

MỤC LỤC

Lời cảm ơn.....	4
Phần I: lập báo cáo đầu t- xây dựng tuyến đ- ờng.....	5
Ch- ơng 1: Giới thiệu chung	6
I. Tên công trình:	6
II. Địa điểm xây dựng:	6
III. Chủ đầu t- và nguồn vốn đầu t- :	6
IV. Kế hoạch đầu t- :	6
V. Tính khả thi XDCT:	6
VI. Tính pháp lý để đầu t- xây dựng:	7
VII. Đặc điểm khu vực tuyến đ- ờng đi qua:	8
VIII. Đánh giá việc xây dựng tuyến đ- ờng:	10
Ch- ơng 2: Xác định cấp hạng đ- ờng và các chỉ tiêu kỹ thuật của đ- ờng	11
\$1. Xác định cấp hạng đ- ờng:	11
Xe con.....	11
\$ 2. Xác định các chỉ tiêu kỹ thuật:	Error! Bookmark not defined.
1. Căn cứ theo cấp hạng đã xác định ta xác định đ- ợc chỉ tiêu kỹ thuật theo tiêu chuẩn hiện hành (TCVN 4054-2005) nh- sau: (Bảng 2.2.1).....	Error! Bookmark not defined.
\$ 3. Tính toán chỉ tiêu kỹ thuật:	Error! Bookmark not defined.
1. Tính toán tầm nhìn xe chạy:.....	Error! Bookmark not defined.
2. Độ dốc dọc lớn nhất cho phép i_{max} :	Error! Bookmark not defined.
3. Tính bán kính tối thiểu đ- ờng cong nằm khi có siêu cao:	Error! Bookmark not defined.
4. Tính bán kính tối thiểu đ- ờng cong nằm khi không có siêu cao:	Error! Bookmark not defined.
5. Tính bán kính thông th- ờng:	Error! Bookmark not defined.
6. Tính bán kính tối thiểu để đảm bảo tầm nhìn ban đêm:.....	19
7. Chiều dài tối thiểu của đ- ờng cong chuyển tiếp & bố trí siêu cao:	19
8. Độ mở rộng phân xe chạy trên đ- ờng cong nằm E:.....	Error! Bookmark not defined.
9. Xác định bán kính tối thiểu đ- ờng cong đứng:	Error! Bookmark not defined.
10. Tính bề rộng làn xe:	Error! Bookmark not defined.
11. Tính số làn xe cần thiết:	Error! Bookmark not defined.
III. Kết luận:.....	Error! Bookmark not defined.
Ch- ơng 3: Nội dung thiết kế tuyến trên bình đồ.....	Error! Bookmark not defined.
I. Vạch ph- ơng án tuyến trên bình đồ:	Error! Bookmark not defined.

- 1. Tài liệu thiết kế:..... **Error! Bookmark not defined.**
- 2. Đi tuyến:..... **Error! Bookmark not defined.**
- II. Thiết kế tuyến:..... **Error! Bookmark not defined.**
 - 1. Cẩm cọc tim đ- ờng..... **Error! Bookmark not defined.**
 - 2. Cẩm cọc đ- ờng cong nằm: **Error! Bookmark not defined.**
- Ch- ơng 4: Tính toán thủy văn và xác định khẩu độ cống.... **Error! Bookmark not defined.**
 - I. Tính toán thủy văn:..... **Error! Bookmark not defined.**
 - 1. Khoanh l- u vực **Error! Bookmark not defined.**
 - 2. Tính toán thủy văn..... **Error! Bookmark not defined.**
 - II. Lựa chọn khẩu độ cống..... **Error! Bookmark not defined.**
- Ch- ơng 5: Thiết kế trắc dọc & trắc ngang **Error! Bookmark not defined.**
 - I. Nguyên tắc, cơ sở và số liệu thiết kế **Error! Bookmark not defined.**
 - 1. Nguyên tắc..... **Error! Bookmark not defined.**
 - 2. Cơ sở thiết kế..... **Error! Bookmark not defined.**
 - 3. Số liệu thiết kế..... **Error! Bookmark not defined.**
 - II. Trình tự thiết kế..... **Error! Bookmark not defined.**
 - III. Thiết kế đ- ờng đò **Error! Bookmark not defined.**
 - IV. Bố trí đ- ờng cong đứng **Error! Bookmark not defined.**
 - V. Thiết kế trắc ngang & tính khối l- ợng đào đắp **Error! Bookmark not defined.**
 - 1. Các nguyên tắc thiết kế mặt cắt ngang: **Error! Bookmark not defined.**
 - 2. Tính toán khối l- ợng đào đắp **Error! Bookmark not defined.**
- Ch- ơng 6: Thiết kế kết cấu áo đ- ờng..... **Error! Bookmark not defined.**
 - I. áo đ- ờng và các yêu cầu thiết kế..... **Error! Bookmark not defined.**
 - II. Tính toán kết cấu áo đ- ờng **Error! Bookmark not defined.**
 - Phần II: Tổ chức thi công **Error! Bookmark not defined.**
- Ch- ơng 1: Công tác chuẩn bị **Error! Bookmark not defined.**
 - 1. Công tác xây dựng lán trại :..... **Error! Bookmark not defined.**
 - 2. Công tác làm đ- ờng tạm **Error! Bookmark not defined.**
 - 3. Công tác khôi phục cọc, rời cọc ra khỏi Phạm vi thi công **Error! Bookmark not defined.**
 - 4. Công tác lên khuôn đ- ờng **Error! Bookmark not defined.**
 - 5. Công tác phát quang, chặt cây, dọn mặt bằng thi công. **Error! Bookmark not defined.**
- Ch- ơng 2: Thiết kế thi công công trình..... **Error! Bookmark not defined.**
 - 1. Trình tự thi công 1 cống..... **Error! Bookmark not defined.**
 - 2. Tính toán năng suất vật chuyển lắp đặt ống cống..... **Error! Bookmark not defined.**

3. Tính toán khối lượng đào đất hố móng và số ca công tác **Error! Bookmark not defined.**
4. Công tác móng và gia cố:..... **Error! Bookmark not defined.**
5. Xác định khối lượng đất đắp trên cống..... **Error! Bookmark not defined.**
6. Tính toán số ca máy vận chuyển vật liệu..... **Error! Bookmark not defined.**
- Chương 3: Thiết kế thi công nền đường **Error! Bookmark not defined.**
- I. Giới thiệu chung **Error! Bookmark not defined.**
- II. Lập bảng điều phối đất..... **Error! Bookmark not defined.**
- III. Phân đoạn thi công nền đường..... **Error! Bookmark not defined.**
- IV. Tính toán khối lượng, ca máy cho từng đoạn thi công **Error! Bookmark not defined.**
1. Thi công vận chuyển ngang đào bù đắp bằng máy ủi.. **Error! Bookmark not defined.**
2. Thi công vận chuyển dọc đào bù đắp bằng máy ủi D271A **Error! Bookmark not defined.**
3. Thi công nền đường bằng máy đào + ô tô **Error! Bookmark not defined.**
4. Thi công vận chuyển đất từ mỏ đắp vào nền đắp bằng ô tô Maz503..... **Error! Bookmark not defined.**
- Chương 4: Thi công chi tiết mặt đường..... **Error! Bookmark not defined.**
- I. Tình hình chung..... **Error! Bookmark not defined.**
1. Kết cấu mặt đường được chọn để thi công là: **Error! Bookmark not defined.**
2. Điều kiện thi công:..... **Error! Bookmark not defined.**
- II. Tiến độ thi công chung **Error! Bookmark not defined.**
- III. Quá trình công nghệ thi công mặt đường.. **Error! Bookmark not defined.**
1. Thi công mặt đường giai đoạn I **Error! Bookmark not defined.**
2. Thi công mặt đường giai đoạn II **Error! Bookmark not defined.**
3. Thi công lớp mặt đường BTN hạt mịn **Error! Bookmark not defined.**
4. Thành lập đội thi công mặt đường: **Error! Bookmark not defined.**
- Phần III: Thiết kế kỹ thuật..... **Error! Bookmark not defined.**
- Chương 1: Những vấn đề chung **Error! Bookmark not defined.**
- I. Những căn cứ thiết kế..... **Error! Bookmark not defined.**
- II. Những yêu cầu chung đối với thiết kế kỹ thuật **Error! Bookmark not defined.**
- III. Tình hình chung của đoạn tuyến:..... **Error! Bookmark not defined.**
- Chương 2: Thiết kế tuyến trên bình đồ.....
- I. Nguyên tắc thiết kế:..... **Error! Bookmark not defined.**
1. Những căn cứ thiết kế. **Error! Bookmark not defined.**
2. Những nguyên tắc thiết kế. **Error! Bookmark not defined.**
- II. Nguyên tắc thiết kế **Error! Bookmark not defined.**

1. Các yếu tố chủ yếu của đường cong tròn theo α **Error! Bookmark not defined.**

2. Đặc điểm khi xe chạy trong đường cong tròn..... **Error! Bookmark not defined.**

III. Bố trí đường cong chuyển tiếp..... **Error! Bookmark not defined.**

IV. Bố trí siêu cao **Error! Bookmark not defined.**

1. Độ dốc siêu cao..... **Error! Bookmark not defined.**

2. Cấu tạo đoạn nối siêu cao. **Error! Bookmark not defined.**

V. Trình tự tính toán và cắm đường cong chuyển tiếp..... **Error! Bookmark not defined.**

Chương 3: Thiết kế trắc dọc

I, Những căn cứ, nguyên tắc khi thiết kế : **Error! Bookmark not defined.**

II. Bố trí đường cong đứng trên trắc dọc :..... **Error! Bookmark not defined.**

Chương 4: Thiết kế công trình thoát nước..... **Error! Bookmark not defined.**

Chương 5: Thiết kế nền, mặt đường..... **Error! Bookmark not defined.**

TÀI LIỆU THAM KHẢO.....

LỜI CẢM ƠN

Hiện nay, đất nước ta đang trong giai đoạn phát triển, thực hiện công cuộc công nghiệp hóa, hiện đại hóa, cùng với sự phát triển của nền kinh tế thị trường, việc giao lưu buôn bán, trao đổi hàng hóa là một nhu cầu của người dân, các cơ quan xí nghiệp, các tổ chức kinh tế và toàn xã hội.

Để đáp ứng nhu cầu lưu thông, trao đổi hàng hóa ngày càng tăng hiện nay, xây dựng cơ sở hạ tầng, đặc biệt là hệ thống giao thông cơ sở là vấn đề rất quan trọng đặt ra cho ngành cầu đường nói chung, ngành đường bộ nói riêng. Việc xây dựng các tuyến đường góp phần đáng kể làm thay đổi bộ mặt đất nước, tạo điều kiện thuận lợi cho ngành kinh tế quốc dân, an ninh quốc phòng và sự đi lại giao lưu của nhân dân.

Là một sinh viên khoa Xây dựng cầu đường của trường ĐH Dân lập HP, sau 4 năm học tập và rèn luyện dưới sự chỉ bảo tận tình của các thầy giáo trong bộ môn Xây dựng trường ĐH Dân lập HP, em đã học hỏi rất nhiều điều bổ ích. Theo nhiệm vụ thiết kế tốt nghiệp của bộ môn, đề tài tốt nghiệp của em là: Thiết kế tuyến đường qua 2 điểm M7 – C4 thuộc huyện Tam Đảo tỉnh Vĩnh Phúc.

Trong quá trình làm đồ án do hạn chế về thời gian và điều kiện thực tế nên em khó tránh khỏi sai sót, kính mong các thầy giúp đỡ em hoàn thành tốt nhiệm vụ thiết kế tốt nghiệp.

Em xin chân thành cảm ơn các thầy trong bộ môn, đặc biệt là Ths. Nguyễn Hữu Khải và Ks Đào Hữu Đông đã giúp đỡ em trong quá trình học tập và làm đồ án tốt nghiệp này.

Hải Phòng, tháng năm 2010

Sinh viên

Lê Thành Công

PHẦN I:
LẬP BÁO CÁO ĐẦU TƯ
XÂY DỰNG TUYẾN ĐƯỜNG

Ch-ong 1:

GIỚI THIỆU CHUNG

1. TÊN CÔNG TRÌNH:

“ Dự án đầu tư xây dựng tuyến đ- ờng M7 – C4 Huyện Tam Đảo tỉnh Vĩnh Phúc

ĐỊA ĐIỂM XÂY DỰNG:

Huyện Tam Đảo tỉnh Vĩnh Phúc

2. CHỦ ĐẦU T- VÀ NGUỒN VỐN ĐẦU T- :

Chủ đầu t- là UBND tỉnh Vĩnh Phúc ủy quyền cho sở Giao Thông Công Chính tỉnh Vĩnh Phúc thực hiện. Trên cơ sở đấu thầu hạn chế để tuyển chọn nhà thầu có đủ khả năng về năng lực, máy móc, thiết bị , nhân lực và đáp ứng kỹ thuật yêu cầu về chất l- ượng và tiến độ thi công.

Nguồn vốn xây dựng công trình do ngân sách nhà n- ớc cấp. bên cạnh đó đ- ợc sự hỗ trợ của nguồn vốn ODA.

3. KẾ HOẠCH ĐẦU T- :

Dự kiến nhà n- ớc đầu t- tập trung trong vòng 6 tháng, bắt đầu đầu t- từ tháng 1/2011 đến tháng 7/2011. Và trong thời gian 15 năm kể từ khi xây dựng xong

TÍNH KHẢ THI XDCT:

Để đánh giá sự cần thiết phải đầu t- xây dựng tuyến đ- ờng M7- C4 cần xem xét trên nhiều khía cạnh đặc biệt là cho sự phục vụ cho sự phát triển kinh tế xã hội nhằm các mục đích chính nh- sau:

Huyện Tam Đảo nằm chính giữa phía bắc tỉnh Vĩnh Phúc , gần ngã ba ranh giới tỉnh Vĩnh Phúc với tỉnh Tuyên Quang và Thái Nguyên

Phía nam và tây nam giáp huyện Tam D- ơng

Phia tây giáp huyện Lập Thạch

Phía tây bắc giáp huyện Sơn D- ơng của Tuyên Quang

Phía bắc và đông bắc giáp huyện Đại Từ của tỉnh Thái Nguyên

Bản đồ huyện chạy đà theo hướng tây bắc – đông nam . Huyện Tam Đảo là một huyện miền núi , nằm trên phần chính , phía tây bắc của dãy núi Tam Đảo , nơi bắt nguồn của sông Cà Lô (sông này nối với sông Hồng và sông Cầu) . Trên địa bàn huyện có ngọn núi Tam Đảo cao 1.310 m , nằm ở xã Minh Quang . Diện tích tự nhiên của huyện là 236,42 km²

Huyện Tam Đảo có đá xây dựng trữ lượng hàng tỷ m³ được phân bố ở dãy núi Tam Đảo , ngoài ra còn có than , ba rít , đồng , vàng sa khoáng , thiếc ở Đạo Trù , sắt ở Đông Bùn , cao lanh ở Yên D-ong.

Đất đai huyện Tam Đảo thích hợp cho các loại cây trồng như : cây công nghiệp , cây ăn quả , rừng nguyên liệu , cây dược liệu và trồng lúa , sắn , chè ... Tam Đảo cũng thích hợp cho việc chăn nuôi gia súc , gia cầm , ong lấy mật .

Trên địa bàn huyện Tam Đảo có các tuyến quốc lộ 2B , tỉnh lộ 306 chạy qua .

Tam Đảo có những điểm du lịch nổi tiếng như : hồ Xạ Hương . chùa Tây Thiên , khu du lịch Tam Đảo , thác Bạc , cổng trời , bãi đá , đền thờ Bà chúa Th-ong Ngàn , đền Tiên Mẫu , đền Tiên Kiều , vườn quốc gia Tam Đảo ...

Theo số liệu điều tra lưu lượng xe thiết kế năm thứ 15 sẽ là: 1363 xe/ng.đ. Với thành phần dòng xe:

- Xe con	: 29%
- Xe tải nhẹ (Taz53)	: 25%
- Xe tải trung (Zil 130)	: 32%
- Xe tải nặng (Maz 500)	: 14%
- Hệ số tăng xe	: 6 %.

Nh- vậy lưu lượng vận chuyển giữa 2 điểm M7 – C4 là khá lớn với hiện trạng mạng lưới giao thông trong vùng đã không thể đáp ứng yêu cầu vận chuyển. Chính vì vậy, việc xây dựng tuyến đường M7 – C4 là hoàn toàn cần thiết. Góp phần vào việc hoàn thiện mạng lưới giao thông trong khu vực, góp phần vào việc phát triển kinh tế xã hội ở địa phương và phát triển du lịch sinh thái ...

4. TÍNH PHÁP LÝ ĐỂ ĐẦU TƯ- XÂY DỰNG:

Căn cứ vào:

- Quy hoạch tổng thể mạng l- ới giao thông của tỉnh Vĩnh Phúc.
- Quyết định đầu t- của UBND tỉnh Vĩnh Phúc số 3769/QĐ-UBND.
- Kế hoạch về đầu t- và phát triển theo các định h- ớng về quy hoạch của UBND huyện Hoàntỉnh Vĩnh Phúc
- Một số văn bản pháp lý có liên quan khác.
- Hồ sơ kết quả khảo sát của vùng (hồ sơ về khảo sát địa chất thuỷ văn, hồ sơ quản lý đ- ờng cũ, ..vv..)
- Căn cứ về mặt kỹ thuật:
 - Tiêu chuẩn thiết kế đ- ờng ô tô TCVN 4054 - 05.
 - Quy phạm thiết kế áo đ- ờng mềm (22TCN - 211 -06).
 - Quy trình khảo sát xây dựng (22TCN - 27 - 84).
 - Quy trình khảo sát thuỷ văn (22TCN - 220 - 95) của bộ GTVT
 - Luật báo hiệu đ- ờng bộ 22TCN 237- 01

Ngoài ra còn có tham khảo các quy trình quy phạm có liên quan khác.

7. ĐẶC ĐIỂM KHU VỰC TUYẾN Đ- ỜNG ĐI QUA:

7.1. Đặc điểm về điều kiện tự nhiên

- Địa hình núi đá có cao độ từ 500m => 1.090m, ở các xã Đông Sơn, Kì Ph- ợng chiếm khoảng 12% diện tích tự nhiên, vùng núi có độ dốc >350,
- Địa hình đồi chiếm khoảng 70% diện tích có cao độ 20-500m, đồi sắp xếp thành dạng bát úp và cấu tạo b- ởi đá lục nguyên, phân bố theo h- ớng Đông Tây, độ dốc từ 12-350,
- Địa hình thung lũng chiếm khoảng 8% th- ờng hẹp, dốc với cấu tạo chữ V, ít có hình chữ U
- Địa hình đồng bằng chiếm 10% diện tích, đây là diện tích đất nông nghiệp trồng lúa là chủ yếu của Huyện

7.2. Đặc điểm địa hình :

- Tuyến đi qua khu vực địa hình tương đối phức tạp có độ dốc lớn và có địa hình chia cắt mạnh.
- Chênh cao của hai đường đồng mức là 5m.
- Độ dốc trung bình của sườn dốc khoảng 19,6%

7.3. Đặc điểm về KT-VH-XH huyện Tam Đảo tỉnh Vĩnh Phúc

- Căn cứ vào đặc điểm địa hình của huyện mục tiêu phát triển kinh tế của vùng năm 2010 là : Tiếp tục đổi mới một cách sâu sắc toàn cảnh của các ngành, các cấp tập trung sử dụng có hiệu quả mọi nguồn lực, khai thác tiềm năng vị trí địa lý, tài nguyên, đẩy mạnh định hướng Công nghiệp hoá hiện đại hoá

- Thực hiện cơ cấu kinh tế : Công nghiệp-dịch vụ-nông nghiệp tiếp tục đẩy nhanh cơ cấu trong ngành theo tăng trưởng kinh tế gắn với bảo vệ môi trường sinh thái. Kết hợp chặt chẽ giữa các tăng trưởng kinh tế với việc giải quyết tốt các lĩnh vực xã hội. Giữ vững ổn định chính trị, trật tự an toàn xã hội tạo thế và lực cho tỉnh Vĩnh Phúc phát triển. Phấn đấu năm 2010 Vĩnh Phúc trở thành khu vực kinh tế trọng điểm của Việt Nam

7.4. Đặc điểm địa chất thủy văn:

- Địa chất khu vực khá ổn định ít bị phong hoá, không có hiện tượng nứt nẻ, không bị sụt lở. Đất nền chủ yếu là đất á sét, địa chất lòng sông và các suối chính nói chung ổn định .

- Cao độ mực nước ngầm ở đây tương đối thấp, cao độ là -3.7m, cấp thoát nước nhanh chóng, trong vùng có 1 dòng suối hình thành dòng chảy rõ ràng có lưu lượng tương đối lớn và các suối nhánh tập trung nước về dòng suối này.

7.5. Đặc điểm môi trường:

- Đây là khu vực rất ít bị ô nhiễm và ít bị ảnh hưởng xấu của con người, trong vùng tuyến có khả năng đi qua có 1 phần là đất trồng trọt. Do đó khi xây dựng tuyến đường phải chú ý không phá vỡ cảnh quan thiên nhiên, chiếm nhiều diện tích đất canh tác của người dân và phá hoại công trình xung quanh.

7.6. Đặc điểm điều kiện vật liệu và điều kiện thi công:

- Các nguồn cung cấp nguyên vật liệu đáp ứng đủ việc xây dựng đường cự ly vận chuyển < 5km. Đơn vị thi công có đầy đủ năng lực máy móc, thiết bị để đáp ứng nhu cầu về chất lượng và tiến độ xây dựng công trình. Có khả năng tận dụng nguyên vật liệu địa phương trong khu vực tuyến đi qua có mỏ cấp phối đá dăm với trữ lượng lớn và theo số liệu khảo sát sơ bộ thì thấy các đồi đất gần đó có thể đáp ứng được. Phạm vi từ các mỏ đến phạm vi công trình từ 500m đến 1000m.

7.7. Đặc điểm điều kiện khí hậu:

- Tuyến nằm trong khu vực khí hậu nhiệt đới - gió mùa, mùa hạ nóng ẩm mưa nhiều. Gió chủ yếu là gió đông nam. Mùa đông lạnh khô hanh, ít mưa gió chủ yếu là gió đông bắc, nhiệt độ không khí trung bình hàng năm khoảng 21°C. Lượng mưa hàng năm khoảng 1700 - 2400 mm, mưa tập trung nhiều vào mùa hạ nhất là các tháng 7 và 8.

8. ĐÁNH GIÁ VIỆC XÂY DỰNG TUYẾN ĐƯỜNG:

Tuyến đường xây dựng trên nền địa chất ổn định nên là khu vực đồi núi cao và dày đặc nên khi thi công phải chú ý để đảm bảo độ dốc thiết kế.

- Đơn vị lập dự án thiết kế: Sở Giao Thông Công Chính tỉnh Vĩnh Phúc .

Chương 2: XÁC ĐỊNH CẤP HẠNG Đ- ỜNG

VÀ CÁC CHỈ TIÊU KỸ THUẬT CỦA Đ- ỜNG

§1. XÁC ĐỊNH CẤP HẠNG Đ- ỜNG:

1. Dựa vào ý nghĩa và tầm quan trọng của tuyến đ- ờng

Tuyến đ- ờng thiết kế từ điểm M7 đến C4 thuộc vùng quy hoạch của tỉnh Quảng Ninh, tuyến đ- ờng này có ý nghĩa rất quan trọng đối với sự phát triển kinh tế xã hội của tỉnh. Con đ- ờng này nối liền 2 vùng kinh tế trọng điểm của tỉnh Quảng Ninh. Vì vậy ta sẽ chọn cấp kỹ thuật của đ- ờng là cấp III, thiết kế cho miền núi.

2. Xác định cấp hạng đ- ờng dựa theo l- u l- ợng xe

Quy đổi l- u l- ợng xe ra xe con: (Bảng 2.1.1)

LL(N ₁₅)	Xe con	Xe Tải trực 6.5T(2Trục)	Xe tải trực 8,5T(2Trục)	Xe tải trực 10T(2Trục)	Hstx(q)
1363	29%	25%	32%	14%	6%
Hệ số qđ (a _i)	1	2.5	3	5	
Xe qđ	395	340	436	190	
$N_{qd(15)} = \sum N_i * a_i$	3503				

(Hệ số quy đổi tra mục 3.3.2/ TCVN 4054-05)

Theo tiêu chuẩn thiết kế đ- ờng ô tô TCVN 4054-05 (mục 3.4.2), phân cấp kỹ thuật đ- ờng ô tô theo l- u l- ợng xe thiết kế (xcqđ/ngày đêm): >3000 thì chọn đ- ờng cấp III.

Căn cứ vào các yếu tố trên ta sẽ chọn cấp kỹ thuật của đ- ờng là cấp III, tốc độ thiết kế 60Km/h (địa hình núi).

