO - QUERETARO PREVISION DE MANTENIMIENTO