§2. XÁC ĐỊNH CÁC CHỈ TIÊU KỸ THUẬT THEO QUY PHẠM

1. Căn cứ theo cấp hạng đã xác định ta xác định đ- ợc chỉ tiêu kỹ thuật theo tiêu chuẩn hiện hành (TCVN 4054-2005) nh- sau: (Bảng 2.2.1)

Các chỉ tiêu kỹ thuật	Trị số	
<i>Chiều rộng tối thiểu các bộ phận trên MCN cho địa hình vùng núi (bảng 7-T11)</i>		
Tốc độ thiết kế (km/h)	60	
Số làn xe giành cho xe cơ giới (làn)	2	
Chiều rộng 1 làn xe (m)	3	
Chiều rộng phần xe dành cho xe cơ giới (m)	6	
Chiều rộng tối thiểu của lề đ- ờng (m)	1.5 (gia cố 1m)	
Chiều rộng của nền đ- ờng (m)	9	
<i>Tầm nhìn tối thiểu khi xe chạy trên đ- ờng (Bảng 10- T19)</i>		
Tầm nhìn hãm xe (S_1), m	75	
Tầm nhìn tr- ớc xe ng- ợc chiều (S_2), m	150	
Tầm nhìn v- ợt xe, m	350	
<i>Bán kính đ- ờng cong nằm tối thiểu (Bảng 11- T19)</i>		
Bán kính đ- ờng cong nằm tối thiểu giới hạn (m)	125	
Bán kính đ- ờng cong nằm tối thiểu thông th- ờng (m)	250	
Bán kính đ- ờng cong nằm tối thiểu không siêu cao(m)	1500	
<i>Độ dốc siêu cao (i_{sc}) và chiều dài đoạn nối siêu cao (Bảng 14- T22)</i>		
R (m)	i_{sc}	L(m)
125 ÷ 175	0.07 ÷ 0.06	70 ÷ 60
175 ÷ 250	0.05 ÷ 0.04	55 ÷ 50
250 ÷ 1500	0.03 ÷ 0.02	50
<i>Độ dốc dọc lớn nhất (Bảng 15- T23)</i>		
Độ dốc dọc lớn nhất (%)	7	
<i>Chiều dài tối thiểu đổi dốc (Bảng 17- T23)</i>		
Chiều dài tối thiểu đổi dốc (m)	150 (100)	

Bán kính tối thiểu của đ-ờng cong đứng lồi và lõm (Bảng 19- T24)

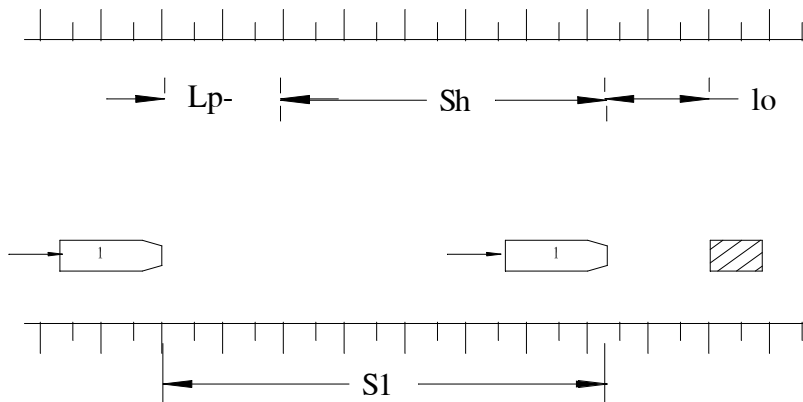
Bán kính đ-ờng cong đứng lồi (m)	
Tối thiểu giới hạn	2500
Tối thiểu thông th-ờng	4000
Bán kính đ-ờng cong đứng lõm (m)	
Tối thiểu giới hạn	1000
Tối thiểu thông th-ờng	1500
Chiều dài đ-ờng cong đứng tối thiểu (m)	50
Dốc ngang mặt đ-ờng (%)	2
Dốc ngang lề đ-ờng (phần lề gia cố) (%)	2
Dốc ngang lề đ-ờng (phần lề đất) (%)	6

\$3. Tính toán chỉ tiêu kỹ thuật theo công thức lý thuyết

[1]

1. Tính toán tầm nhìn xe chạy:

1.1. Tầm nhìn dừng xe:



Tính cho ô tô cần hãm để kịp dừng xe tr-ớc ch-ớng ngại vật

(Bảng 1.3.1)

TT	Xe tt	V_{tk} (km/h)	K	i	ϕ	t (s)	$l_1 = \frac{V(m/s)}{3,6} \cdot t(s)$ (m)	$S_h = \frac{KV^2}{254(\phi \pm i)}$ (m)	l_0 (m)	$S_1 = l_1 + S_h + l_0$ (m)	Ghi chú
1	Xe con	60	1,2	0,0	0,5	1	16,667	34	10	60,67	
2	Xe tải	60	1,4	0,0	0,5	1	16,667	39,68	10	66,35	chọn

l_1 : quãng đường ứng với thời gian phản ứng tâm lý

S_h : chiều dài hãm xe

l_0 : cự ly an toàn

V : vận tốc xe chạy (km/h)

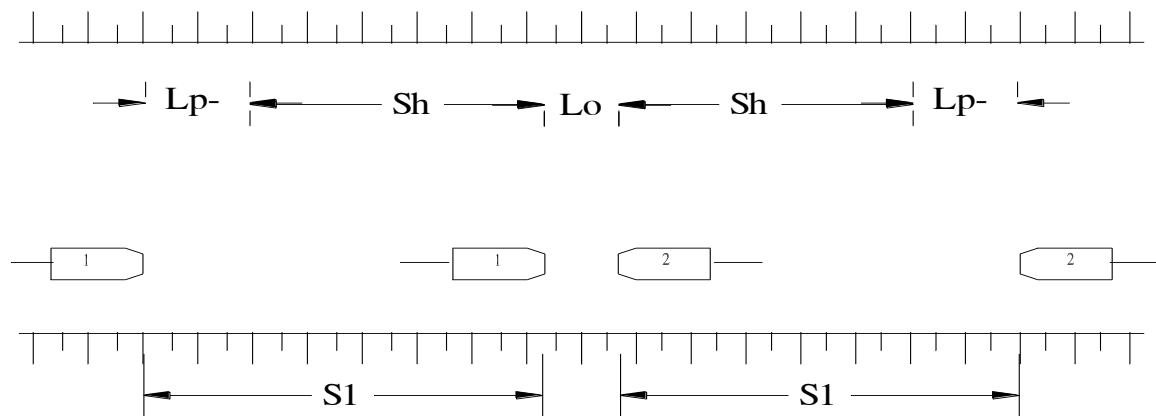
K : hệ số sử dụng phanh

φ : hệ số bám

i : khi tính tầm nhìn

1.2. Tầm nhìn 2 chiều:

Sơ đồ tính tầm nhìn S_2



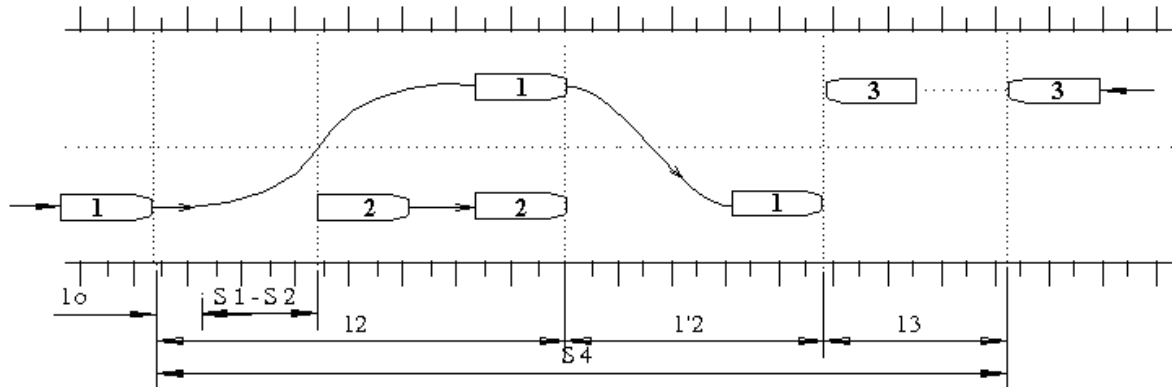
Tính cho 2 xe ngược chiều trên cùng 1 làn xe.

(Bangl.3.2)

TT	Xe tt	V_{tk} (km/h)	K	i	φ	t (s)	$l_1 = \frac{V(m/s)}{1,8} \cdot t(s)$ (m)	$S_{T1} + S_{T2} = \frac{KV^2 \cdot \varphi}{127(\varphi^2 \pm i^2)}$ (m)	l_0 (m)	$S_2 = 2l_1 + S_{T1} + S_{T2} + l_0$ (m)	Ghi chú
1	Xe con	60	1,2	0,0	0,5	1	33,33	68,03	10	111	
2	Xe tải	60	1,4	0,0	0,5	1	33,33	79,37	10	123	chọn

1.3. Tầm nhìn v-ợt xe:

Sơ đồ tính tầm nhìn v-ợt xe



Tính tầm nhìn v-ợt xe:

Tầm nhìn v-ợt xe đ-ợc xác định theo công thức (sổ tay tk đ-ờng T1/168).

ở đây ta tính cho xe con v-ợt xe tải

(bảng 1.3.3)

TT	Xe tt	K	V (km/h)	l_0	φ	S_4 (m)	Ghi chú
1	Xe con	1,2	80	10	0,5	248,71	
2	Xe tải	1,4	60	10	0,5	263,19	chọn

$$S_4 = \left\{ \frac{V_1^2}{(V_1 - V_2) \cdot 3,6} + \frac{KV_1(V_1 - V_2)}{254\varphi} + \frac{KV_2^2 + l_0}{254\varphi} + \frac{V_1}{V_1 - V_2} \right\} \left(1 + \frac{V_3}{V_1} \right)$$

Theo tiêu chuẩn : $V_1 > V_2 = 20\text{km/h}$ (đối với đ-ờng cấp III)

Tr-ờng hợp này đ-ợc áp dụng khi tr-ờng hợp nguy hiểm nhất xảy ra $V_3 = V_2 = V_{TK} = 60\text{km/h}$

2. Độ dốc dọc lớn nhất cho phép i_{\max} :

i_{\max} đ-ợc tính theo 2 điều kiện:

- Điều kiện đảm bảo sức kéo (sức kéo phải lớn hơn sức cản - đk cần để xe chuyển động):

$$D \geq f \pm i \Rightarrow i_{\max} = D - f$$

D: nhân tố động lực của xe (giá trị lực kéo trên 1 đơn vị trọng lượng, thông số này do nhà sx cung cấp)

- Điều kiện đảm bảo sức bám (sức kéo phải nhỏ hơn sức bám, nếu không xe sẽ trượt - đk đủ để xe chuyển động)

$$D \leq D' = \frac{G_k}{G} \cdot \varphi - \frac{P_w}{G} \Rightarrow i'_{\max} = D' - f$$

G_k : trọng lượng bánh xe có trục chủ động

G: trọng lượng xe.

Giá trị φ tính trong điều kiện bất lợi của đường (mặt đường trơn trượt: $\varphi = 0,2$)

P_w : Lực cản không khí.

$$P_w = \frac{K.F.V^2}{13} \text{ (m/s)}$$

Sau khi tính toán 2 điều kiện trên ta so sánh và lấy trị số nhỏ hơn

2.1. Tính độ dốc lớn nhất theo điều kiện sức kéo lớn hơn sức cản:

Với vận tốc thiết kế là 60km/h. Dự tính phân kết cấu mặt đường sẽ làm bằng bê tông nhựa. Ta có:

f: hệ số lực cản lăn đường hợp lớp xe cứng và tốt thì với mặt đường bê tông nhựa, bê tông xi măng, thấm nhập nhựa $f = 0,02 \Rightarrow f = 0,02$

V: tốc độ tính toán km/h. Kết quả tính toán được thể hiện bảng sau:

Dựa vào biểu đồ động lực hình 3.2.13 và 3.2.14 số tay thiết kế đường ô tô ta tiến hành tính toán được cho bảng:

(Bảng 2.3.1)

Loại xe	Xe con	Xe tải trục 6.5T (2trục)	Xe tải trục 8.5T (2trục)	Xe tải trục 10T (2trục)
V_{tt} km/h	60	60	60	60
f	0,02	0,02	0,02	0,02
D	0,13	0,035	0,033	0,048
$i_{\max}(\%)$	11	1.5	1.3	2.8

2.2 Tính độ dốc dọc lớn nhất theo điều kiện sức kéo nhỏ hơn sức bám.

Trong trường hợp này ta tính toán cho các xe trong thành phần xe

$$i_{\max}^b = D' - f \text{ và } D' = \frac{G_K}{G} \cdot \varphi - \frac{P_w}{G}$$

Trong đó: P_w : sức cản không khí $P_w = \frac{KF(V^2 \pm Vg^2)}{13}$

V : tốc độ thiết kế km/h, $V = 60$ km/h

V_g : vận tốc gió khi thiết kế lấy $V_g = 0$ (m/s)

F : Diện tích cản gió của xe $0,8.B.H$ (m²)

K : Hệ số cản không khí;

(Bảng 2.2.2)

Loại xe	K	F, m ²
Xe con	0.025-0.035	1.5-2.6
Xe tải	0.06-0.07	3.0-6.0

φ : hệ số bám dọc lấy trong điều kiện bất lợi là mặt đường ẩm - ướt, bản

lấy $\varphi = 0,2$

G_K : trọng lượng trục chủ động (kg).

$G_k = (0,5 - 0,55) G$ đối với xe con

$G_k = (0,65 - 0,7) G$ đối với xe tải

G : trọng lượng toàn bộ xe (kg).

(Bảng 2.2.3)

	Xe con	Xe tải trục 6T(2trục)	Xe tải trục 8,5T(2trục)	Xe tải trục 10T(2trục)
K	0.03	0.05	0.06	0.07
F	2.6	3	5	6
V	60	60	60	60
Pw	21.6	41.5	83.1	116.4
Gk	937		6201	9633
G	1875		9540	14820
D'	0.09		0.121	0.122
i'max	7%		10.1%	10.2%

Theo TCVN 4054-05 với đ-ờng III, tốc độ thiết kế $V = 60\text{km/h}$ thì $i_{\max} = 0,07$, cùng với kết quả vừa có (chọn giá trị nhỏ hơn) hơn nữa khi thiết kế cần phải cân nhắc ảnh h-ởng giữa độ dốc dọc và khối l-ợng đào đắp để tăng thêm khả năng vận hành của xe, ta sử dụng $i_d \leq 5\%$ với chiều dài tối thiểu đối dốc đ-ợc quy định trong quy trình là 150m, tối đa là 500m.

3. Tính bán kính tối thiểu đ-ờng cong nằm khi có siêu cao:

$$R_{SC}^{\min} = \frac{V^2}{127(\mu + i_{SC})}$$

Trong đó:

V: vận tốc tính toán $V = 60\text{km/h}$

μ : hệ số lực ngang = 0,15

i_{SC} : độ dốc siêu cao max 0,07

$$\Rightarrow R_{SC}^{\min} = \frac{60^2}{127(0,15 + 0,07)} = 128,84(\text{m})$$

4. Tính bán kính tối thiểu đ-ờng cong nằm khi không có siêu cao:

$$R_{osc}^{min} = \frac{V^2}{127(\mu - i_n)}$$

μ : hệ số áp lực ngang khi không làm siêu cao lấy

$\mu = 0,08$ (hành khách không có cảm giác khi đi vào đ-ờng cong)

i_n : độ dốc ngang mặt đ-ờng $i_n = 0,02$

$$R_{osc}^{min} = \frac{60^2}{127(0,08 - 0,02)} = 283.46(m)$$

5. Tính bán kính thông th-ờng:

Thay đổi μ và i_{sc} đồng thời sử dụng công thức.

$$R = \frac{V^2}{127(\mu + i_{sc})}$$

Bán kính thông th-ờng

(Bảng 2.2.4)

$i_{sc} \%$	R(m)							
	$\mu=0.15$	0.14	0.13	0.12	0.11	0.10	0.09	0.08
7%	128.88	134.98	141.73	149.19	157.49	166.74	177.17	188.97
6%	134.98	141.73	149.19	157.48	166.74	177.17	188.98	202.47
5%	141.73	149.19	157.48	166.74	177.17	188.98	202.47	218.05
4%	149.19	157.48	166.74	177.17	188.98	202.47	218.05	236.22
3%	157.49	166.74	177.17	188.98	202.47	218.05	236.22	257.70
2%	166.74	177.17	188.98	202.47	218.05	236.22	257.70	283.46

6. Tính bán kính tối thiểu để đảm bảo tầm nhìn ban đêm:

$$R_{min}^{b.d} = \frac{30.S_1}{\alpha}$$

Trong đó : S_1 : tầm nhìn 1 chiều

α : góc chiếu đèn pha $\alpha = 2^\circ$

$$R_{\min}^{\text{b.d}} = \frac{30.75}{2} = 1125(m)$$

Khi $R < 1125(m)$ thì khắc phục bằng cách chiếu sáng hoặc làm biển báo cho lái xe biết.

7. Chiều dài tối thiểu của đ-ờng cong chuyển tiếp & bố trí siêu cao:

Đ-ờng cong chuyển tiếp có tác dụng dẫn hướng bánh xe chạy vào đ-ờng cong và có tác dụng hạn chế sự xuất hiện đột ngột của lực ly tâm khi xe chạy vào đ-ờng cong, cải thiện điều kiện xe chạy vào đ-ờng cong.

7.1. Đ-ờng cong chuyển tiếp.

Xác định theo công thức: $L_{CT} = \frac{V^3}{47RI}$ (m)

Trong đó:

V: tốc độ xe chạy $V = 60\text{km/h}$

I: độ tăng gia tốc ly tâm trong đ-ờng cong chuyển tiếp, $I = 0,5\text{m/s}^2$

R: bán kính đ-ờng cong tròn cơ bản

7.2. Chiều dài đoạn vượt nổi siêu cao

$$L_{SC} = \frac{B.i_{SC}}{i_{ph}}$$

(độ mở rộng phân xe chạy = 0)

Trong đó: B: là chiều rộng mặt đ-ờng $B = 6\text{ m}$

i_{ph} : độ dốc phụ thêm mép ngoài lấy $i_{ph} = 1\%$ áp dụng cho đ-ờng vùng núi có $V_{tt} = 20 \div 40\text{km/h}$, với các cấp đ-ờng khác $i_{ph} = 0,5\%$ (theo tiêu chuẩn n-ớc ta quy định).

i_{SC} : độ dốc siêu cao thay đổi trong khoảng 0,02 - 0,07

Chiều dài đ-ờng cong chuyển tiếp và đoạn vượt nổi siêu cao (Bảng 2.2.5)

R_{tt} (m)	125 ÷ 150	150 ÷ 175	175 ÷ 200	200 ÷ 250	250 ÷ 300	400
i _{sc}	0.07	0.06	0.05	0.04	0.03	0.02
L _{c.tiếp} (m)	73.53 ÷ 61.3	61.3 ÷ 52.5	52.5 ÷ 45.9	45.9 ÷ 36.8	36.8 ÷ 30.6	22.98
L _{c.tiếp chọn}	75	62	53	46	37	23
L _{sc} (m)	84	72	60	48	36	24
L _{tc} (m)	70	60	55	50	50	50
L _{max} (m)	84	72	60	50	50	50

(Theo TCVN4054-05, chiều dài đường cong chuyển tiếp và chiều dài đoạn nối vượt siêu cao không được nhỏ hơn L_{tc} và với đường có tốc độ thiết kế >60km/h thì cần bố trí đường cong chuyển tiếp)

Để đơn giản, đường cong chuyển tiếp và đoạn vượt nối siêu cao bố trí trùng nhau, do đó phải lấy giá trị lớn nhất trong 2 đoạn đó.

Đoạn thẳng chêm

Đoạn thẳng chêm giữa 2 đoạn đường cong nằm ngang chiều theo TCVN 4054-05 phải đảm bảo đủ để bố trí các đoạn đường cong chuyển tiếp và đoạn nối siêu cao.

$$L_{\max} \geq \frac{L_1 + L_2}{2}$$

Tính đoạn thẳng chêm

(Bảng 2.2.6)

R_{tt}(m)	125 ÷ 150	150 ÷ 175	175 ÷ 200	200 ÷ 250	250 ÷ 300	400
R_{tt}(m)						
125 ÷ 150	84	78	72	67	67	67
150 ÷ 175	78	72	66	61	61	61
175 ÷ 200	72	66	60	55	55	55
200 ÷ 250	67	61	55	50	50	50
250 ÷ 300	67	61	55	50	50	50
400	67	61	55	50	50	50

8. Độ mở rộng phần xe chạy trên đường cong nằm E:

Khi xe chạy đường cong nằm trục bánh xe chuyển động trên quỹ đạo riêng chiều phần đường lớn hơn do đó phải mở rộng đường cong.

Ta tính cho khổ xe dài nhất trong thành phần xe, dòng xe có $L_{xc} : 12.0$ (m)

$$\text{Đường có 2 làn xe} \Rightarrow \text{Độ mở rộng E tính nh- sau: } E = \frac{L_A^2}{R} + \frac{0,1V}{\sqrt{R}}$$

Trong đó: L_A : là khoảng cách từ mũi xe đến trục sau cùng của xe

R : bán kính đường cong nằm

V : là vận tốc tính toán

Theo quy định trong TCVN 4054-05, khi bán kính đường cong nằm ≤ 250 m thì phải mở rộng phần xe chạy, phần xe chạy phải mở rộng theo quy định trong TKĐô tô T1

(Bảng 2.2.7)

Dòng xe	Bán kính đường cong nằm, R (m)		
	250 ÷ 200	200 ÷ 150	150 ÷ 100
Xe con	0,4	0,6	0,8
Xe tải	0,6	0,7	0,9

9. Xác định bán kính tối thiểu đường cong đứng:

9.1. Bán kính đường cong đứng lồi tối thiểu:

Bán kính tối thiểu được tính với điều kiện đảm bảo tầm nhìn 1 chiều

$$R = \frac{S_1^2}{2d_1}$$

d_1 : chiều cao mắt người lái xe so với mặt đường, $d_1 = 1,2$ m

S_1 : Tầm nhìn 1 chiều; $S_1 = 75$ m

$$R_{\min}^{\text{lồi}} = \frac{75^2}{2 \cdot 1,2} = 2343,75(\text{m})$$

9.2. Bán kính đường cong đứng lồi tối thiểu:

Đ- ợc tính 2 điều kiện.

- Theo điều kiện giá trị v- ợt tải cho phép của lò xo nhíp xe và không gây cảm giác khó chịu cho hành khách.

$$R_{\min}^{\text{lồi}} = \frac{V^2}{6,5} = \frac{60^2}{6,5} = 553,84(m)$$

- Theo điều kiện đảm bảo tầm nhìn ban đêm

$$R_{\min}^{\text{lồi}} = \frac{S_l^2}{2(h_d + S_1 \cdot \sin \alpha_d)} = \frac{60^2}{2(0,6 + 75 \cdot \sin 2^\circ)} = 559,45(m)$$

Trong đó: h_d : chiều cao đèn pha $h_d = 0,6m$

α : góc chấn của đèn pha $\alpha = 2^\circ$

(Ghi chú: hiện nay góc mở của đèn pha rất lớn => số liệu tính toán chỉ là tối thiểu giới hạn cuối cùng)

10. Tính bề rộng làn xe:

10.1 Tính bề rộng phần xe chạy B:

Khi tính bề rộng phần xe chạy ta tính theo sơ đồ xếp xe nh- hình vẽ trong cả ba tr- ờng hợp theo công thức sau:

$$B = \frac{b + c}{2} + x + y$$

Trong đó:

b: chiều rộng phủ bì (m)

c: cự ly 2 bánh xe (m)

x: cự ly từ s- ờn thùng xe đến làn xe bên cạnh ng- ợc chiều

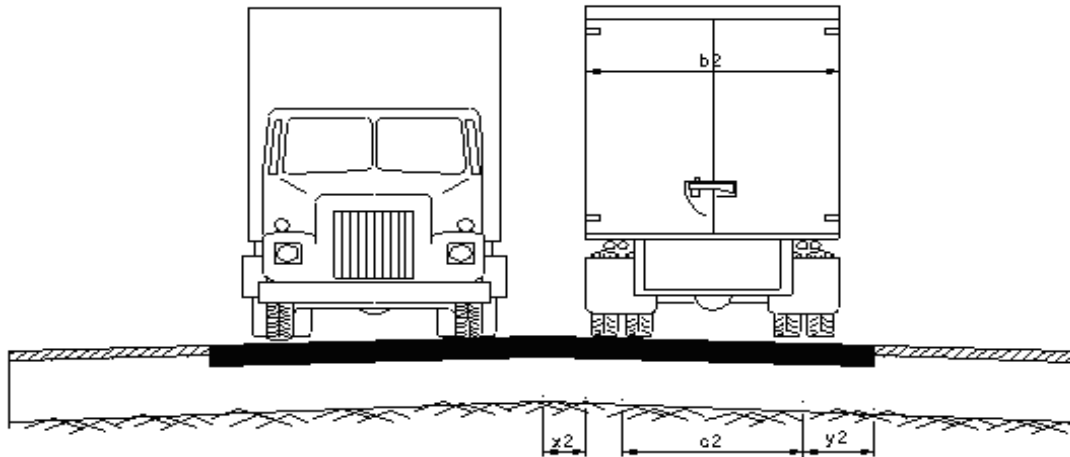
$$X = 0,5 + 0,005V$$

y: khoảng cách từ giữa vệt bánh xe đến mép phần xe chạy

$$y = 0,5 + 0,005V$$

V: tốc độ xe chạy với điều kiện bình th- ờng (km/h)

- Tính toán đ- ợc tiến hành theo sơ đồ xếp xe cho 2 xe tải chạy ng- ợc chiều



Xe tải có bề rộng phủ bì là 2,5m

$$b_1 = b_2 = 2,5\text{m}$$

$$c_1 = c_2 = 1,96\text{m}$$

Xe tải đạt tốc độ 60km/h

$$x = 0,5 + 0,005 \cdot 60 = 0,8(\text{m})$$

$$y = 0,5 + 0,005 \cdot 60 = 0,8(\text{m})$$

Vậy trong điều kiện bình thường ta có

$$b_1 = b_2 = \frac{2,5 + 1,96}{2} + 0,8 + 0,8 = 3,83\text{m}$$

Vậy tổng hợp này bề rộng phần xe chạy là:

$$B = b_1 + b_2 = 3,83 \times 2 = 7,66 (\text{m})$$

- Tính toán cho tổng hợp xe tải với xe con

Xe con có chiều rộng phủ bì 1,8m

$$b_1 = 1,8 \text{ m}$$

$$c_1 = 1,3 \text{ m}$$

Xe tải có chiều rộng phủ bì 2,5m

$$b_2 = 2,5\text{m}$$

$$c_2 = 1,96\text{m}$$

$$\text{Với xe con : } B_1 = x + y + \frac{b_2 + c_1}{2} = 0,8 + 0,8 + \frac{2,5 + 1,3}{2} = 3,5 (\text{m})$$

$$\text{Với xe tải : } B_2 = x + y + b_2 = 0,8 + 0,8 + 2,5 = 4,1(\text{m})$$

Vậy tr-ờng hợp này bề rộng phần xe chạy là:

$$B=B_1+B_2= 3,5+4,1=7,6 \text{ (m)}$$

10.2. Bề rộng lề đ-ờng tối thiểu ($B_{l\grave{e}}$):

Theo TCVN 4054-05 với đ-ờng cấp III địa hình núi bề rộng lề đ-ờng là $2 \times 1,5 \text{ (m)}$.

10.3. Bề rộng nền đ-ờng tối thiểu (B_n).

Bề rộng nền đ-ờng = bề rộng phần xe chạy + bề rộng lề đ-ờng

$$B_{n\grave{e}n} = (2 \times 3) + (2 \times 1,5) = 9 \text{ (m)}$$

11. Tính số làn xe cần thiết:

Số làn xe cần thiết theo TCVN 4054-05 đ-ợc tính theo công thức:

$$n_{lxc} = \frac{N_{gcd}}{z \cdot N_{lth}}$$

Trong đó:

n_{lxc} : là số làn xe yêu cầu, đ-ợc lấy tròn theo qui trình

N_{gcd} : là l-ợng xe thiết kế giờ cao điểm đ-ợc tính đơn giản theo công thức sau:

$$N_{gcd} = (0,10 \div 0,12) \cdot N_{tbnd} \text{ (xe qđ/h)}$$

Theo tính toán ở trên thì ở năm thứ 15:

$$N_{tbnd} = 3503 \text{ (xe con qđ/ngđ)} \Rightarrow N_{gcd} = 35.3 \div 420.4 \text{ xe qđ/ngày ð\grave{e}m}$$

N_{lth} : Năng lực thông hành thực tế. Tr-ờng hợp không có dải phân cách và ô tô chạy chung với xe thô sơ $N_{lth} = 1000 \text{ (xe qđ/h)}$

Z là hệ số sử dụng năng lực thông hành đ-ợc lấy bằng 0,85 với đ-ờng cấp III

$$\text{Vậy } n_{lxc} = \frac{426}{0,77 \cdot 1000} = 0.553$$

Vì tính cho 2 làn xe nên khi $n = 0,553$ lấy tròn lại $n = 1$ có nghĩa là đ-ờng có 2 làn xe ng-ợc chiều.

*** Độ dốc ngang**

Ta dự định làm mặt đường BTN, theo quy trình 4054-05 ta lấy độ dốc ngang là 2%

Phần lề đường gia cố lấy chiều rộng 1m, dốc ngang 2%.

Phần lề đất (không gia cố) lấy chiều rộng 0,5m, dốc ngang 6%.

Ta có bảng tổng hợp các chỉ tiêu kỹ thuật như sau:

Bảng tổng hợp các chỉ tiêu kỹ thuật

(Bảng 2.2.8)

Số TT	Các chỉ tiêu kỹ thuật	Đơn vị	Theo tính toán	The tiêu chuẩn	Chọn Thiết kế
1	Cấp hạng đ- ờng			III	III
2	Vận tốc thiết Kế	km/h		60	60
3	Bề rộng 1 làn xe	m	3,83	3	3
4	Bề rộng mặt đ- ờng	m	7,66	6	6
5	Bề rộng nền đ- ờng	m	9	9	9
6	Số làn xe	làn	0.553	2	2
7	Bán kính đ- ờng cong nằm min	m	128,84	125	125
8	Bán kính không siêu cao	m	283,46	1500	1500
9	Tầm nhìn 1 chiều	m	66,4	75	75
10	Tầm nhìn 2 chiều	m	123	150	150
11	Tầm nhìn v- ợt xe	m	263.19	350	350
12	Bán kính đ- ờng cong đứng lõm min	m	559,45	1000	1000
13	Bán kính đ- ờng con đứng lồi min	m	2343,75	2500	2500
14	Độ dốc dọc lớn nhất	‰		70	70
15	Độ dốc ngang mặt đ- ờng	‰		20	20
16	Độ dốc ngang lề đ- ờng	‰		60	60

III. KẾT LUẬN:

Sau khi tính toán và đánh giá ta sẽ lấy kết quả của bảng tra theo tiêu chuẩn (TCVN4054-2005) làm cơ sở để tính toán cho những phần tiếp theo.

Chương 3: NỘI DUNG THIẾT KẾ TUYẾN TRÊN BÌNH ĐỒ

I. VẠCH PHƯƠNG ÁN TUYẾN TRÊN BÌNH ĐỒ:

1. Tài liệu thiết kế:

- Bản đồ địa hình tỉ lệ 1:10000 có $\Delta H=5m$
- Đoạn tuyến thiết kế nằm giữa 2 điểm M7 - C4, thuộc tỉnh Vĩnh Phúc
- Số hóa bình đồ và đưa về tỉ lệ 1:10000 thiết kế trên Nova3.0

2. Đi tuyến:

Dựa vào dạng địa hình của tuyến M7 - C4 ta nhận thấy sẽ phải sử dụng 2 kiểu định tuyến cơ bản là kiểu gò bó và kiểu đường dẫn hướng tuyến để tiến hành vạch tuyến.

Đối với đoạn dốc, ta đi tuyến theo bước Compas.

$$\lambda = \frac{\Delta H}{i_{tt}} \cdot \frac{1}{\mu} \text{ (cm)}$$

$$i_{tt} = (i_{\max} - i_p) = 7\% - 1\% = 6\%$$

i_p : là dốc nâng siêu cao, với $V_{tk}=60 \text{ km/h}$ thì $i_p=1\%$

Bảng tính bước compas.

Bảng 3.1.1

tt	I_{tt} (%)	$\Delta H(m)$	μ	$\lambda(cm)$
1	6	5	10000	0,833

+ Dựa vào cách đi tuyến như trên, kết hợp các tiêu chuẩn kỹ thuật đã tính toán và chọn lựa ta có thể vạch được 2 phương án tuyến sau:

Phương án I:

Phương án này vượt đèo tại cao độ +315m, sau đó đi tuyến hoàn toàn dốc, sử dụng các đường cong nằm với bán kính lớn, chiều dài toàn tuyến là 5200m.

Phương án II:

Phương án này đi bám sát với khu vực dân cư thuộc huyện Hoàn Bồ, phần đầu tuyến nằm ở trên sườn một đỉnh núi có cao độ 306.97, vượt đèo tại cao độ +315m và đi xuống sườn núi. Do đặc điểm đi tuyến của phương án này gò bó nên đi cần chú ý giới hạn tốc độ compa, sử dụng đường cong nằm lớn đảm bảo cho xe chạy an toàn, thuận lợi. Chiều dài lớn hơn tuyến của phương án I là: 5758.98Km

So sánh sơ bộ các phương án tuyến.

Bảng so sánh sơ bộ các phương án tuyến.

Bảng 3.1.2

Chỉ tiêu so sánh	Phương án	
	I	II
Chiều dài tuyến	5200	5675
Số đường cong nằm	7	7
Số đường cong có R_{\min}	0	0
Số công trình cống	10	9

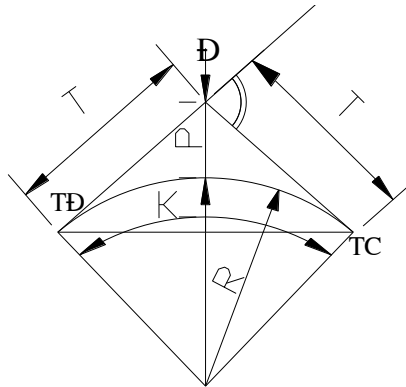
Bảng trên thể hiện các yếu tố dùng để so sánh lựa chọn phương án tuyến.

II. THIẾT KẾ TUYẾN:

1. Cắm cọc tim đường

Các cọc điểm đầu, cuối (M7, C5), cọc lý trình ($H_{1,2...}$, $Km_{1,2}$), cọc cống ($C_{1,2...}$), cọc địa hình, cọc đường cong (TĐ, TC, P),...

2. Cẩm cọc đ-ờng cong nằm:



Các yếu tố của đ-ờng cong nằm:

$$T=R.(\operatorname{tg}\alpha/2)$$

$$K = \alpha^{\text{rad}} \cdot R = \frac{\alpha^{\circ} \cdot \pi \cdot R}{180}$$

$$P = \frac{R}{\operatorname{Cos} \alpha/2} - R = R \left(\frac{1 - \operatorname{Cos} \alpha/2}{\operatorname{Cos} \alpha/2} \right)$$

$$D = 2T - K$$

Trong đó:

T: chiều dài tiếp tuyến

P: phân cự

α° : góc ngoặt

K: chiều dài đ-ờng cong

R: bán kính đ-ờng cong

Thiết kế các ph-ơng án tuyến chọn & cắm cọc các ph-ơng án xem ở bình đồ thiết kế cơ sở 2 tuyến.

Ch-ong 4:

**TÍNH TOÁN THỦY VĂN
VÀ XÁC ĐỊNH KHẨU ĐỘ CỐNG**

I. TÍNH TOÁN THỦY VĂN:

Thiết kế công trình thoát nước nhằm tránh nước tràn, nước ngập trên đường gây xói mòn mặt đường, thiết kế thoát nước còn nhằm bảo vệ sự ổn định của nền đường tránh đường trơn trượt, gây bất lợi cho xe chạy.

Khi thiết kế phải xác định được vị trí đặt, lưu lượng nước chảy qua công trình, từ đó chọn khẩu độ, chiều dài cho thích hợp. Lưu lượng này phụ thuộc vào địa hình nơi tuyến đi qua.

Từ điều kiện tính toán thủy văn ta xác định khẩu độ cống là một trong những điều kiện thiết kế đường phố.

1.Khoanh lưu lượng vực

- Xác định vị trí lý trình cần làm công tác thoát nước .
- Vạch đường phân thủy và tụ thủy để phân chia lưu lượng vực đổ về công trình .
- Nối các đường phân thủy và tụ thủy để phân chia lưu lượng vực công trình .
- Xác định diện tích lưu lượng vực .
- Với lưu lượng nhỏ thì dồn cống về bên cạnh bằng kênh thoát nước hoặc dùng cống cấu tạo 0,75m.

2.Tính toán thủy văn

Khu vực mà tuyến đi qua huyện Tam Đảo, tỉnh Vĩnh Phúc

Căn cứ vào tiêu chuẩn kỹ thuật của tuyến đường với $V_{tt} = 60$ km/h ta đã xác định được tần suất lũ tính toán cho cầu cống là $P = 2\%$ (TCVN 4054 - 05) tra bảng phụ lục 15 (TK đường ô tô tập 3/ 257) có $H_{2\%} = 383$ mm.

Dựa vào bình đồ tuyến ta tiến hành khoanh lưu lượng vực cho từng vị trí cống sử dụng rãnh biên thoát nước về vị trí cống (diện tích lưu lượng vực được thể hiện trên bình đồ). Tính toán theo Tiêu chuẩn 22 TCN 220-95. Công thức tính lưu lượng thiết kế lớn nhất theo tần suất xuất hiện của lũ theo có dạng sau:

$$Q_{p\%} = A_p \cdot \alpha \cdot H_p \cdot \delta \cdot F$$

Trong đó:

- F: Diện tích l- u vực (km²)
- A_p: Module dòng chảy đỉnh lũ (Xác định theo phụ lục 3/ Sổ tay TK đ- ờng ô tô T2) ứng với tần suất thiết kế trong điều kiện ch- a xét đến ảnh h- ờng của ao hồ, phụ thuộc vào Φ_{ls} , t_s và vùng m- a.
- H_p: L- u l- ợng m- a ngày ứng với tần suất lũ thiết kế p%
- α : Hệ số dòng chảy lũ (xác định theo bảng 9- 6/TK đ- ờng ô tô tập 3/175 hoặc phụ lục 6/ Sổ tay TK đ- ờng ô tô T2), phụ thuộc vào loại đất, diện tích l- u vực, l- ợng m- a.
- δ : Hệ số triết giảm do hồ ao và đầm lầy (bảng 9-5 sách TK đ- ờng ô tô tập 3 hoặc bảng 7.2.6/ Sổ tay TK đ- ờng ô tô T2)
- t_s: Thời gian tập trung n- ớc s- ền dốc l- u vực phụ thuộc vào đặc tr- ng địa mạo thủy văn Φ_{sd}
- b_{sd}: Chiều dài trung bình s- ền dốc l- u vực (m)
- m_{ls}: Hệ số nhám lòng suối (m=11)
- i_{sd}: Độ dốc lòng suối (%)
- Φ_{ls} : Đặc tr- ng địa mạo lòng suối

$$\Phi_{ls} = \frac{1000.L}{m_{ls} \cdot I_{ls}^{1/3} F^{1/4} \cdot (\alpha \cdot H_{p\%})^{1/4}} c$$

$$\Phi_{sd} = \frac{b_{sd}^{0,6}}{I_{sd}^{0,3} \cdot m_{sd} \cdot (\alpha \cdot H_{p\%})^{0,4}}$$

- b_{sd}: chiều dài trung bình của s- ền dốc l- u vực

$$b_{sd} = \frac{F}{1,8(\sum l_i + L)}$$

Trong đó:

Σl chỉ tính các suối có chiều dài $> 0,75$ chiều rộng trung bình của l- u vực.

Với l- u vực có hai mái dốc $B = F/2L$

Với l- u vực có một mái dốc $B = F/L$

L: là tổng chiều dài suối chính (km)

(các trị số tra bảng đều lấy trong "Thiết kế đường ô tô - Công trình v- ợt sông, Tập 3 - Nguyễn Xuân Trục NXB giáo dục 1998".

I_{sd} : Độ dốc lòng suối (%₀).

l_i : Chiều dài suối nhánh

Sau khi xác định được tất cả các hệ số trên (xem thêm phụ lục 4), thay vào công thức Q, xác định được l- u l- ợng Q_{max} .

Chọn hệ số nhám $m_{sd}=0,15$

Bảng 4.1.1: Tính toán thủy văn - l- u l- ợng các cống

Ph- ơng án tuyến 1:

sst	Cống	F(km ²)	L(km)	I_{ls}	I_{sd}	α	Φ_{ls}	t_{sd}	A_p	$Q_{2\%}$
1	C1	0.016	0.116	69	53	0.96	16	162	0.049	0.288
2	C2	0.015	0.176	89	56	0.96	23	210	0.052	0.29
3	C3	0.0127	0.198	78	39	0.96	28	260	0.061	0.37
4	C4	0.0095	0.115	79	31	0.96	17	165	0.047	0.164

Ph- ong án tuyến 2:

sst	Cống	F(km2)	L(km)	I _{ls}	I _{sd}	α	Φ_{ls}	t _{sd}	A _p	Q _{2%}
1	C1	0.0127	0.198	78	39	0.96	28	260	0.061	0.37
2	C2	0.032	0.105	47	59	0.96	14	120	0.054	0.635
3	C3	0.015	0.176	89	54	0.96	23	210	0.052	0.29
4	C4	0.08	0.263	55	34	0.96	26	257	0.65	1.9
5	C5	0.05	0.165	74	43	0.96	17	165	0.61	1.12
6	C7	0.028	0.148	79	63	0.96	20	205	0.052	0.44

II. LỰA CHỌN KHẨU ĐỘ CỐNG

* *Lựa chọn cống ta dựa trên các nguyên tắc sau:*

- Phải dựa vào l- u l- ợng Q_{tt} và Q khả năng thoát n- ớc của cống.
- Xem xét yếu tố môi tr- ờng, đảm bảo không để xảy ra hiện t- ợng tràn ngập phá hoại môi tr- ờng
- Đảm bảo thi công dễ dàng chọn khẩu độ cống t- ợng đối giống nhau trên một đoạn tuyến. Chọn tất cả các cống là cống tròn BTCT không áp có miệng loại th- ờng
- Tính toán cao độ khống chế nền đ- ờng:

$$H_n = \max \text{ – Khống chế n- ớc dâng } H_1$$

$$\text{ – Khống chế chịu lực } H_2$$

$$\text{ – Khống chế thiết kế kết cấu áo đ- ờng } H_3$$

$$H_1 = H_d + 0,5 \text{ (} H_d = \text{Cao độ đáy cống } + h_d)$$

$$H_2 = \text{Cao độ đỉnh cống } + 0,5$$

$$H_3 = H_d + (0,3-0,5) + h_{md} \text{ (} H_d = \text{Cao độ đáy } + \phi + \partial \text{)}$$

Sau khi tính toán đ- ợc l- u l- ợng của từng cống tra theo phụ lục 16 - Thiết kế đ- ờng ô tô T3- GSTS KH Nguyễn Xuân Trục- NXB GD 1998. và chọn cống theo bảng d- ối đây:

Bảng 4.2.1: Chọn khẩu độ các cống

Ph- ong án tuyến 1:

Stt	Cống	Lý Trình	Loại Cống	Chế Độ Chảy	$Q_{2\%}$	Số L- ợng	D (m)	H (m)	V cửa ra
1	C1	Km1+100	Tròn loại 1	Ko áp	0.288	1	1.0	0.6	1.67
2	C2	Km2+450	Tròn loại 1	Ko áp	0.29	1	1.0	0.59	1.65
3	C3	Km3+600	Tròn loại 1	Ko áp	0.37	1	1.0	0.78	1.78
4	C4	Km4+100	Tròn loại 1	Ko áp	0.164	1	0.75	0.62	1.71

Cao độ khống chế

Stt	Cống	Cao độ TN	Cao độ đáy cống	H_1	H_2	H_3	H_n
1	C1	250.88	250.53	251.63	252.03	251.84	252.03
2	C2	275.09	274.89	275.98	276.39	276.2	276.39
3	C3	251.24	251.15	252.43	252.65	252.46	252.65
4	C4	245.15	245	246.12	246.5	246.31	246.5

Ph- ong án tuyến 2:

STT	Cống	Lý Trình	Loại Cống	Chế Độ Chảy	$Q_{2\%}$	Số L- ợng	D (m)	H (m)	V cửa ra
1	C1	Km0+70650	Tròn Loại1	Ko áp	0.37	1	1.0	0.6	1.67
2	C2	Km1+600	Tròn Loại1	Ko áp	0.64	1	1.0	0.78	1.78
3	C3	Km2+600	Tròn Loại1	Ko áp	0.29	1	1.0	0.59	1.65
4	C4	Km4+500	Tròn Loại1	Ko áp	1.91	1	1.0	0.75	2.55
5	C5	Km4+750	Tròn Loại1	Ko áp	1.12	1	1.0	0.91	2.00
6	C6	Km5+300	Tròn Loại1	Ko áp	0.44	1	1.0	0.61	1.65

Cao độ khống chế

Stt	Cống	Cao độ TN	Cao độ đáy cống	H ₁	H ₂	H ₃	H _n
1	C1	244.84	244.85	245.95	245.35	245.26	245.95
2	C2	256.79	256.45	257.73	257.95	257.86	257.95
3	C3	275.72	275.4	275.99	276.9	276.91	276.9
4	C4	250.61	250.62	251.87	252.12	251.93	252.12
5	C5	234.14	234.15	235.56	235.65	235.46	235.65
6	C6	228.75	229.45	230.56	230.95	230.76	230.95

Chương 5: THIẾT KẾ TRẮC DỌC & TRẮC NGANG

I. NGUYÊN TẮC, CƠ SỞ VÀ SỐ LIỆU THIẾT KẾ

1. Nguyên tắc

Đ- ờng đ- ợc thiết kế trên các nguyên tắc:

- + Bám sát địa hình.
- + Nâng cao điều kiện chạy xe.
- + Thoả mãn các điểm khống chế và nhiều điểm mong muốn, kết hợp hài

hoà giữa Bình đồ-Trắc dọc-Trắc ngang.

+Dựa vào điều kiện địa chất và thuỷ văn của khu vực phạm vi ảnh h- ớng của đến tuyến đ- ờng đi qua.

2. Cơ sở thiết kế

TCVN4054-05.

Bản đồ đ- ờng đồng mức tỉ lệ 1/10000, $\Delta H = 5m$ trên đó thể hiện bình đồ tuyến.

Trắc dọc đ- ờng đen và các số liệu khác.

3. Số liệu thiết kế

Các số liệu về địa chất thuỷ văn, địa hình.

Các điểm khống chế, điểm mong muốn.

Số liệu về độ dốc dọc tối thiểu và tối đa.

II. TRÌNH TỰ THIẾT KẾ

Phân trắc dọc tự nhiên thành các đặc tr- ng về địa hình thông qua độ dốc s- ờn dốc tự nhiên để xác định cao độ đào đắp kinh tế.

Xác định các điểm khống chế trên trắc dọc: điểm đầu tuyến, cuối tuyến, vị trí cống,...

Xác định các điểm mong muốn trên trắc dọc: điểm đào đắp kinh tế, cao độ đào đắp đảm bảo điều kiện thi công cơ giới, trắc ngang chữ L,...

Thiết kế đ- ờng đ- ợc.

III. THIẾT KẾ Đ- ỜNG ĐỎ

Sau khi có các điểm khống chế (cao độ điểm đầu tuyến, cuối tuyến, điểm khống chế qua cầu cống) và điểm mong muốn, trên đ- ờng cao độ tự nhiên, tiến hành thiết kế đ- ờng đỏ.

Sau khi thiết kế xong đ- ờng đỏ, tiến hành tính toán các cao độ đào đắp, cao độ thiết kế tại tất cả các cọc.

IV. BỐ TRÍ Đ- ỜNG CONG ĐÚNG

Theo quy phạm, đối với đ- ờng cấp III, tại những chỗ đổi dốc trên đ- ờng đỏ mà hiệu đại số giữa 2 độ dốc $\geq 1\%$ cần phải tiến hành bố trí đ- ờng cong đúng .

Bản bố trí đ- ờng cong đúng xem thêm bản vẽ

$$\text{Bán kính đ- ờng cong đúng lõm min} \quad R_{\text{lõm}}^{\text{min}} = 1000\text{m}$$

$$\text{Bán kính đ- ờng cong đúng lồi min} \quad R_{\text{lồi}}^{\text{min}} = 2500 \text{ m}$$

Các yếu tố đ- ờng cong đúng đ- ợc xác định theo các công thức sau:

$$K = R (i_1 - i_2) \text{ (m)}$$

$$T = R \left(\frac{i_1 - i_2}{2} \right) \text{ (m)}$$

$$P = \frac{T^2}{2R} \text{ (m)}$$

Trong đó:

i (%): Độ dốc dọc (lên dốc lấy dấu (+), xuống dốc lấy dấu (-))

K : Chiều dài đ- ờng cong (m)

T : Tiếp tuyến đ- ờng cong (m)

P : Phân cự (m)

V. THIẾT KẾ TRẮC NGANG & TÍNH KHỐI L- ỢNG ĐÀO ĐẮP

Các nguyên tắc thiết kế mặt cắt ngang:

Trong quá trình thiết kế bình đồ và trắc dọc phải đảm bảo những nguyên tắc của việc thiết kế cảnh quan đ- ờng, tức là phải phối hợp hài hòa giữa bình đồ, trắc dọc và trắc ngang.

Phải tính toán thiết kế cụ thể mặt cắt ngang cho từng đoạn tuyến có địa hình khác nhau.

Ứng với mỗi sự thay đổi của địa hình có các kích thước và cách bố trí lề đường, rãnh thoát nước, công trình phòng hộ khác nhau.

* Chiều rộng mặt đường $B = 6$ (m).

* Chiều rộng lề đường $2 \times 1,5 = 3$ (m).

* Mặt đường bê tông áp phan có độ dốc ngang 2%, độ dốc lề đất là 6%.

* Mái dốc ta luy nền đắp 1:1,5.

* Mái dốc ta luy nền đào 1 : 1.

* Ở những đoạn có đường cong, tùy thuộc vào bán kính đường cong nằm mà có độ mở rộng khác nhau.

* Rãnh biên thiết kế theo cấu tạo, sâu 0,4m, bề rộng đáy: 0,4m.

* Thiết kế trắc ngang phải đảm bảo ổn định mái dốc, xác định các đoạn tuyến cần có các giải pháp đặc biệt.

Trắc ngang điển hình được thể hiện trên bản vẽ.

2. Tính toán khối lượng đào đắp

Để đơn giản mà vẫn đảm bảo độ chính xác cần thiết áp dụng phương pháp sau:

- Chia tuyến thành các đoạn nhỏ với các điểm chia là các cọc địa hình, cọc đường cong, điểm xuyên, cọc H100, Km.

- Trong các đoạn đó giả thiết mặt đất là bằng phẳng, khối lượng đào hoặc đắp nh- hình lăng trụ. Và ta tính được diện tích đào đắp theo công thức sau:

$$F_{\text{đào tb}} = (F_{\text{đào}}^i + F_{\text{đào}}^{i+1})/2 \quad (\text{m}^2)$$

$$F_{\text{đắp tb}} = (F_{\text{đắp}}^i + F_{\text{đắp}}^{i+1})/2 \quad (\text{m}^2)$$

$$V_{\text{đào}} = F_{\text{đào tb}} \cdot L_{i-i+1} \quad (\text{m}^3)$$

$$V_{\text{đắp}} = F_{\text{đắp tb}} \cdot L_{i-i+1} \quad (\text{m}^3)$$

Sau khi tính toán ta được diện tích nh- sau:

Phương án 1: $S_{\text{đào}} = \dots \text{m}^3$; $S_{\text{đắp}} = \dots \text{m}^3$

Phương án 2: $S_{\text{đào}} = \dots \text{m}^3$; $S_{\text{đắp}} = \dots \text{m}^3$

Tính toán chi tiết được thể hiện trong phụ lục 2.

Ch-ong 6: THIẾT KẾ KẾT CẤU ÁO Đ- ỜNG

I. ÁO Đ- ỜNG VÀ CÁC YÊU CẦU THIẾT KẾ

Áo đ- ờng là công trình xây dựng trên nền đ- ờng bằng nhiều tầng lớp vật liệu có c- ờng độ và độ cứng đủ lớn hơn so với nền đ- ờng để phục vụ cho xe chạy, chịu tác động trực tiếp của xe chạy và các yếu tố thiên nhiên (m- a, gió, biến đổi nhiệt độ). Nh- vậy để đảm bảo cho xe chạy an toàn, êm thuận, kinh tế và đạt đ- ợc những chỉ tiêu khai thác- vận doanh thì việc thiết kế và xây dựng áo đ- ờng phải đạt đ- ợc những yêu cầu cơ bản sau:

+ Áo đ- ờng phải có đủ c- ờng độ chung tức là trong quá trình khai thác, sử dụng áo đ- ờng không xuất hiện biến dạng thẳng đứng, biến dạng tr- ợt, biến dạng co, dãn do chịu kéo uốn hoặc do nhiệt độ. Hơn nữa c- ờng độ áo đ- ờng phải ít thay đổi theo thời tiết khí hậu trong suốt thời kỳ khai thác tức là phải ổn định c- ờng độ.

+ Mặt đ- ờng phải đảm bảo đ- ợc độ bằng phẳng nhất định để giảm sức cản lăn, giảm sóc khi xe chạy, do đó nâng cao đ- ợc tốc độ xe chạy, giảm tiêu hao nhiên liệu và hạ giá thành vận tải.

+ Bề mặt áo đ- ờng phải có đủ độ nhám cần thiết để nâng cao hệ số bám giữa bánh xe và mặt đ- ờng để tạo điều kiện tốt cho xe chạy an toàn, êm thuận với tốc độ cao. Yêu cầu này phụ thuộc chủ yếu vào việc chọn lớp trên mặt của kết cấu áo đ- ờng.

+ Mặt đ- ờng phải có sức chịu bào mòn tốt và ít sinh bụi do xe cộ phá hoại và d- ối tác dụng của khí hậu thời tiết

Đó là những yêu cầu cơ bản của kết cấu áo đ- ờng, tùy theo điều kiện thực tế, ý nghĩa của đ- ờng mà lựa chọn kết cấu áo đ- ờng cho phù hợp để thỏa mãn ở mức độ khác nhau những yêu cầu nói trên.

Các nguyên tắc khi thiết kế kết cấu áo đ- ờng:

- + Đảm bảo về mặt cơ học và kinh tế.
- + Đảm bảo về mặt duy tu bảo d- ỡng.
- + Đảm bảo chất l- ượng xe chạy an toàn, êm thuận, kinh tế.

II. TÍNH TOÁN KẾT CẤU ÁO Đ- ỜNG

1. Các thông số tính toán

1.1. Địa chất thủy văn:

Đất nơi tuyến đ- ờng đi qua thuộc loại đất á sét, các đặc tr- ng tính toán nh- sau:
đất nền thuộc loại II (ẩm vừa) có: $E_0 = 42 \text{ Mpa}$, $C = 0.032 \text{ (Mpa)}$, $\varphi = 24^0$, $a =$

$$\frac{w}{w_{nh}} = 0.60 \text{ (độ ẩm t- ơng đối)}$$

1.2. Tải trọng tính toán tiêu chuẩn:

Tải trọng tính toán tiêu chuẩn theo quy định TCVN 4054 đối với kết cấu áo đ- ờng mềm là trục xe có tải trọng 100Mpa, có áp lực là 6.0 daN/cm^2 và tác dụng trên diện tích vệt bánh xe có đ- ờng kính 33 cm.

1.3. L- u l- ợng xe tính toán

L- u l- ợng xe tính toán trong kết cấu áo đ- ờng mềm là số ô tô đ- ợc quy đổi về loại ô tô có tải trọng tính toán tiêu chuẩn thông qua mặt cắt ngang của đ- ờng trong 1 ngày đêm ở cuối thời kỳ khai thác (ở năm t- ơng lai tính toán): 15 năm kể từ khi đ- a đ- ờng vào khai thác.

Thành phần và l- u l- ợng xe

Loại xe	Thành phần α (%)
Xe con	29
xe tải trục 6T	25
Xe tải trục 8.5 T	32
Xe tải trục 10T	14

Tỷ lệ tăng tr- ờng xe hàng năm : $q = 6\%$

Quy luật tăng xe hàng năm: $N_t = N_0 \times (1+q)^{t-0}$

Trong đó:

q : hệ số tăng tr- ờng hàng năm

N_t : l- u l- ợng xe chạy năm thứ t

N_0 : l- ượng xe năm thứ 15

$$N_0 = \frac{N_t}{(1+q)^t} = \frac{N_t^{15}}{(1+q)^{15}} = \frac{1363}{(1+0.06)^{15}} = 569(xe/ngđ)$$

Bảng 6.2.2: Dự báo thành phần giao thông ở năm đầu sau khi đ- a đ- ờng vào khai thác sử dụng

Loại xe	Trọng l- ượng trục p_i (KN)		Số trục sau	Số bánh của mỗi cụm bánh của trục sau	Khoảng cách giữa các trục sau	L- ượng xe n_i xe/ngày đêm
	Trục tr- ớc	Trục sau				
Tải nhẹ 6.5T	<25	65	1	Cụm bánh đôi		340
Tải trung 8.5T	25.8	85	1	Cum bánh đôi		436
Tải nặng 10T	48.2	100	1	Cụm bánh đôi		191

Bảng 6.2.3: Bảng tính số trục xe quy đổi về số trục tiêu chuẩn 100 KN

Loại xe		P_i (KN)	C_1	C_2	n_i	$C_1 * C_2 * n_i * (p_i/100)^{4.4}$
Tải nhẹ 65 KN	Trục tr- ớc	<25	1	6.4	340	4.88
	Trục sau	65	1	1	340	51.09
Tải trung 85KN	Trục tr- ớc	25.8	1	6.4	436	7.19
	Trục sau	85	1	1	436	213.27
Tải nặng 100 KN	Trục tr- ớc	48.2	1	6.4	191	49.27
	Trục sau	100	1	1	191	191
Tổng $N = \sum C_1 * C_2 * n_i * (p_i/100)^{4.4} =$						516.7

$C_1 = 1 + 1.2x(m-1)$, m Là số trục xe

$C_2 = 6.4$ cho các trục tr- ớc và $C_2 = 1$ cho các trục sau loại mỗi cụm bánh có 2 bánh (cụm bánh đôi)

* Tính số trục xe tính toán tiêu chuẩn trên 1 làn xe N_t

$$N_{tt} = N_{tk} \times f_1$$

Vì đường thiết kế có 2 làn xe không có dải phân cách nên lấy $f=0.55$.

Vậy: $N_{tt} = 516.7 \times 0.55 = 284$ (trục/làn.ngày đêm)

Tính số trục xe tính toán tiêu chuẩn trên một làn xe ở các năm khác nhau

$$N_{tt} = N_1 x (1 + q)^{t-1} \Rightarrow N_t = \frac{N_{tt}}{(1 + q)^{t-1}}$$

Tính số trục xe tiêu chuẩn tích lũy trong thời hạn thiết kế, tỷ lệ tăng trưởng

$q=6\%$

$$N_e = \frac{[(1 + q)^t - 1]}{q} * 365 * N_{tt}$$

Bảng 6.2.4: *Bảng tính l- u l- ợng xe ở các năm tính toán*

Năm	1	5	10	15
L- u l- ợng xe N_{tt} (trục/làn.ngđ)	126	159	212	284
Số trục xe tiêu chuẩn tích lũy N_e	0.046×10^6	0.33×10^6	1.02×10^6	2.413×10^6

Theo tiêu chuẩn ngành áo đường mềm - các yêu cầu và chỉ dẫn thiết kế 22TCN 211-2006. Trị số mô đun đàn hồi được xác định theo bảng phụ lục III.

Bảng 6.2.5: *Bảng xác định mô đun đàn hồi yêu cầu của các năm*

Năm tính toán	N_{tt}	Cấp mặt đ- ờng	E_{yc} (Mpa)	$E_{yc \min}$ (Mpa)	E_{chon} (Mpa)
1	126	A ₂	125.4	120	125.4
5	159	A ₁	154.7	140	154.7
		A ₂	129.7	120	129.7
10	212	A ₁	160.7	140	160.7
		A ₂	135.7	120	135.7
15	284	A ₁	165	140	165

E_{yc} : Môđun đàn hồi yêu cầu phụ thuộc số trục xe tính toán N_{tt} và phụ thuộc loại tầng của kết cấu áo đường thiết kế.

E_{min} : Môđun đàn hồi tối thiểu phụ thuộc tải trọng tính toán, cấp áo đường, l- u l- ợng xe tính toán(bảng3-5 TCVN 4054-2005)

E_{chon} : Môđun đàn hồi chọn tính toán $E_{chon} = \max(E_{yc}, E_{min})$

Vì là đường miền núi cấp III nên ta chọn độ tin cậy là $0.9 \Rightarrow K_{dv}^{dc} = 1,1$

Vậy $E_{ch} = K_{dv}^{dc} \times E_{yc} = 1,1 \times 165 = 181,5 \text{ (Mpa)}$

2. Nguyên tắc cấu tạo

- Thiết kế kết cấu áo đường theo nguyên tắc thiết kế tổng thể nền mặt đường, kết cấu mặt đường phải kín và ổn định nhiệt.

- Phải tận dụng tối đa vật liệu địa phương, vận dụng kinh nghiệm về xây dựng khai thác đường trong điều kiện địa phương.

- Kết cấu áo đường phải phù hợp với thi công cơ giới và công tác bảo dưỡng đường.

- Kết cấu áo đường phải đủ cường độ, ổn định, chịu bào mòn tốt dưới tác dụng của tải trọng xe chạy và khí hậu.

- Các vật liệu trong kết cấu phải có cường độ giảm dần từ trên xuống dưới phù hợp với trạng thái phân bố ứng suất để giảm giá thành.

- Kết cấu không có quá nhiều lớp gây phức tạp cho dây chuyền công nghệ thi công.

3. Phương án đầu tư - tập trung (15 năm).

3.1. Cơ sở lựa chọn

Phương án đầu tư - tập trung 1 lần là phương án cần một lượng vốn ban đầu lớn để có thể làm con đường đạt tiêu chuẩn với tuổi thọ 15 năm (bằng tuổi thọ lớp mặt sau một lần đại tu). Do yêu cầu thiết kế đường là nối hai trung tâm kinh tế, chính trị văn hoá lớn, đường cấp III có $V_{tt} = 60 \text{ (km/h)}$ cho nên ta dùng mặt đường cấp cao A1 có lớp mặt Bê tông nhựa với thời gian sử dụng là 15 năm.

3.2. Sơ bộ lựa chọn kết cấu áo đ-ờng

Tuân theo nguyên tắc thiết kế tổng thể nền mặt đ-ờng, tận dụng nguyên vật liệu địa ph-ơng để lựa chọn kết cấu áo đ-ờng; do vùng tuyến đi qua là vùng đồi núi, là nơi có nhiều mỏ vật liệu đang đ-ợc khai thác sử dụng nh- đá, cấp phối đá dăm, cấp phối sỏi cuội cát, xi măng...

Theo tiêu chuẩn ngành 22TCN 211-06 trang 18 $N_c > 2.10^6$ thì bề dày tối thiểu tầng mặt cấp cao $A_1 = 10\text{cm}$, dựa và $N_c^u = 2,413.10^6$. Kết hợp với E_{ch}^{yc} nên lựa chọn kết cấu áo đ-ờng cho toàn tuyến M7 – C4 nh- sau

Ph-ơng án I:

BTN chặt hạt mịn	4 cm	$E_1 = 420$ (Mpa)
BTN chặt hạt thô	6 cm	$E_2 = 350$ (Mpa)
CPDD loại I		$E_3 = 300$ (Mpa)
CP sỏi cuội		$E_4 = 220$ (Mpa)
Đất nền		$E_0 = 42$ (Mpa)

Ph-ơng án II:

BTN chặt hạt mịn	4 cm	$E_1 = 420$ (Mpa)
BTN chặt hạt thô	6 cm	$E_2 = 350$ (Mpa)
CPDD loại I		$E_3 = 300$ (Mpa)
CPDD loại II		$E_4 = 250$ (Mpa)
Đất nền		$E_0 = 42$ (Mpa)

Kết cấu đ-ờng hợp lý là kết cấu thoả mãn các yêu cầu về kinh tế và kỹ thuật.

Việc lựa chọn kết cấu trên cơ sở các lớp vật liệu đất tiền có chiều dày nhỏ tối thiểu, các lớp vật liệu rẻ tiền hơn sẽ đ-ợc điều chỉnh sao cho thoả mãn điều kiện về E_{yc} . Công việc này đ-ợc tiến hành nh- sau :

Lần l-ợt đổi hệ nhiều lớp về hệ hai lớp để xác định môđun đàn hồi cho lớp mặt đ-ờng.

Ta có:

BTN chặt hạt mịn	4cm	$E_1 = 420$ (Mpa)
BTN chặt hạt thô	6 cm	$E_2 = 350$ (Mpa)
Lớp 3		$E_3 = 300$ (Mpa)
Lớp 4		$E_4 = 250$ (Mpa)
Nền á sét		$E_0 = 42$ (Mpa)

$E_{ch} = 181.5$ (Mpa)

Đổi 2 lớp BTN về 1 lớp

$$\frac{h_1}{D} = \frac{4}{33} = 0.12$$

$$\frac{Ech}{E_1} = \frac{181.5}{420} = 0.432$$

Tra toán đồ hình 3-1.tiêu chuẩn ngành 22TCN211-06

$$\Rightarrow \frac{Ech_1}{E_1} = 0.4 \Rightarrow Ech_1 = 168(\text{Mpa})$$

$$\frac{h_2}{D} = \frac{6}{33} = 0.18$$

$$\frac{Ech_1}{E_2} = \frac{168}{350} = 0.48$$

Tra toán đồ hình 3-1.tiêu chuẩn ngành 22TCN211 – 06

$$\Rightarrow \frac{Ech_2}{E_2} = 0.438 \Rightarrow Ech_2 = 153.3(\text{Mpa})$$

Để chọn đ-ợc kết cấu hợp lý ta sử dụng cách tính lập các chỉ số H3 và H4 . Kết quả tính toán đ-ợc bảng sau :

Bảng 6.2.7: Chiều dày các lớp ph-ong án I

Giải pháp	h₃	$\frac{Ech_2}{E_3}$	$\frac{H_3}{D}$	$\frac{Ech_3}{E_3}$	Ech₃	$\frac{Ech_3}{E_4}$	$\frac{Eo}{E_4}$	$\frac{H_4}{D}$	H₄	H₄ chọn
1	13	0.511	0.394	0.395	118.5	0.474	0.168	1.22	40.26	40
2	14	0.511	0.424	0.38	114	0.456	0.168	1.14	37.62	38
3	15	0.511	0.455	0.375	112.5	0.45	0.168	1.08	35.64	36

T-ong tự nh- trên ta tính cho ph-ong án 2:

Bảng 6.2.8: Chiều dày các lớp ph-ong án II

Giải pháp	h₃	$\frac{Ech_2}{E_3}$	$\frac{H_3}{D}$	$\frac{Ech_3}{E_3}$	Ech₃	$\frac{Ech_3}{E_4}$	$\frac{Eo}{E_4}$	$\frac{H_4}{D}$	H₄	H₄ chọn
1	13	0.511	0.394	0.395	118.5	0.395	0.14	1.04	34.32	34
2	14	0.511	0.424	0.38	114	0.38	0.14	0.93	30.69	31
3	15	0.511	0.455	0.375	112.5	0.375	0.14	0.91	30.03	30

Sử dụng đơn giá xây dựng cơ bản để so sánh giá thành xây dựng ban đầu cho các giải pháp của từng ph-ong án kết cấu áo đ-ờng sau đó tìm giải pháp có chi phí nhỏ nhất. Ta có bảng giá thành vật liệu nh- sau:

Tên vật liệu	Đơn giá (ngàn đồng/m³)
Cấp phối đá dăm loại I	180.000
Cấp phối đá dăm loại II	170.000
Cấp phối sỏi dôi	150.000

Ta đ-ợc kết quả nh- sau :

Bảng 6.2.9: *Giá thành kết cấu (ngàn đồng/m³)*

Ph- ơng án I:

Giải pháp	h3 (cm)	Giá thành (đ)	h4 (cm)	Giá thành (đ)	Tổng
1	13	2340	40	6800	9140
2	14	2520	38	6460	8980
3	15	2700	36	6120	8820

Ph- ơng án II:

Giải pháp	h3 (cm)	Giá thành (đ)	h4 (cm)	Giá thành (đ)	Tổng
1	13	2340	34	4080	6420
2	14	2520	31	3720	6240
3	15	2700	30	3600	6300

Kết luận: Qua so sánh giá thành xây dựng mỗi ph- ơng án ta thấy giải pháp 2 của ph- ơng án II là ph- ơng án có giá thành xây dựng nhỏ nhất nên giải pháp 2 của ph- ơng án II đ- ợc lựa chọn. Vậy đây cũng chính là kết cấu đ- ợc lựa chọn để tính toán kiểm tra.

Ta có kết cấu áo đ- ờng ph- ơng án chọn:

Bảng 6.2.10: *Kết cấu áo đ- ờng ph- ơng án đầu t- ập trung*

Lớp kết cấu	$E_{yc} = 181.5(\text{Mpa})$	h_i	E_i
BTN chặt hạt mịn		4	420
BTN chặt hạt thô		6	350
CPĐD loại I		14	300
CPĐD loại II		31	250
Nền đất á sét: $E_{\text{nền đất}} = 42\text{Mpa}$			

3.3. Kết cấu áo đ- ờng ph- ơng án đầu t- ập trung

3.3.1. Kiểm tra kết cấu theo tiêu chuẩn độ võng đàn hồi:

- Theo tiêu chuẩn độ võng đàn hồi, kết cấu áo đ- ờng mềm đ- ợc xem là đủ c- ờng độ khi trị số môđun đàn hồi chung của cả kết cấu lớn hơn trị số môđun đàn hồi yêu cầu: $E_{ch} > E_{yc} \times K_{cd}^{dv}$ (chọn độ tin cậy thiết kế là 0.9 $\Rightarrow K_{cd}^{dv}=1.1$).

Bảng: Chọn hệ số c- ờng độ về độ võng phụ thuộc độ tin cậy

Độ tin cậy	0,98	0,95	0,90	0,85	0,80
Hệ số K_{cd}^{dv}	1,29	1,17	1,10	1,06	1,02

Trị số E_{ch} của cả kết cấu đ- ợc tính theo toán đồ hình 3-1.

Để xác định trị số môđun đàn hồi chung của hệ nhiều lớp ta phải chuyển về hệ hai lớp bằng cách đổi hai lớp một từ d- ới lên trên theo công thức:

$$E_{tb} = E_4 \left[\frac{1 + Kt^{1/3}}{1 + K} \right]^3$$

Trong đó: $t = \frac{E_3}{E_4}$; $K = \frac{h_3}{h_4}$

Bảng 6.2.11: Xác định E_{tbi}

Vật liệu	E_i	t_i	h_i	K_i	h_{tbi}	E_{tbi}
1.BTN chặt hạt mịn	420	1.37	4	0.08	55	285.75
2.BTN chặt hạt thô	350	1.17	6	0.13	51	276.7
3.CP đá dăm loại II	300	1	14	0.45	45	266.3
4. CP đá dăm loại II	250		31		31	

3+ Tỷ số $\frac{H}{D} = \frac{55}{33} = 1.67$ nên trị số E_{tb} của kết cấu đ- ợc nhân thêm hệ số điều

chỉnh $\beta = 1.19$ (tra bảng 3-6/42. 22TCN 211-06)

$$\Rightarrow E_{tb}'' = \beta \times E_{tb} = 1.19 \times 285.75 = 368,6(\text{Mpa})$$

+ Từ các tỷ số $\frac{H}{D} = 1.67$; $\frac{E_o}{E_{tb}''} = \frac{42}{368.6} = 0.114$

Tra toán đồ hình 3-1 ta đ-ợc:

$$\frac{E_{ch}}{E_{tb}} = 0.493 \Rightarrow E_{ch} = 0.493 \times 368.6 = 181.72 \text{ (Mpa)}$$

Vậy $E_{ch} = 181.72 \text{ (Mpa)} > E_{yc} \times K_{cd}^{dv} = 181.5 \text{ (Mpa)}$

Kết luận: Kết cấu đã chọn đảm bảo điều kiện về độ võng đàn hồi.

3.3.2. Kiểm tra c-ờng độ kết cấu theo tiêu chuẩn chịu cắt tr-ợt trong nền đất

Để đảm bảo không phát sinh biến dạng dẻo trong nền đất, cấu tạo kết cấu áo đ-ờng phải đảm bảo điều kiện sau:

$$\tau_{ax} + \tau_{av} \leq \frac{C_{tt}}{K^{tr}_{cd}}$$

Trong đó:

+ τ_{ax} : là ứng suất cắt hoạt động lớn nhất do tải trọng xe gây ra trong nền đất tại thời điểm đang xét (Mpa)

+ τ_{av} : là ứng suất cắt chủ động do trọng l-ợng bản thân kết cấu mặt đ-ờng gây ra trong nền đất (Mpa)

+ C_{tt} : lực dính tính toán của đất nền hoặc vật liệu kém dính (Mpa) ở trạng thái độ ẩm, độ chặt tính toán.

+ K_{cd}^{tr} : là hệ số c-ờng độ về chịu cắt tr-ợt đ-ợc chọn tùy thuộc độ tin cậy thiết kế (0,9), tra bảng 3-7 ta đ-ợc $K_{cd}^{tr} = 0,94$

a. Tính E_{tb} của cả 5 lớp kết cấu

- Việc đổi tầng về hệ 2 lớp

$$E_{tb} = E_2 \left[\frac{1 + Kt^{1/3}}{1 + K} \right]^3 ; \text{ Trong đó: } t = \frac{E_1}{E_2} ; K = \frac{h_1}{h_2}$$

Bảng 6.2.12: Bảng xác định E_{tb} của 2 lớp móng

Lớp vật liệu	E_i	H_i	K	t	E_{tbi}	H_{tbi}
Cấp phối đá dăm loại I	300	14	0.45	1	300	45
CP đá dăm loại II	250	31				

- Xét tỷ số điều chỉnh $\beta = f(H/D=55/33=1.67)$ nên $\beta = 1.19$

Do vậy: $E_{tb} = 1.19 \times 308.1 = 368,6(\text{Mpa})$

b. Xác định ứng suất cắt hoạt động do tải trọng bánh xe tiêu chuẩn gây ra trong nền đất T_{ax}

$$\frac{H}{D} = 1.67 ; \frac{E1}{E2} = \frac{E_{tb}}{E_o} = \frac{368.6}{42} = 8.78$$

Tra biểu đồ hình 3-3.22TCN211- 06 (Trang46), với góc nội ma sát của đất nền $\varphi = 24^\circ$ ta tra được $\frac{T_{ax}}{P} = 0.0156$. Vì áp lực trên mặt đường của bánh xe tiêu chuẩn tính toán $p = 6\text{daN/cm}^2 = 0.6 \text{ Mpa}$

$$T_{ax} = 0.0156 \times 0.6 = 0.0094 (\text{Mpa})$$

c. Xác định ứng suất cắt hoạt động do trọng lượng bản thân các lớp kết cấu áo đường gây ra trong nền đất, với góc nội ma sát của đất nền $\varphi = 24^\circ$ tra được T_{av} :

Tra toán đồ hình 3 - 4 ta được $T_{av} = - 0.00165(\text{Mpa})$

d. Xác định trị số C_{tt} theo (3 - 8)

$$C_{tt} = C \times K_1 \times K_2 \times K_3$$

C: là lực dính của nền đất sét $C = 0,032 (\text{Mpa})$

K_1 : là hệ số xét đến khả năng chống cắt trượt do tác dụng của tải trọng trùng phục, $K_1=0,6$

K_2 : là hệ số an toàn xét đến sự làm việc không đồng nhất của kết cấu, Với $N_{tt} = 310 < 1000(\text{trục/làn,ngđ})$, ta có $K_2 = 0.8$

K_3 : hệ số gia tăng sức chống cắt trượt của đất hoặc vật liệu kém dính trong điều kiện chúng làm việc trong kết cấu khác với mẫu thử. $K_3 = 1.5$

$$C_{tt} = 0.032 \times 0.6 \times 0.8 \times 1.5 = 0.023 (\text{Mpa})$$

Đường cấp III, độ tin cậy = 0.9. tra bảng 3-7: $K_{cd} = 0.94$

e. Kiểm tra điều kiện tính toán theo tiêu chuẩn chịu cắt trượt trong nền đất

$$T_{ax} + T_{av} = 0.0094 - 0.00165 = 0.00775(\text{Mpa})$$

$$\frac{C_{tt}}{K_{cd}} = \frac{0.023}{0.94} = 0.0245 (\text{Mpa})$$

Kết quả kiểm tra cho thấy $0.00775 < 0.0245 \Rightarrow$ Nền đất nền được đảm bảo

3.3.3. Tính kiểm tra c-ờng độ kết cấu theo tiêu chuẩn chịu kéo uốn trong các lớp BTN

a. Tính ứng suất kéo lớn nhất ở lớp đáy các lớp BTN theo công thức:

* Đối với BTN lớp d-ới:

$$\bar{\sigma}_{ku} = \bar{\sigma}_{ku} \times P \times k_{bed}$$

Trong đó:

p: áp lực bánh của tải trọng trực tính toán

k_b : hệ số xét đến đặc điểm phân bố ứng suất trong kết cấu áo đ-ờng d-ới tác dụng của tải trọng tính toán là bánh đôi $\Rightarrow k_b = 0.85$

$\bar{\sigma}_{ku}$: ứng suất kéo uốn đơn vị

$$h_1 = 10 \text{ cm}; E_1 = \frac{1600 \times 6 + 1800 \times 4}{4 + 6} = 1680 \text{ (Mpa)}$$

Trị số E_{tb} của 2 lớp CPĐD I và CPĐD II có $E_{tb} = 300$ (Mpa) với bề dày lớp này là $H = 45$ cm.

Trị số này còn phải xét đến trị số điều chỉnh β

$$\text{Với } \frac{H}{D} = \frac{45}{33} = 1.36 \text{ Tra bảng 3-6 đ-ợc } \beta = 1.16$$

$$E^{dc}_{tb} = 300 \times 1.16 = 348 \text{ (Mpa)}$$

$$\text{Với } \frac{E_{nd}}{E_{tb}^{dc}} = \frac{42}{348} = 0.12, \text{ tra toán đồ 3-1, ta xác định đ-ợc } \frac{E_{chm}}{E_{tb}^{dc}} = 0.44$$

$$\Rightarrow E_{chm} = 153.12 \text{ (Mpa)}$$

Tìm $\bar{\sigma}_{ku}$ ở đáy lớp BTN lớp d-ới bằng cách tra toán đồ 3-5

$$\frac{H_1}{D} = \frac{10}{33} = 0.3; \quad \frac{E_1}{E_{chm}} = \frac{1680}{153.12} = 10.97$$

Kết quả tra toán đồ đ-ợc $\bar{\sigma} = 1.82$ và với $p = 6$ (daN/cm²) ta có :

$$\bar{\sigma}_{ku} = 1.82 \times 0.6 \times 0.85 = 0.928 \text{ (Mpa)}$$

*Đối với BTN lớp trên:

$$H_1 = 4 \text{ cm}; E_1 = 1800 \text{ (Mpa)}$$

Trị số E_{tb} của 4 lớp d-ới nó đ-ợc xác định ở phần trên

$$E_{tb} = E_2 \left[\frac{1 + Kt^{1/3}}{1 + K} \right]^3 ; \text{Trong đó: } t = \frac{E_1}{E_2}; K = \frac{h_1}{h_2}$$

Lớp vật liệu	E_i	H_i	K	T	E_{tbi}	H_{tbi}
BTN chặt hạt thô	1600	6	0.13	5.33	384.16	51
CP đá dăm loại I	300	14	0.45	1	263.3	45
CP đá dăm loại II	250	31				31

Xét đến hệ số điều chỉnh β

Với $\frac{H}{D} = \frac{51}{33} = 1.545$ tra bảng 3-6 trong TCN211 – 06 đ-ợc $\beta = 1.18$

$$E_{tb}^{dc} = 1.18 \times 364.94 = 430.63 \text{ (Mpa)}$$

Áp dụng toán đồ ở hình 3-1 để tìm E_{chm} ở đáy của lớp BTN hạt nhỏ:

Với $\frac{H}{D} = \frac{51}{33} = 1.545$ và $\frac{E_{nendat}}{E_{tb}^{dc}} = \frac{42}{430.63} = 0.098$

Tra toán đồ 3-1 ta đ-ợc $\frac{E_{chm}}{E_{tb}^{dc}} = 0.424$

Vậy $E_{chm} = 0.424 \times 430.63 = 182.587 \text{ (Mpa)}$

Tìm $\bar{\sigma}_{ku}$ ở đáy lớp BTN lớp trên bằng cách tra toán đồ hình 3-5 với

$$\frac{H_1}{D} = \frac{4}{33} = 0.12; \frac{E_1}{E_{chm}} = \frac{1800}{182.587} = 9.85$$

Tra toán đồ ta đ-ợc: $\bar{\sigma}_{ku} = 2.15$ với $p = 0.6$ (Mpa)

$$\bar{\sigma}_{ku} = 2.15 \times 0.6 \times 0.85 = 1.098 \text{ (Mpa)}$$

b. Kiểm tra theo tiêu chuẩn chịu kéo uốn ở đáy các lớp BTN

* Xác định c-ờng độ chịu kéo uốn tính toán của lớp BTN theo:

$$\bar{\sigma}_{ku} \leq \frac{R_{ku}^{tt}}{R_{ku}^{cd}} \quad (1.1)$$

Trong đó:

R_{ku}^{tt} : c-ờng độ chịu kéo uốn tính toán

R_{ku}^{cd} : c-ờng độ chịu kéo uốn đ-ợc lựa chọn

$$R_{ku}^{tt} = k_1 \times k_2 \times R_{ku}$$

Trong đó:

K_1 : hệ số xét đến độ suy giảm cường độ do vật liệu bị mỏi (đối với VL BTN thì)

$$K_1 = \frac{11.11}{N_E^{0.22}} = \frac{11.11}{(2.413 * 10^6)^{0.22}} = 0.438$$

K_2 : hệ số xét đến độ suy giảm nhiệt độ theo thời gian $k_2=1$

Vậy cường độ kéo uốn tính toán của lớp BTN lớp dưới là

$$R_{ku}^u = 0.438 \times 1.0 \times 2.0 = 0.876 \text{ (Mpa)}$$

Và lớp trên là :

$$R_{ku}^u = 0.438 \times 1.0 \times 2.8 = 1.23 \text{ (Mpa)}$$

*Kiểm toán điều kiện theo biểu thức (1.1) với hệ số $K_{ku}^{dc} = 0.94$ lấy theo bảng 3-7 cho trường hợp đường cấp III ứng với độ tin cậy 0.9

* Với lớp BTN lớp dưới:

$$\sigma_{ku} = 0.928 \text{ (Mpa)} < \frac{0.845}{0.94} = 0.932 \text{ (Mpa)}$$

* Với lớp BTN lớp trên:

$$\sigma_{ku} = 1.098 \text{ (daN/cm}^2\text{)} < \frac{1.23}{0.94} = 1.31 \text{ (Mpa)}$$

Vậy kết cấu dự kiến đạt được điều kiện về cường độ đối với cả 2 lớp BTN.

3.3.4. Kiểm tra trượt của lớp bê tông nhựa.

$$\tau_{ax} + \tau_{av} \leq [\tau] = K' \times C$$

Trong đó:

+ τ_{ax} : là ứng suất cắt hoạt động lớn nhất do tải trọng xe gây ra trong nền đất tại thời điểm đang xét (Mpa)

+ τ_{av} : là ứng suất cắt chủ động do trọng lượng bản thân kết cấu mặt đường gây ra trong nền đất (Mpa), kiểm tra trượt của lớp bê tông nhựa thì không tính τ_{av} vì lớp này nằm ở trên cùng của áo đường (xem nh- $\tau_{av} = 0$)

+ C: lực dính tính toán của bê tông nhựa $C = 0.3 \text{ Mpa}$

+ K' : là hệ số tổng hợp $K' = 1.6$

- Đối hai lớp bê tông nhựa về một lớp:

Lớp vật liệu	E_i	H_i	K	t	E_{tbi}	H_{tbi}
BTN chặt hạt mịn	420	4	0.67	1.2	377.07	10
BTN chặt hạt thô	350	6				

- Đổi hai lớp CPĐD về một lớp:

Lớp vật liệu	E_i	H_i	K	t	E_{tbi}	H_{tbi}
CPĐD loại I	300	14	0.45	1	300	45
CPĐD loại II	250	31				

Ta có: $E_{tbi} = 300(\text{Mpa}); \frac{H}{D} = \frac{45}{33} = 1.36$

Xét đến hệ số điều chỉnh β

Ta có $\frac{H}{D} = \frac{45}{33} = 1.3$ Tra bảng $\beta = 1.15$

$E_{tbn} = 300 \times 1.15 = 345 (\text{Mpa})$

Từ: $\frac{H}{D} = \frac{45}{33} = 1.3$ và $\frac{E_{chm}}{E_{tbn}} = \frac{42}{345} = 0.122$

Tra toán đồ 3-1 ta đ-ợc: $\frac{E_{ch.m}}{E_{tbn}} = 0.425 \Rightarrow E_{ch.m} = 146.63(\text{Mpa})$

Từ $E_{tb} = 300 (\text{Mpa}); E_{ch.m} = 146.63(\text{Mpa})$

Ta có: $\frac{E_{tb}}{E_{ch.m}} = \frac{300}{146.63} = 2.05$ và $\frac{H}{D} = \frac{10}{33} = 0.3$

Tra toán đồ 3-13/101TCTK đ-ờng ô tô ta xác định đ-ợc: $\frac{T_{ax}}{P} = 0.35$

$\Rightarrow T_{ax} = 0.35 \times 0.6 = 0.21 (\text{Mpa})$

$T_{ax} = 0.21 (\text{Mpa}) < [\tau] = K' \times C = 0.48 (\text{Mpa})$

Vậy lớp bê tông nhựa đảm bảo điều kiện chống tr-ợt

3.3.5. Kết luận:

Các kết quả kiểm toán tính toán ở trên cho thấy kết cấu dự kiến đảm bảo đ-ợc tất cả các điều kiện về c-ờng độ.

Ch-ơng 7: **LUẬN CHỨNG KINH TẾ - KỸ THUẬT**

SO SÁNH LỰA CHỌN PH- ƠNG ÁN TUYẾN

I. ĐÁNH GIÁ CÁC PH- ƠNG ÁN VỀ CHẤT L- ỢNG SỬ DỤNG

- *Tính toán các ph- ơng án tuyến dựa trên hai chỉ tiêu :*

- +) Mức độ an toàn xe chạy
- +) Khả năng thông xe của tuyến.

- *Xác định hệ số tai nạn tổng hợp*

Hệ số tai nạn tổng hợp đ- ợc xác định theo công thức sau :

$$K_{tn} = \sum_1^{14} K_i$$

Với K_i là các hệ số tai nạn riêng biệt, là tỷ số tai nạn xảy ra trên một đoạn tuyến nào đó (có các yếu tố tuyến xác định) với số tai nạn xảy ra trên một đoạn tuyến nào chọn làm chuẩn.

- +) K_1 : hệ số xét đến ảnh h- ớng của l- u l- ợng xe chạy ở đây $K_1 = 0.786$.
- +) K_2 : hệ số xét đến bề rộng phần xe chạy và cấu tạo lề đ- ờng $K_2 = 1.35$.
- +) K_3 : hệ số có xét đến ảnh h- ớng của bề rộng lề đ- ờng $K_3 = 1.4$
- +) K_4 : hệ số xét đến sự thay đổi dốc dọc của từng đoạn đ- ờng.
- +) K_5 : hệ số xét đến ảnh h- ớng của đ- ờng cong nằm.
- +) K_6 : hệ số xét đến ảnh h- ớng của tầm nhìn thực tế có thể trên đ- ờng $K_6=1$
- +) K_7 : hệ số xét đến ảnh h- ớng của bề rộng phần xe chạy của cầu thông qua hiệu số chênh lệch giữa khổ cầu và bề rộng xe chạy trên đ- ờng $K_7 = 1$.
- +) K_8 : hệ số xét đến ảnh h- ớng của chiều dài đoạn thẳng $K_8 = 1$.
- +) K_9 : hệ số xét đến ảnh h- ớng của l- u l- ợng chỗ giao nhau $K_9=1.5$
- +) K_{10} : hệ số xét đến ảnh h- ớng của hình thức giao nhau $K_{10} = 1.5$.
- +) K_{11} : hệ số xét đến ảnh h- ớng của tầm nhìn thực tế đảm bảo tại chỗ giao nhau cùng mức có đ- ờng nhánh $K_{11} = 1$.
- +) K_{12} : hệ số xét đến ảnh h- ớng của số làn xe trên đ- ờng xe chạy $K_{12} = 1$.

+) K_{13} : hệ số xét đến ảnh hưởng của khoảng cách từ nhà cửa tới phần xe chạy $K_{13} = 2.5$.

+) K_{14} : hệ số xét đến ảnh hưởng của độ bám của mặt đường và tình trạng mặt đường $K_{14} = 1$

Tiến hành phân đoạn cùng độ dốc dọc, cùng đường cong nằm của các phương án tuyến. Sau đó xác định hệ số tai nạn của hai phương án :

$$K_{tn}PaII = 7.86$$

$$K_{tn} PaI = 9.26$$

II. ĐÁNH GIÁ CÁC PHƯƠNG ÁN TUYẾN THEO NHÓM CHỈ TIÊU VỀ KINH TẾ VÀ XÂY DỰNG.

1. LẬP TỔNG MỨC ĐẦU TƯ .

BẢNG TỔNG HỢP KHỐI LƯỢNG VÀ KHAI TOÁN CHI PHÍ XÂY LẮP

TT	Hạng mục	Đơn vị	Đơn giá	Khối lượng		Thành tiền	
				Tuyến I	Tuyến II	Tuyến I	Tuyến II
I, Chi phí xây dựng nền đường ($K^{XDnền}$)							
1	Dọn mặt bằng	m ²	500đ	98800	107825	49400000	53912500
2	Đào bù đắp	đ/m ³	40000đ	19938.98	23174.31	797559200	926972400
3	Đào đắp đi	đ/m ³	50000đ	0	0	0	0
4	Chuyển đất đến đắp	đ/m ³	45000đ	56298.78	57253.76	2533445100	2576419200
5	Lu lèn	m ²	5000đ	32.80935	33.5439	164046	167719
Tổng						3380404300	3557471820
II, Chi phí xây dựng mặt đường ($K^{XDmặt}$)							
1	Các lớp	km		4.34572	4.37458	6847085830	6892785597
III, Thoát nước ($K^{cống}$)							
1	Cống	Cái	850000đ	5	3	42500000	25500000
	D = 0.75	m		50	30		
2	Cống	Cái	1100000đ	4	6	70400000	105600000
	D=1.0	m		64	96		
Tổng						112900000	131100000
Giá trị khai toán						10340390130	10581357420

BẢNG TỔNG MỨC ĐẦU TƯ

TT	Hạng mục	Diễn giải	Thành tiền	
			Tuyến I	Tuyến II
1	Giá trị khái toán xây lắp tr-ước thuế	A	10340390130	10581357420
2	Giá trị khái toán xây lắp sau thuế	$A' = 1,1A$	11374429140	11639493160
3	Chi phí khác:	B		
	Khảo sát địa hình, địa chất	1%A	103403901	1058135742
	Chi phí thiết kế cơ sở	0,5%A	51701950	529067871
	Thẩm định thiết kế cơ sở	0,02A	206807802	211627148
	Khảo sát thiết kế kỹ thuật	1%A	103403901	1058135742
	Chi phí thiết kế kỹ thuật	1%A	103403901	1058135742
	Quản lý dự án	4%A	413615604	4232542968
	Chi phí giải phóng mặt bằng	50,000đ	4960000000	5271031000
	B		777597335	7957180780
4	Dự phòng phí	$C = 10\%(A' + B)$	12152026480	1559667394
5	Tổng mức đầu t-	$D = (A' + B + C)$	24741658260	26556341330

2. CHỈ TIÊU TỔNG HỢP.

2.1. Chỉ tiêu so sánh sơ bộ.

Chỉ tiêu	So sánh		Đánh giá	
	Pa1	Pa2	Pa1	Pa2
Chiều dài tuyến (km)	5.200	5.675	+	
Số cống	9	9		
Số cống đứng	9	15	+	
Số cống nằm	7	7		
Bán kính cong nằm min (m)	200	125	+	
Bán kính cong đứng lồi min (m)	2000	2000		
Bán kính cong đứng lõm min (m)	5000	2000	+	
Bán kính cong nằm trung bình (m)	464	325	+	
Bán kính cong đứng trung bình (m)	4833	4130	+	
Độ dốc dọc trung bình (%)	1.589	2.06	+	
Độ dốc dọc min (%)	0.16	0.03		+
Độ dốc dọc max (%)	4	3.6		+
Ph- ơng án chọn			√	

2.2. Chỉ tiêu kinh tế.

2.2.1. Tổng chi phí xây dựng và khai thác quy đổi:

Tổng chi phí xây dựng và khai thác quy đổi đ- ợc xác định theo công thức

$$P_{qd} = \frac{E_{tc}}{E_{qd}} \cdot K_{qd} + \sum_{t=1}^{tss} \frac{C_{txt}}{(1 + E_{qd})^t} - \frac{\Delta_{cl}}{(1 + E_{qd})^t}$$

Trong đó:

E_{tc} : Hệ số hiệu quả kinh tế t- ơng đối tiêu chuẩn đối với ngành giao thông vận tải hiện nay lấy $E_{tc} = 0,12$.

E_{qd} : Hệ số tiêu chuẩn để quy đổi các chi phí bỏ ra ở các thời gian khác nhau $E_{qd} = 0,08$

K_{qd} : Chi phí tập trung từng đợt quy đổi về năm gốc

C_{tx} : Chi phí th- ờng xuyên hàng năm

t_{ss} : Thời hạn so sánh ph- ơng án tuyến ($T_{ss} = 15$ năm)

Δ_{cl} : Giá trị công trình còn lại sau năm thứ t.

2.2.2. Tính toán các chi phí tập trung trong quá trình khai thác K_{trt}

$$K_{qd} = K_0 + \sum_1^{i_{trt}} \frac{K_{trt}}{(1 + E_{qd})^{n_{trt}}}$$

Trong đó:

K_0 : Chi phí xây dựng ban đầu của các công trình trên tuyến.

$K_{tr,t}$: Chi phí trung tu ở năm t.

Từ năm thứ nhất đến năm thứ 15 có 2 lần trung tu (năm thứ 5 và năm thứ 10)

Ta có chi phí xây dựng áo đ- ờng cho mỗi ph- ơng án là:

* Ph- ơng án tuyến 1:

$$K_0^I = 24741658260 \text{ (đồng/tuyến)}$$

* Ph- ơng án tuyến 2:

$$K_0^{II} = 26556341330 \text{ (đồng/tuyến)}$$

Chi phí trung tu của mỗi ph- ơng án tuyến nh- sau:

$$K_{trt}^{PAI} = \sum = \frac{K_{trt}}{1 + 0.08} = \frac{0.051 \times 24741658260}{1 + 0.08^5} + \frac{0.051 \times 24741658260}{1 + 0.08^{10}} = 1573141494 \text{ (đ/t)}$$

$$K_{trt}^{PAII} = \sum = \frac{K_{trt}}{1 + 0.07} = \frac{0.051 \times 26556341330}{1 + 0.07^5} + \frac{0.051 \times 26556341330}{1 + 0.07^{10}} = 1654144285 \text{ (đ/t)}$$

	K_0	K_{trt}^{PA}	K_{qd}
Tuyến I	24741658260	1573141494	26314799750
Tuyến II	26556341330	1654144285	28210485610

2.2.3. Tính toán giá trị công trình còn lại sau năm thứ t: Δ_{cl}

$$\Delta_{cl} = (K_{nền} \times \frac{100-15}{100} + K_{cống} \times \frac{50-15}{50}) \times 0.7$$

	$K_{nền} \times \frac{100-15}{100}$	$K_{cống} \times \frac{50-15}{50}$	Δ_{cl}
Tuyến I	2873343655	39515000	2014106609
Tuyến II	3023851047	45885000	2148815233

2.2.4. Xác định chi phí thường xuyên hàng năm C_{tx} .

$$C_{tx} = C_t^{DT} + C_t^{VC} + C_t^{HK} + C_t^{TN} \text{ (đ/năm)}$$

Trong đó:

C_t^{DT} : Chi phí duy tu bảo dưỡng hàng năm cho các công trình trên đường (mặt đường, cầu cống, rãnh, ta luy...)

C_t^{VC} : Chi phí vận tải hàng năm

C_t^{HK} : Chi phí tổn thất về tổn thất cho nền KTQD do hành khách bị mất thời gian trên đường.

C_t^{TN} : Chi phí tổn thất về tổn thất cho nền KTQD do tai nạn giao thông xảy ra hàng năm trên đường.

a. Tính C_t^{DT} .

$$C^{DT} = 0.0055 \times (K_0^{XDM} + K_0^{XDC}) \text{ Ta có:}$$

Ph-ong án I	Ph-ong án II
38279922.07	38631370.78

b. Tính C_t^{VC} :

$$C_t^{VC} = Q_t \cdot S \cdot L$$

L: chiều dài tuyến

$$Q_t = 365 \cdot \gamma \cdot \beta \cdot G \cdot N_t \text{ (T)}$$

G: Lượng vận chuyển hàng hoá trên đường ở năm thứ t: 3.96

$\gamma=0.9$ hệ số phụ thuộc vào tải trọng

$\beta = 0.65$ hệ số sử dụng hành trình

$$Q_t = 365 \times 0.65 \times 0.9 \times 3.96 \times N_t = 845.56 \times N_t \text{ (T)}$$

S: chi phí vận tải 1T.km hàng hoá (đ/T.km)

$$S = \frac{P_{bd}}{\beta \cdot \gamma \cdot G} + \frac{P_{cd} + d}{\beta \cdot \gamma \cdot G \cdot V} \text{ (đ/T.km)}$$

P_{cd} : chi phí cố định trung bình trong 1 giờ cho ô tô (đ/xe km)

$$P_{cd} = \frac{\sum P_{bd} \cdot x N_i}{\sum N_i}$$

G: là tải trọng TB của ô tô các loại $G = \frac{\sum G_i \cdot x N_i}{\sum N_i}$ (tấn/ xe)

Loại xe	Thành phần	Tải trọng	G_{tb}
	(%)	(T)	(T)
Tải nhẹ	25	2.5	4.0
Tải trung	32	4	
Tải nặng	14	7	

P_{bd} : chi phí biến đổi cho 1 km hành trình của ô tô (đ/xe.km)

$$P_{bd} = K \cdot \lambda \cdot a \cdot r = 1 \times 2.7 \times 0.3 \times 17000 = 13770 \text{ (đ/xe.km)}$$

Trong đó

K: hệ số xét đến ảnh hưởng của điều kiện đường với địa hình miền núi $k=1$

λ : Là tỷ số giữa chi phí biến đổi so với chi phí nhiên liệu $\lambda = 2.7$

$a=0.3$ (lít/xe.km) lượng tiêu hao nhiên liệu trung bình của cả 2 tuyến)

r: giá nhiên liệu $r=17000$ (đ/l)

$V=0.7V_{kt}$ (V_{kt} là vận tốc kỹ thuật, $V_{kt}=30$ km/h- Tra theo bảng 5.2 Tr125-

Thiết kế đường ô tô tập 4)

$P_{cd}+d$: Chi phí cố định trung bình trong một giờ cho ô tô (đ/xe.h)

Được xác định theo các định mức ở xí nghiệp vận tải ô tô hoặc tính theo công thức:

$$P_{cd+d} = 12\% P_{bd} = 0.12 \times 13770 = 1652.4$$

Chi phí vận tải S:

$$S = \frac{13770}{0.65 \times 0.9 \times 4} + \frac{1652.4}{0.65 \times 0.9 \times 4.0 \times 21} = 6220.88$$

$$S = 6220.88 \text{ (đ/1T.km)}$$

P/a tuyến	L (km)	S (đ/1T.km)	Q_t	C_t^{VC}
Tuyến I	5.2	6220.88	$845.56 \times N_t$	$27352661.92 \times N_t$
Tuyến II	5.675	6220.88	$845.56 \times N_t$	$29851222.39 \times N_t$

c. Tính C_t^{HK} :

$$C_t^{HK} = 365 \left[N_t^{xe con} \left(\frac{L}{V_c} + t_c^{cho} \right) \cdot H_c \right] \times C$$

Trong đó:

N_t^c : là l- u l- ợng xe con trong năm t (xe/ng.đ)

L : chiều dài hành trình chuyên trở hành khách (km)

V_c : tốc độ khai thác (dòng xe) của xe con (km/h)

t_c^{ch} : thời gian chờ đợi trung bình của hành khách đi xe con (giờ).

H_c : số hành khách trung bình trên một xe con

C: tổn thất trung bình cho nền kinh tế quốc dân do hành khách tiêu phí thời gian trên xe, không tham gia sản xuất lấy =7.000(đ/giờ)

Ph- ơng án tuyến I:

$$C_t^{HK} = 365 \left[N_t^{xe con} \left(\frac{5200}{60} + 0 \right) \cdot 4 \right] \times 7000$$

$$= 2426666.67 \times N_t^{xe con}$$

Ph- ơng án tuyến II:

$$C_t^{HK} = 365 \left[N_t^{xe con} \left(\frac{5675}{60} + 0 \right) \cdot 4 \right] \times 7000$$

$$= 2648333.33 \times N_t^{xe con}$$

d. Tính $C_{tác\ xe}$:

$$C_{tx} = 0$$

e. Tính $C_{tai\ nạn}$:

$$C_{tn} = 365 \times 10^{-6} \sum (L_i \times a_i \times C_i \times m_i \times N_i)$$

Trong đó:

C_i : tổn thất trung bình cho một vụ tai nạn = 8(tr/1 vụ.tn)

a_i : số tai nạn xảy ra trong 100tr.xe/1km

$$a_i = 0.009 \times k^2_{tai\ nạn} - 0.27 \times k_{tai\ nạn} + 34.5$$

$$a_1 = 0.009 \times 7.86^2 - 0.27 \times 7.86 + 34.5 = 32.93$$

$$a_2 = 0.009 \times 9.26^2 - 0.27 \times 9.26 + 34.5 = 32.77$$

m_i : hệ số tổng hợp xét đến mức độ trầm trọng của vụ tai nạn = 3.98

$m_i = m_1 \cdot m_2 \dots m_{i1}$ là xét từng ảnh hưởng của điều kiện đường đến tổn thất

do một vụ tai nạn gây ra và xác định theo bảng 5-5 TKD4/tr 131

Ph- ơng án tuyến I:

$$C_{tn} = 365 \times 10^{-6} \sum (5.2 \times 32.93 \times 8.000.000 \times 3.98 \times N_i) = 1990036.3 \times N_i \text{ (đ/tuyến)}$$

Ph- ơng án tuyến II:

$$C_{tn} = 365 \times 10^{-6} \sum (5.675 \times 32.77 \times 8.000.000 \times 3.98 \times N_i) = 2161266.05 \times N_i \text{ (đ/tuyến)}$$

Ta có bảng tính tổng chi phí đường xuyên hàng năm

Ph- ơng án I	Ph- ơng án II
521,551,740,523	546,474,230,045

- Chỉ tiêu kinh tế:

$$P_{td} = \frac{E_{tc}}{E_{qd}} \times K_{qd} + \sum_{t=1}^{15} \frac{C_{tx}}{(1 + E_{qd})^t} - \frac{\Delta_{cl}}{(1 + E_{qd})^t}$$

Ph- ơng án	$\frac{E_{tc}}{E_{qd}} \times K_{qd}$	$\sum_{t=1}^{15} \frac{C_{tx}}{(1 + E_{qd})^t}$	$\frac{\Delta_{cl}}{(1 + E_{qd})^t}$	P_{qd}
Tuyến I	26314799750	521551740523	2014106609	549880646900
Tuyến II	28210485610	546474230045	2148815233	576833530800

Kết luận: Từ các chỉ tiêu trên ta chọn ph-ong án I để thiết kế kỹ thuật - thi công.

III.ĐÁNH GIÁ PH- ƠNG ÁN TUYẾN QUA CÁC CHỈ TIÊU: NPV; IRR; BCR;T_{HV}:
(Gọi ph-ong án nguyên trạng là G, ph-ong án mới là M)

1. Các thông số về đ- ờng cũ(theo kết quả điều tra)

Chiều dài tuyến: $L_{cũ} = (1.2-1.3) L_1 = (1.2-1.3) \times L_1 = 5.82$ (km)

Mặt đ- ờng đá dăm

Chi phí tập trung: Vì ta giả thiết đ- ờng cũ là đ- ờng đá dăm nên thời gian trung tu là 3 năm, đại tu là 5 năm

$$C_t^{DT} = 20\% C_t^{DT} \text{ của đ- ờng mới} \\ = 0.2 \times 0.42 \times 24741658260 = 1238299294 \text{ (đ)}$$

$$C_t^{Tt} = 28\% C_t^{Tt} \text{ của đ- ờng mới} \\ = 0.28 \times 1573141494 = 440479618 \text{ (đ)}$$

Chi phí th- ờng xuyên hàng năm qui đổi về thời điểm hiện tại:

$$C_{xt} = C_t^{DT} + C_t^{VC} + C_t^{HK} + C_t^{TN} \text{ (đ/năm)}$$

1.1. Chi phí vận chuyển : C_t^{VC}

$$C_t^{VC} = 1.3(C_t^{VC})_M = 1.3 \times 27352661.92 \times N_t \text{ (đ)}$$

1.2. Chi phí hành khách : C_t^{HK}

$$C_t^{HK} = \frac{Lg}{Lm} \times [C_t^{HK}] = 1.2 \times 2426666.67 \times N_t^{xe con}$$

1.3. Chi phí tắc xe: C_t^{TX}

$$C_t^{TX} = \frac{Qt^*D*Tx*r}{288} \text{ (đ)}$$

Trong đó :

$$Q_t' = 0.1 \times Q_t = 0.1 \times 845.56 \times N_t \text{ (T)}$$

$$T_{tx} = 0.5 \text{ (tháng)}$$

D là giá trị trung bình của một tấn hàng : 2 triệu/1 tấn

r là suất lợi nhuận kinh tế ; $r = 0.12$

Ta có :

$$C_t^{TX} = 35231.67 \times N_t$$

1.4. Chi phí do tai nạn : C_t^{TN}

$$C_t^{TN} = 1.3 \times [C_t^{TN}]_M \quad C_t^{TN} = 1.3 \times 1990036.3 \times N_t$$

1.5. Chi phí duy tu sửa chữa hàng năm: C_t^{DT}

$$C_t^{DT} = 45\% (C_t^{DT})_M = 0.45 \times 38279922.07 = 17225964.93 \text{ (đ)}$$

Vậy chi phí thường xuyên qui đổi về hiện tại là:

$$\sum_{t=1}^{15} \frac{C_{tx}}{(1+E_{qd})^t} = 223,535,971,083 \text{ (đ)}$$

2. Tổng lợi ích cho dự án đường, và tổng chi phí xây dựng đường trong thời gian so sánh (n) quy về năm gốc:

2.1. Tổng lợi ích:

$$B = \sum \frac{Bt}{(1+r)^t} = \sum_1^{tss} \left[\frac{(C_t^{VC} + C_t^{HK} + C_t^{TX} + C_t^{TN} + K_0)_G}{(1+r)^t} \right. \\ \left. \sum_1^{tss} \left[\frac{(C_t^{TN} + C_t^{HK} + C_t^{VC} + C_t^{TX})}{(1+r)^t} \right]_M + \sum_1^{tss} \frac{\Delta_{cl}}{(1+r)^t} \right]$$

Bảng tính toán các thông số của đường cũ và đường mới

Ta có: $B = 86,606,134,753 \text{ (đ)}$

2.2. Tổng chi phí xây dựng đường:

$$C = \sum \frac{Ct}{(1+r)^t} = [K_0 + \frac{C_t^{DT} + C_t^{Tr} + C_t^{DT}}{(1+r)^t}]_G - [\frac{C_t^{DT} + C_t^{Tr} + C_t^{DT}}{(1+r)^t}]_M$$

Bảng tổng chi phí của tuyến đường cũ và mới như sau

Ta có:

$C = 18,166,086,944 \text{ (đ)}$

3. Đánh giá phương án tuyến qua chỉ số hiệu số thu chi có qui về thời điểm hiện tại (NPV):

$$NPV = B - C = \sum \frac{Bt}{(1+r)^t} - \sum \frac{Ct}{(1+r)^t} = \\ = 86,606,134,753 - 18,166,086,944 \\ = 68,440,047,809 \text{ (đ)}$$

Ta thấy $NPV > 0 \Rightarrow$ Phương án lựa chọn là phương án đáng giá.

4. Đánh giá phương án tuyến qua chỉ tiêu suất thu lợi nội tại (IRR):

$$\sum_1^{tss} \frac{Bt}{(1+IRR)^t} - \sum_1^{tss} \frac{Ct}{(1+IRR)^t} = 0$$

Việc xác định trị số IRR khá phức tạp. Để nhanh chóng xác định được IRR ta có thể sử dụng phương pháp gần đúng bằng cách nội suy hay ngoại suy tuyến tính theo công thức toán học:

Đầu tiên giả thiết suất thu lợi nội tại $IRR = IRR_1$, để sao cho $NPV_1 > 0$
Sau đó giả thiết $IRR = IRR_2$.

Trị số IRR được nội suy gần đúng theo công thức sau:

$$IRR = IRR_1 + \frac{IRR_2 - IRR_1}{NPV_1 + |NPV_2|} * NPV_1$$

-Giả định $IRR_1 = r = 12\% \Rightarrow NPV_1 = 68,440,047,809 > 0$

$$\text{-Giả định } IRR_2 = 15\% \Rightarrow NPV_2 = \sum_1^{tss} \frac{Bt}{(1 + IRR_2)^t} - \sum_1^{tss} \frac{Ct}{(1 + IRR_2)^t}$$

Ta có bảng tính tổng lợi ích

Để tính NPV_2

Tổng lợi ích: $B = 54,637,876,885$ (đ)

Tổng chi phí: $C = 18,853,121,952$ (đ)

$$\begin{aligned} \Rightarrow NPV_2 &= B - C = 54,637,876,885 - 18,853,121,952 \\ &= 35,784,754,933 \text{ (đ)} \end{aligned}$$

Ta có :

$$IRR = 0.12 + \frac{0.15 - 0.12}{68,440,047,809 + 35,784,754,933} * 68,440,047,809 = 0.14 = 14\%$$

Ta thấy $IRR > r$. Vậy dự án đầu tư xây dựng đường là đáng giá.

5.Đánh giá phương án tuyến qua chỉ tiêu tỷ số thu chi (BCR):

$$BCR = \frac{B}{C} = \sum_1^n \frac{Bt}{(1+r)^t} : \sum_1^n \frac{Ct}{(1+r)^t}$$

Trong đó: $r = 0.12$. Dựa vào kết quả tính toán của bảng trên ta có:

$$BCR = 86,606,134,753 / 18,166,086,944 = 4.77$$

Ta thấy $BCR > 1$. Vậy dự án xây dựng đường là đáng giá nên đầu tư.

6. Xác định thời gian hoàn vốn của dự án:

Nước ta qui định với dự án lấy $r = 12\%$, thì thời gian hoàn vốn tiêu chuẩn (T_{hv}^{TC}) là 8.4 năm:

Thời gian hoàn vốn được xác định theo công thức:

$$T_{hv} = T - t$$

T: Tổng thời gian

t: thời gian chưa khai thác

T xác định theo phương trình

$$NPV = \sum_{t=0}^T \frac{Bt - Ct}{(1 + IRR)^t} = 0$$

Từ đó ta đi tìm T thỏa mãn với điều kiện trên, tức là tìm T sao cho $NPV = 0$

Tính toán ta được $T = 8.6$ năm

Giả sử thời gian khai thác tuyến đường là 1.5 năm $\Rightarrow T_{hv} = 8.6 - 1.5 = 7.1$ năm

Với $r = 12\%$ với quy định của nhà nước thì $T_{hv} < \frac{1}{r_{tc}} = 8.34$. Dự án có khả thi.

Vậy dự án xây dựng đường có thời gian hoàn vốn nhanh hơn thời gian hoàn vốn tiêu chuẩn

KẾT LUẬN:

Sau khi đánh giá phương án tuyến qua các chỉ tiêu NPV, IRR, BCR, và xác

định T_{hv} kết quả đều cho thấy dự án xây dựng đường là đáng đầu tư.

PHẦN II: TỔ CHỨC THI CÔNG

Ch-ong 1:

CÔNG TÁC CHUẨN BỊ

Công tác chuẩn bị là công tác đầu tiên của quá trình thi công, bao gồm: phát cây, rẫy cỏ, bỏ lớp đất hữu cơ, đào gốc rễ cây, làm đ-ờng tạm, xây dựng lán trại, khôi phục lại các cọc...

1. CÔNG TÁC XÂY DỰNG LÁN TRẠI :

- Trong đơn vị thi công dự kiến số nhân công là 50 ng-ời (trong đó có 16 ng-ời là nhân công lao động tại chỗ) số cán bộ khoảng 12 ng-ời.

- Theo định mức XDCB thì mỗi nhân công đ-ợc 4m² nhà, cán bộ 6m² nhà. Do đó tổng số m² lán trại nhà ở là : $12 \times 6 + 34 \times 4 = 208(m^2)$.

- Năng suất xây dựng là: $208/5 = 42(ca)$. Với thời gian dự kiến là 4 ngày thì số ng-ời cần thiết cho công việc là: $42/4.2 = 6 (ng-ời)$.

2. CÔNG TÁC LÀM Đ-ỜNG TẠM

- Do điều kiện địa hình nên công tác làm đ-ờng tạm chỉ cần phát quang, chặt cây và sử dụng máy ủi để san phẳng.

- Lợi dụng các con đ-ờng mòn có sẵn để vận chuyển vật liệu.

- Dự kiến dùng 5 ng-ời cùng 1 máy ủi D271A

3. CÔNG TÁC KHÔI PHỤC CỌC, RỜI CỌC RA KHỎI PHẠM VI THI CÔNG

Dự kiến chọn 5 công nhân và một máy kinh vĩ THEO20 làm việc này.

4. CÔNG TÁC LÊN KHUÔN Đ-ỜNG

Xác định lại các cọc trên đoạn thi công dài 52bb/ 00 (m), gồm các cọc H100, cọc Km và cọc địa hình, các cọc trong đ-ờng cong, các cọc chi tiết. Dự kiến 5 nhân công và một máy thủy bình NIO30, một máy kinh vĩ THEO20 làm công tác này.

5. CÔNG TÁC PHÁT QUANG, CHẶT CÂY, DỌN MẶT BẰNG THI CÔNG.

- Theo qui định đ-ờng cấp III chiều rộng diện thi công là (m)

⇒ Khối l-ợng cần phải dọn dẹp là: $19 \times 5200 = 98800(m^2)$.

Theo định mức dự toán XDCB để dọn dẹp 100 (m²) cần:

Nhân công $3.2/7 : 0.123 (công/100m^2)$

Máy ủi D271A : $0.0155 (ca/100m^2)$

- Số ca máy ủi cần thiết là: $\frac{98800 \times 0.0155}{100} = 14.82$ (ca)

- Số công lao động cần thiết là: $\frac{98800 \times 0.1235}{100} = 121$ (công)

- Chọn đội làm công tác này là: 1 ủi D271 ; 8 công nhân.

Dự kiến dùng 8 ng-ời \Rightarrow số ngày thi công là: $121/2.8 = 7.5$ (ngày)

Số ngày làm việc của máy ủi là : $14.82/2.1 = 7.4$ (ngày)

Chọn đội công tác chuẩn bị gồm:

1 máy ủi D271A + 1 máy kinh vĩ + 1 máy thủy bình + 12 nhân công
Công tác chuẩn bị đ-ợc hoàn thành trong 10 ngày.

CH- ƠNG 2: THIẾT KẾ THI CÔNG CÔNG TRÌNH

- Khi thiết kế ph- ơng án tuyến chỉ sử dụng cống không phải sử dụng kè, t- ường chắn hay các công trình đặc biệt khác nên khi thi công công trình chỉ có việc thi công cống.

- Số cống trên đoạn thi công là 9 cống, số liệu nh- sau:

STT	Lý trình	Φ (m)	L (m)	Ghi chú
1	Km0+650	1 Φ 1.00	12	Nền đắp
2	Km1+50	1 Φ 1.00	14	Nền đắp
3	Km1+523.65	1 Φ 1.00	12	Nền đắp
4	Km2+50	1 Φ 0.75	11	Nền đào
5	Km2+550	1 Φ 0.75	10	Nền đào
6	Km3+50	1 Φ 0.75	11	Nền đào
7	Km3+550	1 Φ 0.75	10	Nền đắp
8	Km4+50	1 Φ 0.75	10	Nền đắp
9	Km4+450	1 Φ 1.00	12	Nền đắp
10	Km5+50	1 Φ 1.00	12	Nền đắp

1. TRÌNH TỰ THI CÔNG 1 CỐNG

- + Khôi phục vị trí đặt cống trên thực địa
- + Đào hố móng và làm hố móng cống.
- + Vận chuyển cống và lắp đặt cống
- + Xây dựng đầu cống
- + Gia cố th- ợng hạ l- u cống
- + Làm lớp phòng n- ớc và mối nối cống
- + Đắp đất trên cống, đầm chặt cố định vị trí cống

- Với cống nền đắp phải đắp lớp đất xung quanh cống để giữ cống và bảo quản cống trong khi ch- a làm nền.

- Bố trí thi công cống vào mùa khô, các vị trí cần có thể thi công đ- ợc ngay, các vị trí còn dòng chảy có thể nắn dòng tạm thời hay làm đập chắn tùy thuộc vào tình hình cụ thể.

2. TÍNH TOÁN NĂNG SUẤT VẬT CHUYỂN LẤP ĐẶT ỐNG CỐNG

- Để vận chuyển và lắp đặt ống cống ta thành lập tổ bốc xếp gồm:

Xe tải MAZ-503 (7T) + Cần trục bánh lốp KC-1562A

Nhân lực lấy từ số công nhân làm công tác hạ chỉnh cống.

Các số liệu phục vụ tính năng suất xe tải chở các đốt cống

- Tốc độ xe chạy trên đ- ờng tạm

+ Có tải: 40 Km/h

+ Không tải: 50 km/h

- Thời gian quay đầu xe 5 phút

- Thời gian bốc dỡ 1 đốt cống là 15 phút.

- cự ly vận chuyển cống cách đầu tuyến thiết kế thi công là 10 km

Thời gian của một chuyến xe là: $t = 60 \cdot \left(\frac{L_i}{40} + \frac{L_i}{50} \right) + 5 + 15 \times n$

n : Số đốt cống vận chuyển trong 1 chuyến xe

3. TÍNH TOÁN KHỐI L- ỢNG ĐÀO ĐẤT HỐ MÓNG VÀ SỐ CA CÔNG TÁC

- Khối l- ợng đất đào tại các vị trí cống đ- ợc tính theo công thức:

$$V = (a + h) \cdot L \cdot h \cdot K$$

Trong đó: a : Chiều rộng đáy hố móng (m)

h : Chiều sâu đáy hố móng (m)

L : Chiều dài cống (m)

K : Hệ số (K = 2.2)

- Để đào hố móng ta sử dụng máy đào .

$$a = 2 + \phi + 2 \times \delta \quad (\text{mở rộng 1m mỗi bên đáy cống để dễ thi công})$$

δ : Bề dày thành cống .

4. CÔNG TÁC MÓNG VÀ GIA CỐ:

- Căn cứ vào loại định hình móng, đất nền bazan, móng cống loại II nên dùng lớp đệm đá dăm dày 30 cm.

- Gia cố thành 1- u, hạ 1- u chia làm 2 giai đoạn.

+ Đoạn 1: Xây đá 25 (cm), vữa xi măng mác 100 trên lớp đá dăm dày 10 cm.

+ Đoạn 2: Lát khan đá 20 cm trên đá dăm dày 10 cm

Ghi chú:

- Làm móng theo định mức: 119.400 ;119.500; 119.600. NC 2.7/7

- Lát đá khan tra định mức 200.600. NC3.5/7 (định mức XDCB 1994)

5. XÁC ĐỊNH KHỐI LƯỢNG ĐẤT ĐẤP TRÊN CỐNG

Với công nền đắp phải đắp đất xung quanh để giữ cống và bảo quản cống trong khi thi công. Khối lượng đất đắp trên cống thi công bằng máy đào lấy đất cách vị trí đặt cống 20 (m) và đầm sơ bộ.

6. TÍNH TOÁN SỐ CA MÁY VẬN CHUYỂN VẬT LIỆU.

- Đá học, đá dăm, xi măng, cát vàng được chuyển từ cự ly 5(km) tới vị trí xây dựng bằng xe MAZ-503 năng suất vận chuyển tính theo công thức sau:

$$P_{vc} = \frac{T \cdot P \cdot K_t \cdot K_{tt}}{\frac{1}{V_1} + \frac{1}{V_2} + t}$$

Trong đó: T : Thời gian làm việc 1 ca 8 tiếng.

P : là trọng tải của xe 7 tấn.

K_t : Hệ số sử dụng thời gian $K_t = 0,8$

V_1 : Vận tốc khi có hàng $V_1 = 20$ Km/h

V_2 : Vận tốc khi không có hàng $V_2 = 25$ Km/h

K_{tt} : Hệ số lợi dụng trọng tải $K_{tt} = 1$

t : Thời gian xếp dỡ hàng t = 8 phút.

Thay vào công thức ta có:

$$P_{vc} = \frac{8 \times 7 \times 0,8 \times 1}{\frac{5}{20} + \frac{5}{25} + \frac{8}{60}} = 73,3 \text{ (tấn/ca)}$$

- Đá hộc có : $\gamma = 1,50 \text{ (T/m}^3\text{)}$

- Đá dăm có: $\gamma = 1,55 \text{ (T/m}^3\text{)}$

- Cát vàng có: $\gamma = 1,40 \text{ (T/m}^3\text{)}$

Khối lượng cần vận chuyển của vật liệu trên được tính bằng tổng của tất cả từng vật liệu cần thiết cho từng công tác.

Từ khối lượng công việc cần làm cho các cống ta chọn đội thi công là 25 người.

Ngày làm 2 ca ta có số ngày công tác của từng cống như sau:

Như vậy ta bố trí hai đội thi công cống gồm.

+ Đội 1:

1 Máy đào ED-4321

1 Cần cẩu KC-1562A

1 Xe MAZ503

25 Công nhân

Đội thi công cống trong thời gian 10 ngày.

+ Đội 2:

1 Máy đào ED-4321

1 Cần cẩu KC-1562A

1 Xe MAZ503

25 Công nhân

Đội thi công cống trong thời gian 11 ngày

CHƯƠNG 3: THIẾT KẾ THI CÔNG NỀN ĐƯỜNG

I. GIỚI THIỆU CHUNG

- Tuyến đường đi qua khu vực đồi núi, đất á sét, bề rộng nền đường là 9 (m), taluy đắp 1:1.5, taluy đào 1:1. Nhìn chung toàn bộ tuyến có khả năng thi công cơ giới cao, do vậy giảm giá thành xây dựng, tăng tốc độ thi công, trong quá trình thi công kết hợp điều phối ngang, dọc để đảm bảo tính kinh tế.

- Dự kiến chọn máy chủ đạo thi công nền đường là :

- +) Ô tô tự đổ + máy đào dùng cho đào đất vận chuyển dọc đào bù đắp và vận chuyển đất từ mỏ vật liệu về đắp nền với cự ly vận chuyển trung bình 1 Km
- +) Máy ủi cho các công việc nh- : Đào đất vận chuyển ngang ($L < 20m$), đào đất vận chuyển dọc từ nền đào bù đắp ($L < 100m$), san và sửa đất nền đường.
- +) Máy san cho các công việc: san sửa nền đường và các công việc phụ khác

II. LẬP BẢNG ĐIỀU PHỐI ĐẤT

- Thi công nền đường thì công việc chủ yếu là đào, đắp đất, cải tạo địa hình tự nhiên tạo nên hình dạng tuyến cho đúng cao độ và bề rộng nh- trong phần thiết kế.

- Việc điều phối đất ta tiến hành lập bảng tính khối lượng đất dọc theo tuyến theo cọc 100 m và khối lượng đất tích lũy cho từng cọc.

- Kết quả tính chi tiết được thể hiện trên bản vẽ thi công nền

Bảng khối lượng đào đắp tích lũy : xem phụ lục

III. PHÂN ĐOẠN THI CÔNG NỀN ĐƯỜNG

- Phân đoạn thi công nền đường dựa trên cơ sở bảo đảm cho sự điều động máy móc thi công, nhân lực được thuận tiện.

- Trên mỗi đoạn thi công cần đảm bảo một số yếu tố giống nhau nh- trắc ngang, độ dốc ngang, khối lượng công việc. Việc phân đoạn thi công còn phải căn cứ vào việc điều phối đất sao cho bảo đảm kinh tế và tổ chức công việc trong mỗi đoạn phù hợp với loại máy chủ đạo mà ta sẽ dùng để thi công đoạn đó. Dựa

vào cự ly vận chuyển dọc trung bình, chiều cao đất đắp nền đường kiến nghị chia làm hai đoạn thi công.

Đoạn I: Từ Km0 + 00 đến Km2+600 (L = 2600 m)

Đoạn II: Từ Km2+600 đến Km 5+200 (L = 2600m)

IV) TÍNH TOÁN KHỐI LƯỢNG, CA MÁY CHO TỪNG ĐOẠN THI CÔNG

1. Thi công vận chuyển ngang đào bù đắp bằng máy ủi

A: Công nghệ thi công

Khi thi công vận chuyển ngang đào bù đắp đạt hiệu quả cao nhất so với các loại máy khác do tính cơ động của nó.

Quá trình công nghệ thi công.

STT	Công nghệ thi công	Yêu cầu máy móc
1	Đào đất ở nền đào và vận chuyển tới vị trí đắp	Máy ủi D 271A
2	Rải và san đất theo chiều dầy ch- a lèn ép	Máy ủi D271A
3	T- ới n- ớc đạt độ ẩm tốt nhất (nếu cần)	Xe DM10
4	Lu nền đắp 2lần/điểm V=3km/h	Lu D400A
5	Hoàn thiện các chỗ nối tiếp giữa các đoạn	Máy ủi D271A
6	Đầm lèn mặt nền đường	Lu D400A

B: Năng suất máy móc:

Dùng lu nặng bánh thép D400A lu thành từng lớp có chiều dầy lèn ép h=20cm, sơ đồ bố trí lu xem bản vẽ chi tiết.

Năng suất lu tính theo công thức:

$$P_{lu} = \frac{T.K_t.L.(B-p).H}{n\left(\frac{L}{V} + t\right)} \text{ (m}^3\text{/ca) Trong đó:}$$

T: Số giờ trong một ca. T = 7 (h)

K_t: Hệ số sử dụng thời gian. K_t = 0.85

L: Chiều dài đoạn thi công: L = 20 (m)

B: Chiều rộng rải đất đ- ọc lu. $B = 1$ (m)

H: Chiều dày lớp đầm nén. $H = 0.25$ (m)

P: Chiều rộng vệt lu trùng lên nhau. $P = 0.1$ (m)

n: Số l- ợt lu qua 1 điểm. $n = 2$

V: Tốc độ lu . $V = 3$ km/h

t: Thời gian sang số, chuyển h- óng. $t = 5$ (s)

$$\text{Vận: } P_{lu} = \frac{7 \times 0.85 \times 20 \times (1 - 0.1) \times 0.25}{2 \times (20 / 3000 + 3 / 36000)} = 1983.33 \text{ (m}^3/\text{ca)}$$

Năng suất máy ủi vận chuyển ngang đào bù đắp:

Sơ đồ bố trí máy thi công xem bản vẽ thi công chi tiết nền.

Ở đây ta lấy gần đúng cự ly vận chuyển trung bình trên các mặt cắt ngang là nh- nhau. Ta tính cự ly vận chuyển cho một mặt cắt ngang đặc tr- ng. Cự ly vận chuyển trung bình bằng khoảng cách giữa hai trọng tâm phần đất đào và phần đất đắp (coi gần đúng là hai tam giác)

Ta có : $L = 20$ (m)

$$\text{Năng suất máy ủi: } N = \frac{60 \cdot T \cdot K_t \cdot q \cdot k_d}{t \cdot k_r} \text{ (m}^3/\text{ca)} \quad \text{Trong đó:}$$

T: Thời gian làm việc 1 ca . $T = 7$ h

K_t : Hệ số sử dụng thời gian. $K_t = 0.75$

K_d : Hệ số ảnh h- ởng độ dốc $K_d = 1$

K_r : Hệ số rời rạc của đất. $K_r = 1.2$

q: Khối l- ượng đất tr- óc l- ỡi ủi khi xén và chuyển đất ở trạng thái chặt

$$q = \frac{L \cdot H^2 \cdot k_t}{2k_r \cdot \text{tg}\varphi} \text{ (m}^3\text{)} \quad \text{Trong đó:}$$

L: Chiều dài l- ỡi ủi. $L = 3.03$ (m)

H: Chiều cao l- ỡi ủi. $H = 1.1$ (m)

K_t : Hệ số tổn thất. $K_t = 0.9$

K_r : Hệ số rời rạc của đất. $K_r = 1.2$

$$\text{Vậy: } q = \frac{3.03 \times 1.1^2 \times 0.9}{2 \times 1.2 \times \text{tg}40} = 1.368 \text{ (m}^3\text{)}$$

t: Thời gian làm việc một chu kỳ:

$$t = \frac{L_x}{V} + \frac{L_c}{V_c} + \frac{L_1}{V_1} + 2t_q + 2t_h + 2t_d$$

Trong đó:

L_x : Chiều dài xén đất. $L_x = q/L.h$ (m)

$L = 3.03$ (m): Chiều dài l- ới ủi

$h = 0.1$ (m): Chiều sâu xén đất $\Rightarrow L_x = 1.368/3.03 \times 0.1 = 4.51$ (m)

V_x : Tốc độ xén đất. $V_x = 20$ m/ph

L_c : Cự ly vận chuyển đất. $L_c = 20$ (m)

V_c : Tốc độ vận chuyển đất. $V_c = 50$ m/ph

L_1 : Chiều dài lùi lại: $L_1 = L_x + L_c = 4.51 + 20 = 24.51$ (m)

V_1 : Tốc độ lùi lại. $V_1 = 60$ m/ph

t_q : Thời gian chuyển h- ớng. $t_q = 3$ (s)

t_h : Thời gian nâng hạ l- ới ủi. $t_h = 1$ (s)

t_d : Thời gian đổi số. $t_d = 2$ (s).

$$\Rightarrow t = \frac{4.51}{20} + \frac{20}{50} + \frac{24.51}{60} + \frac{(3+2+1)}{60} = 1.134 \text{ (phut)}$$

Thay vào công thức tính năng suất ở trên ta có năng suất máy ủi vận chuyển ngang đào bù đắp là:

$$N = \frac{60.T.K_t.q.k_d}{t.k_r} = \frac{60 \times 7 \times 0.75 \times 1.368 \times 1}{1.134 \times 1.2} = 316.67 \text{ (m}^3\text{/ca)}$$

2. Thi công vận chuyển dọc đào bù đắp bằng máy ủi D271A

Khi thi công vận chuyển dọc đào bù đắp với cự ly $L < 100$ m thì thi công vận chuyển bằng máy ủi đạt hiệu quả cao nhất do khả năng vận chuyển của nó. Có thể cự ly vận chuyển lên đến 120 (140) ta dùng ủi vận chuyển vẫn đạt hiệu quả cao.

Quá trình công nghệ thi công

Bảng 3.3

STT	Công nghệ thi công	Yêu cầu máy móc
1	Đào đất ở nền đào và vận chuyển tới vị trí đắp	Máy ủi D271A
2	Rải và san đất theo chiều dây ch- a lèn ép	Máy ủi D271A
3	Tối n- ớc đạt độ ẩm tốt nhất(nếu cần)	Xe DM10
4	Lu nền đắp 2lần/điểm V = 3km/h	Lu D400A
5	Hoàn thiện các chỗ nối tiếp giữa các đoạn	Máy ủi D271A
6	Đầm lèn mặt nền đ- ờng	Lu D400A

2. Thi công nền đ- ờng bằng máy đào + ô tô .

Quá trình công nghệ thi công

STT	Công nghệ thi công	Yêu cầu máy móc
1	Đào đất ở nền đào	Máy đào ED-4321
2	Rải và san đất theo chiều dây ch- a lèn ép	Máy ủi D271A
3	Tối n- ớc đạt độ ẩm tốt nhất(nếu cần)	Xe DM10
4	Lu nền đắp 2lần/điểm V=3km/h	Lu D400A
5	Hoàn thiện các chỗ nối tiếp giữa các đoạn	Máy ủi D271A
6	Đầm lèn mặt nền đ- ờng	Lu D400A

Chọn máy đào ED-4321 dung tích gầu 0.4m³ có ns tính theo công thức sau :

$$N_h = 8 \times 3600 \cdot q \cdot K_t \cdot \frac{K_c}{K_r T} \quad (\text{m}^3/\text{ca})$$

Trong đó:

q = 0.4 m³ _ Dung tích gầu

K_c _ Hệ số chứa đầy gầu K_c = 1.2

K_r _ Hệ số rời rạc của đất K_r = 1.15

T _ Thời gian làm việc trong một chu kỳ đào của máy (s) : T = 17 (s)

K_t _ Hệ số sử dụng thời gian của máy K_t=0.7

Kết quả tính đ- ợc năng suất của máy đào là : $N = 494.98 \text{ (m}^3/\text{ca)}$

Chọn ô tô Hyundai để vận chuyển đất:

Số l- ợng xe vận chuyển cần thiết phải bảo đảm năng suất làm việc của máy đào , có thể tính theo công thức sau:

$$n = \frac{K_d \cdot t'}{t \cdot \mu \cdot K_x} \quad (\text{xe})$$

Trong đó:

K_d - Hệ số sử dụng thời gian của máy đào, lấy $K_d = 0.7$

K_x - Hệ số sử dụng thời gian của xe ô tô $K_x = 0.9$

t - Thời gian của một chu kỳ đào đất $t = 15 \text{ (s)}$

μ - Số gàu đổ đầy đ- ợc một thùng xe $\mu = \frac{QK_r}{\gamma K_c V}$

Q - Tải trọng xe : $Q = 10 \text{ (Tấn)}$

K_r - Hệ số rời rạc của đất : $K_r = 1.15$

V - Dung tích gàu : $V = 0.4 \text{ (m}^3\text{)}$

γ - Dung trọng của đất : $\gamma = 1.8 \text{ T/m}^3$

K_c - Hệ số chứa đầy gàu : $K_c = 1.2$

t' - Thời gian của 1 chu kỳ vận chuyển đất của ô tô: $t' = 30 \text{ phút} = 1800 \text{ giây}$

Thay số ta đ- ợc :

$$n = \frac{0,7 \cdot 1800}{\frac{15 \cdot 10 \cdot 1,15 \cdot 0,9}{1,8 \cdot 0,4 \cdot 1,2}} = 7 \text{ (xe)}$$

4. Thi công vận chuyển đất từ mỏ đắp vào nền đắp bằng ô tô Maz503

Quá trình công nghệ thi công

Bảng 3.4

STT	Công nghệ thi công	Yêu cầu máy móc
1	VC đất từ nơi khác đến nền đắp	ô tô Maz503
2	Tối n- ớc đạt độ ẩm tốt nhất(nếu cần)	Xe DM10
3	Hoàn thiện chỗ nối tiếp giữa các đoạn	Máy ủi D271A
4	Đầm lèn mặt nền đ- ờng	Lu D400A

❖ **Bảng tính toán khối lượng công tác
thi công nền cho từng đoạn**

Biện pháp thi công		Đoạn I	Đoạn II
VC dọc nội bộ	Máy thi công	Máy ủi	Máy ủi
	Khối lượng	154.604	293.846
	Cự ly vận chuyển	50	50
	Năng suất	316.67	316.67
	Số ca	0.49	0.93
VC ngang	Máy thi công	Máy ủi	Máy ủi
	Khối lượng	319.814	565.842
	Cự ly vận chuyển	12	12
	Năng suất	316.67	316.67
	Số ca	1.01	1.79
VC dọc đào bù đắp < 100m	Máy thi công	Máy ủi	Máy ủi
	Khối lượng	3313.82	3495.838
	Cự ly vận chuyển	83.42	98.12
	Năng suất	316.67	316.67
	Số ca	10.46	11.04
VC dọc đào bù đắp > 100m	Máy thi công	Ô tô + máy xúc	Ô tô + máy xúc
	Khối lượng	6064.422	792.5
	Cự ly vận chuyển	180.64	147.78
	Năng suất	494.98	494.98
	Số ca	12.25	1.6
VC từ mỏ về	Máy thi công	Ô tô + máy xúc	Ô tô + máy xúc
	Khối lượng	39996.784	36503.946
	Cự ly vận chuyển	1000	1000
	Năng suất	494.98	494.98
	Số ca	80.8	73.74

Ch-ong 4:

THI CÔNG CHI TIẾT MẶT Đ- ỜNG

I. TÌNH HÌNH CHUNG

Mặt đ- ờng là 1 bộ phận quan trọng của công trình,nó chiếm 70-80% chi phí xây dựng đ- ờng và ảnh h- ởng lớn đến chất l- ượng khai thác tuyến.Do vậy vấn đề thiết kế thi công mặt đ- ờng phải đ- ược quan tâm một cách thích đáng,phải thi công mặt đ- ờng đúng chỉ tiêu kỹ thuật yêu cầu đ- a ra thi công.

1. Kết cấu mặt đ- ờng được chọn để thi công là:

BTN hạt mịn	4cm
BTN hạt thô	6cm
CPDD loại I	14cm
CPDDloại II	31cm

2. Điều kiện thi công:

Nhìn chung điều kiện thi công thuận lợi, CP đá dăm loại I và loại II đ- ược khai thác từ mỏ đá trong vùng cự ly vận chuyển trung bình 5 Km

Máy móc nhân lực: Có đầy đủ máy móc cần thiết,công nhân có đủ trình độ để tiến hành thi công

II. TIẾN ĐỘ THI CÔNG CHUNG

Căn cứ vào đoạn tuyến thi công ta thấy đoạn tuyến thi công lợi dụng đ- ược đoạn tuyến tr- ớc đã hoàn thành do đó không phải làm thêm đ- ờng phụ,mặt khác mỏ vật liệu cũng nh- phân x- ởng xí nghiệp phụ trợ đều đ- ược nằm ở phía đầu tuyến nên chọn h- ởng thi công từ đầu tuyến là hợp lý.

Ph- ơng pháp tổ chức thi công.

Khả năng cung cấp máy móc và thiết bị đầy đủ, phục vụ trong quá trình thi công, diện thi công vừa phải cho nên kiến nghị sử dụng ph- ơng pháp thi công tuần tự để thi công mặt đ- ờng.

❖ Chia mặt đ- ờng làm 2 giai đoạn thi công.

+ Giai đoạn I : Thi công nền và 2 lớp móng CPDD.

+ Giai đoạn II: thi công 2 lớp mặt Bê Tông Nh- a.

Chú ý: Sau khi thi công xong giai đoạn I phải có biện pháp bảo vệ lớp mặt CPĐD cấm không cho xe cộ đi lại, đảm bảo thoát nước mặt đường tốt.

❖ Tính toán tốc độ dây chuyền giai đoạn I:

Do yêu cầu về thời gian sử dụng nên công trình mặt đường phải hoàn thành trong thời gian ngắn nhất. Do đó tốc độ dây chuyền được tính theo công thức

$$V_{\min} = \frac{L}{T - t_{kt}}$$

Trong đó :

L: chiều dài tuyến thi công L= 5200(m)

$T = \min(T_1, T_2)$

$T_1 = TL - \sum t_i$

$T_2 = TL - \sum t_i$

TL: Thời gian thi công dự kiến theo lịch TL = 31(ngày)

$\sum t_i$: Số ngày nghỉ do ảnh hưởng của thời tiết xấu. Dự kiến 3ngày

$T_1 = 31 - 3 = 28(\text{ngày})$

$\sum t_i$: Tổng số ngày nghỉ lễ.(3 ngày)

$\Rightarrow T_1 = 31 - 3 = 28(\text{ngày})$

$\Rightarrow T_{\min} = 28 \text{ ngày}$

T_{kt} : Thời gian khai triển dây chuyền , $T_{kt} = 2 \text{ ngày}$

$V_{\min I} = 5200 / (28 - 2) = 200 \text{ (m/ngày)}$. Chọn $V_I = 240 \text{ (m/ngày)}$

❖ Tính toán tốc độ dây chuyền giai đoạn II: $V_{\min II} = \frac{L}{T - t_{kt}}$

Trong đó: L: chiều dài tuyến thi công L = 5200(m)

$T = \min(T_1, T_2)$

$T_1 = TL - \sum t_i$

$T_2 = TL - \sum t_i$

TL: Thời gian thi công dự kiến theo lịch TL = 20(ngày)

$\sum t_i$: Số ngày nghỉ do ảnh hưởng của thời tiết xấu. Dự kiến 3 ngày

$$T1 = 20 - 3 = 17(\text{ngày})$$

$\sum t_i$: Tổng số ngày nghỉ lễ.(2 ngày)

$$\Rightarrow T1 = 20 - 2 = 18(\text{ngày})$$

$$\Rightarrow T_{\min} = 17 \text{ ngày}$$

Tkt: Thời gian khai triển dây chuyên Tkt = 1 (ngày)

$$\Rightarrow V_{\min II} = 5200 / (17 - 1) = 325 \text{ (m/ngày)}. \text{ Chọn } V_{II} = 360 \text{ (m/ngày)}$$

III. QUÁ TRÌNH CÔNG NGHỆ THI CÔNG MẶT ĐƯỜNG

1.Thi công mặt đường giai đoạn I .

1.1.Thi công tạo khuôn áo đường

Quá trình thi công khuôn áo đường

Bảng 4.3.1

STT	Trình tự thi công	Yêu cầu máymóc
1	Tạo khuôn áo đường bằng máy san tự hành	D144
2	Lu lònng đ-ờng bằng lu nặng bánh thép 4 lần/điểm; V = 2km/h	DU8A

Khối lượng đất đào ở khuôn áo đường là:

$$V = B.h.L.K_1.K_2.K_3 \text{ (m}^3\text{)}$$

Trong đó:

+ V: Khối lượng đào khuôn áo đường (m³)

+ B: Bề rộng mặt đường $B = 6 \text{ (m)}$

+ h: Chiều dày toàn bộ kết cấu áo đường $h = 0.55 \text{ m}$

+ L: Chiều dài đoạn thi công $L = 240 \text{ m}$

+ K₁: Hệ số mở rộng đường cong $K_1 = 1.05$

+ K₂: Hệ số lèn ép $K_2 = 1$

+ K₃: Hệ số rơi vãi $K_3 = 1$

$$\text{Vậy: } V = 6 \times 0,55 \times 240 \times 1,05 \times 1 \times 1 = 831.6 \text{ (m}^3\text{)}$$

Tính toán năng suất đào khuôn áo đ-ờng:

$$N = \frac{60.T.F.L.K_t}{t} \text{ (m}^3\text{/ca)}$$

Trong đó:

+ T: Thời gian làm việc một ca T = 8h

+ F: Diện tích đào: F = B.h = 6 × 0,55 = 3.30 (m²)

+ t: Thời gian làm việc một chu kỳ.

$$t = 2.L \left(\frac{n_x}{V_x} + \frac{n_c}{V_c} + \frac{n_s}{V_s} \right) + 2.t' (n_x + n_c + n_s)$$

t': Thời gian quay đầu t' = 1 phút (bao gồm cả nâng, hạ lưỡi san, quay đầu và sang số)

n_x = 5; n_c = 2; n_s = 1; V_x = V_c = V_s = 80 m/phút (4,8Km/h)

Vậy năng suất máy san là:

$$N = \frac{60.8.3.30.240.0.85}{2.240. \left(\frac{5}{80} + \frac{2}{80} + \frac{1}{80} \right) + 2.1.(5+2+1)} = 5049 \text{ (m}^3\text{/ca)}$$

Bảng 4.3.2 : Bảng khối l-ợng công tác và số ca máy đào khuôn áo đ-ờng

TT	Trình tự công việc	Loại máy	Đơn vị	Khối l-ợng	Năng suất	Số ca máy
1	Tạo khuôn áo đ-ờng bằng máy san tự hành	D144	M ³	831.6	5049	0.165
2	Lu lòng đ-ờng bằng lu nặng bánh thép 4 lần/điểm; V = 2km/h	D400	Km	0.24	0.441	0.544

1.2. Thi công lớp cấp phối đá dăm loại II

Do lớp cấp phối đá dăm loại II dày 31 cm nên ta tổ chức thi công thành 2 lớp (thi công hai lần).

Giả thiết lớp cấp phối đá dăm loại II là lớp cấp phối tốt nhất đ- ợc vận chuyển đến vị trí thi công cách đó 5km.

Bảng 4.3.3 : Quá trình công nghệ thi công lớp cấp phối đá dăm loại II

STT	Quá trình công nghệ	Yêu cầu máy móc
1	Vận chuyển và rải CPĐD loại II-lớp d- ới theo chiều d- ầy ch- a lên ép	MAZ – 503+EB22
2	Lu sơ bộ bằng lu nhẹ 4 lần/điểm Sau đó bật lu rung 6 lần/điểm; V=2km/h	Lu nhẹ D469A
3	Lu lèn chặt bằng lu nặng 10 lần/điểm; V =3 Km/h	Lu nặng TS280
4	Vận chuyển và rải CPĐD loại II-lớp trên theo chiều d- ầy tr- a lên ép	MAZ – 503+EB22
5	Lu sơ bộ bằng lu nhẹ 4 lần/điểm; Sau đó bật lu rung 6 lần/điểm, V = 2 Km/h	Lu nhẹ D469A
6	Lu lèn chặt bằng lu nặng 10 lần/điểm; V = 3 Km/h	Lu nặng TS280

Để xác định đ- ợc biên chế đội thi công lớp cấp phối đá dăm loại II ,ta xác định khối l- ợng công tác và năng suất của các loại máy

Tính toán khối l- ợng vật liệu cho cấp phối đá dăm loại II lấy theo ĐMCB 1999 –

BXD có: $H_1 = 15(\text{cm})$ là $13.55 \text{ m}^3/100\text{m}^2$

$H_2 = 16(\text{cm})$ là $14.45 \text{ m}^3/100\text{m}^2$

Khối l- ợng cấp phối đá dăm cho đoạn 240 m, mặt đ- ờng 6 m là:

$$V_{H1} = 6 \times 13,55 \times 2,4 = 202.5(\text{m}^3)$$

$$V_{H2} = 6 \times 14.45 \times 2,4 = 208.1(\text{m}^3)$$

Để tiện cho việc tính toán sau này, tr- ớc tiên ta tính năng suất lu, vận chuyển và năng suất san.

a. Năng suất lu:

Để lu lèn ta dùng lu nặng bánh thép D400 và lu nhẹ bánh thép D469A (Sơ đồ lu bố trí nh- hình vẽ trong bản vẽ thi công mặt đ- ờng).

Khi lu lòng đ- ờng và lớp móng ta sử dụng sơ đồ lu lòng đ- ờng, còn khi lu lèn lớp mặt ta sử dụng sơ đồ lu mặt đ- ờng.

Năng suất lu tính theo công thức:

$$R_{lu} = \frac{T.K_t.L}{\frac{L + 0,01.L}{V} . N . \beta}$$

Trong đó:

T: Thời gian làm việc 1 ca (T = 8 giờ)

K_t: Hệ số sử dụng thời gian của lu khi đầm nén mặt đ- ờng. K_t=0.8

L: Chiều dài thao tác của lu khi tiến hành đầm nén L=0.20(Km).

(L=200m =0,20 Km –chiều dài dây chuyền).

V: Tốc độ lu khi làm việc (Km/h).

N: Tổng số hành trình mà lu phải đi.

$$N = N_{ck} . N_{ht} = \frac{N_{yc}}{n} N_{ht}$$

N_{yc}: Số lần tác dụng đầm nén để mặt đ- ờng đạt độ chặt cần thiết.

N: Số lần tác dụng đầm nén sau một chu kỳ (xác định t- sơ đồ lu).

N_{ht}: Số hành trình lu phải thực hiện trong một chu kỳ (xác định t- sơ đồ lu).

β : Hệ số xét đến ảnh h- ờng do lu chạy không chính xác (β = 1,2).

Bảng 4.3.4:

Bảng tính năng suất lu

Loại lu	Công việc	N _{yc}	n	N _{ht}	N	V (Km/h)	P _{lu} (Km/ca)
D469	Lu nhẹ móng đ- ờng	8	2	8	32	2	0.33
TS280	Lu nặng lớp móng đ- ờng	20	2	10	100	3	0.264
D400	Lu nặng bánh thép	4	2	10	20	3	0.66

b. Năng suất vận chuyển và dải cấp phối:

Dùng xe MAZ-503 trọng tải là 7 tấn

$$P_{vc} = \frac{P.T.K_t.K_{tt}}{\frac{1}{V_1} + \frac{1}{V_2} + t} \text{ (Tấn/ca)}$$

Trong đó:

P: Trọng tải xe 7 (Tấn)

T: Thời gian làm việc 1 ca (T = 8 giờ)

K_t: Hệ số sử dụng thời gian K_t = 0,8

K_{tt}: Hệ số sử dụng tải trọng K_{tt} = 1,0

L : Cự ly vận chuyển l = 5 Km

T : Thời gian xúc vật liệu và quay xe, xếp vật liệu bằng xe xúc, thời gian xếp là 6 phút, thời gian đổ là 4 phút

V₁: Vận tốc xe khi có hàng chạy trên đường tạm V₁ = 20 Km/h

V₂: Vận tốc xe khi không có hàng chạy trên đường tạm V₂ = 30 Km/h

$$\text{Vậy: } P_{vc} = \frac{7.8.0,8.1}{\frac{5}{20} + \frac{5}{30} + \frac{4+4}{60}} = 76.8 \text{ (Tấn)}$$

Dung trọng của cấp phối đá dăm sau khi đã lèn ép là: 2,4(T/m³)

Hệ số đầm nén cấp phối là: 1,5

$$\text{Vậy dung trọng cấp phối trước khi lèn ép là: } \frac{2.4}{1.5} = 1.6 \text{ (T/m}^3\text{)}$$

$$\text{Vậy năng suất của xe Maz 503 vận chuyển cấp phối là: } \frac{76.8}{1.6} = 48 \text{ (m}^3\text{/ca)}$$

Ta có bảng thể hiện khối lượng công tác của máy thi công lớp cấp phối đá dăm loại II (xem bảng 4.3.5 trang bên)

Bảng khối lượng công tác và ca máy thi công lớp cấp phối đá dăm loại II

STT	Quá trình công nghệ	Loại máy	Khối lượng	Đơn vị	Năng suất	Số ca máy
1	Vận chuyển và rải cấp phối đá dăm loại II lớp dưới	MAZ – 503+EB22	208.1	m ³	48	4.33
2	Lu sơ bộ bằng lu nhẹ 4 lần/điểm; Sau đó bật lu rung 6 lần/điểm; V = 2 Km/h	D469A	0.24	km	0.33	0.72
3	Lu lèn chặt bằng lu nặng 10 lần/điểm; V = 3 m/h	TS280	0.24	km	0.264	0.90
4	Vận chuyển và rải cấp phối đá dăm loại II lớp trên	MAZ – 503+EB22	202.5	m ³	48	4.128
5	Lu sơ bộ bằng lu nhẹ 4 lần/điểm; V = 2 Km/h, Sau đó bật lu rung 6 lần/điểm	D469A	0.24	km	0.33	0.72
6	Lu lèn chặt bằng lu nặng 10 lần/điểm; V = 3 m/h	TS280	0.24	km	0.264	0.90

Bảng 4.3.6: Bảng tổ hợp đội máy thi công lớp cấp phối đá dăm loại II

STT	Tên máy	Hiệu máy	Số máy cần thiết
1	Xe vận chuyển cấp phối	MAZ - 503	15
2	Máy rải	EB22	1
3	Lu nhẹ bánh thép	D469A	2
4	Lu nặng bánh lốp	TS280	2
5	Lu nặng bánh thép	D400	3

1.3. Thi công lớp cấp phối đá dăm loại I:

Bảng 4.3.7: Bảng quá trình công nghệ thi công lớp cấp phối đá dăm loại I

STT	Quá trình công nghệ	Yêu cầu máy
1	Vận chuyển và rải cấp phối đá dăm	MAZ – 503+ máy rải EB22
2	Lu sơ bộ bằng lu nhẹ 4 lần/điểm, Sau đó bật lu rung 8 lần/điểm; V=2 Km/h	D469A
3	Lu lèn bằng lu nặng 10 lần/điểm; V= 4 Km/h	TS280
4	Lu lèn chặt bằng lu nặng 4 lần/điểm; V=3 km/h	DU8A

Để xác định được biên chế đội thi công lớp cấp phối đá dăm loại I, ta xác định khối lượng công tác và năng suất của các loại máy

Tính toán khối lượng vật liệu cho cấp phối đá dăm loại I lấy theo ĐMCB 1999 –BXD có: H = 14 (cm) là: 12.65/100 (m²)

Khối lượng cấp phối đá dăm cho đoạn 240 m, mặt đường 8.0m là:

$$V = 8.0 \times 12.65 \times 2,4 = 242.88 \text{ (m}^3\text{)}$$

Để tiện cho việc tính toán sau này, trước tiên ta tính năng suất lu, vận chuyển và năng suất san.

a, Năng suất lu:

Để lu lèn ta dùng lu nặng bánh thép D400 và lu nhẹ bánh thép D469A, lu bánh lốp TS280 (Sơ đồ lu bố trí nh- hình vẽ trong bản vẽ thi công mặt đường).

Năng suất lu tính theo công thức:

$$R_{lu} = \frac{T.K_t.L}{\frac{L + 0,01.L}{V} . N.\beta}$$

Trong đó:

T: Thời gian làm việc 1 ca (T = 8 giờ)

K_t: Hệ số sử dụng thời gian của lu khi đầm nén mặt đường.

L: Chiều dài thao tác của lu khi tiến hành đầm nén L = 0.24 (Km).

(L = 240m = 0,24 Km – chiều dài dây chuyền).

V: Tốc độ lu khi làm việc (Km/h).

N: Tổng số hành trình mà lu phải đi.

$$N = N_{ck} \cdot N_{ht} = \frac{N_{yc}}{n} N_{ht}$$

N_{yc} : Số lần tác dụng đầm nén để mặt đường đạt độ chặt cần thiết.

N: Số lần tác dụng đầm nén sau một chu kỳ (xác định t- sơ đồ lu).

N_{ht} : Số hành trình lu thực hiện trong 1 chu kỳ (xác định t- sơ đồ lu).

β : Hệ số xét đến ảnh hưởng do lu chạy không chính xác ($\beta = 1,2$).

Bảng 4.3.8:

Bảng tính năng suất lu

Loại lu	Công việc	N_{yc}	n	N_{ht}	N	V (Km/h)	P_{lu} (Km/ca)
D469	Lu nhẹ móng đường	8	2	10	40	2	0.53
TS280	Lu nặng bánh lốp	20	2	8	80	4	0.35
DU8A	Lu nặng bánh thép	4	2	12	24	3	0.66

b. Năng suất vận chuyển cấp phối:

Dùng xe MAZ-503 trọng tải là 7 tấn

$$P_{vc} = \frac{P \cdot T \cdot K_t \cdot K_{tt}}{\frac{1}{V_1} + \frac{1}{V_2} + t} \text{ (Tấn/ca)}$$

Trong đó:

P: Trọng tải xe 7 (Tấn)

T: Thời gian làm việc 1 ca (T = 8 giờ)

K_t : Hệ số sử dụng thời gian $K_t = 0,8$

K_{tt} : Hệ số sử dụng tải trọng $K_{tt} = 1,0$

L : Cự ly vận chuyển $l = 5 \text{ Km}$

T : Thời gian xúc vật liệu và quay xe, xếp vật liệu bằng xe xúc, thời gian xếp là 6 phút, thời gian đổ là 4 phút

V_1 : Vận tốc xe khi có hàng chạy trên đường tạm $V_1 = 20 \text{ Km/h}$

V_2 : Vận tốc xe khi không có hàng chạy trên đường tạm $V_2 = 30 \text{ Km/h}$

$$\text{Vậy: } P_{vc} = \frac{7.8.0,8.1}{\frac{5}{20} + \frac{5}{30} + \frac{4}{60}} = 76.8 \text{ (Tấn)}$$

Dung trọng của cấp phối đá dăm sau khi đã lèn ép là: $2,4 \text{ (T/m}^3\text{)}$

Hệ số đầm nén cấp phối là: $1,5$

$$\text{Vậy dung trọng cấp phối tr-óc khi nèn ép là: } \frac{2.4}{1.5} = 1.6 \text{ (T/m}^3\text{)}$$

$$\text{Vậy năng suất của xe Maz 503 vận chuyển cấp phối là: } \frac{76.8}{1.6} = 48 \text{ (m}^3\text{/ca)}$$

Bảng khối lượng công tác và ca máy thi công lớp cấp phối đá dăm loại I

STT	Quá trình công nghệ	Loại máy	Khối lượng	Đơn vị	Năng suất	Số ca máy
1	Vận chuyển và rải cấp phối đá dăm loại I	MAZ – 503+EB22	242.88	m ³	48	5.06
2	Lu sơ bộ bằng lu nhẹ 4 lần/điểm, V=2 Km/h	D469A	0.24	km	0.53	0.45
3	Lu lèn bằng lu nặng 10 lần/điểm; V= 4 Km/h	TS280	0.24	km	0.35	0.68
4	Lu lèn chặt bằng lu D400 4 lần/điểm; V=3 km/h	DU8A	0.24	km	0.66	0.36

Bảng 4.3.10: Bảng tổ hợp đội máy thi công lớp CP ĐD loại I

STT	Tên máy	Hiệu máy	Số máy cần thiết
1	Xe vận chuyển cấp phối	MAZ - 503	15
2	Máy rải	EB22	1
3	Lu nhẹ bánh thép	D469A	2
4	Lu nặng bánh lốp	TS280	2
5	Lu nặng bánh thép	DU8A	3

2. THI CÔNG MẶT ĐƯỜNG GIAI ĐOẠN II.

2.1. Thi công lớp mặt đường BTN hạt thô

Các lớp BTN được thi công theo phương pháp rải nóng, vật liệu được vận chuyển từ trạm trộn về với cự ly trung bình là 3 Km và được rải bằng máy rải D150B

Bảng 4.3.11: Bảng quá trình công nghệ thi công và yêu cầu máy móc

STT	Quá trình công nghệ thi công	Yêu cầu máy móc
2	Vận chuyển BTN chặt hạt thô	Xe MAZ - 503
3	Rải hỗn hợp BTN chặt hạt thô	D150B
4	Lu bằng lu nhẹ lớp BTN 4 lần/điểm; V = 2 km/h	D469A
5	Lu bằng lu nặng bánh lốp lớp BTN 10 lần/điểm; V = 4 km/h	TS280
6	Lu bằng lu nặng lớp BTN 4 lần/điểm; V = 3 km/h	DU8A

Khối lượng BTN hạt thô cần thiết theo ĐMXD cơ bản – BXD với lớp BTN dày 6 cm: $10,51(T/100m^2)$

Khối lượng cho đoạn dài 360 m, bề rộng 8 m là: $V=8.10.51.3,6=294.28(T)$

Năng suất lu lèn BTN : Sử dụng lu nhẹ bánh sắt D469A, lu lớp TS 280, lu nặng bánh thép DU8A, vì thi công BTN là thi công theo từng vệt rải nên năng suất lu có thể được tính theo công thức kinh nghiệm, khi tính toán năng suất lu theo công thức kinh nghiệm ta được kết quả giống như năng suất lu tính theo sơ đồ lu

Bảng 4.3.12: Bảng tính năng suất lu

Loại lu	Công việc	N_{yc}	n	N_{ht}	N	V(Km/h)	$P_{lu}(Km/ca)$
D469	Lu nhẹ bánh thép	4	2	12	24	2	0.44
TS280	Lu nặng bánh lốp	10	2	8	40	4	0.352
DU8A	Lu nặng bánh thép	6	2	12	36	3	0.264

Năng suất vận chuyển BTN: xe tự đổ Maz 503:

Dùng xe MAZ-503 trọng tải là 7 tấn

$$P_{vc} = \frac{P.T.K_t.K_{tt}}{\frac{1}{V_1} + \frac{1}{V_2} + t} \text{ (Tấn/ca)}$$

Trong đó:

P: Trọng tải xe 7 (Tấn)

T: Thời gian làm việc 1 ca (T = 8 giờ)

K_t : Hệ số sử dụng thời gian $K_t = 0,8$

K_{tt} : Hệ số sử dụng tải trọng $K_{tt} = 1,0$

L : Cự ly vận chuyển $l = 3 \text{ Km}$

T : Thời gian xúc vật liệu và quay xe, xếp vật liệu bằng xe xúc, thời gian xếp là 6 phút, thời gian đổ là 4 phút

V_1 : Vận tốc xe khi có hàng chạy trên đường tạm $V_1 = 20 \text{ Km/h}$

V_2 : Vận tốc xe khi không có hàng chạy trên đường tạm $V_2 = 30 \text{ Km/h}$

$$\text{Vậy: } P_{vc} = \frac{7.8.0,8.1}{\frac{3}{20} + \frac{3}{30} + \frac{4}{60}} = 106,7 \text{ (Tấn)}$$

Dung trọng của BTN ch- a lèn ép là: $2,2 \text{ (T/m}^3\text{)}$

Hệ số đầm nén cấp phối là: 1,5

Vậy năng suất của xe Maz 503 vận chuyển BTN là: $\frac{106.7}{1.5} = 71.13 \text{ (m}^3\text{/ca)}$

L- ượng nhựa dính bám (0.5 kg/m^2): $360.8.0,5 = 1440 \text{ (Kg)} = 1.44 \text{ (T)}$

Theo bảng (7-2) sách Xây Dựng Mặt Đường ta có năng suất của xe t- ới nhựa D164 là: 30 (T/ca)

Bảng 4.3.13: Bảng khối lượng công tác và ca máy thi công lớp BTN hạt thô

STT	Quá trình công nghệ	Loại máy	Khối lượng	Đơn vị	Năng suất	Số ca
1	T-ới nhựa dính bám(0.5 lít/m ²)	D164A	1.44	T	30	0.046
2	Vận chuyển và rải BTN hạt thô	Xe Maz 503 +D150B	294.28	T	71.13	4.137
3	Lu bằng lu nhẹ 4 lần/điểm; V =2 km/h	D469A	0.36	Km	0.44	0.795
4	Lu bằng lu lớp 10 lần/điểm; V = 4 km/h	TS280	0.36	Km	0.352	0.994
5	Lu là phẳng 6 lần/điểm; V = 3 km/h	DU8A	0.36	Km	0.264	1.3257

5. Thi công lớp mặt đường BTN hạt mịn

Các lớp BTN được thi công theo phương pháp rải nóng, vật liệu được vận chuyển từ trạm trộn về với cự ly trung bình là 3 Km và được rải bằng máy rải D150B

Bảng 4.3.14: Bảng quá trình công nghệ thi công và yêu cầu máy móc

STT	Quá trình công nghệ thi công	Yêu cầu máy móc
1	Vận chuyển BTN	Xe MAZ - 503
2	Rải hỗn hợp BTN	D150B
3	Lu bằng lu nhẹ lớp BTN 4 lần/điểm; V =2 km/h	D469A
4	Lu bằng lu nặng bánh lốp lớp BTN 10 lần/điểm; V = 4 km/h	TS280
5	Lu bằng lu nặng lớp BTN 6 lần/điểm; V = 3 km/h	DU8A

Khối lượng BTN hạt mịn cần thiết theo ĐMXD cơ bản –BXD với lớp BTN dày 4 cm: $9.70(T/100m^2)$

Khối lượng cho đoạn dài 360 m, bề rộng 8 m là:

$$V=8 \times 9.70 \times 3,6=271.6(T)$$

Năng suất lu lèn BTN: Sử dụng lu nhẹ bánh sắt D469A, lu lớp TS 280, lu nặng bánh thép DU8A, vì thi công BTN là thi công theo từng vệt rải nên năng suất lu có thể đ-ợc tính theo công thức kinh nghiệm, khi tính toán năng suất lu theo công thức kinh nghiệm ta đ-ợc kết quả giống nh- năng suất lu tính theo sơ đồ lu

Loại lu	Công việc	N_{yc}	n	N_{ht}	N	V(Km/h)	$P_{lu}(Km/ca)$
D469	Lu nhẹ bánh thép	4	2	12	22	2	0.44
TS280	Lu nặng bánh lớp	10	2	8	40	4	0.352
DU8A	Lu nặng bánh thép	6	2	12	36	3	0.264

Năng suất vận chuyển BTN: xe tự đổ Maz 503:

Dùng xe MAZ-503 trọng tải là 7 tấn

$$P_{vc} = \frac{P.T.K_t.K_{tt}}{\frac{1}{V_1} + \frac{1}{V_2} + t} \quad (\text{Tấn/ca})$$

Trong đó:

P: Trọng tải xe 7 (Tấn)

T: Thời gian làm việc 1 ca (T = 8 giờ)

K_t : Hệ số sử dụng thời gian $K_t = 0,8$

K_{tt} : Hệ số sử dụng tải trọng $K_{tt} = 1,0$

L : Cự ly vận chuyển $l = 3 \text{ Km}$

T : Thời gian xúc vật liệu và quay xe, xếp vật liệu bằng xe xúc, thời gian xếp là 6 phút, thời gian đổ là 4 phút

V_1 : Vận tốc xe khi có hàng chạy trên đ-ờng tạm $V_1 = 20 \text{ Km/h}$

V_2 : Vận tốc xe khi không có hàng chạy trên đ-ờng tạm $V_2 = 30 \text{ Km/h}$

$$\text{Vậy: } P_{vc} = \frac{7.8.0,8.1}{\frac{3}{20} + \frac{3}{30} + \frac{4}{60}} = 106,7 \text{ (Tấn)}$$

Dung trọng của BTN ch- a lèn ép là: $2,2(T/m^3)$

Hệ số đầm nén cấp phối là: 1,5

Vận năng suất của xe Maz 503 vận chuyển BTN là: $\frac{106.7}{1.5} = 71.13 \text{ (m}^3/\text{ca)}$

Bảng 4.3.15: Bảng khối lượng công tác và ca máy thi công lớp BTN hạt mịn

STT	Quá trình công nghệ	Loại máy	Khối lượng	Đơn vị	Năng suất	Số ca
1	Vận chuyển và rải BTN	D164A	271.6	T	71.13	3.81
2	Lu bằng lu nhẹ 4 lần/điểm; V = 2 km/h	D469A	0.36	Km	0.44	0.795
3	Lu bằng lu lớp 10 lần/điểm; V = 4 km/h	TS280	0.36	Km	0.352	0.994
4	Lu là phẳng 6 lần/điểm; V = 3 km/h	DU8A	0.36	km	0.264	1.325

Bảng tổng hợp quá trình công nghệ thi công áo đ- ờng giai đoạn I

TT	Quá trình công nghệ	Loại máy	Khối l- ượng	Đơn vị	Năng suất	Số ca
1	Tạo khuôn áo đ- ờng bằng máy san tự hành	D144	831.6	m ³	5049	0.165
2	Lu nặng bánh thép 4 lần/điểm; V = 2km/h	D400	0.24	km	0.441	0.451
3	Vận chuyển và rải cấp phối đá dăm loại II-lớp1	MAZ – 503+EB2 2	202.5	m ³	48	4.218
4	Lu sơ bộ bằng lu nhẹ 4 lần/điểm; bật lu rung 6 lần/điểm; V = 2 Km/h	D469A	0.24	km	0.33	0.72
5	Lu lèn chặt bằng lu nặng 10 lần/điểm; V = 3 m/h	TS280	0.24	km	0.264	0.90
6	Vận chuyển và rải cấp phối đá dăm loại II-lớp2	MAZ – 503+EB2 2	208.1	m ³	48	4.33
7	Lu sơ bộ bằng lu nhẹ 4lần/điểm;bật lu rung 6 lần/điểm; V = 2 Km/h	D469A	0.24	km	0.33	0.72
8	Lu lèn chặt bằng lu nặng 10 lần/điểm;V=3 km/h	TS280	0.24	km	0.264	0.90
9	Vận chuyển và rải cấp phối đá dăm loại I	MAZ – 503+EB2 2	281.28	m ³	48	5.86
10	Lu sơ bộ bằng lu nhẹ 4 lần/điểm, V=2 Km/h	D469A	0.24	km	0.53	0.445

11	Lu lèn bằng lu nặng 16 lần/điểm; V= 4 Km/h	TS280	0.24	km	0.35	0.68
12	Lu lèn chặt bằng luD400 4 lần/điểm; V=3 km/h	DU8A	0.24	km	0.66	0.36

❖ *Bảng tổng hợp quá trình công nghệ
thi công áo đường giai đoạn II*

14	T-ới nhựa dính bám(0.5 lít/m ²)	D164A	1.44	T	30	0.048
15	Vận chuyển và rải BTN hạt thô	Xe Maz 503 +D150B	294.28	T	71.13	4.137
16	Lu bằng lu nhẹ 4 lần/điểm; V =2 km/h	D469A	0.36	Km	0.44	0.795
17	Lu bằng lu lớp 10 lần/điểm; V = 4 km/h	TS280	0.36	Km	0.352	0.994
18	Lu là phẳng 6 lần/điểm; V = 3 km/h	DU8A	0.36	Km	0.264	1.3257
19	Vận chuyển và rải BTN	D164A	271.6	T	71.13	3.818
20	Lu bằng lu nhẹ 4 lần/điểm; V =2 km/h	D469A	0.36	Km	0.44	0.795
21	Lu bằng lu lớp 10 lần/điểm; V = 4 km/h	TS280	0.36	Km	0.352	0.994
22	Lu là phẳng 6 lần/điểm; V = 3 km/h	DU8A	0.36	km	0.264	1.3257

❖ *Tính toán lựa chọn số máy và thời gian thi công giai đoạn I*

STT	Quá trình công nghệ	Loại máy	Số ca máy	Số máy	Số ca thi công	Số giờ thi công
1	Tạo khuôn áo đ-ờng bằng máy san tự hành	D144	0.165	1	0.165	1.368
2	Lu nặng bánh thép 4 lần/điểm; V = 2km/h	D400	0.541	1	0.541	1.512
3	Vận chuyển và rải cấp phối đá dăm loại II-lớp1	MAZ – 503+EB22	4.128	15	0.275	2.248
4	Lu sơ bộ bằng lu nhẹ 4 lần/điểm; bật lu rung 6 lần/điểm; V = 2 Km/h	D469A	0.72	2	0.36	3.208
5	Lu lèn chặt bằng lu nặng 10 lần/điểm; V = 3 m/h	TS280	0.90	2	0.45	3.592
6	Vận chuyển và rải cấp phối đá dăm loại II-lớp2	MAZ – 503+EB22	4.33	15	0.275	2.358
7	Lu sơ bộ bằng lu nhẹ 4 lần/điểm; bật lu rung 6 lần/điểm; V = 2 Km/h	D469A	0.72	2	0.36	3.208
8	Lu lèn chặt bằng lu lớp 10 lần/điểm; V=3 km/h	TS280	0.90	2	0.45	3.592
10	Vận chuyển và rải cấp phối đá dăm loại I	MAZ – 503+EB22	5.86	15	0.39	3.208
11	Lu sơ bộ bằng lu nhẹ 4 lần/điểm, V=2 Km/h	D469A	0.445	2	0.223	1.88
12	Lu lèn bằng lu lớp 10 lần/điểm; V= 4 Km/h	TS280	0.68	2	0.34	2.856

13	Lu lèn chặt bặng lu nặng 4 lần/điểm; V=3 km/h	DU8A	0.36	1	0.36	3.204
----	--	------	------	---	------	-------

Tính toán lựa chọn số máy và thời gian thi công giai đoạn II

14	T- ới nhựa dính bám(0.5 lít/m ²)	D164A	0.048	1	0.046	0.368
15	Vận chuyển và rải BTN hạt thô	Xe Maz 503 +D150B	4.137	15	0,276	3.54
16	Lu bằng lu nhẹ 4 lần/điểm; V =2 km/h	D469A	0.795	2	0.398	3.87
17	Lu bằng lu lớp 10 lần/điểm; V = 4 km/h	TS280	0.994	2	0.497	3.976
18	Lu là phẳng 6 lần/điểm; V = 3 km/h	DU8A	1.3257	3	0.4419	3.73
19	Vận chuyển và rải BTN hạt mịn	D164A	3.818	15	0.255	3.46
20	Lu bằng lu nhẹ 4 lần/điểm; V =2 km/h	D469A	0.795	2	0.398	3.87
21	Lu bằng lu lớp 10 lần/điểm; V = 4 km/h	TS280	0.994	2	0.497	3.976
22	Lu là phẳng 6 lần/điểm; V = 3 km/h	DU8A	1.3257	3	0.442	3.73

3. Thành lập đội thi công mặt đ- ờng:

- | | |
|-----------------------------|----------------------------|
| + 1 máy rải D150B | + 3 lu nặng bánh thép D400 |
| + 15 ô tô MAZ 503 | + 3 lu nặng bánh thép DU8A |
| + 2 lu nhẹ bánh thép D469A | + 1 xe t- ới nhựa D164A |
| + 2 lu nặng bánh lớp TS 280 | + 15 công nhân |

PHẦN III: THIẾT KẾ KỸ THUẬT

Đoạn tuyến từ km0+00 – km1+00 (Trong phần thiết kế sơ bộ)

CHƯƠNG 1 : NHỮNG VẤN ĐỀ CHUNG

1. Tên dự án : Dự án xây dựng tuyến M7 – C4
2. Địa điểm : Huyện Tam Đảo tỉnh Vĩnh Phúc
3. Chủ đầu tư : UBND tỉnh Vĩnh Phúc uỷ quyền cho Sở giao thông công chính tỉnh Vĩnh Phúc thực hiện.

4. Tổ chức tư vấn : BQLDA tỉnh Vĩnh Phúc

5. Giai đoạn thực hiện : Thiết kế kỹ thuật.

Nhiệm vụ đề-ợc giao : Thiết kế kỹ thuật Km3+400 ÷ Km4+400

I) NHỮNG CĂN CỨ THIẾT KẾ

- Căn cứ vào báo cáo nghiên cứu khả thi (thiết kế sơ bộ) đã đề-ợc duyệt của đoạn tuyến từ Km0+00 ÷ Km5 + 200

- Căn cứ vào các quyết định, điều lệ v.v...

- Căn cứ vào các kết quả điều tra khảo sát ngoài hiện trường

II) NHỮNG YÊU CẦU CHUNG ĐỐI VỚI THIẾT KẾ KỸ THUẬT

- Tất cả các công trình phải đề-ợc thiết kế hợp lý tương ứng với yêu cầu giao thông và điều kiện tự nhiên khu vực đi qua. Toàn bộ thiết kế và từng phần phải có luận chứng kinh tế kỹ thuật phù hợp với thiết kế sơ bộ đã đề-ợc duyệt. Đảm bảo chất lượng công trình, phù hợp với điều kiện thi công, khai thác.

- Phải phù hợp với thiết kế sơ bộ đã đề-ợc duyệt.

- Các tài liệu phải đầy đủ, rõ ràng theo đúng các quy định hiện hành.

III. TÌNH HÌNH CHUNG CỦA ĐOẠN TUYẾN:

Đoạn tuyến từ KM3+400 ÷ KM4+400 nằm trong phần thiết kế sơ bộ đã đề-ợc duyệt. Tình hình chung của đoạn tuyến về cơ bản không sai khác so với thiết kế sơ bộ đã đề-ợc trình bày. Nhìn chung điều kiện khu vực thuận lợi cho việc thiết kế thi công

CHƯƠNG 2 : THIẾT KẾ TUYẾN TRÊN BÌNH ĐỒ

I) NGUYÊN TẮC THIẾT KẾ:

1) Những căn cứ thiết kế.

Căn cứ vào bình đồ tỷ lệ 1/1000 đường đồng mức chênh nhau 1m, địa hình & địa vật được thể hiện một cách khá chi tiết so với thực tế.

Căn cứ vào các tiêu chuẩn kỹ thuật đã tính toán dựa vào quy trình, quy phạm thiết kế đã thực hiện trong thiết kế sơ bộ.

Vào các nguyên tắc khi thiết kế bình đồ đã nêu trong phần thiết kế sơ bộ.

2) Những nguyên tắc thiết kế.

Chú ý phối hợp các yếu tố của tuyến trên trắc dọc, trắc ngang và các yếu tố quang học của tuyến để đảm bảo sự đều đặn, uốn lượn của tuyến trong không gian.

Tuyến được bố trí, chỉnh tuyến cho phù hợp hơn so với thiết kế sơ bộ để đảm bảo yêu cầu kỹ thuật, chất lượng giá thành.

Tại các vị trí chuyển hướng của tuyến phải bố trí đường cong tròn, trên các đường cong này phải bố trí các cọc TĐ, TC, P ... Và có bố trí siêu cao, chuyển tiếp theo tiêu chuẩn kỹ thuật tính toán.

Tiến hành dải cọc : Cọc Km, cọc H, và các cọc chi tiết, các cọc chi tiết thì cứ 20 m rải một cọc, ngoài ra còn rải cọc tại các vị trí địa hình thay đổi, công trình vượt sông như cầu, cống, nền lợi dụng các cọc đường cong để bố trí các cọc chi tiết trong đường cong.

Bảng cắm cọc chi tiết xem phụ lục

II) NGUYÊN TẮC THIẾT KẾ

1) Các yếu tố chủ yếu của đường cong tròn theo α .

- Góc chuyển hướng α .

- Chiều dài tiếp tuyến $T = R \tan \frac{\alpha}{2}$

- Chiều dài đường cong tròn $K = \frac{\pi R \alpha}{180}$

- Phân cự $P = R \left(\frac{1}{\cos \frac{\alpha}{2}} - 1 \right)$

- Với những góc chuyển hướng nhỏ thì R lấy theo quy trình.

Trên đoạn tuyến từ kỹ thuật có 1 đường cong nằm, được bố trí với những bán kính hợp lý phù hợp với điều kiện địa hình, các số liệu tính toán cụ thể trong bảng

Bảng các yếu tố đường cong

ST T	Đỉnh	Lý trình	Góc ngoặt	R(m)	$T=Rtg\frac{\alpha}{2}$	$K=\frac{\pi R\alpha}{180^\circ}$	$P=Rx\left(\frac{1}{\cos\alpha}-1\right)$
1	P1	Km3+682.77	62°10'36"	250	150.74	271.30	41.93

2) Đặc điểm khi xe chạy trong đường cong tròn.

Khi xe chạy từ đường thẳng vào đường cong và khi xe chạy trong đường cong thì xe chịu những điều kiện bất lợi hơn so với khi xe chạy trên đường thẳng, những điều kiện bất lợi đó là:

- Bán kính đường cong từ $+\infty$ chuyển bằng R .

- Khi xe chạy trong đường cong xe phải chịu thêm lực ly tâm, lực này nằm ngang, trên mặt phẳng thẳng góc với trục chuyển động, hướng ra ngoài đường cong và có giá trị từ 0 khi bắt đầu vào trong đường cong và đạt tới $C = \frac{GV^2}{gR}$ khi vào trong đường cong.

$$\text{Giá trị trung gian: } C = \frac{GV^2}{gp}$$

Trong đó

C : Là lực ly tâm

G : Là trọng lượng của xe

V : Vận tốc xe chạy

p : Bán kính đường cong tại nơi tính toán

R : Bán kính đường cong nằm.

Lực ly tâm có tác dụng xấu, có thể gây lật đổ xe, gây trật ngang, làm cho việc điều khiển xe khó khăn, gây khó chịu cho hành khách, gây hỏng hàng hoá .

Lực ly tâm càng lớn khi tốc độ xe chạy càng nhanh và khi bán kính cong càng nhỏ. Trong các đường cong có bán kính nhỏ lực ngang gây ra biến dạng ngang của lớp xe làm tiêu hao nhiên liệu nhiều hơn, xăm lốp cũng chóng hao mòn hơn.

- Xe chạy trong đường cong yêu cầu có bề rộng lớn hơn phần xe chạy trên đường thẳng thì xe mới chạy được bình thường.

- Xe chạy trong đường cong dễ bị cản trở tầm nhìn, nhất là khi xe chạy trong đường cong nhỏ ở đoạn đường đào. Tầm nhìn ban đêm của xe bị hạn chế vì đèn pha của xe chỉ chiếu thẳng trên một đoạn ngắn hơn.

- Chính vì vậy trong chương này sẽ trình bày phân thiết kế những biện pháp cấu tạo để cải thiện những điều kiện bất lợi trên sau khi đã bố trí đường cong tròn cơ bản trên bình đồ, để cho xe có thể chạy an toàn, với tốc độ mong muốn, cải thiện điều kiện điều kiện làm việc của người lái và điều kiện lưu hành của hành khách.

III) BỐ TRÍ ĐƯỜNG CONG CHUYỂN TIẾP

Như đã trình bày ở trên khi xe chạy từ đường thẳng vào đường cong thì xe chịu những điều kiện bất lợi :

- Bán kính từ $+\infty$ chuyển bằng R.

- Lực ly tâm từ chỗ bằng 0 đạt tới $\frac{GV^2}{gR}$.

- Góc α hợp thành giữa trục bán kính và trục xe từ chỗ bằng không (trên đường thẳng) tới chỗ bằng α (trên đường cong).

Những thay đổi đột ngột đó gây cảm giác khó chịu cho lái xe và hành khách, đôi khi không thể thực hiện ngay được, vì vậy để đảm bảo có sự chuyển biến điều hoà cần phải có một đường cong chuyển tiếp giữa đường thẳng và đường cong tròn.

Đường cong chuyển tiếp được dùng ở đây là đường cong Clothoide. Chiều dài đường cong chuyển tiếp được xác định theo công thức :

$$L_{ct} = \frac{V^3}{47IR}$$

Trong đó

R - Bán kính đường cong tròn.

V - Tốc độ tính toán xe chạy (km/h), ứng với cấp đường tính toán

$$V = 60\text{km/h.}$$

I - Độ tăng gia tốc ly tâm $I = 0.5$.

+ Với đường cong tròn đỉnh Đ1.

$$V = 60 \text{ km/h; } I = 0,5 ; R = 250 \text{ m.}$$

$$\Rightarrow L_{ct} = \frac{60^3}{47.0,5.250} = 36.76(\text{m}).$$

$$L_{nsc} = i_{sc} * B / i_{nsc} = 0.03 * 6 / 0.01 = 18\text{m;}$$

Theo quy định của quy trình thì chiều dài đường cong chuyển tiếp, đoạn nối siêu cao, đoạn nối mở rộng trong đường cong được bố trí trùng nhau.

Với đường cong trên việc chọn chiều dài đường cong chuyển tiếp còn phụ thuộc vào chiều dài đoạn nối siêu cao.

IV) BỐ TRÍ SIÊU CAO

Để giảm giá trị lực ngang khi xe chạy trong đường cong có thể có các biện pháp sau:

Chọn bán kính R lớn.

Giảm tốc độ xe chạy.

Cấu tạo siêu cao: Làm mặt đường một má, đổ về phía bụng đường cong và nâng độ dốc ngang lên trong đường cong.

Nhìn chung trong nhiều trường hợp hai điều kiện đầu bị khống chế bởi điều kiện địa hình và điều kiện tiện nghi xe chạy. Vậy chỉ còn điều kiện thứ 3 là biện pháp hợp lý nhất.

Hệ số lực ngang :

$$\mu = \frac{V^2}{gR} + i_n$$

1) Độ dốc siêu cao

Độ dốc siêu cao có tác dụng làm giảm lực ngang nhưng không phải là không có giới hạn. Giới hạn lớn nhất của độ dốc siêu cao là xe không bị trượt khi mặt đường bị trơn, giá trị nhỏ nhất của siêu cao là không nhỏ hơn độ dốc ngang mặt đường (độ dốc này lấy phụ thuộc vào vật liệu làm mặt đường, lấy bằng 3% ứng với mặt đường BTN cấp cao)

Với bán kính đường cong nằm đã chọn và dựa vào quy định của quy trình để lựa chọn ứng với $V_{tt} = 60 \text{ Km/h}$.

- Đỉnh P1 có : $R = 250 \rightarrow i_{sc} = 3\%$.

2. Cấu tạo đoạn nối siêu cao.

Đoạn nối siêu cao được bố trí với mục đích chuyển hoá một cách điều hoà từ trục ngang thông thường (hai má với độ dốc tối thiểu thoát nước) sang trục ngang đặc biệt có siêu cao (trục ngang một má).

- Chiều dài đoạn nối siêu cao: (Với phương pháp quay quanh tim).

$$L_{sc} = \frac{i_{sc} + i_n \times (B + \Delta)}{2i_p}$$

Trong đó

L_{sc} : Chiều dài đoạn nối siêu cao .

i_{sc} : Độ dốc siêu cao.

i_n : Độ dốc ngang mặt, $i_n = 2\%$

B : Bề rộng mặt đường phần xe chạy (gồm cả lề gia cố) $B = 8 \text{ m}$.

Δ : Độ mở rộng phần xe chạy trong đ-ờng cong.

Với đ-ờng cong có bán kính $R = 250$ m, theo tiêu chuẩn 4054-05 thì để xe chạy thuận lợi và đảm bảo tâm lý hành khách khi chạy trên đ-ờng cong thì nên lấy độ mở rộng bằng 0,6.

i_p : Độ dốc dọc phụ tính bằng phần trăm (%), lấy theo quy định $i_p = 0.5\%$

Bảng tính toán L_{nsc}

Số TT	Đỉnh đ-ờng cong	i_{sc} (%)	L_{sc} (m)
1	P1	2	43

Theo quy định của quy trình thì chiều dài đ-ờng cong chuyển tiếp và đoạn nối siêu cao đ-ợc bố trí trùng nhau vì vậy chiều dài đoạn chuyển tiếp hay nối siêu cao phải căn cứ vào chiều dài lớn trong hai chiều dài và theo quy định của tiêu chuẩn

Bảng giá trị chiều dài đoạn chuyển tiếp hay nối siêu cao

STT	Đỉnh đ-ờng cong	L_{tt} (m)	L_{tc} (m)	Lựa chọn
1	P1	43	50	50

- Kiểm tra độ dốc dọc của đoạn nối siêu cao:

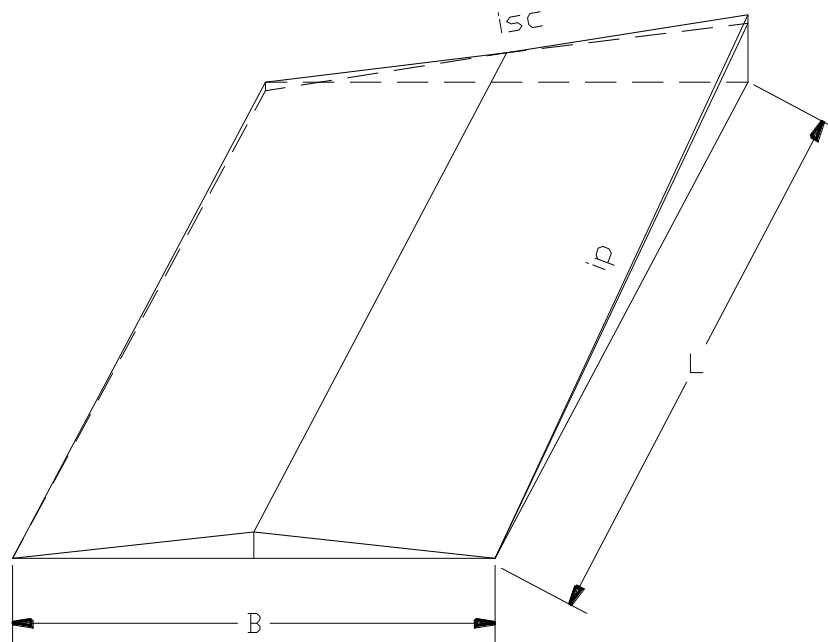
Để đảm bảo độ dốc dọc theo mép ngoài của phần xe chạy không v-ợt quá độ dốc dọc cho phép tối đa đối với đ-ờng thiết kế. Ta kiểm tra độ dốc dọc của đoạn nối siêu cao.

Xác định độ dốc dọc theo mép ngoài phần xe chạy i_m :

$$i_m = i + i_p$$

Trong đó : i Độ dốc dọc theo tim đ-ờng trên đoạn cong .

i_p Độ dốc dọc phụ thêm trên đoạn nối siêu cao đ-ợc xác định theo sơ đồ.



+ ứng với đ-ờng cong đỉnh P1: nằm trong đoạn đổi dốc có $i_{\max} = 0,03$

$$i_p = \frac{B \cdot i_{sc}}{L} = \frac{8,6 \times 0,03}{50} = 0,516\%$$

$$\Rightarrow i_m = 1,2\% + 0,516\% = 1,72\%$$

\Rightarrow Đảm bảo nhỏ hơn độ dốc dọc cho phép $i_{\max} = 7\%$

+ ứng với đ-ờng cong đỉnh Đ3: $i_{\max} = 4.8\%$

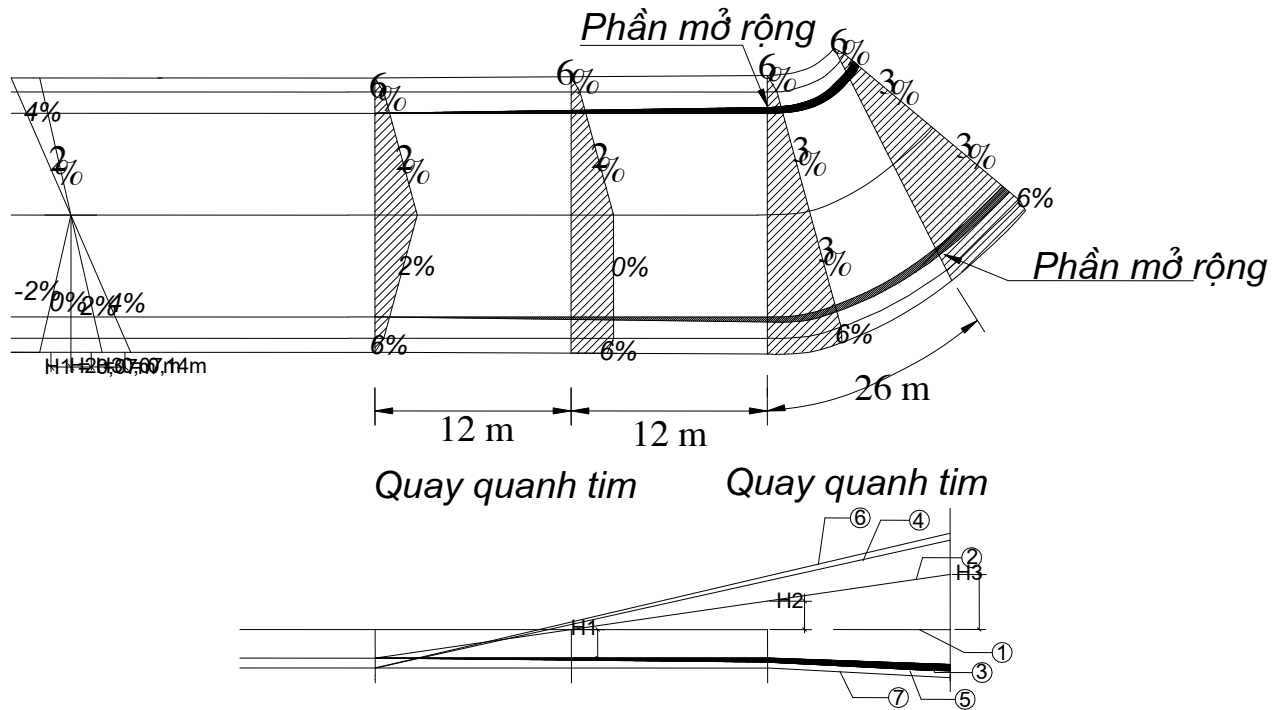
$$i_p = \frac{B \cdot i_{sc}}{L} = \frac{8,6 * 0,03}{50} = 0,516\%$$

$$\Rightarrow i_m = 1,3\% + 0,516\% = 1.816\%$$

\Rightarrow Đảm bảo nhỏ hơn độ dốc dọc cho phép $i_{\max} = 7\%$.

- Chuyển tiếp từ trắc ngang hai mái sang trắc ngang một mái trên đoạn nối siêu cao.

Việc chuyển từ trắc ngang một mái sang trắc ngang hai mái có bố trí siêu cao đ-ợc thực hiện theo trình tự sau:



GHI CHÚ

- ① Tim đường
- ② Mép đường phần xe chạy phía lòng đường cong
- ③ Mép đường phần xe chạy phía bụng đường cong
- ④ Mép phần mở rộng phía lòng đường cong
- ⑤ Mép phần mở rộng phía bụng đường cong
- ⑥ Mép lề đường phía lòng đường cong
- ⑦ Mép lề đường phía bụng đường cong

V) TRÌNH TỰ TÍNH TOÁN VÀ CẢM Đ- ỜNG CONG CHUYỂN TIẾP

- Phương trình đ- ờng cong chuyển tiếp Clothoide là phương trình đ- ọc chuyển sang hệ tọa độ Descarte có dạng

$$x = s - \frac{s^5}{40A^4} \dots$$
$$y = \frac{s^3}{6A^2} \dots$$

Để tiện cho việc tính toán và kiểm tra ta có thể dựa vào bảng tính sẵn để tính toán.

1) Trình tự tính toán và cảm đ- ờng cong chuyển tiếp.

- Xác định các yếu tố của đ- ờng cong t- ơng ứng với các yếu tố của đ- ờng cong tròn trong bảng đã tính ở trên.

- Từ chiều dài đ- ờng cong chuyển tiếp xác định đ- ọc thông số đ- ờng cong

$$A \geq \sqrt{R.L}$$

Đ- ờng cong đỉnh P1: $A = \sqrt{250 \times 50} = 111.8$ (m). chọn $A = 111.8$ (m)

Đỉnh P1 : $R = 250$ m $\Rightarrow R/3 = 83.33$ m $\Rightarrow A > R/3$ (thỏa mãn).

- Xác định góc β và khả năng bố trí đ- ờng cong chuyển tiếp.

(điều kiện $\alpha \geq 2\beta$)

Trong đó: $\beta = \frac{L}{2R}$ (rad)

+ Đ- ờng cong đỉnh P1 : $\beta = \frac{L}{2R} = \frac{50}{2.250} = 0,1$ (rad).

Đ- ờng cong P1 này thỏa mãn điều kiện $\alpha \geq 2\beta$. Vậy góc chuyển hướng của 2 đ- ờng cong đủ lớn để bố trí đ- ờng cong chuyển tiếp.

- Xác định các tọa độ điểm cuối đ- ờng cong chuyển tiếp X_0 và Y_0 theo bảng tra.

+ Đ- ờng cong đỉnh P1 :

$$S = L = 50 \text{ m.}$$

$$\frac{S}{A} = \frac{50}{111.8} = 0.45 \text{ m.}$$

Tra bảng :

$$\frac{x_0}{A} = 0,449$$

$$\frac{y_0}{A} = 0,0162$$

$$\text{Vậy: } x_0 = 0.339 \times 111.8 = 50.2(\text{m}).$$

$$y_0 = 0,0162 \times 111.8 = 1.8 (\text{m}).$$

- Xác định đoạn chuyển dịch p và t.

$$p = y_0 - R(1 - \cos\beta)$$

$$t = x_0 - R\sin\beta \approx L/2$$

+ Đ-ờng cong đỉnh P1:

$$p = 1.8 - 250(1 - \cos\beta) = 1.799 \text{ m. } (\beta = 0.1\text{rad})$$

$$t = \frac{50}{2} = 25 \text{ m.}$$

kiểm tra:

- Nếu $p \leq 0.01R \Rightarrow$ Thoả mãn.

- Nếu $p > 0.01R \Rightarrow$ Tăng bán kính $R \rightarrow R_1$

$R_1 = R + p$ để bố trí đ-ờng cong chuyển tiếp.

Trong tr-ờng hợp này cả 2 đ-ờng cong P1 và p2 có p (1.799 m và 0,56) < 0.01R (2.5m và 3 m) \Rightarrow Thoả mãn.

Khoảng cách từ đỉnh đ-ờng cong đến đ-ờng cong tròn K_0 :

$$+ \text{Đỉnh P1: } f = P + p = 50.2 + 1.799 = 51.999 \text{ m.}$$

- Điểm bắt đầu, điểm kết thúc của đ-ờng cong chuyển tiếp qua tiếp tuyến mới.

$$T_1 = t_0 + R \operatorname{tg} \frac{\theta}{2}$$

$$t_0 = t + p \operatorname{tg} \frac{\theta}{2}$$

+ Đ-ờng cong tròn đỉnh P1 :

$$t_0 = 25 + 1.799 \times \text{tg}(62^{\circ}10'36''/2) = 26.08 \text{ m.}$$

$$T_1 = 26.19 + 250 * \text{tg}(62^{\circ}10'36''/2) = 176.9\text{m.}$$

- Xác định phần còn lại của đ-ờng cong tròn k_0 ứng với α_0 sau khi đã bố trí đ-ờng cong chuyển tiếp.

$$\alpha_0 = \alpha - 2\beta, \quad k_0 = \frac{\alpha_0 R \Pi}{180^{\circ}}$$

+ Đ-ờng cong tròn đỉnh P1 :

$$\alpha_0 = 62^{\circ}10'36'' - 2 \times 6^{\circ}14'31'' = 49^{\circ}41'34''$$

$$k_0 = \frac{\alpha_0 R \Pi}{180^{\circ}} = 178.8 \text{ m.}$$

- Trị số rút ngắn của đ-ờng cong.

$$\Delta = 2T_1 - (k_0 + 2L)$$

+ Đ-ờng cong đỉnh P1:

$$\Delta = 2 \times 176.9 - (178.8 + 2 \times 50) = 75 \text{ m.}$$

- Xác định toạ độ các điểm trung gian của đ-ờng cong chuyển tiếp .

Các điểm để xác định toạ độ của đ-ờng cong chuyển tiếp cách nhau 10 (m) để cắm đ-ờng cong chuyển tiếp, đ-ợc tính toán và lập thành bảng:

Bảng các yếu tố của đ-ờng cong chuyển tiếp

Tên đ-ờng cong Yếu tố	Đơn vị	P1
R	m	250
L	m	50
β	độ	$6^{\circ}14'31''$
x_0	m	50.2
y_0	m	1.8
p	m	1.799
t	m	25
T_1	m	176.9
α_0	độ	$49^{\circ}41'34''$
k_0	m	178.88
Δ	m	75

CHƯƠNG 3 : THIẾT KẾ TRẮC ĐỌC

I, NHỮNG CĂN CỨ, NGUYÊN TẮC KHI THIẾT KẾ :

II) BỐ TRÍ Đ- ỜNG CONG ĐỨNG TRÊN TRẮC ĐỌC :

T- ơng tự nh- trong thiết kế khả thi đã trình bày tuy nhiên yêu cầu độ chính xác cao và chi tiết tối đa

CH- ƠNG 4 : THIẾT KẾ CÔNG TRÌNH THOÁT N- ỚC

Nguyên tắc bố trí các công trình thoát n- ớc và ph- ơng pháp tính t- ơng tự nh- trong thiết kế khả thi đã trình bày

Sau khi tính toán kiểm tra ta có bảng đặt cống trong thiết kế kỹ thuật

ST T	Lý Trình	Q(m ³)	□ (m)	H _{n- ớc} đàng	V _{cửa ra}	H _{nền} ^{min}	L _{cống}
1	Km3+600	0.37	1.00	0.78	1.78	252.43	12

CH- ƠNG 5 : THIẾT KẾ NỀN, MẶT Đ- ỜNG

T- ơng tự nh- trong thiết kế khả thi đã trình bày với kết cấu đ- ợc chọn là

Lớp	Tên VL	E _{vc} ¹⁵ = 181.94(Mpa)	h _i (cm)	Ei (Mpa)
1	BTN hạt mịn		4	420
2	BTN hạt thô		6	350
3	CP đá dăm loại I		14	300
4	CP đá dăm loại II		31	250
Nền đất á sét		E=42 (Mpa)		

TÀI LIỆU THAM KHẢO

1. Nguyễn Quang Chiêu, Đỗ Bá Chương, D-ong Học Hải, Nguyễn Xuân Trục. *Giáo trình thiết kế đường ô tô*. NXB Giao thông vận tải .Hà Nội –1997
2. Nguyễn Xuân Trục, D-ong Học Hải, Nguyễn Quang Chiêu. *Thiết kế đường ô tô tập hai*. NXB Giao thông vận tải .Hà Nội –1998 .
3. Nguyễn Xuân Trục. *Thiết kế đường ô tô công trình v- ợt sông tập ba*.
4. D-ong Học Hải . *Công trình mặt đường ô tô* . NXB Xây dựng. Hà Nội – 1996.
5. Nguyễn Quang Chiêu, Hà Huy Chương, D-ong Học Hải, Nguyễn Khải. *Xây dựng nền đường ô tô* .NXB Giáo dục .
6. Nguyễn Xuân Trục, D-ong Học Hải, Vũ Đình Phụng. *Sổ tay thiết kế đường T1*. NXB GD . 2004
7. Nguyễn Xuân Trục, D-ong Học Hải, Vũ Đình Phụng. *Sổ tay thiết kế đường T2*. NXB XD . 2003
8. Bộ GTVT. *Tiêu chuẩn thiết kế Đường ô tô (TCVN & 22TCN211-06)*. NXB GTVT 2006
9. Bộ GTVT. *Tiêu chuẩn thiết kế Đường ô tô (TCVN 4054-05)*. NXB GTVT 2006
10. D-ong Học Hải . *Thiết kế đường ô tô tập IV* .Nhà Xuất Bản Giáo Dục
11. GS. TS. D-ong Học Hải. *Giáo trình Xây Dựng Mặt Đường ô tô tập I*
12. GS. TS. D-ong Học Hải. GS.TS. Trần Đình Bửu. *Giáo trình Xây Dựng Mặt Đường ô tô tập I*